



CITTA' DI GROTTAMMARE

(Provincia di Ascoli Piceno)

Via Matteotti, 69 - Tel. 0735 739218 - comune.grottammare.protocollo@emarhce.it

Area Gestione del Patrimonio - Responsabile Arch. Liliana Ruffini

MESSA IN SICUREZZA CONTRO IL RISCHIO SISMICO: RIFACIMENTO SOLAI SCUOLA "G. SPERANZA"

Progetto Definitivo - Esecutivo

Stato di Progetto

Calcoli Esecutivi delle Strutture Fascicolo di Calcolo Stato Modificato

(art.33 co.1 lett.d e art.37 del D.P.R. 05.10.2010, n.207)

Elab. N.2.2

NOVEMBRE 2019

Responsabile del progetto
Arch. Bernardino Novelli

Responsabile del Procedimento
Arch. Liliana Ruffini

Supporto al progetto strutturale
Ing. Carlo Cesaroni



Collaboratori:
Geom. Sante Cocci
Geom. Stefania Pulcini
Geom. Rosa Benassati

ANALISI DEI CARICHI – STATO MODIFICATO

Si riporta di seguito l'analisi dei carichi permanenti e variabili di esercizio agenti sull'edificio in esame.

- **Normativa di riferimento**

I testi normativi cui si fa riferimento nelle fasi di calcolo e di progettazione sono:

- 1) Decreto Ministeriale del 17/01/2018
- 2) Circolare del 21/01/2019 n°7 C.S.LL.PP.

- **Analisi dei carichi del solaio di copertura**

Tetto

Carico permanente G_{2k}

Manto di copertura in laterizio:	30,00 Kg/ m ²
Guaina bituminosa:	5,00 Kg/ m ²
Pannello OSB (s=25 mm):	15,75 Kg/ m ²
Travicelli in legno di castagno 60 x 80	1,82 Kg/m ²
Isolante termico (160 kg/m ³ , s=8cm)	12,80 Kg/m ²
Barriera al vapore (500 kg/m ³ , s=0,22 mm)	0,11 Kg/m ²
Tavolato di abete (s=32 mm):	12,16 Kg/ m ²

Carico proprio G_{1k}

Travi principali in legno Lamellare GL24H160 x 600	36,48 Kg/m ²
Travi secondarie in legno Lamellare GL24H 140 x 250	13,30 Kg/m ²

Carico Variabile Q_k

Carico Accidentale Q_k	50,00 Kg /m ²
Carico Neve Q_k	71,00 Kg /m ²

Gronda

Carico permanente G_{2k}

Manto di copertura in laterizio:	30,00 Kg/ m ²
Guaina bituminosa:	5,00 Kg/ m ²
Pannello OSB (s=25 mm):	15,75 Kg/ m ²
Travicelli in legno di castagno 60 x 80	1,82 Kg/m ²
Tavolato di abete (s=32 mm):	12,16 Kg/ m ²

Carico proprio G_{1k}

Travi principali in legno Lamellare GL24H 160 x 600	36,48 Kg/m ²
Travi secondarie in legno Lamellare GL24H 140 x 250	13,30 Kg/m ²

Carico Variabile Q_k

Carico Accidentale Q_k	50,00 Kg /m ²
Carico Neve Q_k	71,00 Kg /m ²

- **Analisi dei carichi del solaio di calpestio del pianoterra (ala ovest)**

Carico permanente G_{2k}

Pavimento:	60,00 Kg/ m ²
Massetto:	60,00 Kg/m ²
Intonaco:	30,00 Kg/m ²

Carico proprio G_{1k}

Soletta in c.a. s= 15 cm (2500 kg/m ³)	375,00 Kg/m ²
--	--------------------------

Carico Variabile Q_k

Carico Accidentale Q_k	300,00 Kg /m ²
--------------------------	---------------------------

- **Analisi dei carichi del solaio di calpestio del piano terra (ala est)**

Carico permanente G_{2k}

Pavimento (grés porcellanato):	55,00 Kg/ m ²
Massetto alleggerito (s=5 cm):	50,00 Kg/m ²
Controsoffittoalleggerito (s=2 cm):	25,00 Kg/m ²

Carico proprio G_{1k}

Soletta in c.a. (s= 9 cm; 1800 kg/m ³)	162,00 Kg/m ²
Lamiera grecata HI-BOND	10,00 Kg/ m ²
Travi IPE270 (i~100 cm):	36,10 Kg/ m ²

Carico Variabile Q_k

Carico Accidentale Q_k	300,00 Kg /m ²
--------------------------	---------------------------

- **Analisi dei carichi del solaio di calpestio del piano primo(ala ovest)**

Carico permanente G_{2k}

Pavimento:	60,00 Kg/ m ²
Massetto:	60,00 Kg/m ²
Intonaco:	30,00 Kg/m ²

Carico proprio G_{1k}

Solaio in latero-cemento Bausta (H=20+4 cm)	300,00 Kg/m ²
---	--------------------------

Carico Variabile Q_k

Carico Accidentale Q_k	300,00 Kg /m ²
--------------------------	---------------------------

- **Analisi dei carichi del solaio di calpestio del piano primo(ala centro-est)**

Carico permanente G_{2k}

Pavimento (grés porcellanato):	55,00 Kg/ m ²
Massetto alleggerito (s=5 cm):	50,00 Kg/m ²
Controsoffitto (s=2 cm):	25,00 Kg/m ²

Carico proprio G_{1k}

Soletta in c.a. (s= 9 cm; 1800 kg/m ³)	162,00 Kg/m ²
Lamiera grecata HI-BOND	10,00 Kg/ m ²
Travi IPE270 (i~100 cm):	36,10 Kg/ m ²

Carico Variabile Q_k

Carico Accidentale Q_k	300,00 Kg /m ²
--------------------------	---------------------------

- ***Analisi dei carichi del solaio di calpestio del piano secondo(ala ovest)***

Carico permanente G_{2k}

Pavimento:	60,00 Kg/ m ²
Massetto:	60,00 Kg/m ²
Intonaco:	30,00 Kg/m ²

Carico proprio G_{1k}

Solaio in latero-cemento Celersap (H=20+4 cm)	320,00 Kg/m ²
---	--------------------------

Carico Variabile Q_k

Carico Accidentale Q_k	300,00 Kg /m ²
--------------------------	---------------------------

- ***Analisi dei carichi agenti sulla scala in c.a.***

Si riporta di seguito l'analisi dei carichi permanenti e variabili di esercizio agenti sulla scala in c.a. esistente.

Carico permanente G_{2k}

Pavimento (Marmo):	100,00 kg/m ²
Massetto:	100,00 kg/m ²
Imbottitura gradini:	105,00 kg/m ²
Intonaco:	30,00 Kg/ m ²

Carico proprio G_{1k}

Soletta in c.a. s= 15 cm (2500 kg/m ³)	375,00 Kg/m ²
--	--------------------------

Carico Variabile Q_k

Carico Accidentale Q_k	400,00 Kg /m ²
--------------------------	---------------------------

RELAZIONE DI CALCOLO

Il presente progetto è inerente all'intervento di miglioramento sismico dell'edificio ospitante la scuola primaria "Giuseppe Speranza" che l'amministrazione comunale di Grottammare (AP) intende realizzare.

La presente relazione illustra le informazioni relative alle normative attualmente vigenti a cui è stato fatto riferimento per la progettazione, ai metodi di calcolo impiegati ed ai risultati delle analisi svolte.

• NORMATIVA DI RIFERIMENTO

I calcoli sono condotti nel pieno rispetto della normativa vigente e, in particolare, la normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo, verifica e progettazione è costituita dalle *Norme Tecniche per le Costruzioni*, emanate con il D.M. 17/01/2018 pubblicato nel suppl. 8 G.U. 42 del 20/02/2018, nonché la Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 21 Gennaio 2019, n. 7 "*Istruzioni per l'applicazione dell'aggiornamento delle norme tecniche per le costruzioni*".

• METODI DI CALCOLO

I metodi di calcolo adottati per il calcolo sono i seguenti:

- 1) Per i carichi statici: *METODO DELLE DEFORMAZIONI*;
- 2) Per i carichi sismici: metodo dell'*ANALISI MODALE* o dell'*ANALISI SISMICA STATICA EQUIVALENTE*.

Per lo svolgimento del calcolo si è accettata l'ipotesi che, in corrispondenza dei piani sismici, i solai siano infinitamente rigidi nel loro piano e che le masse ai fini del calcolo delle forze di piano siano concentrate alle loro quote.

• CALCOLO SPOSTAMENTI E CARATTERISTICHE

Il calcolo degli spostamenti e delle caratteristiche viene effettuato con il metodo degli elementi finiti (**F.E.M.**).

Possono essere inseriti due tipi di elementi:

- 1) Elemento monodimensionale asta (*beam*) che unisce due nodi aventi ciascuno 6 gradi di libertà. Per maggiore precisione di calcolo, viene tenuta in conto anche la deformabilità a taglio e quella assiale di questi elementi. Queste aste, inoltre, non sono considerate flessibili da nodo a nodo ma hanno sulla parte iniziale e finale due tratti infinitamente rigidi formati dalla parte di trave inglobata nello spessore del pilastro; questi tratti rigidi forniscono al nodo una dimensione reale.
- 2) L'elemento bidimensionale shell (*quad*) che unisce quattro nodi nello spazio. Il suo comportamento è duplice, funziona da lastra per i carichi agenti sul suo piano, da piastra per i carichi ortogonali.

Assemblate tutte le matrici di rigidezza degli elementi in quella della struttura spaziale, la risoluzione del sistema viene perseguita tramite il *metodo di Cholesky*.

Ai fini della risoluzione della struttura, gli spostamenti X e Y e le rotazioni attorno l'asse verticale Z di tutti i nodi che giacciono su di un impalcato dichiarato rigido sono mutuamente vincolati.

• ANALISI SISMICA DINAMICA

L'analisi sismica dinamica è stata svolta con il metodo dell'analisi modale; la ricerca dei modi e delle relative frequenze è stata perseguita con il *metodo di Jacobi*.

I modi di vibrazione considerati sono in numero tale da assicurare l'eccitazione di più dell'85% della massa totale della struttura.

Per ciascuna direzione di ingresso del sisma si sono valutate le forze applicate spazialmente agli impalcati di ogni piano (forza in X, forza in Y e momento).

Le forze orizzontali così calcolate vengono ripartite fra gli elementi irrigidenti (pilastri e pareti di taglio), ipotizzando i solai dei piani sismici infinitamente rigidi assialmente.

Per la verifica della struttura si è fatto riferimento all'analisi modale, pertanto sono prima calcolate le sollecitazioni e gli spostamenti modali e poi viene calcolato il loro valore efficace.

I valori stampati nei tabulati finali allegati sono proprio i suddetti valori efficaci e pertanto l'equilibrio ai nodi perde di significato. I valori delle sollecitazioni sismiche sono combinate linearmente (in somma e in differenza) con quelle per carichi statici per ottenere le sollecitazioni per sisma nelle due direzioni di calcolo.

Gli angoli delle direzioni di ingresso dei sismi sono valutati rispetto all'asse X del sistema di riferimento globale.

• VERIFICHE

Le verifiche, svolte secondo il metodo degli stati limite ultimi e di esercizio, si ottengono involupando tutte le condizioni di carico prese in considerazione.

In fase di verifica è stato differenziato l'elemento trave dall'elemento pilastro. Nell'elemento trave le armature sono disposte in modo asimmetrico, mentre nei pilastri sono sempre disposte simmetricamente.

Per l'elemento trave, l'armatura si determina suddividendola in cinque conci in cui l'armatura si mantiene costante, valutando per tali conci le massime aree di armatura superiore ed inferiore richieste in base ai momenti massimi riscontrati nelle varie combinazioni di carico esaminate. Lo stesso criterio è stato adottato per il calcolo delle staffe.

Anche l'elemento pilastro viene scomposto in cinque conci in cui l'armatura si mantiene costante. Vengono però riportate le armature massime richieste nella metà superiore (testa) e inferiore (piede).

La fondazione su travi rovesce è risolta contemporaneamente alla sovrastruttura tenendo in conto sia la rigidezza flettente che quella torcente, utilizzando per l'analisi agli elementi finiti l'elemento asta su suolo elastico alla *Winkler*.

Le travate possono incrociarsi con angoli qualsiasi e avere dei disassamenti rispetto ai pilastri su cui si appoggiano.

La ripartizione dei carichi, data la natura matriciale del calcolo, tiene automaticamente conto della rigidezza relativa delle varie travate convergenti su ogni nodo.

Le verifiche per gli elementi bidimensionali (setti) vengono effettuate sovrapponendo lo stato tensionale del comportamento a lastra e di quello a piastra. Vengono calcolate le armature delle due facce dell'elemento bidimensionale disponendo i ferri in due direzioni ortogonali.

• DIMENSIONAMENTO MINIMO DELLE ARMATURE.

Per il calcolo delle armature sono stati rispettati i minimi di legge di seguito riportati:

TRAVI:

1. Area minima delle staffe pari a $1.5 \cdot b$ mmq/ml, essendo b lo spessore minimo dell'anima misurato in mm, con passo non maggiore di 0,8 dell'altezza utile e con un minimo di 3 staffe al metro. In prossimità degli appoggi o di carichi concentrati per una lunghezza pari all'altezza utile della sezione, il passo minimo sarà 12 volte il diametro minimo dell'armatura longitudinale.
2. Armatura longitudinale in zona tesa $\geq 0,15\%$ della sezione di calcestruzzo. Alle estremità è disposta una armatura inferiore minima che possa assorbire, allo stato limite ultimo, uno sforzo di trazione uguale al taglio.
3. In zona sismica, nelle zone critiche il passo staffe è non superiore al minimo di:
 - un quarto dell'altezza utile della sezione trasversale;

- 175 mm e 225 mm, rispettivamente per CDA e CDB;
- 6 volte e 8 volte il diametro minimo delle barre longitudinali considerate ai fini delle verifiche, rispettivamente per CDA e CDB;
- 24 volte il diametro delle armature trasversali.

Le zone critiche si estendono, per CDB e CDA, per una lunghezza pari rispettivamente a 1 e 1,5 volte l'altezza della sezione della trave, misurata a partire dalla faccia del nodo trave-pilastro. Nelle zone critiche della trave il rapporto fra l'armatura compressa e quella tesa è maggiore o uguale a 0,5.

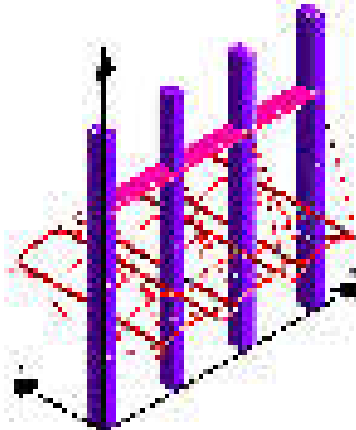
PILASTRI:

1. Armatura longitudinale compresa fra 0,3% e 4% della sezione effettiva e non minore di $0,10 \cdot N_{ed}/f_{yd}$;
2. Barre longitudinali con diametro ≥ 12 mm;
3. Diametro staffe ≥ 6 mm e comunque $\geq 1/4$ del diametro max delle barre longitudinali, con interasse non maggiore di 30 cm.
4. In zona sismica l'armatura longitudinale è almeno pari all'1% della sezione effettiva; il passo delle staffe di contenimento è non superiore alla più piccola delle quantità seguenti:
 - 1/3 e 1/2 del lato minore della sezione trasversale, rispettivamente per CDA e CDB;
 - 125 mm e 175 mm, rispettivamente per CDA e CDB;
 - 6 e 8 volte il diametro delle barre longitudinali che collegano, rispettivamente per CDA e CDB.

• SISTEMI DI RIFERIMENTO

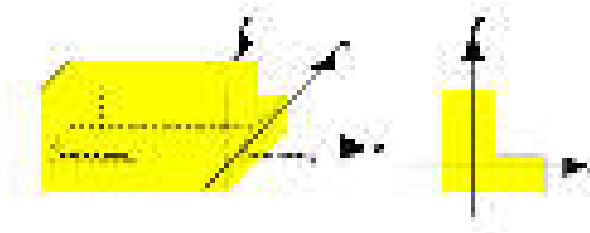
1) SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE

Il sistema di riferimento globale è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali (O-XYZ) dove l'asse Z rappresenta l'asse verticale rivolto verso l'alto. Le rotazioni sono considerate positive se concordi con gli assi vettori:



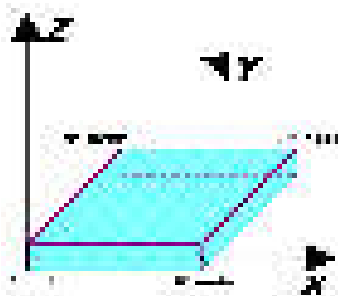
2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

Il sistema di riferimento locale delle aste, inclinate o meno, è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse Z coincidente con l'asse longitudinale dell'asta ed orientamento dal nodo iniziale al nodo finale, gli assi X ed Y sono orientati come nell'archivio delle sezioni:



3) SISTEMA LOCALE DELL'ELEMENTO SHELL

Il sistema di riferimento locale dell'elemento shell è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse X coincidente con la direzione fra il primo ed il secondo nodo di input, l'asse Y giacente nel piano dello shell e l'asse Z in direzione dello spessore:



- **UNITÀ DI MISURA**

Si adottano le seguenti unità di misura:

[lunghezze]	= m
[forze]	= kgf / daN
[tempo]	= sec
[temperatura]	= °C

- **CONVENZIONI SUI SEGNI**

I carichi agenti sono:

- 1) Carichi e momenti distribuiti lungo gli assi coordinati;
- 2) Forze e coppie nodali concentrate sui nodi.

Le forze distribuite sono da ritenersi positive se concordi con il sistema di riferimento locale dell'asta, quelle concentrate sono positive se concordi con il sistema di riferimento globale.

I gradi di libertà nodali sono gli omologhi agli enti forza, e quindi sono definiti positivi se concordi a questi ultimi.

VERIFICA ESTESA STATICA ELEMENTI IN MURATURA

La verifica per le azioni statiche sugli elementi murari è stata effettuata secondo le modalità di seguito riassunte.

a) **CALCOLO DELLE ECCENTRICITÀ**

Eccentricità accidentale trasversale:

$$e_a = h / 200$$

dove con **h** si è indicata l'altezza complessiva del muro. Tale valore di eccentricità si utilizza per intero nella sezione di testa, per metà in quella di mezzera e si annulla nella sezione al piede.

Eccentricità strutturale trasversale:

$$e_s = M / N$$

essendo:

M = momento flettente complessivo dovuto alle azioni di calcolo, tra cui l'eccentricità della risultante del carico del solaio, la pressione orizzontale dovuta all'azione del vento o del terrapieno, l'eccentricità di posizionamento del muro sovrastante e l'effetto di azioni orizzontali spingenti.

N = sforzo normale complessivo agente sulla sezione da verificare.

Eccentricità strutturale longitudinale:

$$e_b = M_b / N$$

essendo:

M_b = momento flettente complessivo dovuto alle azioni di calcolo, tra cui l'eccentricità della risultante del carico del solaio, la pressione orizzontale dovuta all'azione del vento o del terrapieno, l'eccentricità di posizionamento del muro sovrastante e l'effetto di azioni orizzontali spingenti lungo la direzione del muro.

N = sforzo normale complessivo agente sulla sezione da verificare.

Eccentricità trasversale di calcolo:

$$e = |e_s| + |e_a|$$

In ogni caso il valore dell'eccentricità trasversale di calcolo per ciascuna sezione di verifica non può essere inferiore ad **h** / 200 o superiore a 1/3 dello spessore del muro. Nel primo caso questa si porrà comunque pari ad **h** / 200; nel secondo caso la verifica si riterrà non soddisfatta.

b) CALCOLO DEI COEFFICIENTI DI ECCENTRICITÀ

Si calcola il seguenti coefficiente:

$$m = 6e / t$$

essendo **t** lo spessore del muro, nel caso di eccentricità trasversale, o la lunghezza, nel caso di eccentricità longitudinale.

c) CALCOLO DELLA SNELLEZZA DELLA PARETE

$$l = (\alpha \cdot h) / t$$

Essendo **α** il fattore laterale di vincolo, posto in questo calcolo sempre pari ad 1.

d) CALCOLO DEI COEFFICIENTI DI RIDUZIONE

Il calcolo dei coefficienti **F_i**, in funzione di **m** e **l**, viene effettuato per doppia interpolazione con la seguente tabella:

l	Coefficiente di eccentricità m = 6*e / t				
	0	0,5	1,0	1,5	2,0
0	1,00	0,74	0,59	0,44	0,33
5	0,97	0,71	0,55	0,39	0,27
10	0,86	0,61	0,45	0,27	0,15
15	0,69	0,48	0,32	0,17	-
20	0,53	0,36	0,23	-	-

In nessuna caso è ammessa l'estrapolazione di tale tabella. Quindi per valori di snellezza ed eccentricità per i quali non è ricavabile un valore di **F_i**, la verifica si riterrà non soddisfatta. In caso di eccentricità longitudinale si pone **l** pari a 0.

e) VERIFICA

La verifica verrà effettuata utilizzando il metodo agli stati limite ultimi. La condizione che soddisfa la verifica della sezione sarà la seguente:

$$s = N / (F_i F_b A) \leq f_d$$

essendo:

N = sforzo normale complessivo agente nella sezione;

F_i = coefficiente di parzializzazione trasversale per la sezione i-esima (testa, mezzeria o piede);

F_b = coefficiente di parzializzazione longitudinale per la sezione di piede (pari ad 1 per le altre sezioni);

A = area della sezione;

f_d = resistenza di calcolo della muratura.

VERIFICA ELEMENTI IN MURATURA PER SISMA ORTOGONALE

Viene svolta la verifica per ciascun muro anche per le azioni generate dalla componente dell'azione sismica ortogonale al piano del muro. In conseguenza di ciò si generano una pressione distribuita lungo tutta la superficie del muro, dovuta al suo peso proprio, e delle eventuali azioni concentrate dovute a masse che gravano sul muro nei punti ove esso non risulti efficacemente vincolato a un impalcato rigido.

A prescindere dalle direzioni di ingresso del sisma selezionate per la struttura, ciascuna verifica locale dei muri viene svolta considerando il sisma agente proprio nella direzione ortogonale al muro di volta in volta esaminato. Le sollecitazioni derivanti da tali azioni verranno ricavate anche in base all'analisi complessiva della struttura, tenendo quindi conto della posizione mutua tra i muri, della disposizione degli impalcati rigidi e della eventuale presenza di cordoli e tiranti.

Il calcolo della pressione e delle forze orizzontali è svolto in ottemperanza ai punti 7.2.3 e 7.8.2.2.3

La distribuzione delle sollecitazioni è calcolata seguendo un andamento proporzionale alla situazione di collasso cinematico in cui si formano tre cerniere allineate in verticale sul singolo paramento.

La verifica è svolta confrontando la coppia di sollecitazioni **M** e **N** di calcolo con quelle che garantiscono l'equilibrio nella situazione limite a rottura, con sezione parzializzata e sigma di compressione uniforme nel tratto reagente pari a **0,85 F_d**. La verifica a taglio è svolta invece confrontando la tensione tangenziale media della sezione con quella limite del materiale incrementata per un valore pari a **0,4 N**.

I - VERIFICA ELEMENTI IN MURATURA PER SISMA PARALLELO

Viene svolta la verifica per ciascun muro per le azioni ottenute mediante l'analisi sismica globale combinate con le azioni verticali e tenendo in conto la contemporaneità dei due sismi ortogonali come previsto dalla norma.

Le verifiche verranno condotte sia agli SLV che agli SLD utilizzando gli spettri del punto 3.2.1, le azioni sismiche verranno combinate come previsto al punto 3.2.4

L'analisi sismica potrà essere di tipo statica equivalente o dinamica modale utilizzando lo spettro di progetto ridotto tramite il fattore di comportamento definito per le strutture in muratura nella Tab. 7.3.II

Il modello di calcolo sarà costituito da elementi verticali continui e da fasce di piano schematizzate come elementi travi, per il calcolo delle rigidezze si farà riferimento ai valori fessurati pari al 50% della rigidezza della sezione integra.

Le fasce di piano saranno considerate incernierate ai maschi murari se non presenti elementi capaci di resistere a trazione quali tiranti e catene. Le pareti verticali saranno verificate a flessione ed a taglio utilizzando per il calcolo dei valori resistenti le formule previste nel paragrafo 7.8.2.2.

L'analisi PUSH over sarà effettuata per gli stati limite SLO (se richiesto) SLD ed SLV come previsto dalla Circolare 21 gennaio 2019 al capitolo C8.7.1 e C8.7.1.3.1

Le verifiche delle strutture in muratura esistenti sono effettuate tenendo in conto i parametri deformativi, i meccanismi a flessione ed a taglio previsti al punto C8.7.1.3.1.1 della circolare Circolare 21 gennaio 2019

Per il calcolo dei valori resistenti del materiale delle murature esistenti si terrà in conto del fattore di confidenza e dei valori tabellati come previsto al punto C8.5.3.1 della Circolare 21 gennaio 2019, sia per quanto riguarda le verifiche sismiche che quelle statiche.

VERIFICA MECCANISMI LOCALI DI COLLASSO PER LA MURATURA

La verifica è effettuata in base al punto 8.7.1, secondo le direttive previste dalla Circolare 21 gennaio 2019 al capitolo C8.7.1.2e le indicazioni presenti nelle "Schede illustrative dei principali meccanismi di collasso locali negli edifici esistenti in muratura e dei relativi modelli cinematici di analisi", curate dalla Protezione Civile e dalla Reluiss.

Il calcolo è effettuato utilizzando l'analisi cinematica lineare (semplificata) con fattore **q** pari a 2, per lo stato limite di salvaguardia della vita. La verifica consiste nel verificare che l'accelerazione spettrale di attivazione **a₀^{*}** soddisfi ciascuna delle seguenti disuguaglianze:

$$a_0^* \geq a_g(P_{VR}) S / q$$

$$a_0^* \geq S_e(T_1) g (Z / H) / q$$

dove:

a_g = accelerazione sismica al suolo, funzione di **P_{VR}**, cioè della probabilità **P** di superamento dello stato limite di salvaguardia della vita (pari al 10%) e della vita di riferimento **VR** della struttura come definiti punto 3.2

S = prodotto del coefficiente di amplificazione stratigrafica e del coefficiente di amplificazione topografica, come definiti al punto 3.2.3.2.1

q = il fattore di struttura, che si è posto pari a 2;

S_e = spettro elastico, come definito al punto 3.2.3.2.1, funzione del periodo **T₁**, relativo al primo modo di vibrare della struttura;

Z / H = approssima la forma del primo modo di vibrare della struttura normalizzato a 1 in sommità, essendo **H** l'altezza complessiva dell'edificio e **Z** l'altezza del punto più basso della porzione di muratura interessata dal meccanismo, entrambe misurate a partire dalla quota di fondazione dell'edificio;

g = coefficiente di partecipazione modale, che viene approssimato con l'espressione **g = 3 N / (2 N + 1)**, essendo **N** il numero di piani dell'edificio;

L'accelerazione spettrale di attivazione è data dalla seguente formula:

$$a_0^* = a_0 g / (e^* FC)$$

essendo:

a₀ = moltiplicatore dell'azione sismica che causa il collasso del meccanismo, ricavato applicando il principio dei lavori virtuali;

g = accelerazione di gravità;

e^{*} = frazione di massa partecipante, come definita al punto C8.7.1.2.1.3 della *Circolare 2019*;

FC = fattore di confidenza (nel caso in cui per la valutazione del moltiplicatore **a₀** non si tenga conto della resistenza a compressione della muratura, con conseguente arretramento della linea ideale del ribaltamento, il fattore di confidenza sarà comunque posto pari a quello relativo al livello di conoscenza **LC1**).

Si tiene conto della presenza di eventuali tiranti o comunque altra tipologia di elementi facenti parte della struttura nel suo complesso in grado di creare una azione di tipo stabilizzante, così come si prende in considerazione l'effetto instabilizzante di carichi spingenti dovuti a volte o altre tipologie di carico che abbiano tale effetto.

In caso di muratura a doppia cortina si considera che il ribaltamento possa avvenire per le due porzioni di muratura, quella esterna e quella interna, in modo indipendente.

In presenza di cordolature di testa non adeguatamente ammortate alla muratura sottostante, non si tiene in alcun conto a fini stabilizzanti dell'effetto dovuto all'attrito tra cordolo e muratura, dal momento che in presenza di azione sismica l'effetto di tale attrito potrebbe essere aleatorio a causa delle azioni sussultorie.

In caso di meccanismo della tipologia di flessione orizzontale in cui si tiene conto di un effetto di confinamento, alle azioni agenti sugli elementi facenti parte del meccanismo si aggiunge un effetto stabilizzante dato ad una doppia coppia di forze, agenti con asse vettore verticale. Per ciascuna coppia la forza è assegnata pari alla tensione **0,85 F_d**, intesa come agente su metà dello spessore del muro e per un'altezza pari alla linea di frattura interessata dal meccanismo. Il braccio della coppia invece sarà assunto pari alla metà dello spessore del muro stesso.

L'effetto del confinamento può essere garantito dalla presenza di corpi di fabbrica adiacenti alla zona interessata al meccanismo o da una apposita tirantatura disposta allo scopo parallelamente alla muratura e opportunamente ancorata, in grado di impedire spostamenti orizzontali delle imposte a partire dalle quali si innesca il meccanismo di flessione fuori piano, ingenerando così una specie di effetto arco interno alla muratura, che viene schematizzato, come appena esposto, in forma di arco a tre cerniere,

considerando il centro di ciascuna cerniera nel semi-spessore di muro compresso in condizioni di limite per la resistenza alla compressione.

VERIFICA EQUIVALENZA CERCHIATURE

Alcuni elementi murari forati possono essere modellati come privi di foro, nel caso sia soddisfatta una verifica di equivalenza tra la cerchiatura realizzata nel foro e la porzione di muratura mancante. Tale equivalenza si considera soddisfatta se risulta che la rigidezza della cerchiatura sia circa equivalente alla rigidezza di un elemento in muratura di dimensioni pari a quelle del foro, al lordo dello spessore della cerchiatura, e la resistenza della cerchiatura sia pari o superiore a quello dell'elemento di muratura eliminata. Rigidezza e resistenza sono riferite ad una forza orizzontale applicata in testa all'elemento e ad esso complanare.

Il calcolo si effettua ipotizzando l'elemento in muratura con vincolo di testa che impedisce la rotazione, mentre per la cerchiatura si adotta l'ipotesi di telaio a comportamento shear-type. Per entrambi si prevede un vincolo di incastro al piede.

Si ipotizza che in fase di realizzazione la cerchiatura abbia uno sviluppo chiuso, quindi che sia presente il traverso inferiore, al fine di garantire l'ipotesi di incastro. Inoltre si richiede che l'intera cerchiatura sia adeguatamente ancorata alla muratura circostante in modo diffuso lungo tutto il perimetro.

Per il calcolo della rigidezza della muratura si considera un modulo elastico fessurato, pari cioè alla metà di quello nominale relativo al materiale.

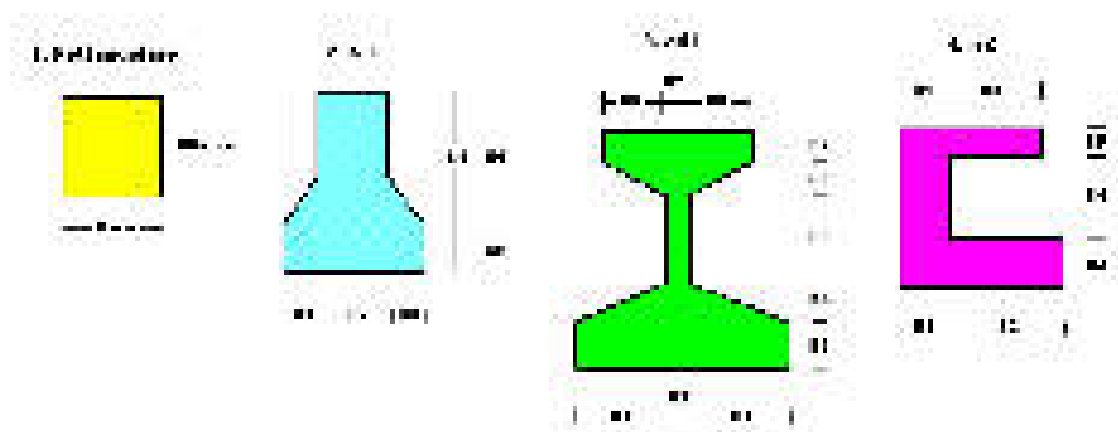
Per il calcolo della resistenza della muratura si considerano cautelativamente i valori di resistenza f_k ed f_{kv} non ridotti per il coefficiente parziale del materiale e per il fattore di confidenza. Per il cemento armato o l'acciaio della cerchiatura si adottano i valori di modulo elastico e resistenza che si utilizzano normalmente per le verifiche agli stati limite.

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Le sezioni delle aste in c.a.o. riportate nel seguito sono state raggruppate per tipologia. Le tipologie disponibili sono le seguenti:

- 1) RETTANGOLARE
- 2) a T
- 3) ad I
- 4) a C
- 5) CIRCOLARE
- 6) POLIGONALE

Nelle tabelle sono usate alcune sigle il cui significato è spiegato dagli schemi riportati in appresso:



Per quanto attiene alla tipologia poligonale le diciture V1, V2, ..., V10 individuano i vertici della sezione descritta per coordinate.

In coda alle presenti stampe viene riportata la tabellina riassuntiva delle caratteristiche statiche delle sezioni in parola in termini di area, momenti di inerzia baricentrici rispetto all'asse X ed Y (I_{xg} ed I_{yg}) e momento d'inerzia polare (I_p).

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella caratteristiche statiche dei profili e caratteristiche materiali.

<i>Sez.</i>	: <i>Numero d'archivio della sezione</i>
<i>U</i>	: <i>Perimetro bagnato per metro di sezione</i>
<i>P</i>	: <i>Peso per unità di lunghezza</i>
<i>A</i>	: <i>Area della sezione</i>
<i>A_x</i>	: <i>Area a taglio in direzione X</i>
<i>A_y</i>	: <i>Area a taglio in direzione Y</i>
<i>J_x</i>	: <i>Momento d'inerzia rispetto all'asse X</i>
<i>J_y</i>	: <i>Momento d'inerzia rispetto all'asse Y</i>
<i>J_t</i>	: <i>Momento d'inerzia torsionale</i>
<i>W_x</i>	: <i>Modulo di resistenza a flessione, asse X</i>
<i>W_y</i>	: <i>Modulo di resistenza a flessione, asse Y</i>
<i>W_t</i>	: <i>Modulo di resistenza a torsione</i>
<i>i_x</i>	: <i>Raggio d'inerzia relativo all'asse X</i>
<i>i_y</i>	: <i>Raggio d'inerzia relativo all'asse Y</i>
<i>sver</i>	: <i>Coefficiente per verifica a svergolamento ($h/(b \cdot t)$)</i>
<i>E</i>	: <i>Modulo di elasticità normale</i>
<i>G</i>	: <i>Modulo di elasticità tangenziale</i>
<i>lambda</i>	: <i>Valore massimo della snellezza</i>
Tipo Acciaio	: <i>Tipo di acciaio</i>
Tipo verifica	: <i>EvitaVerif : non esegue verifica</i> <i>NoVerCompr : verifica solo aste tese</i> <i>Completa : verifica completa</i>
gamma	: <i>peso specifico del materiale</i>
Lungh/SpLim	: <i>Rapporto fra la lunghezza dell'asta e lo spostamento limite</i>
Tipo profilatura	: <i>a freddo/a caldo (Dato valido solo per tipologie tubolari)</i>
W_x Plast.	: <i>Modulo di resistenza plastica in direzione X</i>
W_y Plast.	: <i>Modulo di resistenza plastica in direzione Y</i>
W_t Plast.	: <i>Modulo di resistenza plastica torsionale</i>
A_x Plast.	: <i>Area a taglio plastica direzione X</i>
A_y Plast.	: <i>Area a taglio plastica direzione Y</i>
I_w	: <i>Costante di ingobbamento (momento di inerzia settoriale)</i>
Num.Rit.Tors	: <i>Numero di ritegni torsionali</i>

Per Norma 1996 valgono anche le seguenti sigle:

S_{amm}	: <i>Tensione ammissibile</i>
fe	: <i>Tipo di acciaio (1 = Fe360; 2 = Fe430; 3 = Fe510)</i>
Ω	: <i>Prospetto per i coefficienti Ω (1 = a; 2 = b; 3 = c; 4 = d – Per le sezioni in legno: 5 = latifoglie dure; 6=conifere)</i>
Caric. estra	: <i>Coefficiente per carico estradossato per la verifica allo svergolamento</i>
E.lim.	: <i>Eccentricità limite per evitare la verifica allo svergolamento</i>
Coeff.'ni'	: <i>Coefficiente “ni”</i>

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dell'archivio materiali.

<i>Materiale N.ro</i>	: Numero identificativo del materiale in esame
Densità	: <i>Peso specifico del materiale</i>
Ex * 1E3	: <i>Modulo elastico in direzione x moltiplicato per 10 al cubo</i>
Ni.x	: <i>Coefficiente di Poisson in direzione x</i>
Alfa.x	: <i>Coefficiente di dilatazione termica in direzione x</i>
Ey * 1E3	: <i>Modulo elastico in direzione y moltiplicato per 10 al cubo</i>
Ni.y	: <i>Coefficiente di Poisson in direzione y</i>
Alfa.y	: <i>Coefficiente di dilatazione termica in direzione y</i>
E11 * 1E3	: <i>Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 1a colonna</i>
E12 * 1E3	: <i>Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 2a colonna</i>
E13 * 1E3	: <i>Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 3a colonna</i>
E22 * 1E3	: <i>Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 2a riga - 2a colonna</i>
E23 * 1E3	: <i>Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 2a riga - 3a colonna</i>
E33 * 1E3	: <i>Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 3a riga - 3a colonna</i>

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dell'archivio shell.

<i>Sezione N.ro</i>	: <i>Numero identificativo dell'archivio sezioni (dal numero 601 in poi)</i>
Spessore	: <i>Spessore dell'elemento</i>
Base foro	: <i>Base di un eventuale foro sull'elemento (zero nel caso in cui il foro non sia presente)</i>
Altezza foro	: <i>Altezza di un eventuale foro sull'elemento (zero nel caso in cui il foro non sia presente)</i>
Codice	: <i>Codice identificativo della posizione del foro (1 = al centro; 0 = qualunque posizione)</i>
Ascissa foro	: <i>Ascissa dello spigolo inferiore sinistro del foro</i>
Ordinata foro	: <i>Ordinata dello spigolo inferiore sinistro del foro</i>
Tipo mater.	: <i>Numero di archivio dei materiali shell</i>
Tipo elem.	: <i>Schematizzazione dell'elemento a livello di calcolo:</i>

0 = *Lastra – Piastra*

*1 = Lastra**2 = Piastra*

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle riassuntive dei criteri di progetto per le aste in elevazione, per quelle di fondazione, per i pilastri e per i setti.

<i>Crit.N.ro</i>	: Numero indicativo del criterio di progetto
<i>Elem.</i>	: Tipo di elemento strutturale
<i>%Rig.Tors.</i>	: Percentuale di rigidità torsionale
<i>Mod. E</i>	: Modulo di elasticità normale
<i>Poisson</i>	: Coefficiente di Poisson
<i>Sgmc</i>	: Tensione massima di esercizio del calcestruzzo
<i>tauc0</i>	: Tensione tangenziale minima
<i>tauc1</i>	: Tensione tangenziale massima
<i>Sgmf</i>	: Tensione massima di esercizio dell'acciaio
<i>Om.</i>	: Coefficiente di omogeneizzazione
<i>Gamma</i>	: Peso specifico del materiale
<i>Coprstaffa</i>	: Distanza tra il lembo esterno della staffa ed il lembo esterno della sezione in calcestruzzo
<i>Fi min.</i>	: Diametro minimo utilizzabile per le armature longitudinali
<i>Fi st.</i>	: Diametro delle staffe
<i>Lar. st.</i>	: Larghezza massima delle staffe
<i>Psc</i>	: Passo di scansione per i diagrammi delle caratteristiche
<i>Pos.pol.</i>	: Numero di posizioni delle armature per la verifica di sezioni poligonali
<i>D arm.</i>	: Passo di incremento dell'armatura per la verifica di sezioni poligonali
<i>Iteraz.</i>	: Numero massimo di iterazioni per la verifica di sezioni poligonali
Def. Tag.	: Deformabilità a taglio (si, no)
%Scorr.Staf.	: Percentuale di scorrimento da far assorbire alle staffe
P.max staffe	: Passo massimo delle staffe
P.min.staffe	: Passo minimo delle staffe
tMt min.	: Tensione di torsione minima al di sotto del quale non si arma a torsione
Ferri parete	: Presenza di ferri di parete a taglio
Ecc.lim.	: Eccentricità M/N limite oltre la quale la verifica viene effettuata a flessione pura
Tipo ver.	: Tipo di verifica (0 = solo Mx; 1 = Mx e My separate; 2 = deviata)
Fl.rett.	: Flessione retta forzata per sezioni dissimmetriche ma simmetrizzabili (0 = no; 1 = si)
Den.X pos.	: Denominatore della quantità q^*l^3 per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma positivo
Den.X neg.	: Denominatore della quantità q^*l^3 per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma negativo
Den.Y pos.	: Denominatore della quantità q^*l^3 per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma positivo
Den.Y neg.	: Denominatore della quantità q^*l^3 per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma negativo
%Mag.car.	: Percentuale di maggiorazione dei carichi statici della prima combinazione di carico
%Rid.Plas	: Rapporto tra i momenti sull'estremo della trave $M^*(ij)/M(ij)$, dove:

	- $M^*(ij)$ =Momento DOPO la redistribuzione plastica
	- $M(ij)$ =Momento PRIMA della redistribuzione plastica
Linear.	: Coefficiente descrittivo del comportamento dell'asta:
	1 = comportamento lineare sia a trazione che a compressione
	2 = comportamento non lineare sia a trazione che a compressione.
	3 = comportamento lineare solo a trazione.
	4 = comportamento non lineare solo a trazione.
	5 = comportamento lineare solo a compressione.
	6 = comportamento non lineare solo a compressione.
Appesi	: Flag di disposizione del carico sull'asta (1 = appeso, cioè applicato all'intradosso; 0 = non appeso, cioè applicato all'estradosso)
Min. T/sigma	: Verifica minimo T/sigma (1 = si; 0 = no)
Verif.Alette	: Verifica alette travi di fondazione (1 = si; 0 = no)
Kwinkl.	: Costante di sottofondo del terreno

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle riassuntive dei criteri di progetto per le verifiche agli stati limite.

<i>Cri.Nro</i>	: Numero identificativo del criterio di progetto
<i>Tipo Elem.</i>	: Tipo di elemento: trave di elevazione, trave di fondazione, pilastro, setto, setto elastico ("SHela")
<i>fck</i>	: Resistenza caratteristica del calcestruzzo
<i>fcd</i>	: Resistenza di calcolo del calcestruzzo
<i>rcd</i>	: Resistenza di calcolo a flessione del calcestruzzo (massimo del diagramma parabola rettangolo)
<i>fyk</i>	: Resistenza caratteristica dell'acciaio
<i>fyd</i>	: Resistenza di calcolo dell'acciaio
<i>Ey</i>	: Modulo elastico dell'acciaio
<i>ec0</i>	: Deformazione limite del calcestruzzo in campo elastico
<i>ecu</i>	: Deformazione ultima del calcestruzzo
<i>eyu</i>	: Deformazione ultima dell'acciaio
<i>Ac/At</i>	: Rapporto dell'incremento fra l'armatura compressa e quella tesa
<i>Mt/Mtu</i>	: Rapporto fra il momento torcente di calcolo e il momento torcente resistente ultimo del calcestruzzo al di sotto del quale non si arma a torsione
<i>Wra</i>	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni rare
<i>Wfr</i>	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni frequenti
<i>Wpe</i>	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni permanenti
σ Rara	: Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni rare
σ Perm	: Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni permanenti
σ f Rara	: Sigma massima dell'acciaio per combinazioni rare
SpRar	: Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni rare
SpPer	: Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni permanenti
Coef.Visc.:	: Coefficiente di viscosità

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle riassuntive dei criteri di progetto per la muratura esistente.

DATI MASCHI MURARI 1/3

Mat. N.ro	: Numero indicativo del materiale esistente
fm	: Resistenza media a compressione della muratura
Tau0	: Resistenza media a taglio della muratura
Mod.E	: Valore medio del Modulo di elasticità normale
Mod.G	: Valore medio del Modulo di elasticità tangenziale
Peso	: Peso specifico medio della muratura
Rete	: Flag di esistenza della rete di rinforzo FRP
Descrizione	: Stringa descrittiva della rete di rinforzo FRP
TipoFibra	: Tipologia della fibra di rinforzo utilizzata
Gram	: Grammatura della rete per unità di superficie
Magl	: Dimensioni della maglia (quadrata)
Traz	: Resistenza a trazione per metro lineare di maglia
Eul	: Allungamento a rottura della fibra utilizzata
NM P.	: Flag di esistenza del rinforzo con Nastri Metallici Pretesi
Sner	: Resistenza allo snervamento del nastro metallico preteso
Rott	: Resistenza a rottura del nastro metallico preteso
Sp.	: Spessore del nastro metallico preteso
Larg	: Larghezza del nastro metallico preteso
IntX	: Interasse della maglia in direzione X
IntY	: Interasse della maglia in direzione Y

DATI MASCHI MURARI 2/3

Se attiva circol. 2009

Mat. N.ro	: Numero indicativo del materiale esistente
Malta buona	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab.C8.A.2.2I Circ.617/2009
Giunti sottili	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab.C8.A.2.2I Circ.617/2009
Ricorsi Listat.	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab.C8.A.2.2I Circ.617/2009
Conness.trasver	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab.C8.A.2.2I Circ.617/2009
NucleoScadente	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab.C8.A.2.2I Circ.617/2009
Iniezioni leganti	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab.C8.A.2.2I Circ.617/2009
Intonaco armat	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab.C8.A.2.2I Circ.617/2009

Se attiva circol. 2019

Mat. N.ro	: Numero indicativo del materiale esistente
Malta buona	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab.C8.5.II Circ.7/2019
Giunti sottili	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab. C8.5.II Circ.7/2019
Ricorsi Listat.	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab. C8.5.II Circ.7/2019
Conness.trasver	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab. C8.5.II Circ.7/2019
NucleoScadente	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab. C8.5.II Circ.7/2019
Iniezioni leganti	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab. C8.5.II Circ.7/2019
Intonaco armat	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab. C8.5.II Circ.7/2019

Rd	: Resistenza a trazione di calcolo dei tiranti agenti sul maschio murario
Rete	: Flag di esistenza della rete di rinforzo in acciaio
Classe CLS	: Classe del cls utilizzato
Classe acc.	: Classe dell'acciaio utilizzato
Fi	: Diametro della maglia della rete in acciaio utilizzata
Pas	: Passo della maglia della rete utilizzata
Spsx	: Spessore del rinforzo dell'intonaco armato sulla faccia sx del maschio
Spdx	: Spessore del rinforzo dell'intonaco armato sulla faccia dx del maschio
Sforz	: Sforzo sul cavo di precompressione
Pass	: Passo dei cavi di precompressione

DATI MASCHI MURARI 3/3

Mat. N.ro	: Numero indicativo del materiale esistente
Gamma	: Peso specifico della muratura
Fk	: Resistenza caratteristica a compressione della muratura
Fkv	: Resistenza caratteristica a taglio della muratura in assenza di carico verticale
Fk/F	: Resistenza caratteristica a compressione della muratura divisa per il fattore di confidenza
Fkv/F	: Resistenza caratteristica a taglio della muratura divisa per il fattore di confidenza
Mod.E	: Valore medio del Modulo di elasticità normale
Mod.G	: Valore medio del Modulo di elasticità tangenziale
Rig.Fess.	: Percentuale della rigidità flessionale della muratura per tenere in conto la riduzione dovuta alla fessurazione
Se attiva circol. 2009	
Tagl.	: Deformazione ultima per collasso a taglio (v. punto C8.7.1.4 Circ. 617/2009)
Fless	: Deformazione ultima per collasso a pressoflessione (v. punto C8.7.1.4 Circ. 617/2009)
Se attiva circol. 2019	
Tagl.	: Deformazione ultima per collasso a taglio (v. punto C8.7.1.2 Circ. 7/2019)
Fless	: Deformazione ultima per collasso a pressoflessione (v. punto C8.7.1.2 Circ. 7/2019)
Descrizione estesa	: Descrizione della muratura utilizzata

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito il significato delle simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input dei fili fissi:

- **Filo** : Numero del filo fisso in pianta.
- **Ascissa** : Ascissa.
- **Ordinata** : Ordinata.

Si riporta di seguito il significato delle simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input delle quote di piano:

- **Quota** : Numero identificativo della quota del piano.
- **Altezza** : Altezza dallo spiccatto di fondazione.
- **Tipologia** : Le tipologie previste sono due:

0 = Piano sismico, ovvero piano che è sede di massa, sia strutturale che portata, che deve essere considerata ai fini del calcolo sismico. Tutti i nodi a questa quota hanno gli spostamenti orizzontali legati dalla relazione di impalcato rigido.

1 = Interpiano, ovvero quota intermedia che ha rilevanza ai fini della geometria strutturale ma la cui massa non viene considerata a questa quota ai fini sismici. I nodi a questa quota hanno spostamenti orizzontali indipendenti.

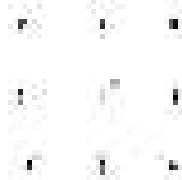
SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di input dei pilastri.

- Filo** : Numero del filo fisso in pianta su cui insiste il pilastro
- Sez.** : Numero di archivio della sezione del pilastro
- Tipologia** : Descrive le seguenti grandezze:

- a) La forma attraverso le sigle 'Rett.'=rettangolare; 'a T'; 'ad I'; 'a C'; 'Circ.=circolare; 'Polig.'=poligonale
 b) Gli ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza

Magrone : Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler
Ang. : Angolo di rotazione della sezione. L'angolo e' positivo se antiorario
Codice : Individua il posizionamento del filo fisso nella sezione. Per la sezione rettangolare valgono i seguenti codici di spigolo:



Il codice zero, che è inizialmente associato al centro pilastro, permette anche degli scostamenti imposti esplicitamente del filo fisso dal centro del pilastro

dx : Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse X in pianta
dy : Scostamento filo fisso - centro pilastro lungo l'asse Y in pianta
Crit.N.ro : Numero identificativo del criterio di progetto associato al pilastro
Tipo : Tipo elemento ai fini sismici:
Elemento : Le sigle sotto riportate hanno il significato appresso specificato:
 - "Secondario NTC18": si intende un elemento pilastro secondario ai sensi della NTC2018, che non viene inserito nel modello sismico ed a cui vengono applicate le verifiche di duttilità.
 - "NoGerarchia": si intende un elemento pilastro non appartenente ad un meccanismo dissipativo e in cui non è applicabile la gerarchia delle resistenze (esempio pilastro meshato interno a pareti)

Nel caso di vincoli particolari (situazione diversa dal doppio incastro), segue un'ulteriore tabulato relativo ai vincoli, le cui sigle hanno il seguente significato:

Codice: Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:
I = incastro; **K** = appoggio scorrevole; **C** = cerniera sferica; **E** = esplicito; **CF** = cerniera flessionale.

Il reale funzionamento dei vincoli (da intendersi come vincoli interni tra asta e nodo) è esplicitato dai successivi dati:

Tx, Ty, Tz : Valori delle rigidezze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione mutua tra pilastro e nodo è impedita (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale traslazione reciproca (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo del pilastro (traslazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà una forza, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidezza per la variazione di spostamento. Se infine viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero) (fattore di connessione) il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidezza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse del pilastro.

Rx, Ry, Rz : Valori delle rigidezze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione mutua tra pilastro e nodo è impedita (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale rotazione reciproca (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo del pilastro sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (rotazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà un momento nella direzione della sconnessione inserita di valore pari alla rigidezza per la variazione di rotazione. Se viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero) (fattore di connessione) il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidezza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse del pilastro.

II SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di input delle travi:

Trave	: Numero identificativo della trave alla quota in esame
Sez.	: Numero di archivio della sezione della trave. Se il numero sezione è superiore a 600, si tratta di setto di altezza pari all'interpiano e di cui nei successivi dati viene specificato il solo spessore
Base x Alt.	: <i>Ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza</i>
Magrone	: <i>Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler</i>
Ang.	: <i>Angolo di rotazione della sezione attorno all'asse</i>
Filo in.	: <i>Numero del filo fisso iniziale della trave</i>
Filo fin.	: <i>Numero del filo fisso finale della trave</i>
Quota in.	: <i>Quota dell'estremo iniziale della trave</i>
Quota fin.	: <i>Quota dell'estremo finale della trave</i>
dx in	: <i>Scostamento in direzione X del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento</i>
dx f	: <i>Scostamento in direzione X del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento</i>
dy in	: <i>Scostamento in direzione Y del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento</i>
dy f	: <i>Scostamento in direzione Y del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento</i>
Pann.	: <i>Carico sulla trave dovuto a pannelli di solai.</i>
Tamp.	: <i>Carico sulla trave dovuto a tamponature</i>
Ball.	: <i>Carico sulla trave dovuto a ballatoi</i>
Espl.	: <i>Carico sulla trave imposto dal progettista</i>
Tot.	: <i>Totale dei carichi verticali precedenti</i>
Torc.	: <i>Momento torcente distribuito agente sulla trave imposto dal progettista</i>
Orizz.	: <i>Carico orizzontale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista</i>
Assia.	: <i>Carico assiale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista</i>
Ali.	: <i>Aliquota media pesata dei carichi accidentali per la determinazione della massa sismica</i>
Crit.N.ro	: <i>Numero identificativo del criterio di progetto associato alla trave</i>
Tipo	: <i>Tipo elemento ai fini sismici:</i>
Elemento	: <i>Le sigle sotto riportate hanno il significato appresso specificato:</i> - "Secondario NTC18": si intende un elemento asta secondario ai sensi della NTC2018, che non viene inserito nel modello sismico ed a cui vengono applicate le verifiche di duttilità. - "NoGerarchia": si intende un elemento asta non appartenente ad un meccanismo dissipativo e in cui non è applicabile la gerarchia delle resistenze (esempio aste meshate interne a pareti o piastre o travi inclinate)

Nel caso di vincoli particolari (situazione diversa dal doppio incastro), segue un'ulteriore tabulato relativo ai vincoli, le cui sigle hanno il seguente significato:

Codice: Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:

I = incastro; **K** = appoggio scorrevole; **C** = cerniera sferica; **E** = esplicito; **CF** = cerniera flessionale.

Il reale funzionamento dei vincoli (da intendersi come vincoli interni tra asta e nodo) è esplicitato dai successivi dati:

T_x, T_y, T_z : Valori delle rigidezze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione mutua tra trave e nodo è impedita (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale traslazione reciproca (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (traslazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà una forza, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidezza per la variazione di spostamento. Se infine viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero), fattore di connessione, il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidezza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse della trave.

R_x, R_y, R_z : Valori delle rigidezze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione mutua tra trave e nodo è impedita (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale rotazione reciproca (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (rotazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà un momento, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidezza per la variazione di rotazione. Se viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero), fattore di connessione, il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidezza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse della trave.

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dell'input piastre.

Piastra N.ro	: Numero identificativo della piastra in esame
Filo 1	: Numero del filo fisso su cui è stato posto il primo spigolo della piastra
Filo 2	: Numero del filo fisso su cui è stato posto il secondo spigolo della piastra
Filo 3	: Numero del filo fisso su cui è stato posto il terzo spigolo della piastra
Filo 4	: Numero del filo fisso su cui è stato posto il quarto spigolo della piastra
Tipo carico	: Numero di archivio delle tipologie di carico
Quota filo 1	: Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del primo filo fisso
Quota filo 2	: Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del secondo filo fisso
Quota filo 3	: Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del terzo filo fisso

Quota filo 4	: Quota dello spigolo della piastra inserito in corrispondenza del quarto filo fisso
Tipo sezione	: Numero identificativo della sezione della piastra
Spessore	: Spessore della piastra
Kwinkler	: Costante di Winkler del terreno su cui poggia la piastra (zero nel caso di piastre in elevazione)
Tipo mater.	: Numero di archivio dei materiali shell

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei carichi e vincoli nodali.

Filo	: Numero identificativo del filo fisso
Quo N.	: Numero identificativo della quota di riferimento secondo la codifica dell'input quote
D.Quo.	: Delta quota, ovvero scostamento della quota del nodo dalla quota di riferimento
P. Sis	: Piano sismico di appartenenza del nodo in esame. È possibile avere più piani sismici alla stessa quota di impalcato
Codi	: Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:

I = Incastro
A = Automatico
C = Cerniera sferica
E = Esplicito

Il vincolo di tipo 'A', cioè' automatico, corrisponde ad un tipo di vincolo scelto dal programma in funzione delle varie situazioni strutturali riscontrate. Per valutare quale tipo di vincolo è stato imposto da CDSWin in questi casi è necessario riferirsi ai dati delle successive colonne della presente tabella di stampa

Tx, Ty, Tz	: Valori delle rigidzze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione è impedita, mentre lo 0 indica che non ha alcun vincolo
Rx, Ry, Rz	: Valori delle rigidzze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione è impedita, mentre lo 0 indica che non ha alcun vincolo
Fx, Fy, Fz	: Valori delle forze concentrate applicate al nodo in esame
Mx, My, Mz	: Valori delle coppie concentrate applicate al nodo in esame

ARCHIVIO SEZIONI ASTE IN C.A.O.

Tipologia Rettangolare				Tipologia Rettangolare			
Sez. N.ro	Base (cm)	Altezza (cm)	Magrone (cm)	Sez. N.ro	Base (cm)	Altezza (cm)	Magrone (cm)
5	40,0	40,0	0,0	6	40,0	50,0	0,0
8	50,0	25,0	0,0	9	60,0	25,0	0,0
10	70,0	25,0	0,0	25	100,0	130,0	120,0
26	55,0	25,0	0,0	27	40,0	25,0	0,0
28	30,0	25,0	0,0	29	150,0	15,0	0,0
30	100,0	25,0	0,0	33	100,0	30,0	0,0
34	70,0	30,0	0,0	35	80,0	30,0	0,0
36	50,0	30,0	0,0	37	60,0	30,0	0,0
39	65,0	30,0	0,0	40	55,0	30,0	0,0
41	40,0	30,0	0,0	43	40,0	70,0	0,0
45	60,0	20,0	0,0	46	30,0	20,0	0,0
47	50,0	20,0	0,0	48	55,0	20,0	0,0
49	70,0	20,0	0,0				

ARCHIVIO SEZIONI ASTE IN C.A.O.

CARATTERISTICHE STATICHE DELLE SEZIONI IN C.A.O.

Sez. N.ro	Area (cm2)	I _{xx} (cm4)	I _{yy} (cm4)	I _p (cm4)
5	1600	213333	213333	426667
6	2000	416667	266667	683333
8	1250	65104	260417	325521
9	1500	78125	450000	528125
10	1750	91146	714583	805729
25	13000	18308336	10833332	29141668
26	1375	71615	346615	418229
27	1000	52083	133333	185417
28	750	39063	56250	95313
29	2250	42188	4218750	4260938
30	2500	130208	2083334	2213542
33	3000	225000	2500000	2725000
34	2100	157500	857500	1015000
35	2400	180000	1280000	1460000
36	1500	112500	312500	425000
37	1800	135000	540000	675000
39	1950	146250	686563	832813
40	1650	123750	415938	539688
41	1200	90000	160000	250000
43	2800	1143334	373333	1516667
45	1200	40000	360000	400000
46	600	20000	45000	65000
47	1000	33333	208333	241667
48	1100	36667	277292	313958
49	1400	46667	571667	618333

ARCHIVIO SEZIONI ASTE IN MURATURA

Archivio Sezioni Aste in Muratura

Sez. N.ro	BaseInf B1 (cm)	BaseSup B2 (cm)	Scostam Db (cm)	H Inf. H1 (cm)	H Sup. H2 (cm)	Criter. Architr N.ro	Sezione Architr N.ro	Mater. Sh.Inf. N.ro	Mater. Sh.Sup. N.ro
1	100,0	0,0	0,0	131,0	0,0	0	0	11	0
2	60,0	100,0	-11,5	117,0	39,0	101	1892	11	11
3	100,0	0,0	0,0	166,0	0,0	0	0	11	0
4	100,0	0,0	0,0	231,5	0,0	0	0	11	0
5	100,0	0,0	0,0	115,0	0,0	0	0	11	0
6	60,0	100,0	5,5	117,0	39,0	101	1892	11	11
7	100,0	0,0	0,0	20,0	0,0	0	0	11	0
8	100,0	0,0	0,0	230,0	0,0	0	0	11	0
9	40,0	0,0	0,0	526,5	0,0	0	0	16	0
10	40,0	0,0	0,0	131,0	0,0	0	0	16	0
11	40,0	0,0	0,0	100,0	0,0	0	0	16	0
12	40,0	0,0	0,0	119,0	0,0	0	0	16	0
13	55,0	0,0	0,0	411,5	0,0	0	0	11	0
14	40,0	0,0	0,0	435,0	0,0	0	0	16	0
15	40,0	0,0	0,0	464,5	0,0	0	0	16	0
16	80,0	0,0	0,0	32,0	0,0	0	0	11	0
17	80,0	0,0	0,0	48,0	0,0	0	0	11	0
18	0,0	80,0	0,0	0,0	30,0	101	1892	0	11
19	80,0	0,0	0,0	51,0	0,0	0	0	11	0
20	65,0	0,0	0,0	30,0	0,0	0	0	11	0
21	65,0	0,0	0,0	350,0	0,0	0	0	11	0
22	65,0	0,0	0,0	140,5	0,0	0	0	11	0

ARCHIVIO SEZIONI ASTE IN MURATURA									
Archivio Sezioni Aste in Muratura									
Sez. N.ro	BaseInf B1 (cm)	BaseSup B2 (cm)	Scostam Db (cm)	H Inf. H1 (cm)	H Sup. H2 (cm)	Criter. Architr N.ro	Sezione Architr N.ro	Mater. Sh.Inf. N.ro	Mater. Sh.Sup. N.ro
23	0,0	65,0	0,0	0,0	35,0	101	1892	0	11
24	65,0	0,0	0,0	67,0	0,0	0	0	11	0
25	65,0	0,0	0,0	83,0	0,0	0	0	11	0
26	65,0	0,0	0,0	50,0	0,0	0	0	11	0
27	65,0	0,0	0,0	91,5	0,0	0	0	11	0
28	70,0	0,0	0,0	104,0	0,0	0	0	11	0
29	70,0	0,0	0,0	23,0	0,0	0	0	11	0
30	0,0	70,0	0,0	0,0	35,0	101	1892	0	11
31	70,0	0,0	0,0	50,0	0,0	0	0	11	0
32	70,0	0,0	0,0	226,5	0,0	0	0	11	0
33	70,0	0,0	0,0	80,0	0,0	0	0	11	0
34	70,0	0,0	0,0	46,0	0,0	0	0	11	0
35	70,0	0,0	0,0	149,5	0,0	0	0	11	0
36	100,0	0,0	0,0	144,0	0,0	0	0	11	0
37	60,0	100,0	11,5	117,0	39,0	101	1892	11	11
38	100,0	0,0	0,0	56,0	0,0	0	0	11	0
39	100,0	0,0	0,0	195,0	0,0	0	0	11	0
40	100,0	0,0	0,0	30,0	0,0	0	0	11	0
41	100,0	0,0	0,0	139,5	0,0	0	0	11	0
42	100,0	0,0	0,0	171,0	0,0	0	0	11	0
43	60,0	100,0	-5,5	117,0	39,0	101	1892	11	11
44	0,0	100,0	0,0	0,0	30,0	101	1892	0	11
45	60,0	100,0	-5,5	117,0	30,0	101	1892	11	11
46	100,0	0,0	0,0	179,0	0,0	0	0	11	0
47	100,0	0,0	0,0	141,0	0,0	0	0	11	0
48	100,0	0,0	0,0	110,0	0,0	0	0	11	0
49	100,0	0,0	0,0	24,0	0,0	0	0	11	0
50	100,0	0,0	0,0	169,5	0,0	0	0	11	0
51	100,0	0,0	0,0	32,0	0,0	0	0	11	0
52	100,0	0,0	0,0	103,0	0,0	0	0	11	0
53	100,0	0,0	0,0	37,0	0,0	0	0	11	0
54	100,0	0,0	0,0	97,7	0,0	0	0	11	0
55	100,0	0,0	0,0	163,5	0,0	0	0	11	0
56	0,0	100,0	0,0	0,0	35,0	101	1892	0	11
57	60,0	100,0	-5,5	117,0	35,0	101	1892	11	11
58	100,0	0,0	0,0	65,0	0,0	0	0	11	0
59	100,0	0,0	0,0	70,0	0,0	0	0	11	0
60	100,0	0,0	0,0	185,0	0,0	0	0	11	0
61	80,0	0,0	0,0	135,0	0,0	0	0	11	0
62	80,0	0,0	0,0	141,0	0,0	0	0	11	0
63	80,0	0,0	0,0	454,0	0,0	0	0	11	0
64	70,0	0,0	0,0	100,0	0,0	0	0	11	0
65	70,0	0,0	0,0	21,0	0,0	0	0	11	0
66	0,0	70,0	0,0	0,0	75,0	101	1892	0	11
67	70,0	0,0	0,0	256,0	0,0	0	0	11	0
68	70,0	0,0	0,0	134,0	0,0	0	0	11	0
69	100,0	0,0	0,0	175,0	0,0	0	0	11	0
70	100,0	0,0	0,0	80,0	0,0	0	0	11	0
71	60,0	0,0	0,0	306,8	0,0	0	0	11	0
72	0,0	60,0	0,0	0,0	24,0	101	1892	0	11
73	60,0	0,0	0,0	166,0	0,0	0	0	11	0
74	60,0	0,0	0,0	62,7	0,0	0	0	11	0
75	100,0	0,0	0,0	40,5	0,0	0	0	11	0
76	100,0	0,0	0,0	95,0	0,0	0	0	11	0
77	100,0	0,0	0,0	92,0	0,0	0	0	11	0
78	70,0	100,0	5,5	117,0	39,0	101	1892	11	11
79	100,0	0,0	0,0	26,0	0,0	0	0	11	0
80	100,0	0,0	0,0	173,0	0,0	0	0	11	0
81	100,0	0,0	0,0	22,0	0,0	0	0	11	0
82	100,0	0,0	0,0	28,0	0,0	0	0	11	0
83	100,0	0,0	0,0	90,0	0,0	0	0	11	0
84	100,0	0,0	0,0	126,0	0,0	0	0	11	0
85	80,0	0,0	0,0	59,5	0,0	0	0	11	0
86	100,0	0,0	0,0	168,0	0,0	0	0	11	0
87	100,0	0,0	0,0	161,5	0,0	0	0	11	0
88	70,0	0,0	0,0	108,0	0,0	0	0	11	0
89	70,0	0,0	0,0	130,5	0,0	0	0	11	0
90	70,0	0,0	0,0	128,0	0,0	0	0	11	0
91	80,0	0,0	0,0	231,7	0,0	0	0	11	0
92	100,0	0,0	0,0	85,5	0,0	0	0	11	0
93	60,0	0,0	0,0	123,0	0,0	0	0	11	0
94	60,0	0,0	0,0	133,0	0,0	0	0	11	0

ARCHIVIO SEZIONI ASTE IN MURATURA									
Archivio Sezioni Aste in Muratura									
Sez. N.ro	BaseInf B1 (cm)	BaseSup B2 (cm)	Scostam Db (cm)	H Inf. H1 (cm)	H Sup. H2 (cm)	Criter. Architr N.ro	Sezione Architr N.ro	Mater. Sh.Inf. N.ro	Mater. Sh.Sup. N.ro
95	100,0	0,0	0,0	181,8	0,0	0	0	11	0
96	100,0	0,0	0,0	134,0	0,0	0	0	11	0
97	100,0	0,0	0,0	33,0	0,0	0	0	11	0
98	100,0	0,0	0,0	217,5	0,0	0	0	11	0
99	100,0	0,0	0,0	199,0	0,0	0	0	11	0
100	80,0	0,0	0,0	177,0	0,0	0	0	11	0
101	80,0	0,0	0,0	127,0	0,0	0	0	11	0
102	80,0	0,0	0,0	24,0	0,0	0	0	11	0
103	80,0	0,0	0,0	448,0	0,0	0	0	11	0
104	70,0	0,0	0,0	559,2	0,0	0	0	11	0
105	60,0	0,0	0,0	162,0	0,0	0	0	11	0
106	0,0	60,0	0,0	0,0	35,0	101	1892	0	11
107	100,0	0,0	0,0	52,0	0,0	0	0	11	0
108	100,0	0,0	0,0	101,7	0,0	0	0	11	0
109	0,0	100,0	0,0	0,0	39,0	101	1892	0	11
110	100,0	0,0	0,0	39,0	0,0	0	0	11	0
111	60,0	0,0	0,0	61,0	0,0	0	0	11	0
112	60,0	0,0	0,0	129,6	0,0	0	0	11	0
113	60,0	100,0	5,5	117,0	35,0	101	1892	11	11
114	60,0	0,0	0,0	87,0	0,0	0	0	11	0
115	60,0	0,0	0,0	120,0	0,0	0	0	11	0
116	100,0	0,0	0,0	120,0	0,0	0	0	11	0
117	60,0	0,0	0,0	240,0	0,0	0	0	11	0
118	60,0	0,0	0,0	56,0	0,0	0	0	11	0
119	100,0	0,0	0,0	118,0	0,0	0	0	11	0
120	80,0	0,0	0,0	137,0	0,0	0	0	11	0
121	70,0	0,0	0,0	96,0	0,0	0	0	11	0
122	70,0	0,0	0,0	373,2	0,0	0	0	11	0
123	100,0	0,0	0,0	164,8	0,0	0	0	11	0
124	60,0	0,0	0,0	50,7	0,0	0	0	11	0
125	100,0	0,0	0,0	129,5	0,0	0	0	11	0
126	100,0	0,0	0,0	189,0	0,0	0	0	11	0
127	100,0	0,0	0,0	35,5	0,0	0	0	11	0
128	60,0	0,0	0,0	563,5	0,0	0	0	11	0
129	60,0	0,0	0,0	76,5	0,0	0	0	11	0
130	60,0	0,0	0,0	472,0	0,0	0	0	11	0
131	100,0	0,0	0,0	153,5	0,0	0	0	11	0
132	80,0	0,0	0,0	292,2	0,0	0	0	11	0
133	70,0	0,0	0,0	376,5	0,0	0	0	11	0
134	100,0	0,0	0,0	113,5	0,0	0	0	11	0
135	55,0	0,0	0,0	385,0	0,0	0	0	11	0
136	65,0	0,0	0,0	125,0	0,0	0	0	11	0
137	65,0	0,0	0,0	37,0	0,0	0	0	11	0
138	60,0	0,0	0,0	822,5	0,0	0	0	11	0
139	70,0	0,0	0,0	822,5	0,0	0	0	11	0
140	100,0	0,0	0,0	220,0	0,0	0	0	11	0
141	70,0	0,0	0,0	32,0	0,0	0	0	11	0
142	70,0	0,0	0,0	38,0	0,0	0	0	11	0
143	70,0	0,0	0,0	37,0	0,0	0	0	11	0
144	70,0	0,0	0,0	159,0	0,0	0	0	11	0
145	80,0	0,0	0,0	214,8	0,0	0	0	11	0
146	70,0	0,0	0,0	214,8	0,0	0	0	11	0
147	60,0	0,0	0,0	350,2	0,0	0	0	11	0
148	100,0	0,0	0,0	187,0	0,0	0	0	11	0
149	100,0	0,0	0,0	210,0	0,0	0	0	11	0
150	60,0	0,0	0,0	131,0	0,0	0	0	11	0
151	60,0	60,0	0,0	112,0	148,0	101	1892	11	11
152	60,0	0,0	0,0	231,5	0,0	0	0	11	0
153	60,0	0,0	0,0	115,0	0,0	0	0	11	0
154	60,0	0,0	0,0	20,0	0,0	0	0	11	0
155	60,0	0,0	0,0	230,0	0,0	0	0	11	0
156	55,0	0,0	0,0	33,0	0,0	0	0	11	0
157	55,0	0,0	0,0	125,0	0,0	0	0	11	0
158	55,0	0,0	0,0	37,0	0,0	0	0	11	0
159	60,0	60,0	0,0	112,0	159,0	101	1892	11	11
160	60,0	0,0	0,0	182,0	0,0	0	0	11	0
161	55,0	0,0	0,0	822,5	0,0	0	0	11	0
162	50,0	0,0	0,0	822,5	0,0	0	0	11	0
163	60,0	0,0	0,0	220,0	0,0	0	0	11	0
164	55,0	0,0	0,0	30,0	0,0	0	0	11	0
165	55,0	0,0	0,0	350,0	0,0	0	0	11	0
166	55,0	0,0	0,0	140,5	0,0	0	0	11	0

ARCHIVIO SEZIONI ASTE IN MURATURA									
Archivio Sezioni Aste in Muratura									
Sez. N.ro	BaseInf B1 (cm)	BaseSup B2 (cm)	Scostam Db (cm)	H Inf. H1 (cm)	H Sup. H2 (cm)	Criter. Architr N.ro	Sezione Architr N.ro	Mater. Sh.Inf. N.ro	Mater. Sh.Sup. N.ro
167	55,0	0,0	0,0	81,0	0,0	0	0	11	0
168	55,0	0,0	0,0	67,0	0,0	0	0	11	0
169	0,0	55,0	0,0	0,0	315,0	101	1892	0	11
170	55,0	0,0	0,0	91,5	0,0	0	0	11	0
171	65,0	0,0	0,0	104,0	0,0	0	0	11	0
172	65,0	0,0	0,0	23,0	0,0	0	0	11	0
173	0,0	65,0	0,0	0,0	310,0	101	1892	0	11
174	65,0	0,0	0,0	27,0	0,0	0	0	11	0
175	65,0	0,0	0,0	226,5	0,0	0	0	11	0
176	65,0	0,0	0,0	80,0	0,0	0	0	11	0
177	65,0	0,0	0,0	46,0	0,0	0	0	11	0
178	65,0	0,0	0,0	149,5	0,0	0	0	11	0
179	60,0	0,0	0,0	144,0	0,0	0	0	11	0
180	60,0	0,0	0,0	117,0	0,0	0	0	11	0
181	60,0	0,0	0,0	139,5	0,0	0	0	11	0
182	60,0	0,0	0,0	171,0	0,0	0	0	11	0
183	60,0	0,0	0,0	195,0	0,0	0	0	11	0
184	60,0	0,0	0,0	41,0	0,0	0	0	11	0
185	60,0	0,0	0,0	179,0	0,0	0	0	11	0
186	60,0	0,0	0,0	141,0	0,0	0	0	11	0
187	60,0	0,0	0,0	110,0	0,0	0	0	11	0
188	60,0	0,0	0,0	169,5	0,0	0	0	11	0
189	60,0	0,0	0,0	103,0	0,0	0	0	11	0
190	60,0	0,0	0,0	97,7	0,0	0	0	11	0
191	60,0	0,0	0,0	163,5	0,0	0	0	11	0
192	60,0	0,0	0,0	36,0	0,0	0	0	11	0
193	60,0	0,0	0,0	54,0	0,0	0	0	11	0
194	60,0	0,0	0,0	65,0	0,0	0	0	11	0
195	60,0	0,0	0,0	70,0	0,0	0	0	11	0
196	55,0	0,0	0,0	135,0	0,0	0	0	11	0
197	55,0	0,0	0,0	454,0	0,0	0	0	11	0
198	55,0	0,0	0,0	100,0	0,0	0	0	11	0
199	55,0	0,0	0,0	256,0	0,0	0	0	11	0
200	60,0	0,0	0,0	175,0	0,0	0	0	11	0
201	60,0	0,0	0,0	80,0	0,0	0	0	11	0
202	55,0	0,0	0,0	306,8	0,0	0	0	11	0
203	55,0	0,0	0,0	62,7	0,0	0	0	11	0
204	60,0	0,0	0,0	95,0	0,0	0	0	11	0
205	70,0	0,0	0,0	92,0	0,0	0	0	11	0
206	70,0	70,0	0,0	112,0	148,0	101	1892	11	11
207	70,0	0,0	0,0	117,0	0,0	0	0	11	0
208	70,0	0,0	0,0	173,0	0,0	0	0	11	0
209	70,0	0,0	0,0	95,0	0,0	0	0	11	0
210	70,0	0,0	0,0	90,0	0,0	0	0	11	0
211	70,0	0,0	0,0	185,0	0,0	0	0	11	0
212	70,0	0,0	0,0	126,0	0,0	0	0	11	0
213	55,0	0,0	0,0	59,5	0,0	0	0	11	0
214	60,0	0,0	0,0	168,0	0,0	0	0	11	0
215	65,0	0,0	0,0	108,0	0,0	0	0	11	0
216	65,0	0,0	0,0	22,0	0,0	0	0	11	0
217	65,0	0,0	0,0	130,5	0,0	0	0	11	0
218	65,0	0,0	0,0	128,0	0,0	0	0	11	0
219	55,0	0,0	0,0	231,7	0,0	0	0	11	0
220	60,0	0,0	0,0	125,0	0,0	0	0	11	0
221	60,0	0,0	0,0	85,5	0,0	0	0	11	0
222	55,0	0,0	0,0	123,0	0,0	0	0	11	0
223	55,0	0,0	0,0	116,0	0,0	0	0	11	0
224	55,0	0,0	0,0	133,0	0,0	0	0	11	0
225	55,0	0,0	0,0	105,0	0,0	0	0	11	0
226	60,0	0,0	0,0	27,0	0,0	0	0	11	0
227	60,0	0,0	0,0	217,5	0,0	0	0	11	0
228	60,0	0,0	0,0	199,0	0,0	0	0	11	0
229	55,0	0,0	0,0	177,0	0,0	0	0	11	0
230	55,0	0,0	0,0	24,0	0,0	0	0	11	0
231	55,0	0,0	0,0	448,0	0,0	0	0	11	0
232	55,0	0,0	0,0	559,2	0,0	0	0	11	0
233	55,0	0,0	0,0	162,0	0,0	0	0	11	0
234	60,0	0,0	0,0	101,7	0,0	0	0	11	0
235	60,0	0,0	0,0	39,0	0,0	0	0	11	0
236	55,0	0,0	0,0	61,0	0,0	0	0	11	0
237	55,0	0,0	0,0	129,6	0,0	0	0	11	0
238	60,0	0,0	0,0	26,0	0,0	0	0	11	0

ARCHIVIO SEZIONI ASTE IN MURATURA									
Archivio Sezioni Aste in Muratura									
Sez. N.ro	BaseInf B1 (cm)	BaseSup B2 (cm)	Scostam Db (cm)	H Inf. H1 (cm)	H Sup. H2 (cm)	Criter. Architr N.ro	Sezione Architr N.ro	Mater. Sh.Inf. N.ro	Mater. Sh.Sup. N.ro
239	55,0	0,0	0,0	87,0	0,0	0	0	11	0
240	55,0	0,0	0,0	240,0	0,0	0	0	11	0
241	55,0	0,0	0,0	56,0	0,0	0	0	11	0
242	60,0	0,0	0,0	23,0	0,0	0	0	11	0
243	55,0	0,0	0,0	137,0	0,0	0	0	11	0
244	55,0	0,0	0,0	96,0	0,0	0	0	11	0
245	55,0	0,0	0,0	90,0	0,0	0	0	11	0
246	55,0	0,0	0,0	373,2	0,0	0	0	11	0
247	60,0	0,0	0,0	164,8	0,0	0	0	11	0
248	55,0	0,0	0,0	50,7	0,0	0	0	11	0
249	60,0	0,0	0,0	189,0	0,0	0	0	11	0
250	55,0	0,0	0,0	563,5	0,0	0	0	11	0
251	55,0	0,0	0,0	76,5	0,0	0	0	11	0
252	60,0	60,0	0,0	107,0	148,0	101	1892	11	11
253	55,0	0,0	0,0	472,0	0,0	0	0	11	0
254	60,0	0,0	0,0	153,5	0,0	0	0	11	0
255	55,0	0,0	0,0	292,2	0,0	0	0	11	0
256	65,0	0,0	0,0	376,5	0,0	0	0	11	0
257	65,0	0,0	0,0	31,0	0,0	0	0	11	0
258	65,0	0,0	0,0	26,0	0,0	0	0	11	0
259	60,0	0,0	0,0	113,5	0,0	0	0	11	0
260	65,0	0,0	0,0	38,0	0,0	0	0	11	0
261	60,0	0,0	0,0	128,5	0,0	0	0	11	0
262	40,0	0,0	0,0	526,5	0,0	0	0	11	0
263	0,0	40,0	0,0	0,0	315,0	101	1892	0	11
264	40,0	0,0	0,0	100,0	0,0	0	0	11	0
265	40,0	0,0	0,0	119,0	0,0	0	0	11	0
266	40,0	0,0	0,0	435,0	0,0	0	0	11	0
267	40,0	0,0	0,0	464,5	0,0	0	0	11	0
268	55,0	0,0	0,0	214,8	0,0	0	0	11	0
269	65,0	0,0	0,0	159,0	0,0	0	0	11	0
270	65,0	0,0	0,0	102,0	0,0	0	0	11	0
271	60,0	0,0	0,0	210,0	0,0	0	0	11	0
272	55,0	0,0	0,0	351,2	0,0	0	0	11	0
273	55,0	0,0	0,0	48,0	0,0	0	0	11	0
274	0,0	60,0	0,0	0,0	53,0	101	1892	0	11
275	60,0	0,0	0,0	112,0	0,0	0	0	11	0
276	0,0	60,0	0,0	0,0	38,0	101	1892	0	11
277	50,0	0,0	0,0	33,0	0,0	0	0	11	0
278	50,0	0,0	0,0	125,0	0,0	0	0	11	0
279	50,0	0,0	0,0	37,0	0,0	0	0	11	0
280	0,0	65,0	0,0	0,0	195,0	101	1892	0	11
281	50,0	0,0	0,0	30,0	0,0	0	0	11	0
282	50,0	0,0	0,0	350,0	0,0	0	0	11	0
283	50,0	0,0	0,0	140,5	0,0	0	0	11	0
284	50,0	0,0	0,0	81,0	0,0	0	0	11	0
285	50,0	0,0	0,0	67,0	0,0	0	0	11	0
286	0,0	50,0	0,0	0,0	200,0	101	1892	0	11
287	50,0	0,0	0,0	91,5	0,0	0	0	11	0
288	50,0	0,0	0,0	135,0	0,0	0	0	11	0
289	50,0	0,0	0,0	454,0	0,0	0	0	11	0
290	50,0	0,0	0,0	100,0	0,0	0	0	11	0
291	50,0	0,0	0,0	256,0	0,0	0	0	11	0
292	0,0	55,0	0,0	0,0	200,0	101	1892	0	11
293	0,0	70,0	0,0	0,0	53,0	101	1892	0	11
294	50,0	0,0	0,0	177,0	0,0	0	0	11	0
295	50,0	0,0	0,0	24,0	0,0	0	0	11	0
296	50,0	0,0	0,0	448,0	0,0	0	0	11	0
297	0,0	60,0	0,0	0,0	58,0	101	1892	0	11
298	0,0	40,0	0,0	0,0	200,0	101	1892	0	11
299	60,0	0,0	0,0	160,0	0,0	0	0	11	0
300	60,0	0,0	0,0	185,0	0,0	0	0	11	0
301	30,0	0,0	0,0	140,5	0,0	0	0	14	0
302	30,0	0,0	0,0	81,0	0,0	0	0	14	0
303	30,0	0,0	0,0	67,0	0,0	0	0	14	0
304	30,0	0,0	0,0	248,0	0,0	0	0	14	0
305	30,0	0,0	0,0	91,5	0,0	0	0	14	0
306	60,0	0,0	0,0	100,0	0,0	0	0	11	0
307	50,0	0,0	0,0	61,0	0,0	0	0	11	0
308	50,0	0,0	0,0	129,6	0,0	0	0	11	0
309	50,0	0,0	0,0	137,0	0,0	0	0	11	0
310	50,0	0,0	0,0	55,7	0,0	0	0	11	0

ARCHIVIO SEZIONI ASTE IN MURATURA

Archivio Sezioni Aste in Muratura

Sez. N.ro	BaseInf B1 (cm)	BaseSup B2 (cm)	Scostam Db (cm)	H Inf. H1 (cm)	H Sup. H2 (cm)	Criter. Architr N.ro	Sezione Architr N.ro	Mater. Sh.Inf. N.ro	Mater. Sh.Sup. N.ro
311	30,0	0,0	0,0	30,0	0,0	0	0	14	0
312	0,0	30,0	0,0	0,0	37,2	101	1892	0	14
313	60,0	0,0	0,0	93,0	0,0	0	0	11	0
314	0,0	30,0	0,0	0,0	178,3	101	1892	0	14
315	30,0	0,0	0,0	37,0	0,0	0	0	14	0
316	60,0	0,0	0,0	191,0	0,0	0	0	11	0
317	60,0	0,0	0,0	108,0	0,0	0	0	11	0
318	0,0	60,0	0,0	0,0	63,3	101	1892	0	11
319	50,0	0,0	0,0	50,7	0,0	0	0	11	0
320	50,0	0,0	0,0	307,8	0,0	0	0	11	0
321	50,0	0,0	0,0	62,7	0,0	0	0	11	0
322	60,0	0,0	0,0	187,0	0,0	0	0	11	0
323	0,0	30,0	0,0	0,0	188,0	101	1892	0	14
324	30,0	0,0	0,0	26,0	0,0	0	0	14	0
325	50,0	0,0	0,0	133,0	0,0	0	0	11	0
326	50,0	0,0	0,0	105,0	0,0	0	0	11	0
327	30,0	0,0	0,0	80,0	0,0	0	0	14	0
328	0,0	30,0	0,0	0,0	86,1	101	1892	0	14
329	30,0	0,0	0,0	149,5	0,0	0	0	14	0
330	50,0	0,0	0,0	214,8	0,0	0	0	11	0
331	60,0	0,0	0,0	83,0	0,0	0	0	11	0
332	30,0	0,0	0,0	226,5	0,0	0	0	14	0
333	30,0	0,0	0,0	51,0	0,0	0	0	14	0
334	30,0	0,0	0,0	177,0	0,0	0	0	14	0
335	0,0	30,0	0,0	0,0	125,0	101	1892	0	14
336	30,0	0,0	0,0	448,0	0,0	0	0	14	0
337	30,0	0,0	0,0	135,0	0,0	0	0	14	0
338	30,0	0,0	0,0	454,0	0,0	0	0	14	0
339	30,0	0,0	0,0	100,0	0,0	0	0	14	0
340	30,0	0,0	0,0	256,0	0,0	0	0	14	0
341	30,0	0,0	0,0	128,0	0,0	0	0	14	0
342	30,0	0,0	0,0	162,0	0,0	0	0	14	0
343	0,0	30,0	0,0	0,0	134,3	101	1892	0	14
344	30,0	0,0	0,0	87,0	0,0	0	0	14	0
345	30,0	0,0	0,0	120,0	0,0	0	0	14	0
346	30,0	0,0	0,0	563,5	0,0	0	0	14	0
347	0,0	30,0	0,0	0,0	130,4	101	1892	0	14
348	30,0	0,0	0,0	76,5	0,0	0	0	14	0
349	30,0	0,0	0,0	472,0	0,0	0	0	14	0
350	50,0	0,0	0,0	123,0	0,0	0	0	11	0
351	50,0	0,0	0,0	116,0	0,0	0	0	11	0
352	30,0	0,0	0,0	104,0	0,0	0	0	14	0
353	0,0	30,0	0,0	0,0	87,7	101	1892	0	14
354	30,0	0,0	0,0	34,0	0,0	0	0	14	0
355	0,0	30,0	0,0	0,0	194,8	101	1892	0	14
356	30,0	0,0	0,0	102,0	0,0	0	0	14	0
357	50,0	0,0	0,0	351,2	0,0	0	0	11	0
358	55,0	0,0	0,0	185,0	0,0	0	0	11	0

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO

PROFILATI IPE

Sez. N.ro	Descrizione	h mm	b mm	a mm	e mm	r mm	Mat. N.ro
111	HEB220	220,0	220,0	9,5	16,0	18,0	3

ARCHIVIO SEZIONI IN LEGNO

PIATTI UNI

PIATTI UNI

Sez. N.ro	Descrizione	b mm	s mm	Mat/Tip N.ro	Sez. N.ro	Descrizione	b mm	s mm	Mat/Tip N.ro
1085	GL24h 32x60	320,0	600,0	101					

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO

PROFILATI HE - A - B - M ACCOPPIATI

Sez. N.ro	Descrizione	h mm	b mm	a mm	e mm	r mm	d mm	Mat. N.ro
112	2*HEB220	220,0	220,0	9,5	16,0	18,0	220,0	5

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO

CARATTERISTICHE STATICHE DEI PROFILI

Sez. N.ro	U m2/m	P kg/m	A cmq	Ax cmq	Ay cmq	Jx cm4	Jy cm4	Jt cm4	Wx cm3	Wy cm3	Wt cm3	ix cm	iy cm	sver 1/cm
111	1,27	71,5	91,04	23,10	18,59	8091,0	2843,3	65,4	735,54	258,48	40,90	9,43	5,59	0,63
112	2,54	142,9	182,08	88,57	37,17	16182,0	27718,6	130,9	1471,09	1259,94	81,81	9,43	12,34	0,63
1085	1,84	80,6	1920,00	1280,00	1280,00	576000,0	163840,0	434012,2	19200,00	10240,00	7233,54	17,32	9,24	0,00

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO

DATI PER VERIFICHE EUROCODICE

Sez. N.ro	Descrizione	Wx Plastico cm3	Wy Plastico cm3	Wt Plastico cm3	Ax Plastico cm2	Ay Plastico cm2	Iw cm6
111	HEB220	827,05	393,88	64,80	73,18	27,92	295418,1
112	2*HEB220	1654,10	2002,91	129,61	146,36	55,84	590836,3
1085	GL24h 32x60	28800,00	15360,00	57600,00	1920,00	1920,00	0,0

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO

CARATTERISTICHE MATERIALE

Mat. N.ro	E kg/cmq	G kg/cmq	lambda max	Tipo Acciaio	Verifica	Gamma kg/mc	Lung/ SpLim	Tipo Profilat.
3	2100000	850000	200,0	S235	Completa	7850	250	a Freddo
5	2100000	850000	200,0	S235	Completa	7850	250	a Freddo

CARATTERISTICHE MATERIALE LEGNO

CARATTERISTICHE DEL MATERIALE LEGNO LUNGO LA DIREZIONE DELL'ASTA

Mat. N.ro	Classifica zione del Legno	RESISTENZE					RESIST. Taglio			MODULI ELAST. NORMALI				MOD ELAST. TAGENZIALI				DENSITA'		Cl.	Coef Kdef	Rapp. Lung/ Splim
		Fl.	Trazione		Compressio		Aste	XLA M	Roto	Medio	Carat	Med	Caratt	Med	Carat	Roto	RotCar	Gam ma Carat	Gam ma Media			
		fmk	ft0k	ft90k	fc0k	fc90k	fvk	fvk	frk	E0	E0,05	E90	E90,05	G	G,05	Gr	Gr,05	- kg/mc -	di Ser			
101	GL24h	24	19,2	0,5	24,0	2,5	3,5	1,2	11500	9600	300	250	650	540	65	54	385	420	2	0,80	200	

ARCHIVIO MATERIALI PIASTRE: MATRICE ELASTICA

Materiale N.ro	Densita' kg/mc	Ex*1E3 kg/cmq	Ni.x	Alfa.x (*1E5)	Ey*1E3 kg/cmq	Ni.y	Alfa.y (*1E5)	E11*1E3 kg/cmq	E12*1E3 kg/cmq	E13*1E3 kg/cmq	E22*1E3 kg/cmq	E23*1E3 kg/cmq	E33*1E3 kg/cmq
1	2500	315	0,20	1,00	315	0,20	1,00	328	66	0	328	0	131
12	1800	315	0,20	1,00	315	0,20	1,00	328	66	0	328	0	131

ARCHIVIO SEZIONI SHELLS

Sezione N.ro	Spessore cm	Tipo Mater.	Tipo Elemento (descrizione)
601	100	11	LASTRA-PIASTRA
602	80	11	LASTRA-PIASTRA
603	60	11	LASTRA-PIASTRA
604	45	11	LASTRA-PIASTRA
605	70	11	LASTRA-PIASTRA
606	65	11	LASTRA-PIASTRA
607	55	11	LASTRA-PIASTRA
608	40	11	LASTRA-PIASTRA
609	50	11	LASTRA-PIASTRA
610	60	11	LASTRA-PIASTRA
611	70	11	LASTRA-PIASTRA
612	55	11	LASTRA-PIASTRA
613	50	11	LASTRA-PIASTRA
614	40	11	LASTRA-PIASTRA
615	30	14	LASTRA-PIASTRA
616	55	11	LASTRA-PIASTRA
617	50	11	LASTRA-PIASTRA
618	60	11	LASTRA-PIASTRA
619	55	11	LASTRA-PIASTRA
620	50	11	LASTRA-PIASTRA
621	70	11	LASTRA-PIASTRA
622	30	15	LASTRA-PIASTRA
623	40	15	LASTRA-PIASTRA
624	25	15	LASTRA-PIASTRA
625	40	15	LASTRA-PIASTRA
626	40	16	LASTRA-PIASTRA

ARCHIVIO TIPOLOGIE DI CARICO

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

Car.	Peso Strut	Perman. NONstru	Varia bile	Neve	Destinaz.	Psi	Psi	Psi	Anal Car.	DESCRIZIONE SINTETICA DEL TIPO DI CARICO	
N.ro	kg/mq	kg/mq	kg/mq	kg/mq	d'Uso	0	1	2	N.ro		
1	0	150	300	0	Categ. A	0,7	0,5	0,3		SOLAIO SOLETTA CLS	
2	300	80	0	0	Categ. A	0,7	0,5	0,3		TAMPONATURA POROTON	
3	13	80	50	71	CopNeve<1 k	0,5	0,2	0,0		TETTO LEGNO	
4	300	200	400	0	Scale2005	0,7	0,7	0,6		SCALA C.A. s=20 cm.	
5	150	50	50	71	CopNeve<1 k	0,5	0,2	0,0		GRONDA IN C.A.	
6	13	90	50	71	CopNeve<1 k	0,5	0,2	0,0		GRONDA IN LEGNO	
7	300	150	300	0	Scuole2005	0,7	0,7	0,6		Solaio Latero-cemento Bausta H=20+4 cm	
8	320	150	300	0	Scuole2005	0,7	0,7	0,6		Solaio sottotetto Latero-cemento CelersapH=20 + 4 cm	
9	75	75	400	0	Scuole2005	0,7	0,7	0,6		SCALA IN ACCIAIO	
10	300	300	400	0	Scale2005	0,7	0,7	0,6		Solaio Latero-cemento+ Scala acc H=20+4 cm	
11	320	300	400	0	Scale2005	0,7	0,7	0,6		Solaio latero-cemento+Scala acc H=20+4cm	
12	0	300	400	0	Scale2005	0,7	0,7	0,6		Soletta piena c.a. + Scala Acciaios=12 cm.	
13	0	176	300	0	Scuole2005	0,7	0,7	0,6		Soletta c.a. Travi in acciaio IPE 270	

CRITERI DI PROGETTO

IDEN		ASTE ELEVAZIONE													
Crit N.ro	Def Tag	%Scorr Staffe	P max. Staffe	P min. Staffe	τMtmin kg/cmq	Ferri parete	Elim cm	Tipo verif.	Fl. rett	DenX pos.	DenX neg.	DenY pos.	DenY neg.	%Mag car.	%Rid Plas
1	si	100	25	3	3	no	200	Mx	1	0	0	0	0	0	100

CRITERI DI PROGETTO

IDEN	ASTE FONDAZIONE						
Crit N.ro	Min T/σ	Verif. Alette	%Scorr Staffe	P max. Staffe	P min. Staffe	τMtmin kg/cmq	Ferri parete
2	no	no	100	25	0	3	no
5	no	si	100	25	5	3	no

CRITERI DI PROGETTO

IDEN		PILASTRI				IDEN		PILASTRI			
Crit N.ro	Def Tag	τMtmin kg/cmq	Tipo verif.			Crit N.ro	Def Tag	τMtmin kg/cmq	Tipo verif.		
3	si	3,0	Dev.								

CRITERI DI PROGETTO

IDENTIF.		CARATTERISTICHE DEL MATERIALE							DURABILITA'			CARATTER.COSTRUTTIVE					FLAG	
Crit	Elem.	% Rig	% Rig	Classe	Classe	Mod. El	Pois	Gamm a	Tipo	Tipo	Toll.	Copr	Copr	Fi	Fi	Lun	Li	App
N.ro		Tors.	Fless	CLS	Acciaio	kg/cmq	son	kg/mc	Ambiente	Armatura	Copr.	staf	ferr	min	st	sta	n.	esi
1	ELEV.	10	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	ORDIN. XC1	POCO SENS.	0,00	3,0	4,5	14	8	60	0	0
2	FOND.	10	100	C25/30	FeB44k	314758	0,50	1800	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	2,0	3,7	14	10	60	0	
3	PILAS	60	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	ORDIN. X0	POCO SENS.	0,00	3,0	4,5	14	8	50	0	
5	FOND.	10	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	ORDIN. XC1	POCO SENS.	1,00	5,0	6,7	14	10	50	0	

CRITERI DI PROGETTO

CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																									
Cri	Tipo	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/	Mt/	Wra	Wfr	Wp e	σcRar	σcPer	σfRar	Spo	Spo	Spo	Coe	euk	
Nro	Elem	----- kg/cmq -----											Ac	Mtu	mm	mm	mm	--- kg/cmq ---			Rar	Fre	Per	Vis	
1	ELEV.	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	150,0	112,0	3600				2,0	0,08	
2	FOND	250,0	141,0	141,0	4400	4400	3826	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	150,0	112,0	3520				2,0	0,08	
3	PILAS	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	150,0	112,0	3600				2,0	0,08	
5	FOND	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	150,0	112,0	3600				2,0	0,08	

MATERIALI SHELL IN C.A.

MATERIALE CHIELLO IN C.A.											
IDEN	%	CARATTERISTICHE					DURABILITA'			COPRIFERRO	
Mat. N.ro	Rig Fls	Classe CLS	Classe Acciaio	Mod. E kg/cmq	Pois-son	Gamma kg/mc	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Setti (cm)	Piastre (cm)
1	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	ORDIN. XC1	POCO SENS.	0,00	3,0	3,0
12	100	C25/30	B450C	314758	0,20	1800	XC2/XC3	POCO SENS.	1,00	3,0	3,0

MATERIALI SHELL IN C.A.

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																			
Cri	Tipo	fck	fcd	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/	Mt/	Wra	Wfr	Wp	σcRar	σcPer	σfRar
Nro	Elem	kg/cmq										Ac	Mtu	mm	mm	mm	kg/cmq		
1	SETTI	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50			0,4	0,3	150,0	112,0	3600
12	SETTI	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50			0,4	0,3	150,0	112,0	3600

DATI MASCHI MURARI 1/3																			
IDEN	MATERIALE DI BASE					DATI DI RETE FRP					DATI NASTRI METALLICI PRETESI								
Mat.	fm	tau0	Mod.E	Mod.G	Peso	Re	DESCRIZIONE	TipoFibra	Gram	Magl	Traz	Eul	N	Sner	Rott	Sp.	Larg	IntX	Int.Y
N.ro	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/mc	te			g/mq	mm	kg	%	M	P.	kg/cmq	mm	m	m	
11	34,50	0,90	15000	5000	1800	NO									NO				
14	53,00	3,00	53000	21200	1900	NO									NO				
15	82,00	3,00	82000	32800	1900	NO									NO				
16	34,50	0,90	15000	5000	1800	NO									NO				

DATI MASCHI MURARI 2/3																			
IDEN	COEFFICIENTI CORRETTIVI DEL MATERIALE DI BASE DI MURATURE ESISTENTI									TIRANT E	RINFORZO CON RETE IN ACCIAIO						PRECOMP RES		
Mat.	Malta Buona	Ristila tura	Ricorsi Listat.	Conness. Trasvers	Nucleo Scadente	Iniezioni Leganti	Intonaco Armato	Rd	Re	Classe CLS	Classe Acc.	Fi	Pas	Spsx	Spdx	Sforz	Pass		
N.ro								(t)	te				mm	cm	(cm)	(t)	(cm)		
11	1,50	1,00	1,00	1,00	1,00	0,00	1,00	1,50		SI	C28/35	FeB44k	6	10	4	4			
14	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00		NO									
15	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00		NO									
16	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	0,00	1,00	1,00		NO									

DATI MASCHI MURARI 3/3												
IDEN	PARAMETRI MECCANICI MATERIALE RISULTANTE									DEFORM.ULT.		
Mat.	Gamma	Fk	Fkv	Fk/F	Fkv/F	Mod.E	Mod.G	Rig.Fes	Tagl.	Fless	Descrizione Estesa	
N.ro	kg/mc	kg/cmq (F=Fatt.Conf.)				kg/cmq		%	(u/h)			
11	1800	62,1	1,6	62,1	1,6	26999	8999	50	0,005	0,010	Mattoni pieni+calce+Acc.	
14	1900	53,0	3,0	53,0	3,0	53000	21200	50	0,005	0,010	MURATURA UTENTE	
15	1900	82,0	3,0	82,0	3,0	82000	32800	50	0,005	0,010	MURATURA UTENTE	
16	1800	34,5	0,9	34,5	0,9	15000	5000	50	0,005	0,010	Mattoni pieni+calce	

CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI										
IDEN	COSTANTE WINKLER			IDEN	COSTANTE WINKLER			IDEN	COSTANTE WINKLER	
Crit N.ro	KwVert kg/cmc	KwOriz. kg/cmc		Crit N.ro	KwVert kg/cmc	KwOriz. kg/cmc		Crit N.ro	KwVert kg/cmc	KwOriz. kg/cmc
1	15,00	0.00		2	1.50	0.00				

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
DATI GENERALI DI STRUTTURA			
Massima dimens. dir. X (m)	46,83	Altezza edificio (m)	17,05
Massima dimens. dir. Y (m)	32,35	Differenza temperatura(°C)	15
PARAMETRI SISMICI			
Vita Nominale (Anni)	100	Classe d' Uso	III Cu=1.5
Longitudine Est (Grd)	13,86835	Latitudine Nord (Grd)	42,98848
Categoria Suolo	B	Coeff. Condiz. Topogr.	1,00000
Sistema Costruttivo Dir.1	Muratura	Sistema Costruttivo Dir.2	Muratura
Regolarita' in Altezza	SI (KR=1)	Regolarita' in Pianta	SI
Direzione Sisma (Grd)	0	Sisma Verticale	ASSENTE
Effetti P/Delta	NO	Quota di Zero Sismico (m)	0,00000
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D.			
Probabilita' Pvr	0,63	Periodo di Ritorno Anni	151,00
Accelerazione Ag/g	0,11	Periodo T'c (sec.)	0,31
Fo	2,43	Fv	1,07
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,15
Periodo TC (sec.)	0,44	Periodo TD (sec.)	2,03
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.			
Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	1424,00
Accelerazione Ag/g	0,27	Periodo T'c (sec.)	0,33
Fo	2,48	Fv	1,75
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,13	Periodo TB (sec.)	0,15
Periodo TC (sec.)	0,45	Periodo TD (sec.)	2,69
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO MURATURA - D I R. 1			
Sistema Strutturale	Ordinaria	AlfaU/Alfa1	1,70
Fattore di comportam 'q'	2,98		
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO MURATURA - D I R. 2			
Sistema Strutturale	Ordinaria	AlfaU/Alfa1	1,70

Fattore di comportam 'q'	2,98		
COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI			
Acciaio per carpenteria	1,05	Verif.Instabilita' acciaio:	1,05
Acciaio per CLS armato	1,15	Calcestruzzo CLS armato	1,50
Muratura azioni sismiche	2,00	Muratura azioni statiche	3,00
Legno per comb. eccez.	1,00	Legno per comb. fondament.:	1,30
Livello conoscenza	LC3		
FRP Collasso Tipo 'A'	1,10	FRP Delaminazione Tipo 'A'	1,20
FRP Collasso Tipo 'B'	1,25	FRP Delaminazione Tipo 'B'	1,50
FRP Resist. Press/Fless	1,00	FRP Resist. Taglio/Torsione	1,20
FRP Resist. Confinamento	1,10		

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
DATI DI CALCOLO PER AZIONE NEVE			
Zona Geografica	II	Coefficiente Termico	1,00
Altitudine sito s.l.m. (m)	2	Coefficiente di forma	0,80
Tipo di Esposizione	Ventosa	Coefficiente di esposizione	1,00
Carico di riferimento kg/mq	100	Carico neve di calcolo kg/mq	71,00
Il calcolo della neve e' effettuato in base al punto 3.4 del D.M. 2018 e relative modifiche e integrazioni riportate nella Circolare del 26/12/2009			

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI							
	Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
	1	0,00	0,00		2	4,11	0,00
	3	7,97	0,00		4	12,03	0,00
	5	0,00	3,58		6	4,11	3,58
	7	7,97	3,58		8	12,03	3,58
	9	0,00	7,57		10	4,11	7,57
	11	7,97	7,57		12	12,03	7,57
	13	0,00	10,88		14	4,11	10,88
	15	7,97	10,88		16	12,03	10,88
	17	0,00	14,43		18	4,11	14,43
	19	7,97	14,43		20	12,03	13,83
	21	0,00	17,92		22	4,11	17,92
	23	7,97	17,92		24	12,03	17,92
	25	0,00	21,57		26	4,11	21,57
	27	7,97	21,57		28	12,03	21,57
	29	0,00	25,01		30	4,11	25,01
	31	7,97	25,01		32	12,03	25,01
	33	0,00	32,35		34	4,11	32,35
	35	7,97	32,35		36	12,03	32,35
	37	19,79	13,83		38	27,09	13,83
	39	34,80	13,83		40	38,60	13,98
	41	46,83	13,98		42	19,79	21,57
	43	27,09	21,57		44	34,80	21,57
	45	38,60	21,57		46	46,83	21,57
	47	19,79	25,01		48	27,09	25,01
	49	34,80	25,01		50	38,60	25,01
	51	46,83	25,01		52	34,80	4,19
	53	38,60	4,19		54	46,83	4,19
	55	34,80	0,00		56	38,60	0,00
	57	46,83	0,00		58	34,80	32,35
	59	38,60	32,35		60	46,83	32,35
	61	0,00	28,68		62	4,11	28,68
	63	7,97	28,68		64	12,03	28,68
	65	34,80	28,68		66	38,60	28,68
	67	46,83	28,68		68	34,80	7,57
	69	38,60	7,57		70	46,83	7,57
	71	38,60	17,92		72	46,83	17,93
	73	19,79	17,92		74	27,09	17,92
	75	34,80	17,92		76	43,06	25,01
	77	43,06	32,35		78	43,06	28,68
	79	12,03	14,43		82	43,06	21,57
	83	43,06	13,98		84	43,06	4,19
	85	43,06	0,00		86	6,01	0,00
	87	6,01	7,57		88	6,01	14,43
	89	6,01	21,57		90	6,01	32,35
	91	40,81	0,00		92	40,81	4,19
	93	40,81	13,98		94	40,81	21,57
	95	6,01	6,07		96	40,81	6,07
	97	6,01	26,27		98	40,81	26,27
	99	40,81	32,35		100	6,01	25,01
	101	40,81	25,01		102	12,03	19,42
	103	19,79	19,42		104	27,09	19,42

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
105	34,80	19,42		106	6,01	19,42
107	40,81	19,42		108	38,60	19,42
109	39,63	25,01		110	39,63	26,13
111	39,63	26,92		112	39,63	30,22
113	39,63	31,12		114	39,63	32,35
115	42,04	25,01		116	42,04	26,13
117	42,04	26,92		118	42,04	30,22
119	42,04	31,12		120	42,04	32,35
121	38,60	26,92		123	43,06	26,92

QUOTE PIANI SISMICI ED INTERPIANI

Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp XY	Alt.	Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp XY	Alt.
0	0,00	Piano Terra			1	2,80	Piano sismico	NO	NO
2	8,30	Piano sismico	NO	NO	3	12,65	Piano sismico	NO	NO
4	17,05	Piano sismico	NO	NO					

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 2.8 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
11	112	2*HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
12	112	2*HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
19	112	2*HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
27	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
28	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
31	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
32	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
39	112	2*HEB220	90,00	0,00	15,00	101	SismoResist.
40	112	2*HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
42	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
43	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
44	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
45	111	HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
47	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
48	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
49	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
50	111	HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
52	111	HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
53	111	HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
79	112	2*HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 8.3 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
11	112	2*HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
12	112	2*HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
19	112	2*HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
27	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
28	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
31	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
32	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
39	112	2*HEB220	90,00	0,00	15,00	101	SismoResist.
40	112	2*HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
42	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
43	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
44	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
45	111	HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
47	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
48	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
49	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
50	111	HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
52	111	HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
53	111	HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
79	112	2*HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN C.A. QUOTA 12.65 m

Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia (cm)	Magrone (cm)	Ang. (Grd)	Cod.	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
10	5	Rett. 40,00 x 40,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
11	5	Rett. 40,00 x 40,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.
18	5	Rett. 40,00 x 40,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.

PILASTRI IN C.A. QUOTA 12.65 m												
Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia (cm)			Magrone (cm)	Ang. (Grd)	Cod.	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici	
19	5	Rett.	40,00	x 40,00	0,0	0,00	0	0,00	0,00	3	SismoResist.	

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 12.65 m							
Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
12	112	2*HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
27	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
28	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
31	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
32	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
39	112	2*HEB220	90,00	0,00	15,00	101	SismoResist.
40	112	2*HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
42	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
43	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
44	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
45	111	HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
47	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
48	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
49	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
50	111	HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
52	111	HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
53	111	HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
79	112	2*HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

PILASTRI IN ACCIAIO QUOTA 17.05 m							
Filo N.ro	Sez. N.ro	Tipologia	Ang. (Grd)	dx (cm)	dy (cm)	Crit. N.ro	Tipo Elemento ai fini sismici
9	112	2*HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
10	112	2*HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
11	112	2*HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
12	112	2*HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
17	112	2*HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
18	112	2*HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
19	112	2*HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
28	112	2*HEB220	0,00	-10,00	0,00	101	SismoResist.
32	112	2*HEB220	0,00	-10,00	0,00	101	SismoResist.
39	112	2*HEB220	90,00	0,00	20,50	101	SismoResist.
40	112	2*HEB220	90,00	0,00	5,50	101	SismoResist.
42	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
43	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
44	112	2*HEB220	90,00	0,00	-12,50	101	SismoResist.
45	112	2*HEB220	90,00	0,00	-12,50	101	SismoResist.
47	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
48	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
49	112	2*HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
50	111	HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
51	111	HEB220	90,00	0,00	-10,00	101	SismoResist.
52	111	HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
53	111	HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
56	111	HEB220	0,00	0,00	0,00	101	SismoResist.
76	111	HEB220	90,00	0,00	-10,00	101	SismoResist.
79	112	2*HEB220	90,00	0,00	0,00	101	SismoResist.

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 0 m																										
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI					CARICHI												
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin. (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo		
1	25	Tel.SismoRes.	0	1	2	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
2	25	Tel.SismoRes.	0	1	5	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
3	25	Tel.SismoRes.	0	2	86	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
4	25	Tel.SismoRes.	0	3	4	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
5	25	Tel.SismoRes.	0	5	6	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
6	25	Tel.SismoRes.	0	6	7	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
7	25	Tel.SismoRes.	0	7	8	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
8	25	Tel.SismoRes.	0	9	10	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
9	25	Tel.SismoRes.	0	10	87	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
10	25	Tel.SismoRes.	0	11	12	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2		
11	25	Tel.SismoRes.	0	13	14	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
12	25	Tel.SismoRes.	0	14	15	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
13	25	Tel.SismoRes.	0	15	16	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
14	25	Tel.SismoRes.	0	17	18	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
15	25	Tel.SismoRes.	0	18	88	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
16	25	Tel.SismoRes.	0	19	79	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2		
17	25	Tel.SismoRes.	0	21	22	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
18	25	Tel.SismoRes.	0	22	23	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
19	25	Tel.SismoRes.	0	23	24	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 0 m																										
		DATI GENERALI				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI												
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo		
20	25	Tel.SismoRes.	0	25	26	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
21	25	Tel.SismoRes.	0	26	89	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
22	25	Tel.SismoRes.	0	27	28	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2		
23	25	Tel.SismoRes.	0	29	30	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
24	25	Tel.SismoRes.	0	30	100	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
25	25	Tel.SismoRes.	0	31	32	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2		
26	25	Tel.SismoRes.	0	33	34	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
27	25	Tel.SismoRes.	0	34	90	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
28	25	Tel.SismoRes.	0	35	36	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
29	25	Tel.SismoRes.	0	37	38	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
30	25	Tel.SismoRes.	0	38	39	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
31	25	Tel.SismoRes.	0	4	8	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
32	25	Tel.SismoRes.	0	5	9	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
33	25	Tel.SismoRes.	0	61	33	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
34	25	Tel.SismoRes.	0	40	93	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
35	25	Tel.SismoRes.	0	8	12	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
36	25	Tel.SismoRes.	0	9	13	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
37	25	Tel.SismoRes.	0	42	43	0,00	0,00	0	-8	0	0	-8	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
38	25	Tel.SismoRes.	0	43	44	0,00	0,00	0	-3	0	0	-3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
39	25	Tel.SismoRes.	0	12	16	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
40	25	Tel.SismoRes.	0	13	17	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
41	25	Tel.SismoRes.	0	62	34	0,00	0,00	-31	0	0	-31	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
42	25	Tel.SismoRes.	0	45	94	0,00	0,00	0	-3	0	0	-3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
43	25	Tel.SismoRes.	0	16	20	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
44	25	Tel.SismoRes.	0	17	21	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
45	25	Tel.SismoRes.	0	47	48	0,00	0,00	0	11	0	0	11	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
46	25	Tel.SismoRes.	0	48	49	0,00	0,00	0	11	0	0	11	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
47	25	Tel.SismoRes.	0	20	79	0,00	0,00	-11	0	0	-11	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
48	25	Tel.SismoRes.	0	21	25	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
49	25	Tel.SismoRes.	0	49	50	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2		
50	25	Tel.SismoRes.	0	50	109	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
51	25	Tel.SismoRes.	0	24	102	0,00	0,00	-11	0	0	-11	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
52	25	Tel.SismoRes.	0	25	29	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
53	25	Tel.SismoRes.	0	63	35	0,00	0,00	26	0	0	26	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
54	25	Tel.SismoRes.	0	53	92	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
55	25	Tel.SismoRes.	0	55	56	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
56	25	Tel.SismoRes.	0	29	61	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
57	25	Tel.SismoRes.	0	30	62	0,00	0,00	-31	0	0	-31	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
58	25	Tel.SismoRes.	0	31	63	0,00	0,00	26	0	0	26	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
59	25	Tel.SismoRes.	0	32	64	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
60	25	Tel.SismoRes.	0	56	91	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
61	25	Tel.SismoRes.	0	58	59	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
62	25	Tel.SismoRes.	0	59	114	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
63	25	Tel.SismoRes.	0	20	37	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
64	25	Tel.SismoRes.	0	28	42	0,00	0,00	0	-8	0	0	-8	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
65	25	Tel.SismoRes.	0	32	47	0,00	0,00	0	11	0	0	11	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
66	25	Tel.SismoRes.	0	39	75	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
67	25	Tel.SismoRes.	0	40	71	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
68	25	Tel.SismoRes.	0	41	72	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
69	25	Tel.SismoRes.	0	64	36	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
70	25	Tel.SismoRes.	0	45	50	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2		
71	25	Tel.SismoRes.	0	46	51	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
72	25	Tel.SismoRes.	0	49	65	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
73	25	Tel.SismoRes.	0	50	121	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
74	25	Tel.SismoRes.	0	51	67	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
75	25	Tel.SismoRes.	0	55	52	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
76	25	Tel.SismoRes.	0	53	69	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
77	25	Tel.SismoRes.	0	54	70	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
78	25	Tel.SismoRes.	0	52	68	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
79	25	Tel.SismoRes.	0	56	53	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
80	25	Tel.SismoRes.	0	57	54	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
81	25	Tel.SismoRes.	0	37	73	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
82	25	Tel.SismoRes.	0	38	74	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
83	25	Tel.SismoRes.	0	65	58	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
84	25	Tel.SismoRes.	0	66	59	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
85	25	Tel.SismoRes.	0	67	60	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
86	25	Tel.SismoRes.	0	68	39	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
87	25	Tel.SismoRes.	0	69	40	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
88	25	Tel.SismoRes.	0	70	41	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
89	25	Tel.SismoRes.	0	71	108	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
90	25	Tel.SismoRes.	0	72	46	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2		
91	25	Tel.SismoRes.	0	75	105	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0</				

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 2.8 m																										
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q.in (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo		
100	29	Tel.SismoRes.	0	113	119	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	503	503	0	0	0	60	1			
127	29	Tel.SismoRes.	0	118	119	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	503	503	0	0	0	60	1			
128	29	Tel.SismoRes.	0	119	120	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	503	503	0	0	0	60	1			
129	29	Tel.SismoRes.	0	111	112	0,00	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	503	503	0	0	0	60	1			
130	29	Tel.SismoRes.	0	112	113	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	503	503	0	0	0	60	1			
131	29	Tel.SismoRes.	0	113	114	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	503	503	0	0	0	60	1			

[illegible][illegible]

SETTI ALLA QUOTA 2.8 m																										
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI										PRESSIONI		RINFORZI MUR	
Sett N.ro	Sez N.r.	Sp. cm.	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin. (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
120	605	70	105	44	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
121	602	80	103	42	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
122	605	70	104	43	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
123	603	60	123	78	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
124	601	100	114	99	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
126	601	100	120	77	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
132	603	60	121	66	2,80	2,80	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

FORI SETTI ALLA QUOTA 2.8 m																	
Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz.Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiat.	Sezione Architrav	Sezione Piedritti	Mat. SubF	Crit Prog	FiLon mm	NFer Sup.	NFer Inf.	FiSt mm	PSSt cm
1	1	135	50	LIBERO	144	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
2	1	135	50	LIBERO	130	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
3	1	135	50	LIBERO	122	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
4	1	135	50	LIBERO	127	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
5	1	240	210	LIBERO	72	0	TONDO20	HEM260	Nessuna	Nessuna		1	16	6	6	8	15
6	1	298	210	LIBERO	47	0	TONDO20	HEM260	Nessuna	Nessuna		1	16	6	6	8	15
7	1	188	210	LIBERO	77	0	TONDO20	2*HEB220	Nessuna	Nessuna		1	16	6	6	8	15
10	1	200	210	LIBERO	95	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna		1	16	6	6	8	15
11	1	258	210	LIBERO	47	0	TONDO20	HEM260	Nessuna	Nessuna		1	16	6	6	8	15
12	1	253	210	LIBERO	53	0	TONDO20	HEM260	Nessuna	Nessuna		1	16	6	6	8	15
13	1	268	210	LIBERO	38	0	TONDO20	HEM260	Nessuna	Nessuna		1	16	6	6	8	15
16	1	200	210	LIBERO	95	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna		1	16	6	6	8	15
17	1	120	220	LIBERO	80	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 80x 30	Nessuna		1	16	6	6	8	15
18	1	120	210	LIBERO	110	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna		1	16	6	6	8	15
21	1	114	220	LIBERO	109	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 70x 25	Nessuna		1	16	6	6	8	15
22	1	115	220	LIBERO	150	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 70x 25	Nessuna		1	16	6	6	8	15
23	1	118	220	LIBERO	139	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 70x 25	Nessuna		1	16	6	6	8	15
24	1	120	220	LIBERO	158	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 70x 25	Nessuna		1	16	6	6	8	15
25	1	116	220	LIBERO	126	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 70x 25	Nessuna		1	16	6	6	8	15
26	1	135	50	LIBERO	144	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
28	1	135	50	LIBERO	102	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
29	1	135	50	LIBERO	116	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
	2	135	50	LIBERO	474	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
30	1	222	225	LIBERO	62	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
	2	135	50	LIBERO	484	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
31	1	135	50	LIBERO	134	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
32	1	135	50	LIBERO	130	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
33	1	135	50	LIBERO	97	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
35	1	250	220	LIBERO	85	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna		1	16	6	6	8	15
38	1	125	180	LIBERO	121	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 70x 25	Nessuna		1	16	6	6	8	15
	2	135	220	LIBERO	502	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 70x 25	Nessuna		1	16	6	6	8	15
39	1	135	50	LIBERO	84	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
40	1	135	50	LIBERO	108	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
41	1	121	65	LIBERO	179	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna		1	16	6	6	8	15
43	1	163	225	LIBERO	76	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna		1	16	6	6	8	15
44	1	135	50	LIBERO	107	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
45	1	135	50	LIBERO	116	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
	2	135	50	LIBERO	472	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15

FORI SETTI ALLA QUOTA 2.8 m																	
Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz.Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiato	Sezione Architrav	Sezione Piedritti	Mat. SubF	Crit Prog	FiLon mm	NFer Sup.	NFer Inf.	FiSt mm	PSta cm
46	1	135	50	LIBERO	102	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
	2	135	50	LIBERO	472	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
48	1	135	50	LIBERO	111	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
49	1	132	220	LIBERO	117	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 70x 25	Nessuna		1	16	6	6	8	15
53	1	121	65	LIBERO	179	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna		1	16	6	6	8	15
55	1	135	50	LIBERO	144	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
56	1	135	50	LIBERO	110	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
57	1	116	65	LIBERO	123	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna		1	16	6	6	8	15
58	1	105	65	LIBERO	133	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna		1	16	6	6	8	15
59	1	120	225	LIBERO	118	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna		1	16	6	6	8	15
60	1	135	50	LIBERO	153	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
61	1	135	50	LIBERO	128	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
63	1	135	50	LIBERO	152	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
	2	210	225	LIBERO	500	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
65	1	135	50	LIBERO	152	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
	2	135	50	LIBERO	522	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
67	1	120	220	LIBERO	167	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna		1	16	6	6	8	15
68	1	135	50	LIBERO	152	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
69	1	135	50	LIBERO	97	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
71	1	155	225	LIBERO	94	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna		1	16	6	6	8	15
72	1	135	50	LIBERO	110	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
74	1	135	50	LIBERO	110	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
75	1	250	180	LIBERO	40	40	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna		1	16	6	6	8	15
77	1	135	50	LIBERO	80	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
78	1	135	50	LIBERO	134	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
79	1	120	220	LIBERO	243	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna		1	16	6	6	8	15
80	1	135	50	LIBERO	128	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
81	1	130	220	LIBERO	137	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 80x 30	Nessuna		1	16	6	6	8	15
82	1	90	220	LIBERO	96	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 70x 25	Nessuna		1	16	6	6	8	15
83	1	135	50	LIBERO	98	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
84	1	141	220	LIBERO	175	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna		1	16	6	6	8	15
85	1	163	225	LIBERO	84	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna		1	16	6	6	8	15
86	1	135	50	LIBERO	84	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
	2	135	50	LIBERO	434	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
87	1	131	220	LIBERO	432	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna		1	16	6	6	8	15
88	1	160	225	LIBERO	72	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna		1	16	6	6	8	15
	2	135	50	LIBERO	438	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
90	1	135	50	LIBERO	110	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
96	1	135	50	LIBERO	97	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
99	1	130	220	LIBERO	174	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna		1	16	6	6	8	15
101	1	140	220	LIBERO	66	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 70x 25	Nessuna		1	16	6	6	8	15
105	1	135	50	LIBERO	97	166	TONDO20	Nessuna	Rett. 100x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
125	1	120	210	LIBERO	110	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna		1	16	6	6	8	15
133	1	120	210	LIBERO	110	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna		1	16	6	6	8	15
134	1	120	210	LIBERO	110	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna		1	16	6	6	8	15

FORI SETTI ALLA QUOTA 2.8 m																	
Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz.Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiat.	Sezione Architrav	Sezione Piedritti	Mat. SubF	Crit Prog	FiLon mm	NFer Sup.	NFer Inf.	FiSt mm	PSta cm
135	1	120	210	LIBERO	110	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna		1	16	6	6	8	15
136	1	120	210	LIBERO	135	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna		1	16	6	6	8	15
137	1	120	210	LIBERO	135	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna		1	16	6	6	8	15
138	1	120	210	LIBERO	135	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna		1	16	6	6	8	15

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 8.3 m																									
DATI GENERALI						QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fi in.	Fi fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo	
121	29	Tel.SismoRes.	0	109	110	8,30	8,30	0	0	-275	0	0	-275	0	0	0	503	503	0	0	0	60	1		
122	29	Tel.SismoRes.	0	110	111	8,30	8,30	0	0	-275	0	0	-275	0	0	0	503	503	0	0	0	60	1		
123	29	Tel.SismoRes.	0	111	112	8,30	8,30	0	0	-275	0	0	0	0	0	0	503	503	0	0	0	60	1		
124	29	Tel.SismoRes.	0	112	113	8,30	8,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	503	503	0	0	0	60	1		
125	29	Tel.SismoRes.	0	113	114	8,30	8,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	503	503	0	0	0	60	1		
126	29	Tel.SismoRes.	0	120	119	8,30	8,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	503	503	0	0	0	60	1		
127	29	Tel.SismoRes.	0	116	115	8,30	8,30	0	0	-275	0	0	-275	0	0	0	503	503	0	0	0	60	1		
128	29	Tel.SismoRes.	0	117	116	8,30	8,30	0	0	-275	0	0	-275	0	0	0	503	503	0	0	0	60	1		
129	29	Tel.SismoRes.	0	118	117	2,80	8,30	0	0	0	0	0	-275	0	0	0	503	503	0	0	0	60	1		
130	29	Tel.SismoRes.	0	119	118	8,30	8,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	503	503	0	0	0	60	1		
131	29	Tel.SismoRes.	0	113	119	8,30	8,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	503	503	0	0	0	60	1		
132	29	Tel.SismoRes.	0	116	110	8,30	8,30	0	0	-275	0	0	-275	0	0	0	503	503	0	0	0	60	1		

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 8.3 m																										
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin. (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Crit N.ro			
10	112	Tel.SismoRes.	0	11	12	8,30	8,30	0	0	0	0	0	0	5366	0	0	0	5366	0	0	0	60	101			
16	112	Tel.SismoRes.	0	19	79	8,30	8,30	0	0	0	0	0	0	5211	0	0	0	5211	0	0	0	60	101			
97	112	Tel.SismoRes.	0	27	31	8,30	8,30	0	0	-250	0	0	-250	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
134	112	Tel.SismoRes.	0	42	47	8,30	8,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
135	112	Tel.SismoRes.	0	28	32	8,30	8,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
136	112	Tel.SismoRes.	0	43	48	8,30	8,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
137	112	Tel.SismoRes.	0	44	49	8,30	8,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
139	111	Tel.SismoRes.	0	45	50	8,30	8,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
140	112	Tel.SismoRes.	0	39	40	8,30	8,30	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
141	111	Tel.SismoRes.	0	52	53	8,30	8,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
143	112	Tel.SismoRes.	0	27	31	8,30	8,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
144	112	Tel.SismoRes.	0	28	32	8,30	8,30	0	0	-250	0	0	-250	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
145	112	Tel.SismoRes.	0	42	47	8,30	8,30	0	0	-250	0	0	-250	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
146	112	Tel.SismoRes.	0	43	48	8,30	8,30	0	0	-250	0	0	-250	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
147	112	Tel.SismoRes.	0	44	49	8,30	8,30	0	0	-250	0	0	-250	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
148	111	Tel.SismoRes.	0	45	50	8,30	8,30	0	0	-250	0	0	-250	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
149	112	Tel.SismoRes.	0	39	40	8,30	8,30	0	15	-250	0	0	-250	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
150	112	Tel.SismoRes.	0	44	45	8,30	8,30	0	0	-250	0	0	-250	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
151	111	Tel.SismoRes.	0	52	53	8,30	8,30	0	0	-250	0	0	-250	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
152	112	Tel.SismoRes.	0	11	12	8,30	8,30	0	0	-250	0	0	-250	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			
153	112	Tel.SismoRes.	0	19	79	8,30	8,30	0	0	-250	0	0	-250	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101			

SETTI ALLA QUOTA 8.3 m																										
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI								PRESSIONI		RINFORZI MUR			
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fi in.	Fi fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
1	603	60	1	2	8,30	8,30	0	12	0	0	12	0	2843	0	0	0	2843	0	0	0	60	0	0			
2	603	60	1	5	8,30	8,30	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
3	603	60	2	86	8,30	8,30	0	12	0	0	12	0	2843	0	0	0	2843	0	0	0	60	0	0			
4	603	60	3	4	8,30	8,30	0	12	0	0	12	0	2843	0	0	0	2843	0	0	0	60	0	0			
5	603	60	86	3	8,30	8,30	0	12	0	0	12	0	2843	0	0	0	2843	0	0	0	60	0	0			
6	607	55	87	11	8,30	8,30	0	0	0	0	0	0	5201	0	0	0	5201	0	0	0	60	0	0			
7	607	55	88	19	8,30	8,30	0	0	0	0	0	0	5046	0	0	0	5046	0	0	0	60	0	0			
8	607	55	9	10	8,30	8,30	0	0	0	0	0	0	5201	0	0	0	5201	0	0	0	60	0	0			
9	607	55	10	87	8,30	8,30	0	0	0	0	0	0	5201	0	0	0	5201	0	0	0	60	0	0			
11	607	55	89	27	8,30	8,30	0	-10	0	0	-10	0	2683	0	0	0	2683	0	0	0	60	0	0			
12	603	60	90	35	8,30	8,30	0	-12	0	0	-12	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
13	607	55	93	83	8,30	8,30	0	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
14	607	55	17	18	8,30	8,30	0	0	0	0	0	0	5046	0	0	0	5046	0	0	0	60	0	0			
15	607	55	18	88	8,30	8,30	0	0	0	0	0	0	5046	0	0	0	5046	0	0	0	60	0	0			
17	607	55	94	82	8,30	8,30	0	-13	0	0	-13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
18	609	50	92	84	8,30	8,30	0	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
19	603	60	91	85	8,30	8,30	0	12	0	0	12	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
20	607	55	25	26	8,30	8,30	0	-10	0	0	-10	0	2683	0	0	0	2683	0	0	0	60	0	0			
21	607	55	26	89	8,30	8,30	0	-10	0	0	-10	0	2683	0	0	0	2683	0	0	0	60	0	0			
22	607	55	27	28	8,30	8,30	0	-10	0	0	-10	0	2683	0	0	0	2683	0	0	0	60	0	0			
23	606	65	29	30	8,30	8,30	0	3	0	0	3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
24	606	65	30	100	8,30	8,30	0	3	0	0	3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
25	606	65	31	32	8,30	8,30	0	3	0	0	3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
26	603	60	33	34	8,30	8,30	0	-12	0	0	-12	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
27	603	60	34	90	8,30	8,30	0	-12	0	0	-12	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
28	603	60	35	36	8,30	8,30	0	-12	0	0	-12	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
29	603	60	37	38	8,30	8,30	0	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
30	603	60	38	39	8,30	8,30	0	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
31	603	60	4	8	8,30	8,30	-6	0	0	-6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
32	603	60	5	9	8,30	8,30	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
33	603	60	61	33	8,30	8,30	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

SETTI ALLA QUOTA 8.3 m																										
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI					VERTICALI				PRESSIONI		RINFORZI MUR		
Sett N.ro	Sez N.r.	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q.in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
34	607	55	40	93	8,30	8,30	0	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
35	603	60	8	12	8,30	8,30	-6	0	0	-6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
36	603	60	9	13	8,30	8,30	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
37	607	55	42	43	8,30	8,30	0	-13	0	0	-13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
38	607	55	43	44	8,30	8,30	0	-13	0	0	-13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
39	603	60	12	16	8,30	8,30	-6	0	0	-6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
40	603	60	13	17	8,30	8,30	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
41	607	55	62	34	8,30	8,30	-28	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
42	607	55	45	94	8,30	8,30	0	-13	0	0	-13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
43	603	60	16	20	8,30	8,30	-6	0	0	-6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
44	603	60	17	21	8,30	8,30	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
45	605	70	47	48	8,30	8,30	0	5	0	0	5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
46	605	70	48	49	8,30	8,30	0	5	0	0	5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
47	607	55	20	79	8,30	8,30	-8	0	0	-8	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
48	603	60	21	25	8,30	8,30	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
49	606	65	49	50	8,30	8,30	0	3	0	0	3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
50	606	65	50	109	8,30	8,30	0	3	0	0	3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
51	607	55	24	102	8,30	8,30	-8	0	0	-8	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
52	603	60	25	29	8,30	8,30	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
53	607	55	63	35	8,30	8,30	30	0	0	30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
54	609	50	53	92	8,30	8,30	0	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
55	603	60	55	56	8,30	8,30	0	12	0	0	12	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
56	603	60	29	61	8,30	8,30	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
57	607	55	30	62	8,30	8,30	-28	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
58	607	55	31	63	8,30	8,30	30	0	0	30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
59	603	60	32	64	8,30	8,30	-6	0	0	-6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
60	603	60	56	91	8,30	8,30	0	12	0	0	12	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
61	603	60	58	59	8,30	8,30	0	-12	0	0	-12	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
62	603	60	59	114	8,30	8,30	0	-12	0	0	-12	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
63	603	60	20	37	8,30	8,30	0	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
64	607	55	28	42	8,30	8,30	0	-13	0	0	-13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
65	605	70	32	47	8,30	8,30	0	5	0	0	5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
66	607	55	39	75	8,30	8,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
67	607	55	40	71	8,30	8,30	-3	0	0	-3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
68	603	60	41	72	8,30	8,30	-6	0	0	-6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
69	603	60	64	36	8,30	8,30	-6	0	0	-6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
70	603	60	99	120	8,30	8,30	0	-12	0	0	-12	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
71	603	60	46	51	8,30	8,30	-6	0	0	-6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
72	603	60	49	65	8,30	8,30	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
73	607	55	50	121	8,30	8,30	-3	0	0	-3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
74	603	60	51	67	8,30	8,30	-6	0	0	-6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
75	603	60	52	68	8,30	8,30	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
76	607	55	53	69	8,30	8,30	-3	0	0	-3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
77	603	60	54	70	8,30	8,30	-6	0	0	-6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
78	603	60	55	52	8,30	8,30	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
79	607	55	56	53	8,30	8,30	-3	0	0	-3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
80	603	60	57	54	8,30	8,30	-6	0	0	-6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
81	607	55	37	73	8,30	8,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
82	607	55	38	74	8,30	8,30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
83	603	60	65	58	8,30	8,30	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
84	607	55	66	59	8,30	8,30	-3	0	0	-3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
85	603	60	67	60	8,30	8,30	-6	0	0	-6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
86	603	60	68	39	8,30	8,30	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
87	607	55	69	40	8,30	8,30	-3	0	0	-3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
88	603	60	70	41	8,30	8,30	-6	0	0	-6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
89	607	55	71	108	8,30	8,30	-3	0	0	-3	0	0	0	0	0	0	0	0								

Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz.Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiat.	Sezione Architrav	Sezione Piedritti	Mat. SubF	Crit Prog	FiLon mm	NFer Sup.	NFer Inf.	FiSt mm	PSta cm
1	1	160	260	LIBERO	131	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
2	1	160	260	LIBERO	120	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
3	1	160	260	LIBERO	111	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
4	1	160	260	LIBERO	116	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
10	1	120	210	LIBERO	140	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna							
16	1	120	250	LIBERO	140	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna							
22	1	248	210	LIBERO	67	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 55x 25	Nessuna							
23	1	120	210	LIBERO	127	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 65x 30	Nessuna							
24	1	170	210	LIBERO	139	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 65x 30	Nessuna							
25	1	120	210	LIBERO	137	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 65x 30	Nessuna							
26	1	160	260	LIBERO	158	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
27	1	180	366	LIBERO	105	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11	1	16	6	6	8	15
28	1	160	260	LIBERO	92	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
29	1 2	160 160	260 260	LIBERO LIBERO	105 460	117 117	TONDO20 TONDO20	Nessuna Nessuna	Rett. 60x 25 Rett. 60x 25	Nessuna Nessuna	11 11						
30	1 2	160 160	260 260	LIBERO LIBERO	103 470	117 117	TONDO20 TONDO20	Nessuna Nessuna	Rett. 60x 25 Rett. 60x 25	Nessuna Nessuna	11 11						
31	1	160	260	LIBERO	110	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
32	1	160	260	LIBERO	127	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
33	1	160	260	LIBERO	94	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
35	1	160	260	LIBERO	121	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
36	1	180	366	LIBERO	70	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna							
37	1	120	210	LIBERO	139	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 55x 25	Nessuna							
38	1	120	210	LIBERO	119	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 55x 25	Nessuna							
39	1	160	260	LIBERO	71	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
40	1	160	260	LIBERO	105	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
41	1	116	210	LIBERO	188	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna							
43	1	160	260	LIBERO	95	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
44	1	160	260	LIBERO	104	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
45	1 2	160 160	260 260	LIBERO LIBERO	105 463	117 117	TONDO20 TONDO20	Nessuna Nessuna	Rett. 70x 25 Rett. 70x 25	Nessuna Nessuna	11 11						
46	1 2	160 160	260 260	LIBERO LIBERO	103 473	117 117	TONDO20 TONDO20	Nessuna Nessuna	Rett. 70x 25 Rett. 70x 25	Nessuna Nessuna	11 11						
48	1	160	260	LIBERO	108	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
49	1	120	210	LIBERO	108	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 65x 30	Nessuna							
52	1	180	366	LIBERO	80	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna							
53	1	116	210	LIBERO	188	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna							
55	1	160	260	LIBERO	135	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
56	1	160	260	LIBERO	107	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
59	1	160	260	LIBERO	88	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
60	1	160	260	LIBERO	144	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
61	1	160	260	LIBERO	95	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
63	1 2	160 155	260 260	LIBERO LIBERO	141 511	117 117	TONDO20 TONDO20	Nessuna Nessuna	Rett. 60x 25 Rett. 60x 25	Nessuna Nessuna	11 11						
64	1	120	210	LIBERO	184	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 55x 25	Nessuna							

FORI SETTI ALLA QUOTA 8.3 m																	
Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz.Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiat.	Sezione Architrav	Sezione Piedritti	Mat. SubF	Crit Prog	FiLon mm	NFer Sup.	NFer Inf.	FiSt mm	PSta cm
65	1 2	160 160	260 260	LIBERO LIBERO	141 511	117 117	TONDO20 TONDO20	Nessuna Nessuna	Rett. 70x 25 Rett. 70x 25	Nessuna Nessuna	11 11						
67	1	120	210	LIBERO	162	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 55x 25	Nessuna							
68	1	160	260	LIBERO	164	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
69	1	160	260	LIBERO	88	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
71	1	160	260	LIBERO	100	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
72	1	130	366	LIBERO	118	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna							
74	1	160	260	LIBERO	107	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
75	1	160	260	LIBERO	66	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
76	1	120	210	LIBERO	87	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 55x 25	Nessuna							
77	1	160	260	LIBERO	66	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
78	1	160	260	LIBERO	120	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
79	1	110	210	LIBERO	245	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 55x 25	Nessuna							
80	1	160	260	LIBERO	120	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
83	1	160	260	LIBERO	95	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
84	1	121	210	LIBERO	190	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 55x 25	Nessuna							
85	1	160	260	LIBERO	94	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
86	1 2	160 160	260 260	LIBERO LIBERO	81 430	117 117	TONDO20 TONDO20	Nessuna Nessuna	Rett. 60x 25 Rett. 60x 25	Nessuna Nessuna	11 11						
87	1	120	210	LIBERO	444	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 55x 25	Nessuna							
88	1 2	160 160	260 260	LIBERO LIBERO	81 435	117 117	TONDO20 TONDO20	Nessuna Nessuna	Rett. 60x 25 Rett. 60x 25	Nessuna Nessuna	11 11						
90	1	160	260	LIBERO	108	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
96	1	160	260	LIBERO	88	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
99	1	121	210	LIBERO	190	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 55x 25	Nessuna							
105	1	160	260	LIBERO	88	117	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
107	1	131	210	LIBERO	169	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 40x 25	Nessuna							
108	1	131	210	LIBERO	119	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 40x 25	Nessuna							
110	1	131	210	LIBERO	119	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 40x 25	Nessuna							
118	1	180	366	LIBERO	32	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna							
134	1	120	210	LIBERO	110	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna							
135	1	120	210	LIBERO	110	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna							
136	1	120	210	LIBERO	110	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna							
137	1	120	210	LIBERO	110	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna							
139	1	120	210	LIBERO	110	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna							
140	1	120	210	LIBERO	130	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna							
141	1	120	210	LIBERO	130	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna							
142	1	185	210	LIBERO	83	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna							
143	1	120	210	LIBERO	110	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna							

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 12.65 m																										
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo		
119	29	Tel.SismoRes.	0	109	110	12,65	12,65	0	0	-218	0	0	-218	0	0	0	503	503	0	0	0	0	60	1		
120	29	Tel.SismoRes.	0	110	111	12,65	12,65	0	0	-218	0	0	-218	0	0	0	503	503	0	0	0	0	60	1		
121	29	Tel.SismoRes.	0	111	112	12,65	12,65	0	0	-218	0	0	0	0	0	0	503	503	0	0	0	0	60	1		
122	29	Tel.SismoRes.	0	112	113	12,65	12,65	0	0	0	0	0	0	0	0	0	503	503	0	0	0	0	60	1		

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 12.65 m																										
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI											
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin. (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo		
123	29	Tel.SismoRes.	0	113	114	12,65	12,65	0	0	0	0	0	0	0	0	0	503	503	0	0	0	60	1			
125	29	Tel.SismoRes.	0	116	115	12,65	12,65	0	0	-218	0	0	-218	0	0	0	503	503	0	0	0	60	1			
126	29	Tel.SismoRes.	0	117	116	12,65	12,65	0	0	-218	0	0	-218	0	0	0	503	503	0	0	0	60	1			
127	29	Tel.SismoRes.	0	118	117	8,30	12,65	0	0	0	0	0	-218	0	0	0	503	503	0	0	0	60	1			
130	29	Tel.SismoRes.	0	116	110	12,65	12,65	0	0	-218	0	0	-218	0	0	0	503	503	0	0	0	60	1			

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 12.65 m																							
DATI GENERALI						QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI									
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin. (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Crit N.ro
128	112	Tel.SismoRes.	0	19	79	12,65	12,65	0	0	0	0	0	0	5350	0	0	0	5350	0	0	0	60	101
129	112	Tel.SismoRes.	0	11	12	12,65	12,65	0	0	0	0	0	0	5509	0	0	0	5509	0	0	0	60	101
132	112	Tel.SismoRes.	0	44	45	12,65	12,65	0	-3	0	0	0	-3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
133	112	Tel.SismoRes.	0	44	49	12,65	12,65	0	0	0	0	0	0	1465	0	0	0	1465	0	0	0	60	101
134	112	Tel.SismoRes.	0	39	40	12,65	12,65	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
135	111	Tel.SismoRes.	0	52	53	12,65	12,65	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
136	112	Tel.SismoRes.	0	28	32	12,65	12,65	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
137	112	Tel.SismoRes.	0	42	47	12,65	12,65	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
138	112	Tel.SismoRes.	0	43	48	12,65	12,65	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
139	111	Tel.SismoRes.	0	45	50	12,65	12,65	0	0	0	0	0	0	4610	0	0	0	4610	0	0	0	60	101
140	112	Tel.SismoRes.	0	27	31	12,65	12,65	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101

SETTI ALLA QUOTA 12.65 m																										
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI					VERTICALI				PRESSIONI		RINFORZI MUR		
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin. (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
1	603	60	1	2	12,65	12,65	0	12	0	0	12	0	2911	0	0	0	2911	0	0	0	60	0	0			
2	603	60	1	5	12,65	12,65	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
3	603	60	2	86	12,65	12,65	0	12	0	0	12	0	2911	0	0	0	2911	0	0	0	60	0	0			
4	603	60	3	4	12,65	12,65	0	12	0	0	12	0	2911	0	0	0	2911	0	0	0	60	0	0			
5	603	60	86	3	12,65	12,65	0	12	0	0	12	0	2911	0	0	0	2911	0	0	0	60	0	0			
6	616	55	87	11	12,65	12,65	0	0	0	0	0	0	5333	0	0	0	5333	0	0	0	60	0	0			
7	616	55	88	19	12,65	12,65	0	0	0	0	0	0	5174	0	0	0	5174	0	0	0	60	0	0			
8	616	55	9	10	12,65	12,65	0	0	0	0	0	0	5333	0	0	0	5333	0	0	0	60	0	0			
9	616	55	10	87	12,65	12,65	0	0	0	0	0	0	5333	0	0	0	5333	0	0	0	60	0	0			
10	609	50	89	27	12,65	12,65	0	-10	0	0	-10	0	3927	0	0	0	3927	0	0	0	60	0	0			
11	603	60	90	35	12,65	12,65	0	-12	0	0	-12	0	2809	0	0	0	2809	0	0	0	60	0	0			
12	617	50	93	83	12,65	12,65	0	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
13	607	55	94	82	12,65	12,65	0	-13	0	0	-13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
14	616	55	17	18	12,65	12,65	0	0	0	0	0	0	5174	0	0	0	5174	0	0	0	60	0	0			
15	616	55	18	88	12,65	12,65	0	0	0	0	0	0	5174	0	0	0	5174	0	0	0	60	0	0			
16	617	50	92	84	12,65	12,65	0	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
17	603	60	91	85	12,65	12,65	0	12	0	0	12	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
18	603	60	99	120	12,65	12,65	0	-12	0	0	-12	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
19	606	65	100	31	12,65	12,65	0	3	0	0	3	0	3936	0	0	0	3936	0	0	0	60	0	0			
20	609	50	25	26	12,65	12,65	0	-10	0	0	-10	0	3927	0	0	0	3927	0	0	0	60	0	0			
21	609	50	26	89	12,65	12,65	0	-10	0	0	-10	0	3927	0	0	0	3927	0	0	0	60	0	0			
22	609	50	27	28	12,65	12,65	0	-10	0	0	-10	0	3927	0	0	0	3927	0	0	0	60	0	0			
23	606	65	29	30	12,65	12,65	0	3	0	0	3	0	4836	0	0	0	4836	0	0	0	60	0	0			
24	606	65	30	100	12,65	12,65	0	3	0	0	3	0	3936	0	0	0	3936	0	0	0	60	0	0			
25	606	65	31	32	12,65	12,65	0	3	0	0	3	0	3936	0	0	0	3936	0	0	0	60	0	0			
26	603	60	33	34	12,65	12,65	0	-12	0	0	-12	0	3783	0	0	0	3783	0	0	0	60	0	0			
27	603	60	34	90	12,65	12,65	0	-12	0	0	-12	0	2809	0	0	0	2809	0	0	0	60	0	0			
28	603	60	35	36	12,65	12,65	0	-12	0	0	-12	0	2809	0	0	0	2809	0	0	0	60	0	0			
29	603	60	37	38	12,65	12,65	0	6	0	0	6	0	2950	0	0	0	2950	0	0	0	60	0	0			
30	603	60	38	39	12,65	12,65	0	6	0	0	6	0	2950	0	0	0	2950	0	0	0	60	0	0			
31	603	60	4	8	12,65	12,65	-6	0	0	-6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
32	603	60	5	9	12,65	12,65	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
33	603	60	61	33	12,65	12,65	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
34	617	50	40	93	12,65	12,65	0	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
35	603	60	8	12	12,65	12,65	-6	0	0	-6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
36	603	60	9	13	12,65	12,65	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
37	609	50	42	43	12,65	12,65	0	-13	0	0	-13	0	4144	0	0	0	4144	0	0	0	60	0	0			
38	609	50	43	44	12,65	12,65	0	-13	0	0	-13	0	4144	0	0	0	4144	0	0	0	60	0	0			
39	603	60	12	16	12,65	12,65	-6	0	0	-6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
40	603	60	13	17	12,65	12,65	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
41	607	55	62	34	12,65	12,65	-28	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
42	607	55	45	94	12,65	12,65	0	-13	0	0	-13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
43	603	60	16	20	12,65	12,65	-6	0	0	-6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
44	603	60	17	21	12,65	12,65	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
45	605	70	47	48	12,65	12,65	0	5	0	0	5	0	1439	0	0	0	1439	0	0	0	60	0	0			
46	605	70	48	49	12,65	12,65	0	5	0	0	5	0	1439	0	0	0	1439	0	0	0	60	0	0			
47	607	55	20	79	12,65	12,65	-8	0	0	-8	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
48	603	60	21	25	12,65	12,65	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
49	606	65	49	50	12,65	12,65	0	3	0	0	3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
50	606	65	50	109	12,65	12,65	0	3	0	0	3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
51	607	55	24	102	12,65	12,65	-8	0	0	-8	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
52	603	60	25	29	12,65	12,65	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
53	607	55	63	35	12,65	12,65	30	0	0	30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
54	617	50	53	92	12,65	12,65	0	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
55	603	60	55	56	12,65	12,65	0	12	0	0	12	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
56	603	60	29	61	12,65	12,65	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
57	607	55	30	62	12,65	12,65	-28	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
58	607	55	31	63	12,65	12,65	30	0	0	30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
59	603	60	32	64	12,65	12,65	-6	0	0	-6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
60	603	60	56	91	12,65	12,65	0	12	0	0	12	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
61	603	60	58	59	12,65	12,65	0	-12	0	0	-12	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
62	603	60	59	114	12,65	12,65	0	-12	0	0	-12	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
63	603	60	20	37	12,65	12,65	0	6	0	0	6	0	2950	0	0	0	2950	0	0	0	60	0	0			

SETTI ALLA QUOTA 12.65 m																												
		GEOMETRIA				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI						VERTICALI			PRESSIONI			RINFORZI MUR		
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin. (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl %	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Psup. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm		
64	609	50	28	42	12,65	12,65	0	-13	0	0	-13	0	4144	0	0	0	4144	0	0	0	60	0	0					
65	605	70	32	47	12,65	12,65	0	5	0	0	5	0	1439	0	0	0	1439	0	0	0	60	0	0					
66	607	55	39	75	12,65	12,65	0	0	0	0	0	0	1489	0	0	0	1489	0	0	0	60	0	0					
67	607	55	40	71	12,65	12,65	-3	0	0	-3	0	0	4434	0	0	0	4434	0	0	0	60	0	0					
68	603	60	41	72	12,65	12,65	-6	0	0	-6	0	0	3196	0	0	0	3196	0	0	0	60	0	0					
69	603	60	64	36	12,65	12,65	-6	0	0	-6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
70	606	65	101	115	12,65	12,65	0	3	0	0	3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
71	603	60	46	51	12,65	12,65	-6	0	0	-6	0	0	3184	0	0	0	3184	0	0	0	60	0	0					
72	603	60	49	65	12,65	12,65	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
73	607	55	50	121	12,65	12,65	-3	0	0	-3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
74	603	60	51	67	12,65	12,65	-6	0	0	-6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
75	603	60	52	68	12,65	12,65	6	0	0	6	0	0	1471	0	0	0	1471	0	0	0	60	0	0					
76	607	55	53	69	12,65	12,65	-3	0	0	-3	0	0	4413	0	0	0	4413	0	0	0	60	0	0					
77	603	60	54	70	12,65	12,65	-6	0	0	-6	0	0	3196	0	0	0	3196	0	0	0	60	0	0					
78	603	60	55	52	12,65	12,65	6	0	0	6	0	0	1471	0	0	0	1471	0	0	0	60	0	0					
79	607	55	56	53	12,65	12,65	-3	0	0	-3	0	0	4413	0	0	0	4413	0	0	0	60	0	0					
80	603	60	57	54	12,65	12,65	-6	0	0	-6	0	0	3196	0	0	0	3196	0	0	0	60	0	0					
81	607	55	37	73	12,65	12,65	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
82	607	55	38	74	12,65	12,65	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
83	603	60	65	58	12,65	12,65	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
84	607	55	66	59	12,65	12,65	-3	0	0	-3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
85	603	60	67	60	12,65	12,65	-6	0	0	-6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
86	603	60	68	39	12,65	12,65	6	0	0	6	0	0	1471	0	0	0	1471	0	0	0	60	0	0					
87	607	55	69	40	12,65	12,65	-3	0	0	-3	0	0	4413	0	0	0	4413	0	0	0	60	0	0					
88	603	60	70	41	12,65	12,65	-6	0	0	-6	0	0	3196	0	0	0	3196	0	0	0	60	0	0					
89	607	55	71	108	12,65	12,65	-3	0	0	-3	0	0	4434	0	0	0	4434	0	0	0	60	0	0					
90	603	60	72	46	12,65	12,65	-6	0	0	-6	0	0	3196	0	0	0	3196	0	0	0	60	0	0					
91	607	55	75	105	12,65	12,65	0	0	0	0	0	0	1489	0	0	0	1489	0	0	0	60	0	0					
92	607	55	73	103	12,65	12,65	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
93	607	55	74	104	12,65	12,65	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
94	606	65	76	51	12,65	12,65	0	3	0	0	3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
95	607	55	123	78	12,65	12,65	-3	0	0	-3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
96	603	60	77	60	12,65	12,65	0	-12	0	0	-12	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
98	607	55	76	123	12,65	12,65	-3	0	0	-3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
99	607	55	78	77	12,65	12,65	-3	0	0	-3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
100	607	55	102	28	12,65	12,65	-8	0	0	-8	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
101	607	55	108	45	12,65	12,65	-3	0	0	-3	0	0	4434	0	0	0	4434	0	0	0	60	0	0					
102	617	50	83	41	12,65	12,65	0	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
103	607	55	82	46	12,65	12,65	0	-13	0	0	-13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
104	617	50	84	54	12,65	12,65	0	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
105	603	60	85	57	12,65	12,65	0	12	0	0	12	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
106	608	40	3	7	12,65	12,65	3	0	0	3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
107	608	40	7	11	12,65	12,65	3	0	0	3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
108	608	40	11	15	12,65	12,65	3	0	0	3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
109	608	40	15	19	12,65	12,65	3	0	0	3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
110	608	40	19	23	12,65	12,65	3	0	0	3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
111	608	40	23	27	12,65	12,65	3	0	0	3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
112	607	55	105	44	12,65	12,65	0	0	0	0	0	0	1489	0	0	0	1489	0	0	0	60	0	0					
113	607	55	103	42	12,65	12,65	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
114	607	55	104	43	12,65	12,65	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
115	606	65	109	101	12,65	12,65	0	3	0	0	3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
116	603	60	114	99	12,65	12,65	0	-12	0	0	-12	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
117	606	65	115	76	12,65	12,65	0	3	0	0	3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
118	603	60	120	77	12,65	12,65	0	-12	0	0	-12	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
124	607	55	121	66	12,65	12,65	-3	0	0	-3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					
131	607	55	79	24	12,65	12,65	-8	0	0	-8	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0					

FORI SETTI ALLA QUOTA 12.65 m																	
Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz.Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiat.	Sezione Architrav	Sezione Piedritti	Mat. SubF	Crit Prog	FiLon mm	NFer Sup.	NFer Inf.	FiSt mm	PSta cm
1	1	158	245	LIBERO	132	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
2	1	185	245	LIBERO	115	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
3	1	158	260	LIBERO	112	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
4	1	158	245	LIBERO	117	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
22	1	248	210	LIBERO	67	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 50x 25	Nessuna	11						
23	1	170	210	LIBERO	104	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 65x 30	Nessuna	11						
24	1	170	210	LIBERO	140	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 65x 30	Nessuna	11						
25	1	120	210	LIBERO	135	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 65x 30	Nessuna	11						
26	1	185	245	LIBERO	150	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
27	1	185	245	LIBERO	90	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
28	1	185	245	LIBERO	82	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
29	1 2	158 158	245 245	LIBERO LIBERO	106 463	112 112	TONDO20 TONDO20	Nessuna Nessuna	Rett. 60x 25 Rett. 60x 25	Nessuna Nessuna	11 11						
30	1 2	158 158	245 245	LIBERO LIBERO	103 463	112 112	TONDO20 TONDO20	Nessuna Nessuna	Rett. 60x 25 Rett. 60x 25	Nessuna Nessuna	11 11						

FORI SETTI ALLA QUOTA 12.65 m																	
Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz.Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiato	Sezione Architrav	Sezione Piedritti	Mat. SubF	Crit Prog	FiLon mm	NFer Sup.	NFer Inf.	FiSt mm	PSta cm
31	1	158	245	LIBERO	121	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
32	1	185	245	LIBERO	112	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
33	1	185	245	LIBERO	84	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
35	1	158	245	LIBERO	122	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
36	1	185	245	LIBERO	70	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
37	1	120	210	LIBERO	145	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 50x 25	Nessuna	11						
38	1	120	210	LIBERO	107	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 50x 25	Nessuna	11						
39	1	158	245	LIBERO	72	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
40	1	185	245	LIBERO	90	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
41	1	116	210	LIBERO	188	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
43	1	158	245	LIBERO	96	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
44	1	185	245	LIBERO	95	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
45	1 2	185 185	245 245	LIBERO LIBERO	92 450	112 112	TONDO20 TONDO20	Nessuna Nessuna	Rett. 70x 25 Rett. 70x 25	Nessuna Nessuna	11 11						
46	1 2	185 185	245 245	LIBERO LIBERO	90 460	112 112	TONDO20 TONDO20	Nessuna Nessuna	Rett. 70x 25 Rett. 70x 25	Nessuna Nessuna	11 11						
48	1	185	245	LIBERO	98	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
49	1	120	210	LIBERO	120	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 65x 30	Nessuna	11						
52	1	185	245	LIBERO	90	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
53	1	116	210	LIBERO	188	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
55	1	158	245	LIBERO	125	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
56	1	185	245	LIBERO	97	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
59	1	185	245	LIBERO	80	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
60	1	158	245	LIBERO	134	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
61	1	185	245	LIBERO	105	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
63	1 2	158 158	245 245	LIBERO LIBERO	142 510	112 112	TONDO20 TONDO20	Nessuna Nessuna	Rett. 60x 25 Rett. 60x 25	Nessuna Nessuna	11 11						
64	1	120	210	LIBERO	177	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 50x 25	Nessuna	11						
65	1 2	185 185	245 245	LIBERO LIBERO	130 500	112 112	TONDO20 TONDO20	Nessuna Nessuna	Rett. 70x 25 Rett. 70x 25	Nessuna Nessuna	11 11						
67	1	120	210	LIBERO	162	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 55x 25	Nessuna	11						
68	1	185	245	LIBERO	154	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
69	1	185	245	LIBERO	80	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
71	1	185	245	LIBERO	90	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
72	1	185	245	LIBERO	102	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
73	1	115	210	LIBERO	61	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
74	1	185	245	LIBERO	97	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
75	1	158	245	LIBERO	66	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
76	1	120	210	LIBERO	87	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 55x 25	Nessuna	11						
77	1	185	245	LIBERO	55	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
78	1	158	245	LIBERO	120	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
79	1	110	210	LIBERO	240	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 55x 25	Nessuna	11						
80	1	185	245	LIBERO	118	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						

FORI SETTI ALLA QUOTA 12.65 m																	
Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz.Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiat.	Sezione Architrav	Sezione Piedritti	Mat. SubF	Crit Prog	FiLon mm	NFer Sup.	NFer Inf.	FiSt mm	PSta cm
83	1	185	245	LIBERO	85	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
85	1	185	245	LIBERO	84	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
86	1	158	245	LIBERO	81	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
	2	158	245	LIBERO	430	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
87	1	120	210	LIBERO	444	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 55x 25	Nessuna	11						
88	1	185	245	LIBERO	70	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
	2	185	245	LIBERO	425	107	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
90	1	185	245	LIBERO	98	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
96	1	185	245	LIBERO	78	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
98	1	121	210	LIBERO	61	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
105	1	158	245	LIBERO	78	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
107	1	131	210	LIBERO	169	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 40x 25	Nessuna	11						
108	1	131	210	LIBERO	119	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 40x 25	Nessuna	11						
110	1	131	210	LIBERO	119	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 40x 25	Nessuna	11						
115	1	190	210	LIBERO	26	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 65x 30	Nessuna	11						
116	1	185	245	LIBERO	25	112	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
128	1	120	210	LIBERO	130	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 50x 25	Nessuna	11						
129	1	120	210	LIBERO	130	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 50x 25	Nessuna	11						
131	1	185	210	LIBERO	32	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
132	1	120	210	LIBERO	130	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna							
133	1	120	210	LIBERO	120	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna							
134	1	120	210	LIBERO	130	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna							
135	1	120	210	LIBERO	130	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna							
136	1	120	210	LIBERO	120	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna							
137	1	120	210	LIBERO	120	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna							
138	1	120	210	LIBERO	120	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna							
139	1	120	210	LIBERO	120	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna							
140	1	120	210	LIBERO	120	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 25x 30	Nessuna							

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 17.05 m																								
DATI GENERALI						QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo
6	6	Tel.SismoRes.	0	87	11	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
7	6	Tel.SismoRes.	0	88	19	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
9	6	Tel.SismoRes.	0	10	87	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	
12	6	Tel.SismoRes.	0	18	88	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 17.05 m																							
		DATI GENERALI				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI									
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Crit N.ro
3	112	Tel.SismoRes.	0	17	18	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
10	112	Tel.SismoRes.	0	9	10	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
11	112	Tel.SismoRes.	0	11	12	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
14	112	Tel.SismoRes.	0	19	79	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
23	1085	Tel.SismoRes.	0	95	4	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	0	467	0	0	0	467	0	0	0	101
34	1085	Tel.SismoRes.	0	87	88	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	1355	0	0	0	1355	0	0	0	0	101
37	111	Tel.SismoRes.	0	52	53	17,05	17,05	0	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
38	1085	Tel.SismoRes.	0	95	1	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	467	0	0	0	467	0	0	0	0	101
42	1085	Tel.SismoRes.	0	88	106	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	982	0	0	0	982	0	0	0	0	101
50	1085	Tel.SismoRes.	0	97	63	17,05	17,05	0	0	0	34	-13	0	441	0	0	0	441	0	0	0	0	101
51	1085	Tel.SismoRes.	0	106	27	17,05	17,05	0	0	0	25	-10	0	158	0	0	0	158	0	0	0	0	101
54	1085	Tel.SismoRes.	0	89	100	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	1148	0	0	0	1148	0	0	0	0	101
62	1085	Tel.SismoRes.	0	95	87	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	1353	0	0	0	1353	0	0	0	0	101
64	1085	Tel.SismoRes.	0	97	62	17,05	17,05	0	0	0	-27	-23	0	433	0	0	0	433	0	0	0	0	101
66	1085	Tel.SismoRes.	0	106	20	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	407	0	0	0	407	0	0	0	0	101
67	1085	Tel.SismoRes.	0	93	96	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	928	0	0	0	928	0	0	0	0	101
70	1085	Tel.SismoRes.	0	94	107	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	800	0	0	0	800	0	0	0	0	101

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

TRAVI IN ACCIAIO/LEGNO ALLA QUOTA 17.05 m																								
		DATI GENERALI				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Crit N.ro	
76	1085	Tel.SismoRes.	0	98	78	17,05	17,05	0	0	0	-4	-13	0	453	0	0	0	453	0	0	0	0	101	
79	1085	Tel.SismoRes.	0	98	101	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	498	0	0	0	498	0	0	0	0	101	
81	1085	Tel.SismoRes.	0	102	103	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	870	0	0	0	870	0	0	0	0	101	
82	1085	Tel.SismoRes.	0	103	104	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	870	0	0	0	870	0	0	0	0	101	
87	1085	Tel.SismoRes.	0	98	66	17,05	17,05	0	0	0	-2	-13	0	455	0	0	0	455	0	0	0	0	101	
89	1085	Tel.SismoRes.	0	96	53	17,05	17,05	0	0	0	40	6	0	172	0	0	0	172	0	0	0	0	101	
94	1085	Tel.SismoRes.	0	96	84	17,05	17,05	0	0	0	-47	6	0	441	0	0	0	441	0	0	0	0	101	
96	111	Tel.SismoRes.	0	45	50	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
100	112	Tel.SismoRes.	0	39	40	17,05	17,05	0	21	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
101	112	Tel.SismoRes.	0	44	45	17,05	17,05	0	-13	0	0	-13	0	439	0	0	0	439	0	0	0	0	101	
107	1085	Tel.SismoRes.	0	100	97	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	495	0	0	0	495	0	0	0	0	101	
114	111	Tel.SismoRes.	0	76	51	17,05	17,05	0	-10	0	0	-10	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
115	1085	Tel.SismoRes.	0	101	94	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	1132	0	0	0	1132	0	0	0	0	101	
121	1085	Tel.SismoRes.	0	63	36	17,05	17,05	34	-14	0	0	0	0	285	0	0	0	285	0	0	0	0	101	
123	1085	Tel.SismoRes.	0	62	33	17,05	17,05	-27	-23	0	0	0	0	302	0	0	0	302	0	0	0	0	101	
129	1085	Tel.SismoRes.	0	78	60	17,05	17,05	-4	-13	0	0	0	0	292	0	0	0	292	0	0	0	0	101	
130	1085	Tel.SismoRes.	0	66	58	17,05	17,05	-2	-13	0	0	0	0	293	0	0	0	293	0	0	0	0	101	
131	1085	Tel.SismoRes.	0	53	55	17,05	17,05	40	6	0	0	0	0	312	0	0	0	312	0	0	0	0	101	
132	1085	Tel.SismoRes.	0	84	57	17,05	17,05	-47	6	0	0	0	0	310	0	0	0	310	0	0	0	0	101	
135	1085	Tel.SismoRes.	0	106	89	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	786	0	0	0	786	0	0	0	0	101	
136	1085	Tel.SismoRes.	0	107	93	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	885	0	0	0	885	0	0	0	0	101	
137	1085	Tel.SismoRes.	0	107	45	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	164	0	0	0	164	0	0	0	0	101	
138	1085	Tel.SismoRes.	0	71	39	17,05	17,05	0	-56	0	0	0	0	431	0	0	0	431	0	0	0	0	101	
139	1085	Tel.SismoRes.	0	104	105	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	870	0	0	0	870	0	0	0	0	101	
140	1085	Tel.SismoRes.	0	105	108	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	664	0	0	0	664	0	0	0	0	101	
141	1085	Tel.SismoRes.	0	106	102	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	510	0	0	0	510	0	0	0	0	101	
143	1085	Tel.SismoRes.	0	108	107	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	210	0	0	0	210	0	0	0	0	101	
144	1085	Tel.SismoRes.	0	27	32	17,05	17,05	25	-10	0	0	0	0	436	0	0	0	436	0	0	0	0	101	
145	1085	Tel.SismoRes.	0	45	49	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	444	0	0	0	444	0	0	0	0	101	
146	1085	Tel.SismoRes.	0	107	71	17,05	17,05	0	0	0	0	-56	0	123	0	0	0	123	0	0	0	0	101	
151	112	Tel.SismoRes.	0	28	32	17,05	17,05	-10	0	0	-10	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
152	112	Tel.SismoRes.	0	42	47	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
153	112	Tel.SismoRes.	0	43	48	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
154	112	Tel.SismoRes.	0	44	49	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
161	111	Tel.SismoRes.	0	56	53	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	

SETTI ALLA QUOTA 17.05 m																											
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI										PRESSIONI		RINFORZI MUR		
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Pspu. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm	
1	618	60	1	2	17,05	17,05	0	12	0	0	12	0	232	0	362	0	593	0	0	0	0	0	0	0			
2	618	60	1	5	17,05	17,05	6	0	0	6	0	0	197	0	515	0	713	0	0	0	0	0	0	0			
4	618	60	86	3	17,05	17,05	0	12	0	0	12	0	561	0	362	0	923	0	0	0	0	0	0	0			
5	618	60	2	86	17,05	17,05	0	12	0	0	12	0	564	0	362	0	926	0	0	0	0	0	0	0			
8	618	60	3	4	17,05	17,05	0	12	0	0	12	0	229	0	362	0	591	0	0	0	0	0	0	0			
13	615	30	26	89	17,05	17,05	0	-10	0	0	-10	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
15	615	30	27	28	17,05	17,05	0	-10	0	0	-10	0	412	0	0	0	412	0	0	0	0	0	0	0			
16	618	60	34	90	17,05	17,05	0	-12	0	0	-12	0	566	0	362	0	928	0	0	0	0	0	0	0			
17	618	60	35	36	17,05	17,05	0	-12	0	0	-12	0	206	0	502	0	708	0	0	0	0	0	0	0			
18	620	50	50	121	17,05	17,05	-3	0	0	-3	0	0	659	0	0	0	659	0	0	0	0	0	0	0			
19	620	50	78	77	17,05	17,05	-3	0	0	-3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
20	615	30	25	26	17,05	17,05	0	-10	0	0	-10	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
21	618	60	99	120	17,05	17,05	0	-12	0	0	-12	0	604	0	362	0	965	0	0	0	0	0	0	0			
22	615	30	89	27	17,05	17,05	0	-10	0	0	-10	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
24	618	60	56	91	17,05	17,05	0	12	0	0	12	0	483	0	362	0	845	0	0	0	0	0	0	0			
25	618	60	59	114	17,05	17,05	0	-12	0	0	-12	0	481	0	362	0	842	0	0	0	0	0	0	0			
26	618	60	33	34	17,05	17,05	0	-12	0	0	-12	0	204	0	362	0	565	0	0	0	0	0	0	0			
27	618	60	77	60	17,05	17,05	0	-12	0	0	-12	0	207	0	513	0	720	0	0	0	0	0	0	0			
28	618	60	90	35	17,05	17,05	0	-12	0	0	-12	0	565	0	362	0	926	0	0	0	0	0	0	0			
29	618	60	37	38	17,05	17,05	0	6	0	0	6	0	630	0	362	0	992	0	0	0	0	0	0	0			
30	618	60	38	39	17,05	17,05	0	6	0	0	6	0	630	0	288	0	918	0	0	0	0	0	0	0			
31	618	60	4	8	17,05	17,05	-6	0	0	-6	0	0	197	0	515	0	712	0	0	0	0	0	0	0			
32	618	60	5	9	17,05	17,05	6	0	0	6	0	0	585	0	362	0	947	0	0	0	0	0	0	0			
33	618	60	61	33	17,05	17,05	6	0	0	6	0	0	203	0	512	0	715	0	0	0	0	0	0	0			
35	618	60	8	12	17,05	17,05	-6	0	0	-6	0	0	585	0	362	0	947	0	0	0	0	0	0	0			
36	618	60	9	13	17,05	17,05	6	0	0	6	0	0	673	0	362	0	1034	0	0	0	0	0	0	0			
39	618	60	12	16	17,05	17,05	-6	0	0	-6	0	0	673	0	362	0	1034	0	0	0	0	0	0	0			
40	618	60	13	17	17,05	17,05	6	0	0	6	0	0	673	0	362	0	1034	0	0	0	0	0	0	0			
41	620	50	83	41	17,05	17,05	0	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
43	618	60	16	20	17,05	17,05	-6	0	0	-6	0	0	673	0	362	0	1034	0	0	0	0	0	0	0			
44	618	60	17	21	17,05	17,05	6	0	0	6	0	0	673	0	362	0	1034	0	0	0	0	0	0	0			
45	621	70	47	48	17,05	17,05	0	5	0	0	5	0	405	0	361	0	765	0	0	0	0	0	0	0			
46	621	70	48	49	17,05	17,05	0	5	0	0	5	0	405	0	288	0	692	0	0	0	0	0	0	0			
47	619	55	20	79	17,05	17,05	-8	0	0	-8	0	0	644	0	0	0	644	0	0	0	0	0	0	0			
48	618	60	21	25	17,05	17,05	6	0	0	6	0	0	673	0	362	0	1034	0	0	0	0	0	0	0			
49	610	60	49	50	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
52	618	60	25	29	17,05	17,05	6	0	0	6	0	0	673	0	362	0	1034	0	0	0	0	0	0	0			
53	620	50	82	46	17,05	17,05	0	-13	0	0	-13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
55	618	60	55	56	17,05	17,05	0	12	0	0	12	0	215	0	362	0	577	0	0	0	0	0	0	0			
56	618	60	29	61	17,05	17,05	6	0	0	6	0	0	428	0	362	0	790	0	0	0	0	0	0	0			
57	620	50	66	59	17,05	17,05	-3	0	0	-3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
58	620	50	63	35	17,05	17,05	30	0	0	30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
59	618	60	32	64	17,05	17,05	-6	0	0	-6	0	0	422	0	362	0	784	0	0	0	0	0	0	0			
60	618	60	85	57	17,05	17,05	0	12	0	0	12	0	212	0	362	0	573	0	0	0	0	0	0	0			
61	618	60	58	59	17,05	17,05	0	-12	0	0	-12	0	207	0	362	0	569	0	0	0	0	0	0	0			
63	618	60	20	37	17,05	17,05	0	6	0	0	6	0	630	0	288	0	919	0	0	0	0	0	0	0			
65	621	70	32	47	17,05	17,05	0	5	0	0	5	0	405	0	288	0	693	0	0	0	0	0	0	0			
68	618	60	41	72	17,05	17,05	-6	0	0	-6	0	0	673	0	362	0	1034	0	0	0	0	0	0	0			
69	618	60	64	36	17,05	17,05	-6	0	0	-6	0	0	202	0	362	0	564	0	0	0	0	0	0	0			
71	618	60	46	51	17,05	17,05	-6	0	0	-6	0	0	683	0	362	0	1045	0	0	0	0	0	0	0			

SETTI ALLA QUOTA 17.05 m																										
		GEOMETRIA			QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI				VERTICALI				PRESSIONI		RINFORZI MUR			
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil. in.	Fil fin	Q.in. (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Pspu. kg/mq	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
72	618	60	49	65	17,05	17,05	6	0	0	6	0	0	423	0	362	0	785	0	0	0	0	0	0			
73	615	30	101	115	17,05	17,05	0	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
74	618	60	51	67	17,05	17,05	-6	0	0	-6	0	0	425	0	362	0	786	0	0	0	0	0	0			
75	618	60	52	68	17,05	17,05	6	0	0	6	0	0	423	0	362	0	785	0	0	0	0	0	0			
77	618	60	54	70	17,05	17,05	-6	0	0	-6	0	0	615	0	362	0	977	0	0	0	0	0	0			
78	618	60	55	52	17,05	17,05	6	0	0	6	0	0	214	0	493	0	707	0	0	0	0	0	0			
80	618	60	57	54	17,05	17,05	-6	0	0	-6	0	0	211	0	493	0	704	0	0	0	0	0	0			
83	618	60	65	58	17,05	17,05	6	0	0	6	0	0	206	0	512	0	718	0	0	0	0	0	0			
84	620	50	76	123	17,05	17,05	-3	0	0	-3	0	0	647	0	0	0	647	0	0	0	0	0	0			
85	618	60	67	60	17,05	17,05	-6	0	0	-6	0	0	207	0	362	0	568	0	0	0	0	0	0			
86	618	60	68	39	17,05	17,05	6	0	0	6	0	0	421	0	362	0	783	0	0	0	0	0	0			
88	618	60	70	41	17,05	17,05	-6	0	0	-6	0	0	673	0	362	0	1034	0	0	0	0	0	0			
90	618	60	72	46	17,05	17,05	-6	0	0	-6	0	0	673	0	362	0	1034	0	0	0	0	0	0			
91	619	55	39	75	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
92	619	55	37	73	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
93	619	55	38	74	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
95	620	50	84	54	17,05	17,05	0	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
97	620	50	31	63	17,05	17,05	30	0	0	30	0	0	583	0	0	0	583	0	0	0	0	0	0			
98	615	30	31	32	17,05	17,05	0	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
99	620	50	102	28	17,05	17,05	-10	0	0	-10	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
102	620	50	93	83	17,05	17,05	0	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
103	620	50	94	82	17,05	17,05	0	-13	0	0	-13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
104	620	50	92	84	17,05	17,05	0	6	0	0	6	0	526	0	0	0	526	0	0	0	0	0	0			
105	618	60	91	85	17,05	17,05	0	12	0	0	12	0	483	0	362	0	844	0	0	0	0	0	0			
106	615	30	30	100	17,05	17,05	0	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
108	615	30	100	31	17,05	17,05	0	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
109	615	30	28	42	17,05	17,05	0	-10	0	0	-10	0	638	0	0	0	638	0	0	0	0	0	0			
110	615	30	42	43	17,05	17,05	0	-10	0	0	-10	0	641	0	0	0	641	0	0	0	0	0	0			
111	615	30	43	44	17,05	17,05	0	-10	0	0	-10	0	641	0	0	0	641	0	0	0	0	0	0			
112	620	50	40	93	17,05	17,05	0	6	0	0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
113	620	50	45	94	17,05	17,05	0	-13	0	0	-13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
116	615	30	50	109	17,05	17,05	0	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
117	620	50	53	92	17,05	17,05	0	6	0	0	6	0	531	0	0	0	531	0	0	0	0	0	0			
118	620	50	123	78	17,05	17,05	-3	0	0	-3	0	0	502	0	0	0	502	0	0	0	0	0	0			
119	620	50	103	42	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
120	620	50	104	43	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
122	615	30	40	71	17,05	17,05	-3	0	0	-3	0	0	450	0	0	0	450	0	0	0	0	0	0			
124	615	30	53	69	17,05	17,05	-3	0	0	-3	0	0	615	0	0	0	615	0	0	0	0	0	0			
125	615	30	69	40	17,05	17,05	-3	0	0	-3	0	0	671	0	0	0	671	0	0	0	0	0	0			
126	615	30	71	108	17,05	17,05	-3	0	0	-3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
127	620	50	30	62	17,05	17,05	-28	0	0	-28	0	0	554	0	0	0	554	0	0	0	0	0	0			
128	620	50	62	34	17,05	17,05	-28	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
133	620	50	105	44	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
134	615	30	29	30	17,05	17,05	0	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
142	615	30	108	45	17,05	17,05	-3	0	0	-3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
147	619	55	24	102	17,05	17,05	-8	0	0	-8	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
148	619	55	75	105	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
149	619	55	73	103	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
150	619	55	74	104	17,05	17,05	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
155	618	60	114	99	17,05	17,05	0	-12	0	0	-12	0	606	0	362	0	968	0	0	0	0	0	0			
156	615	30	109	101	17,05	17,05	0	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
157	618	60	120	77	17,05	17,05	0	-12	0	0	-12	0	463	0	362	0	825	0	0	0	0	0	0			
158	615	30	115	76	17,05	17,05	0	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
159	620	50	121	66	17,05	17,05	-3	0	0	-3	0	0	491	0	0	0	491	0	0	0	0	0	0			
160	619	55	79	24	17,05	17,05	-8	0	0	-8	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			

FORI SETTI ALLA QUOTA 17.05 m																	
Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz.Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiat.	Sezione Architrav	Sezione Piedritti	Mat. SubF	Crit Prog	FiLon mm	NFer Sup.	NFer Inf.	FiSt mm	PSta cm
3	1	130	210	LIBERO	150	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 30x 25	Nessuna	11						
10	1	300	210	LIBERO	70	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 30x 25	Nessuna	11						
11	1	130	210	LIBERO	120	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 30x 25	Nessuna	11						
14	1	130	210	LIBERO	120	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 30x 25	Nessuna	11						
20	1	350	240	LIBERO	30	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 30x 25	Nessuna	11						
22	1	141	210	LIBERO	17	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 30x 25	Nessuna	11						
37	1	360	240	LIBERO	0	0	TONDO20	Nessuna	Nessuna	Nessuna	11						
49	1	140	210	LIBERO	110	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 60x 25	Nessuna	11						
98	1	141	210	LIBERO	80	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 30x 25	Nessuna	11						
100	1	360	240	LIBERO	0	0	TONDO20	Nessuna	Nessuna	Nessuna	11						
101	1	360	240	LIBERO	0	0	TONDO20	Nessuna	Nessuna	Nessuna	11						
108	1	141	210	LIBERO	17	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 30x 25	Nessuna	11						
109	1	141	210	LIBERO	187	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 30x 25	Nessuna	11						
110	1	141	210	LIBERO	135	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 30x 25	Nessuna	11						

FORI SETTI ALLA QUOTA 17.05 m																	
Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz.Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiat.	Sezione Architrav	Sezione Piedritti	Mat. SubF	Crit Prog	FiLon mm	NFer Sup.	NFer Inf.	FiSt mm	PSta cm
111	1	141	210	LIBERO	100	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 30x 25	Nessuna	11						
122	1	120	210	LIBERO	162	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 30x 25	Nessuna	11						
125	1	120	210	LIBERO	444	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 30x 25	Nessuna	11						
134	1	120	210	LIBERO	204	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 30x 25	Nessuna	11						
156	1	140	210	LIBERO	60	0	TONDO20	Nessuna	Rett. 30x 25	Nessuna	11						

GEOMETRIA MEGA-PIASTRE ALLA QUOTA 2.8 m								
Mega N.ro	Tipo Carico	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.	Vert. N.ro	X (m)	Y (m)
1	1	1	15,0	0,0	1	1	0,00	0,00
						2	4,11	0,00
						3	6,01	0,00
						4	7,97	0,00
						5	7,95	3,95
						6	7,97	7,57
						7	6,01	7,57
						8	4,11	7,57
						9	0,00	7,57
						10	0,00	3,58
2	12	1	15,0	0,0	1	1	0,00	25,01
						2	4,11	25,01
						3	4,11	28,68
						4	4,11	32,35
						5	0,00	32,35
						6	0,00	28,68
3	13	2	9,0	0,0	12	1	27,09	13,83
						2	34,80	13,83
						3	34,80	17,92
						4	34,80	19,42
						5	34,80	21,57
						6	27,09	21,57
						7	27,09	19,42
						8	27,09	17,92
4	1	1	15,0	0,0	1	1	7,97	0,00
						2	12,03	0,00
						3	12,03	3,58
						4	12,03	7,57
						5	7,97	7,57
						6	7,97	3,58
5	1	1	15,0	0,0	1	1	7,97	7,57
						2	12,03	7,57

GEOMETRIA MEGA-PIASTRE ALLA QUOTA 2.8 m								
Mega N.ro	Tipo Carico	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.	Vert. N.ro	X (m)	Y (m)
						3	12,03	10,88
						4	12,03	13,83
						5	12,03	14,43
						6	7,97	14,43
						7	7,97	10,88
6	1	1	15,0	0,0	1	1	0,00	7,57
						2	4,11	7,57
						3	6,01	7,57
						4	7,97	7,57
						5	7,97	10,88
						6	7,97	14,43
						7	6,01	14,43
						8	4,11	14,43
						9	0,00	14,43
						10	0,00	10,88
7	1	1	15,0	0,0	1	1	0,00	14,43
						2	4,11	14,43
						3	6,01	14,43
						4	7,97	14,43
						5	7,97	17,92
						6	7,97	21,57
						7	6,01	21,57
						8	4,11	21,57
						9	0,00	21,57
						10	0,00	17,92
8	1	1	15,0	0,0	1	1	7,97	14,43
						2	12,03	14,43
						3	12,03	17,92
						4	12,03	19,42
						5	12,03	21,57
						6	7,97	21,57
						7	7,97	17,92
9	1	1	15,0	0,0	1	1	0,00	21,57
						2	4,11	21,57
						3	6,01	21,57
						4	7,97	21,57
						5	7,97	25,01
						6	6,01	25,01
						7	4,11	25,01
						8	0,00	25,01

GEOMETRIA MEGA-PIASTRE ALLA QUOTA 2.8 m								
Mega N.ro	Tipo Carico	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.	Vert. N.ro	X (m)	Y (m)
10	1	1	15,0	0,0	1	1	4,11	25,01
						2	6,01	25,01
						3	7,97	25,01
						4	7,97	28,68
						5	7,97	32,35
						6	6,01	32,35
						7	4,11	32,35
						8	4,11	28,68
11	1	1	15,0	0,0	1	1	7,97	25,01
						2	12,03	25,01
						3	12,03	28,68
						4	12,03	32,35
						5	7,97	32,35
						6	7,97	28,68
12	1	1	15,0	0,0	1	1	7,97	21,57
						2	12,03	21,57
						3	12,03	25,01
						4	7,97	25,01
13	1	4	20,0	0,0	1	1	12,03	13,83
						2	19,79	13,83
						3	19,79	17,92
						4	19,79	19,42
						5	19,79	21,57
						6	12,03	21,57
						7	12,03	19,42
						8	12,03	17,92
14	1	4	20,0	0,0	1	1	19,79	13,83
						2	27,09	13,83
						3	27,09	17,92
						4	27,09	19,42
						5	27,09	21,57
						6	19,79	21,57
						7	19,79	19,42
						8	19,79	17,92
15	1	1	15,0	0,0	1	1	19,79	21,57
						2	27,09	21,57
						3	27,09	25,01

GEOMETRIA MEGA-PIASTRE ALLA QUOTA 2.8 m								
Mega N.ro	Tipo Carico	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.	Vert. N.ro	X (m)	Y (m)
						4	19,79	25,01
16	1	1	15,0	0,0	1	1	12,03	21,57
						2	19,79	21,57
						3	19,79	25,01
						4	12,03	25,01
17	13	2	9,0	0,0	12	1	27,09	21,57
						2	34,80	21,57
						3	34,80	25,01
						4	27,09	25,01
18	13	2	9,0	0,0	12	1	34,80	25,01
						2	38,60	25,01
						3	38,60	26,92
						4	38,60	28,68
						5	38,60	32,35
						6	34,80	32,35
						7	34,80	28,68
19	13	2	9,0	0,0	12	1	43,06	25,01
						2	46,83	25,01
						3	46,83	28,68
						4	46,83	32,35
						5	43,06	32,35
						6	43,06	28,68
						7	43,06	26,92
20	13	2	9,0	0,0	12	1	34,80	0,00
						2	38,60	0,00
						3	38,60	4,19
						4	34,80	4,19
21	13	2	9,0	0,0	12	1	38,60	0,00
						2	40,81	0,00
						3	43,06	0,00
						4	46,83	0,00
						5	46,83	4,19
						6	43,06	4,19
						7	40,81	4,19
						8	38,60	4,19
22	13	2	9,0	0,0	12	1	38,60	4,19

GEOMETRIA MEGA-PIASTRE ALLA QUOTA 2.8 m								
Mega N.ro	Tipo Carico	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.	Vert. N.ro	X (m)	Y (m)
						2	40,81	4,19
						3	43,06	4,19
						4	46,83	4,19
						5	46,83	7,57
						6	46,83	13,98
						7	43,06	13,98
						8	40,81	13,98
						9	38,60	13,98
						10	38,60	7,57
23	13	2	9,0	0,0	12	1	34,80	4,19
						2	38,60	4,19
						3	38,60	7,57
						4	38,60	13,98
						5	34,80	13,83
						6	34,80	7,57
24	13	2	9,0	0,0	12	1	38,60	13,98
						2	40,81	13,98
						3	43,06	13,98
						4	46,83	13,98
						5	46,83	17,93
						6	46,83	21,57
						7	43,06	21,57
						8	40,81	21,57
						9	38,60	21,57
						10	38,60	19,42
						11	38,60	17,92
25	13	2	9,0	0,0	12	1	34,80	13,83
						2	38,60	13,98
						3	38,60	17,92
						4	38,60	19,42
						5	38,60	21,57
						6	34,80	21,57
						7	34,80	19,42
						8	34,80	17,92
26	13	2	9,0	0,0	12	1	34,80	21,57
						2	38,60	21,57
						3	38,60	25,01
						4	34,80	25,01
27	13	2	9,0	0,0	12	1	38,60	21,57

GEOMETRIA MEGA-PIASTRE ALLA QUOTA 2.8 m

Mega N.ro	Tipo Carico	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.	Vert. N.ro	X (m)	Y (m)
						2	40,81	21,57
						3	43,06	21,57
						4	46,83	21,57
						5	46,83	25,01
						6	43,06	25,01
						7	42,04	25,01
						8	40,81	25,01
						9	39,63	25,01
						10	38,60	25,01

GEOMETRIA MEGA-PIASTRE ALLA QUOTA 8.3 m

Mega N.ro	Tipo Carico	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.	Vert. N.ro	X (m)	Y (m)
1	12	3	12,0	0,0	1	1	0,00	25,01
						2	4,11	25,01
						3	4,11	28,68
						4	4,11	32,35
						5	0,00	32,35
						6	0,00	28,68
2	1	3	12,0	0,0	1	1	0,00	21,57
						2	4,11	21,57
						3	6,01	21,57
						4	7,97	21,57
						5	7,97	25,01
						6	6,01	25,01
						7	4,11	25,01
						8	0,00	25,01
3	13	2	9,0	0,0	12	1	12,03	13,83
						2	19,79	13,83
						3	19,79	17,92
						4	19,79	19,42
						5	19,79	21,57
						6	12,03	21,57
						7	12,03	19,42
						8	12,03	17,92
						9	12,03	14,43
4	1	3	12,0	0,0	1	1	7,97	21,57
						2	12,03	21,57
						3	12,03	25,01

GEOMETRIA MEGA-PIASTRE ALLA QUOTA 8.3 m								
Mega N.ro	Tipo Carico	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.	Vert. N.ro	X (m)	Y (m)
						4	7,97	25,01
5	1	3	12,0	0,0	1	1	7,97	25,01
						2	12,03	25,01
						3	12,03	28,68
						4	12,03	32,35
						5	7,97	32,35
						6	7,97	28,68
6	1	3	12,0	0,0	1	1	4,11	25,01
						2	6,01	25,01
						3	7,97	25,01
						4	7,97	28,68
						5	7,97	32,35
						6	6,01	32,35
						7	4,11	32,35
						8	4,11	28,68
7	13	2	9,0	0,0	12	1	12,03	21,57
						2	19,79	21,57
						3	19,79	25,01
						4	12,03	25,01
8	13	2	9,0	0,0	12	1	19,79	21,57
						2	27,09	21,57
						3	27,09	25,01
						4	19,79	25,01
9	13	2	9,0	0,0	12	1	27,09	21,57
						2	34,80	21,57
						3	34,80	25,01
						4	27,09	25,01
10	13	2	9,0	0,0	12	1	19,79	13,83
						2	27,09	13,83
						3	27,09	17,92
						4	27,09	19,42
						5	27,09	21,57
						6	19,79	21,57
						7	19,79	19,42
						8	19,79	17,92
11	13	2	9,0	0,0	12	1	27,09	13,83

GEOMETRIA MEGA-PIASTRE ALLA QUOTA 8.3 m								
Mega N.ro	Tipo Carico	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.	Vert. N.ro	X (m)	Y (m)
						2	34,80	13,83
						3	34,80	17,92
						4	34,80	19,42
						5	34,80	21,57
						6	27,09	21,57
						7	27,09	19,42
						8	27,09	17,92
12	13	2	9,0	0,0	12	1	34,80	25,01
						2	38,60	25,01
						3	38,60	26,92
						4	38,60	28,68
						5	38,60	32,35
						6	34,80	32,35
						7	34,80	28,68
13	13	2	9,0	0,0	12	1	43,06	25,01
						2	46,83	25,01
						3	46,83	28,68
						4	46,83	32,35
						5	43,06	32,35
						6	43,06	28,68
						7	43,06	26,92
14	13	2	9,0	0,0	12	1	34,80	21,57
						2	38,60	21,57
						3	38,60	25,01
						4	34,80	25,01
15	13	2	9,0	0,0	12	1	38,60	21,57
						2	40,81	21,57
						3	43,06	21,57
						4	46,83	21,57
						5	46,83	25,01
						6	43,06	25,01
						7	42,04	25,01
						8	40,81	25,01
						9	39,63	25,01
						10	38,60	25,01
16	13	2	9,0	0,0	12	1	34,80	13,83
						2	38,60	13,98
						3	38,60	17,92
						4	38,60	19,42

GEOMETRIA MEGA-PIASTRE ALLA QUOTA 8.3 m								
Mega N.ro	Tipo Carico	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.	Vert. N.ro	X (m)	Y (m)
						5	38,60	21,57
						6	34,80	21,57
						7	34,80	19,42
						8	34,80	17,92
17	13	2	9,0	0,0	12	1	38,60	13,98
						2	40,81	13,98
						3	43,06	13,98
						4	46,83	13,98
						5	46,83	17,93
						6	46,83	21,57
						7	43,06	21,57
						8	40,81	21,57
						9	38,60	21,57
						10	38,60	19,42
						11	38,60	17,92
18	13	2	9,0	0,0	12	1	34,80	4,19
						2	38,60	4,19
						3	38,60	7,57
						4	38,60	13,98
						5	34,80	13,83
						6	34,80	7,57
19	13	2	9,0	0,0	12	1	34,80	0,00
						2	38,60	0,00
						3	38,60	4,19
						4	34,80	4,19
20	13	2	9,0	0,0	12	1	38,60	4,19
						2	40,81	4,19
						3	43,06	4,19
						4	46,83	4,19
						5	46,83	7,57
						6	46,83	13,98
						7	43,06	13,98
						8	40,81	13,98
						9	38,60	13,98
						10	38,60	7,57
21	13	2	9,0	0,0	12	1	38,60	0,00
						2	40,81	0,00
						3	43,06	0,00
						4	46,83	0,00

GEOMETRIA MEGA-PIASTRE ALLA QUOTA 8.3 m

Mega N.ro	Tipo Carico	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.	Vert. N.ro	X (m)	Y (m)
						5	46,83	4,19
						6	43,06	4,19
						7	40,81	4,19
						8	38,60	4,19

GEOMETRIA MEGA-PIASTRE ALLA QUOTA 12.65 m

Mega N.ro	Tipo Carico	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.	Vert. N.ro	X (m)	Y (m)
2	1	3	12,0	0,0	1	1	34,80	25,01
						2	38,60	25,01
						3	38,60	26,92
						4	38,60	28,68
						5	38,60	32,35
						6	34,80	32,35
						7	34,80	28,68
3	1	3	12,0	0,0	1	1	43,06	25,01
						2	46,83	25,01
						3	46,83	28,68
						4	46,83	32,35
						5	43,06	32,35
						6	43,06	28,68
						7	43,06	26,92

NODI ALLA QUOTA 17.05 m

IDENTIFICAZIONE				RIGIDEZZE NODO ESTERNE							CARICHI NODALI CONCENTRATI					
Filo N.ro	Quo N.	D.Quo cm	P. sis	Co di	Tx (t/m)	Ty (t/m)	Tz (t/m)	Rx (t-m)	Ry (t-m)	Rz (t-m)	Fx (t)	Fy (t)	Fz (t)	Mx (t-m)	My (t-m)	Mz (t-m)
1	4	-209	0	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
2	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
3	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
4	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
5	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
8	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
9	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
10	4	-66	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
11	4	-66	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
12	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
13	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
14	4	-66	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
15	4	-68	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
16	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
17	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
18	4	-66	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
19	4	-66	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
20	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
21	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
22	4	-66	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
23	4	-68	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
24	4	-56	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
25	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
26	4	-66	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
27	4	-66	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
28	4	-80	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
29	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
30	4	-66	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
31	4	-66	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
32	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
33	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000

NODI ALLA QUOTA 17.05 m																	
IDENTIFICAZIONE				RIGIDENZE NODO ESTERNE							CARICHI NODALI CONCENTRATI						
Filo N.ro	Quo N.	D.Quo cm	P. sis	Co di	Tx (t/m)	Ty (t/m)	Tz (t/m)	Rx (t-m)	Ry (t-m)	Rz (t-m)	Fx (t)	Fy (t)	Fz (t)	Mx (t-m)	My (t-m)	Mz (t-m)	
34	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
35	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
36	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
37	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
38	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
39	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
40	4	-77	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
41	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
42	4	-80	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
43	4	-80	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
44	4	-80	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
45	4	-66	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
46	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
47	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
48	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
49	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
50	4	-66	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
51	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
52	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
53	4	-66	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
54	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
55	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
56	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
57	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
58	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
59	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
60	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
61	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
62	4	-66	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
63	4	-66	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
64	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
65	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
66	4	-66	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
67	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
68	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
69	4	-66	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
70	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
71	4	-66	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
72	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
73	4	-56	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
74	4	-56	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
75	4	-56	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
76	4	-66	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
77	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
78	4	-66	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
79	4	-187	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
82	4	-66	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
83	4	-78	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
84	4	-66	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
85	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
86	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
90	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
91	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
99	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
109	4	-41	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
114	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
115	4	-43	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
120	4	-209	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
121	4	-66	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
123	4	-66	4	A	0	0	0	0	0	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.															
DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Peso Strutturale	1,30	1,30	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,50	1,50	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Abitazioni	1,50	1,05	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30
Var.Scuole	1,50	1,05	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Scale	1,50	1,05	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Neve h<=1000	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.															
DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Abitazioni	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30
Var.Scuole	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Scale	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Neve h<=1000	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	1,00	-1,00	1,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	-0,30	0,30	0,30	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 0	-1,00	-1,00	-1,00	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. ard 90	-0,30	-0,30	-0,30	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.

DESCRIZIONI	31	32	33	34
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Abitazioni	0,30	0,30	0,30	0,30
Var.Scuole	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Scale	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Neve h<=1000	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	-0,30	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	-1,00	-1,00	1,00	1,00
Sisma direz. grd 0	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2
Peso Strutturale	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00
Var.Abitazioni	1,00	0,70
Var.Scuole	1,00	0,70
Var.Scale	1,00	0,70
Var.Neve h<=1000	0,50	1,00
Var.Coperture	1,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2
Peso Strutturale	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00
Var.Abitazioni	0,50	0,30
Var.Scuole	0,70	0,60
Var.Scale	0,70	0,60
Var.Neve h<=1000	0,00	0,20
Var.Coperture	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Abitazioni	0,30
Var.Scuole	0,60
Var.Scale	0,60
Var.Neve h<=1000	0,00
Var.Coperture	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

<i>Filo N.ro</i>	: Numero del filo del nodo inferiore o superiore
<i>Quota inf/sup</i>	: Quota del nodo inferiore e del nodo superiore
<i>Nodo inf/sup</i>	: Numero dei nodi inferiore e superiore per la determinazione degli spostamenti sismici relativi
<i>Sisma N.ro</i>	: Numero del sisma per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
<i>Combin N.ro</i>	: Numero della combinazione per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
<i>Spostam. Calcolo</i>	: valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
<i>Spostam. Limite</i>	: valore dello spostamento limite per lo S.L.D.
<i>Sisma N.ro</i>	: Numero del sisma per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
<i>Combin N.ro</i>	: Numero della combinazione per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
<i>Spostam. Calcolo</i>	: valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
<i>Spostam. Limite</i>	: valore dello spostamento limite per lo S.L.O.

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa.

- Tabulato BARICENTRI MASSE E RIGIDEZZE

PIANO	: Numero del piano sismico
QUOTA	: Altezza del piano dallo spiccatto di fondazione
PESO	: Peso sismico di piano (peso proprio, carichi permanenti e aliquota dei sovraccarichi variabili)
XG	: Ascissa del baricentro delle masse rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
YG	: Ordinata del baricentro delle masse rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
XR	: Ascissa del baricentro delle rigidezze rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
YR	: Ordinata del baricentro delle rigidezze rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
DX	: Scostamento in ascissa del baricentro delle rigidezze rispetto a quello delle masse ($XR - XG$)
DY	: Scostamento in ordinata del baricentro delle rigidezze rispetto a quello delle masse ($YR - YG$)
Lpianta	: Dimensione in pianta del piano nella direzione ortogonale al primo sisma
Bpianta	: Dimensione in pianta del piano nella direzione ortogonale al secondo sisma
RigFleX	: Rigidezza flessionale di piano nella direzione primo sisma. E' calcolata come rapporto fra la forza unitaria applicata sul baricentro delle masse del piano in direzione del primo sisma e la differenza di spostamento, sempre nella direzione del sisma, fra il piano in questione e quello sottostante.
RigFleY	: Rigidezza flessionale di piano nella direzione secondo sisma
RigTors	: Rigidezza torsionale di piano
r/ls	: Rapporto di piano per determinare se una struttura è deformabile torsionalmente (vedi DM 2008/2018 7.4.3.1)

- Tabulato VARIAZIONI MASSE E RIGIDEZZE DI PIANO

PIANO	: Numero del piano sismico
--------------	----------------------------

QUOTA	: Altezza del piano dallo spiccato di fondazione
PESO	: Peso sismico di piano (peso proprio, carichi permanenti e aliquota dei sovraccarichi variabili)
Variar%	: Variazione percentuale della massa rispetto al piano superiore
Tagliante (t)	: Tagliante relativo al piano nella direzione X/Y. Nel caso di analisi sismica modale il valore si riferisce al modo principale
Spost(mm)	: Spostamento del baricentro del piano in direzione X/Y calcolato come differenza fra lo spostamento del piano in questione ed il sottostante
Klat(t/m)	: Rigidezza laterale del piano in direzione X/Y calcolata come rapporto fra il tagliante e lo spostamento
Variar(%)	: Variazione della rigidezza della massa rispetto al piano superiore in direzione X/Y
Teta	: Indice di stabilità per gli effetti p-d (DM 2008, formula 7.3.2) (DM 2018, formula 7.3.3)

solo per le analisi sismiche dinamiche ad impalcato rigidi, sarà presente anche il seguente risultato:

Tagliante (t) SRSS	: Tagliante sismico al piano nella direzione X/Y mediato su tutti i modi di vibrare
---------------------------	---

- Tabulato REGOLARITA' STRUTTURALE

Questo tabulato verrà omissso se la struttura è dichiarata in input NON regolare, poiché superfluo.

N. piano	: Numero del piano sismico
Res X (t)	: Resistenza a taglio complessiva nel piano in direzione X (Sisma1/Sisma2)
Res Y (t)	: Resistenza a taglio complessiva nel piano in direzione Y (Sisma1/Sisma2)
Dom X (t)	: Domanda a taglio complessiva nel piano in direzione X (Sisma1/Sisma2)
Dom Y (t)	: Domanda a taglio complessiva nel piano in direzione Y (Sisma1/Sisma2)
Res/Dom	: Rapporto tra la resistenza e la domanda (Sisma1/Sisma2)
Var.R/D	: Variazione del rapporto resistenza/capacità rispetto ai piani superiori (Sisma1/Sisma2)
Flag	: Esito del controllo sulla variazione del rapporto resistenza/capacità (DM 2008, 7.2.2 punto g)(Dm 2018, 7.2.1)
Verifica	

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in calcestruzzo per gli stati limite ultimi.

Filo Iniz./Fin.	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
Cotg θ	: Cotangente Angolo del puntone compresso
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
SgmT	: Solo per le travi di fondazione: Pressione di contatto sul terreno in Kg/cm ² calcolata con i valori caratteristici delle azioni assumendo i coefficienti gamma pari ad uno.
AmpC	: Solo per le travi di elevazione: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici per tenere in conto della verifica locale dell'asta a sisma verticale.
N/Nc	: Solo per i pilastri: Percentuale della resistenza massima a compressione della sezione di solo calcestruzzo.
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Sez B/H	: Sulla prima riga numero della sezione nell'archivio, sulla seconda base della sezione, sulla terza altezza. Per sezioni a T è riportato l'ingombro massimo della sezione
Concio	: Numero del concio
Co Nr	: Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la massima deformazione nell'acciaio e nel calcestruzzo per la verifica a flessione
GamRd	: Solo per le travi di fondazione: Coefficiente di sovrarresistenza.

M Exd	: Momento ultimo di calcolo asse vettore X (per le travi incrementato dalla traslazione del diagramma del momento flettente)
M Eyd	: Momento ultimo di calcolo asse vettore Y
N Ed	: Sforzo normale ultimo di calcolo
x / d	: Rapporto fra la posizione dell'asse neutro e l'altezza utile della sezione moltiplicato per 100
ef% ec% (*100)	: deformazioni massime nell'acciaio e nel calcestruzzo moltiplicate per 10.000. Valore limite per l'acciaio 100 (1%), valore limite nel calcestruzzo 35 (0,35%)
Area	: Area del ferro in centimetri quadri; per le travi rispettivamente superiore ed inferiore, per i pilastri armature lungo la base e l'altezza della sezione
Co Nr	: Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la minore sicurezza per le azioni taglianti e torcenti
V Exd	: Taglio ultimo di calcolo in direzione X
V Eyd	: Taglio ultimo di calcolo in direzione Y
T sdu	: Momento torcente ultimo di calcolo
V Rxd	: Taglio resistente ultimo delle staffe in direzione X
V Ryd	: Taglio resistente ultimo delle staffe in direzione Y
T Rd	: Momento torcente resistente ultimo delle staffe
T Rld	: Momento torcente resistente ultimo dell'armatura longitudinale
Coe Cls	: Coefficiente per il controllo di sicurezza del calcestruzzo alle azioni taglianti e torcenti moltiplicato per 100; la sezione è verificata se detto valore è minore o uguale a 100
Coe Staf	: Coefficiente per il controllo di sicurezza delle staffe alle azioni taglianti e torcenti moltiplicato per 100; la sezione è verificata se detto valore è minore o uguale a 100
Alon	: Armatura longitudinale a torsione (nelle travi rettangolari per le quali è stata effettuata la verifica a momento M_y in questo dato viene stampata anche l'armatura flessionale dei lati verticali)
Staffe	: Passo staffe e lunghezza del tratto da armare
Moltipl Ultimo	: Solo per le stampe di riverifica: Moltiplicatore dei carichi che porta a collasso la sezione. Il percorso dei carichi seguito e' a sforzo normale costante. Le deformazioni riportate sono determinate dalle sollecitazioni di calcolo amplificate del moltiplicatore in parola.

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in cls per gli stati limiti di esercizio.

Filo	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Com Cari	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti. Questo indicatore vale sia per la verifica a fessurazione che per il calcolo delle frecce
Fessu	: Fessura limite e fessura di calcolo espressa in mm; se la trave non risulta fessurata l'ampiezza di calcolo sarà nulla
Dist mm	: Distanza fra le fessure
Concio	: Numero del concio in cui si è avuta la massima fessura
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura
Mf X	: Momento flettente asse vettore X
Mf Y	: Momento flettente asse vettore Y
N	: Sforzo normale
Frecce	: Freccia limite e freccia massima di calcolo
Combin	: Numero della combinazione che ha prodotto la freccia massima
Com Cari	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul calcestruzzo, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la

	<i>verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul calcestruzzo</i>
σ_{lim}	: Valore della tensione limite in Kg/cm ²
σ_{cal}	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm ²
Concio	: Numero del concio in cui si è avuta la massima tensione
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
Mf X	: Momento flettente asse vettore X
Mf Y	: Momento flettente asse vettore Y
N	: Sforzo normale

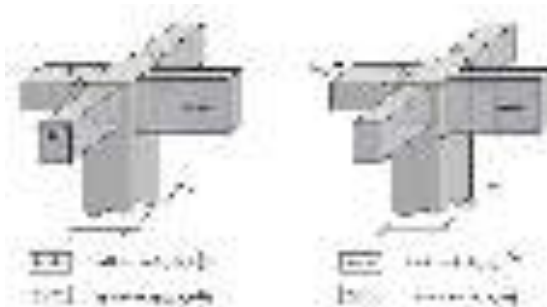
• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa per la verifica del diametro massimo utilizzabile:

Nodo3D	: Numero del nodo spaziale oggetto di verifica
Filo	: Numero del filo del nodo spaziale
Quota	: Quota del nodo spaziale
Dir Locale X	
Trave rif.	: Numero della trave collegata al nodo 3d nella direzione X presa a riferimento per la formula
AlfaBl	: Valore risultante dalla formula di Norma
Bpil	: Larghezza del pilastro nella direzione locale X
Fimax	: Diametro massimo utilizzabile sul nodo per il telaio X, arrotondato all'intero piu' vicino
Fi	: Diametro utilizzato nel disegno ferri
Status	: PASSANTE: se i ferri sono passanti si ritiene la verifica non necessaria OK: diametro è minore del diametro massimo ammissibile PIEGA: diametro è maggiore del diametro massimo (in questo caso i ferri vengono piegati dentro il nodo per garantire l'ancoraggio)
Dir Locale Y	
Trave rif.	: Numero della trave collegata al nodo 3d nella direzione Y presa a riferimento per la formula
AlfaBl	: Valore risultante dalla formula di Norma
Bpil	: Larghezza del pilastro nella direzione locale Y
Fimax	: Diametro massimo utilizzabile sul nodo per il telaio Y, arrotondato all'intero piu' vicino
Fi	: Diametro utilizzato nel disegno ferri
Status	: PASSANTE: se i ferri sono passanti si ritiene la verifica non necessaria OK: diametro è minore del diametro massimo ammissibile PIEGA: diametro è maggiore del diametro massimo (in questo caso i ferri vengono piegati dentro il nodo per garantire l'ancoraggio)

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche dei nodi trave-pilastro in calcestruzzo armato.



Filo N.ro	: Numero del filo fisso del pilastro a cui appartiene il nodo
Quota (m)	: Quota in metri del nodo verificato
Nodo3d N.ro	: Numerazione spaziale del nodo verificato
Posiz. Pilastro	: Posizione del pilastro rispetto al nodo; SUP indica che il nodo verificato e' l'estremo inferiore di un pilastro; INF indica che il nodo verificato e' l'estremo superiore del pilastro
Int.	: Flag di nodo interno (SI=Interno X ed Y ; X=Solo Dir.X; Y=Solo Dir.Y; SP=Spigolo; NO=Esterno X o Y)
Sez.	: Numero di archivio della sezione del pilastro a cui appartiene il nodo
Rotaz	: Rotazione di input del pilastro a cui appartiene il nodo
HNodo	: Altezza del nodo in calcestruzzo su cui sono state effettuate le verifiche calcolata in funzione dell'intersezione tra il pilastro e le travi convergenti
fck	: Resistenza caratteristica cilindrica del calcestruzzo
fy	: Resistenza caratteristica allo snervamento dell'acciaio delle armature
LyUtil	: Larghezza utile del nodo lungo la direzione Y locale del pilastro
AfX	: Area complessiva dei bracci in direzione X locale del pilastro
LxUtil	: Larghezza utile del nodo lungo la direzione X locale del pilastro
AfY	: Area complessiva dei bracci in direzione Y locale del pilastro
Njbd (X/Y)	: Sforzo Normale associato al Taglio sul nodo nella direzione X/Y locale del pilastro.
Vjbd (X/Y)	: Taglio agente sul nodo nella direzione X/Y locale del pilastro.
VjbR (X/Y)	: Resistenza biella compressa del nodo nella direzione X/Y locale del pilastro.
STATUS	: Esito della verifica del nodo. - NON VER : si supera la resistenza della biella compressa; non è verificata la formula [7.4.8] - ELASTICO : il nodo verifica e rimane in campo non fessurato; le armature sono progettate con la formula [7.4.10] - FESSURATO : il nodo verifica e risulta fessurato; le armature sono progettate con la formula [7.4.11] per i nodi interni e con la formula [7.4.12] per i nodi esterni

PULSAZIONI E MODI DI VIBRAZIONE													
Modo N.ro	Pulsazione (rad/sec)	Periodo (sec)	Smorz Mod(%)	Sd/g SLO	Sd/g SLD	Sd/g SLV X	Sd/g SLV Y	Sd/g SLC X	Sd/g SLC Y	Piano N.ro	X (m)	Y (m)	Rot (rad)
1	16,233	0,38706	5,0		0,310	0,256	0,256			1	-0,00129	0,002692	-0,00006
										2	-0,000734	0,011389	-0,000034
										3	-0,001040	0,016304	-0,000048
										4	-0,001090	0,017824	-0,000049
2	18,104	0,34707	5,0		0,310	0,256	0,256			1	-0,002583	0,000061	-0,000004
										2	-0,010989	0,000131	-0,000012
										3	-0,015477	0,000158	-0,000016
										4	-0,016528	0,000160	-0,000017
3	19,088	0,32918	5,0		0,310	0,256	0,256			1	-0,002226	0,002806	-0,000127
										2	-0,010169	0,013370	-0,000591
										3	-0,014133	0,018578	-0,000821
										4	-0,014575	0,019023	-0,000847
4	58,120	0,10811	5,0		0,263	0,271	0,271			1	0,001736	-0,008603	0,000129
										2	0,004081	-0,020735	0,000310
										3	-0,003253	0,013794	-0,000232
										4	-0,004189	0,020198	-0,000307
5	60,698	0,10352	5,0		0,257	0,272	0,272			1	-0,005464	0,004640	-0,000308
										2	-0,012428	0,010712	-0,000722
										3	0,008311	-0,007880	0,000478
										4	0,011532	-0,009713	0,000657
6	61,525	0,10212	5,0		0,256	0,273	0,273			1	-0,006577	0,000952	-0,000020
										2	-0,015196	0,001871	-0,000031
										3	0,009575	-0,001372	0,000027
										4	0,015221	-0,002137	0,000045
7	87,844	0,07153	5,0		0,217	0,283	0,283			1	-0,006499	0,027329	-0,000411
										2	0,002007	-0,008367	0,000124
										3	-0,000490	0,000742	-0,000029
										4	-0,001178	0,005423	-0,000069
8	92,937	0,06761	5,0		0,212	0,284	0,284			1	-0,016709	0,014662	-0,000957
										2	0,005369	-0,004527	0,000300
										3	-0,000910	0,001340	-0,000052
										4	-0,002673	0,001491	-0,000141
9	93,763	0,06701	5,0		0,211	0,284	0,284			1	0,019388	-0,000704	0,000003
										2	-0,006224	0,000405	-0,000010
										3	0,000377	-0,000024	0,000002
										4	0,004224	-0,000469	0,000013
10	132,620	0,04738	5,0		0,187	0,291	0,291			1	0,000002	-0,001166	-0,000004
										2	-0,000023	0,001948	0,000004
										3	0,001157	-0,013798	0,000034
										4	-0,004850	0,033876	-0,000198
11	135,511	0,04637	5,0		0,185	0,291	0,291			1	-0,000993	0,000032	-0,000003
										2	0,002238	-0,000063	0,000007
										3	-0,013261	-0,000200	-0,000018
										4	0,030475	-0,000241	0,000067
12	149,847	0,04193	5,0		0,180	0,293	0,293			1	-0,000319	0,000308	-0,000018
										2	0,001291	-0,001504	0,000074
										3	-0,011295	0,014594	-0,000673
										4	0,027712	-0,037056	0,001612

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO				INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica	
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
1	0,00	2,80	1	420	2	29	3,101	5,600					VERIFICATO
1	2,80	8,30	420	833	2	29	10,013	11,000					VERIFICATO
1	8,30	12,65	833	1204	2	29	5,690	8,700					VERIFICATO
1	12,65	14,96	1204	1623	2	29	1,295	4,620					VERIFICATO
2	0,00	2,80	5	424	2	29	3,010	5,600					VERIFICATO
2	2,80	8,30	424	837	2	29	9,686	11,000					VERIFICATO
2	8,30	12,65	837	1209	2	29	5,513	8,700					VERIFICATO
2	12,65	14,96	1209	1628	2	29	1,276	4,620					VERIFICATO
3	0,00	2,80	13	432	2	29	2,926	5,600					VERIFICATO
3	2,80	8,30	432	845	2	29	9,383	11,000					VERIFICATO
3	8,30	12,65	845	1217	2	29	5,283	8,700					VERIFICATO
3	12,65	14,96	1217	1636	2	22	1,247	4,620					VERIFICATO
4	0,00	2,80	17	436	2	29	2,839	5,600					VERIFICATO
4	2,80	8,30	436	849	2	29	8,993	11,000					VERIFICATO
4	8,30	12,65	849	1222	2	29	5,118	8,700					VERIFICATO
4	12,65	14,96	1222	1642	2	22	1,229	4,620					VERIFICATO
5	0,00	2,80	10	429	2	29	3,074	5,600					VERIFICATO
5	2,80	8,30	429	842	2	29	9,914	11,000					VERIFICATO
5	8,30	12,65	842	1214	2	29	5,634	8,700					VERIFICATO
5	12,65	14,96	1214	1633	2	29	1,292	4,620					VERIFICATO
7	0,00	2,80	19	438	2	29	2,897	5,600					VERIFICATO
7	2,80	8,30	438	1150	2	29	9,277	11,000					VERIFICATO
7	8,30	12,65	1150	1568	2	29	5,223	8,700					VERIFICATO
8	0,00	2,80	20	527	2	29	2,809	5,600					VERIFICATO
8	2,80	8,30	527	925	2	29	8,883	11,000					VERIFICATO
8	8,30	12,65	925	1309	2	29	5,057	8,700					VERIFICATO
8	12,65	14,96	1309	1709	2	22	1,232	4,620					VERIFICATO
9	0,00	2,80	21	447	2	29	3,046	5,600					VERIFICATO
9	2,80	8,30	447	853	2	29	9,815	11,000					VERIFICATO
9	8,30	12,65	853	1226	2	29	5,579	8,700					VERIFICATO

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
9	12,65	14,96	1226	1598	2	29	1,288	4,620					VERIFICATO
10	0,00	2,80	23	449	2	29	2,954	5,600					VERIFICATO
10	2,80	8,30	449	855	2	29	9,481	11,000					VERIFICATO
10	8,30	12,65	855	1182	2	29	5,399	8,700					VERIFICATO
10	12,65	16,39	1182	1599	2	22	1,600	7,480					VERIFICATO
11	0,00	2,80	25	400	2	29	2,868	5,600					VERIFICATO
11	2,80	5,80	400	1973	2	29	5,100	6,000					VERIFICATO
11	5,80	8,30	1973	813	2	29	4,034	5,000					VERIFICATO
11	8,30	12,65	813	1183	2	29	5,164	8,700					VERIFICATO
11	12,65	16,39	1183	1600	2	22	1,583	7,480					VERIFICATO
12	0,00	2,80	26	401	2	29	2,779	5,600					VERIFICATO
12	2,80	5,80	401	1974	2	29	4,895	6,000					VERIFICATO
12	5,80	8,30	1974	814	2	29	3,910	5,000					VERIFICATO
12	8,30	12,65	814	1184	2	29	4,995	8,700					VERIFICATO
12	12,65	14,96	1184	1601	2	22	1,235	4,620					VERIFICATO
13	0,00	2,80	27	544	2	29	3,026	5,600					VERIFICATO
13	2,80	8,30	544	938	2	29	9,741	11,000					VERIFICATO
13	8,30	12,65	938	1326	2	29	5,539	8,700					VERIFICATO
13	12,65	14,96	1326	1725	2	29	1,286	4,620					VERIFICATO
15	0,00	2,80	29	446	2	29	2,847	5,600					VERIFICATO
15	2,80	8,30	446	1156	2	29	9,092	11,000					VERIFICATO
15	8,30	12,65	1156	1574	2	29	5,121	8,700					VERIFICATO
16	0,00	2,80	30	560	2	29	2,757	5,600					VERIFICATO
16	2,80	8,30	560	952	2	29	8,689	11,000					VERIFICATO
16	8,30	12,65	952	1341	2	29	4,951	8,700					VERIFICATO
16	12,65	14,96	1341	1729	2	22	1,239	4,620					VERIFICATO
17	0,00	2,80	31	458	2	29	3,008	5,600					VERIFICATO
17	2,80	8,30	458	865	2	29	9,672	11,000					VERIFICATO
17	8,30	12,65	865	1239	2	29	5,504	8,700					VERIFICATO
17	12,65	14,96	1239	1602	2	29	1,283	4,620					VERIFICATO
18	0,00	2,80	33	460	2	29	2,915	5,600					VERIFICATO
18	2,80	8,30	460	867	2	29	9,334	11,000					VERIFICATO
18	8,30	12,65	867	1185	2	29	5,321	8,700					VERIFICATO
18	12,65	16,39	1185	1603	2	22	1,606	7,480					VERIFICATO
19	0,00	2,80	35	402	2	29	2,828	5,600					VERIFICATO
19	2,80	5,80	402	1975	2	29	4,968	6,000					VERIFICATO
19	5,80	8,30	1975	815	2	22	4,023	5,000					VERIFICATO
19	8,30	12,65	815	1186	2	22	5,121	8,700					VERIFICATO
19	12,65	16,39	1186	1604	2	22	1,589	7,480					VERIFICATO
20	0,00	2,80	145	570	2	29	2,740	5,600					VERIFICATO
20	2,80	8,30	570	960	2	29	8,624	11,000					VERIFICATO
20	8,30	12,65	960	1352	2	22	4,942	8,700					VERIFICATO
20	12,65	14,96	1352	1737	2	22	1,241	4,620					VERIFICATO
21	0,00	2,80	37	574	2	29	2,995	5,600					VERIFICATO
21	2,80	8,30	574	963	2	29	9,618	11,000					VERIFICATO
21	8,30	12,65	963	1356	2	29	5,481	8,700					VERIFICATO
21	12,65	14,96	1356	1741	2	22	1,283	4,620					VERIFICATO
23	0,00	2,80	39	456	2	29	2,813	5,600					VERIFICATO
23	2,80	8,30	456	1161	2	29	8,960	11,000					VERIFICATO
23	8,30	12,65	1161	1579	2	22	5,143	8,700					VERIFICATO
24	0,00	2,80	40	466	2	29	2,722	5,600					VERIFICATO
24	2,80	8,30	466	984	2	22	8,667	11,000					VERIFICATO
24	8,30	12,65	984	1381	2	22	4,969	8,700					VERIFICATO
24	12,65	16,49	1381	1957	2	22	1,781	7,680					VERIFICATO
25	0,00	2,80	41	467	2	29	2,989	5,600					VERIFICATO
25	2,80	8,30	467	875	2	22	9,627	11,000					VERIFICATO
25	8,30	12,65	875	1252	2	22	5,487	8,700					VERIFICATO
25	12,65	14,96	1252	1665	2	22	1,285	4,620					VERIFICATO
26	0,00	2,80	45	471	2	29	2,894	5,600					VERIFICATO
26	2,80	8,30	471	879	2	22	9,314	11,000					VERIFICATO
26	8,30	12,65	879	1256	2	22	5,317	8,700					VERIFICATO
26	12,65	16,39	1256	1643	2	22	1,610	7,480					VERIFICATO
27	0,00	2,80	48	403	2	22	2,808	5,600					VERIFICATO
27	2,80	5,80	403	1976	2	22	5,182	6,000					VERIFICATO
27	5,80	8,30	1976	816	2	22	3,851	5,000					VERIFICATO
27	8,30	12,65	816	1187	2	22	5,227	8,700					VERIFICATO
27	12,65	16,39	1187	1646	2	22	1,765	7,480					VERIFICATO
28	0,00	2,80	53	404	2	22	2,726	5,600					VERIFICATO
28	2,80	5,80	404	1977	2	22	4,949	6,000					VERIFICATO
28	5,80	8,30	1977	817	2	22	3,772	5,000					VERIFICATO
28	8,30	12,65	817	1188	2	22	5,055	8,700					VERIFICATO
28	12,65	16,25	1188	1605	2	22	1,699	7,200					VERIFICATO
29	0,00	2,80	54	478	2	22	3,022	5,600					VERIFICATO
29	2,80	8,30	478	883	2	22	9,700	11,000					VERIFICATO
29	8,30	12,65	883	1261	2	22	5,531	8,700					VERIFICATO
29	12,65	14,96	1261	1767	2	22	1,286	4,620					VERIFICATO
30	0,00	2,80	60	485	2	22	2,940	5,600					VERIFICATO
30	2,80	8,30	485	890	2	22	9,389	11,000					VERIFICATO
30	8,30	12,65	890	1267	2	22	5,362	8,700					VERIFICATO
30	12,65	16,39	1267	1907	2	22	1,784	7,480					VERIFICATO
31	0,00	2,80	63	405	2	22	2,864	5,600					VERIFICATO
31	2,80	5,80	405	1978	2	22	5,278	6,000					VERIFICATO
31	5,80	8,30	1978	818	2	22	3,871	5,000					VERIFICATO

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
31	8,30	12,65	818	1189	2	22	5,273	8,700					VERIFICATO
31	12,65	16,39	1189	1892	2	22	1,767	7,480					VERIFICATO
32	0,00	2,80	68	406	2	22	2,784	5,600					VERIFICATO
32	2,80	5,80	406	1979	2	22	4,985	6,000					VERIFICATO
32	5,80	8,30	1979	819	2	22	3,853	5,000					VERIFICATO
32	8,30	12,65	819	1190	2	22	5,103	8,700					VERIFICATO
32	12,65	14,96	1190	1606	2	22	1,247	4,620					VERIFICATO
33	0,00	2,80	69	492	2	22	3,078	5,600					VERIFICATO
33	2,80	8,30	492	897	2	22	9,886	11,000					VERIFICATO
33	8,30	12,65	897	1274	2	22	5,643	8,700					VERIFICATO
33	12,65	14,96	1274	1677	2	22	1,287	4,620					VERIFICATO
34	0,00	2,80	74	497	2	22	2,998	5,600					VERIFICATO
34	2,80	8,30	497	901	2	22	9,582	11,000					VERIFICATO
34	8,30	12,65	901	1279	2	22	5,477	8,700					VERIFICATO
34	12,65	14,96	1279	1650	2	22	1,269	4,620					VERIFICATO
35	0,00	2,80	77	500	2	22	2,923	5,600					VERIFICATO
35	2,80	8,30	500	862	2	22	9,298	11,000					VERIFICATO
35	8,30	12,65	862	1234	2	22	5,390	8,700					VERIFICATO
35	12,65	14,96	1234	1653	2	22	1,267	4,620					VERIFICATO
36	0,00	2,80	83	506	2	22	2,844	5,600					VERIFICATO
36	2,80	8,30	506	906	2	22	9,073	11,000					VERIFICATO
36	8,30	12,65	906	1285	2	22	5,224	8,700					VERIFICATO
36	12,65	14,96	1285	1657	2	22	1,249	4,620					VERIFICATO
37	0,00	2,80	84	507	2	22	2,567	5,600					VERIFICATO
37	2,80	8,30	507	907	2	29	8,017	11,000					VERIFICATO
37	8,30	12,65	907	1286	2	22	4,618	8,700					VERIFICATO
37	12,65	14,96	1286	1687	2	22	1,209	4,620					VERIFICATO
38	0,00	2,80	90	513	2	19	2,554	5,600					VERIFICATO
38	2,80	8,30	513	913	2	19	7,834	11,000					VERIFICATO
38	8,30	12,65	913	1294	2	19	4,525	8,700					VERIFICATO
38	12,65	14,96	1294	1695	2	19	1,208	4,620					VERIFICATO
39	0,00	2,80	98	407	2	19	2,630	5,600					VERIFICATO
39	2,80	5,80	407	1980	2	19	4,504	6,000					VERIFICATO
39	5,80	8,30	1980	820	2	19	3,555	5,000					VERIFICATO
39	8,30	12,65	820	1191	2	19	4,642	8,700					VERIFICATO
39	12,65	14,96	1191	1607	2	19	1,227	4,620					VERIFICATO
40	0,00	2,80	111	408	2	19	2,668	5,600					VERIFICATO
40	2,80	5,80	408	1981	2	19	4,606	6,000					VERIFICATO
40	5,80	8,30	1981	821	2	19	3,564	5,000					VERIFICATO
40	8,30	12,65	821	1192	2	19	4,701	8,700					VERIFICATO
40	12,65	16,28	1192	1608	2	19	1,704	7,260					VERIFICATO
41	0,00	2,80	245	670	2	19	2,752	5,600					VERIFICATO
41	2,80	8,30	670	1041	2	19	8,415	11,000					VERIFICATO
41	8,30	12,65	1041	1447	2	19	4,832	8,700					VERIFICATO
41	12,65	14,96	1447	1734	2	19	1,258	4,620					VERIFICATO
42	0,00	2,80	118	409	2	22	2,594	5,600					VERIFICATO
42	2,80	5,80	409	1982	2	22	4,621	6,000					VERIFICATO
42	5,80	8,30	1982	822	2	22	3,570	5,000					VERIFICATO
42	8,30	12,65	822	1193	2	22	4,739	8,700					VERIFICATO
42	12,65	16,25	1193	1609	2	22	1,667	7,200					VERIFICATO
43	0,00	2,80	124	410	2	19	2,531	5,600					VERIFICATO
43	2,80	5,80	410	1983	2	19	4,414	6,000					VERIFICATO
43	5,80	8,30	1983	823	2	19	3,394	5,000					VERIFICATO
43	8,30	12,65	823	1194	2	19	4,551	8,700					VERIFICATO
43	12,65	16,25	1194	1610	2	19	1,659	7,200					VERIFICATO
44	0,00	2,80	132	411	2	19	2,608	5,600					VERIFICATO
44	2,80	5,80	411	1984	2	19	4,655	6,000					VERIFICATO
44	5,80	8,30	1984	824	2	19	3,374	5,000					VERIFICATO
44	8,30	12,65	824	1195	2	19	4,668	8,700					VERIFICATO
44	12,65	16,25	1195	1611	2	19	1,678	7,200					VERIFICATO
45	0,00	2,80	141	412	2	19	2,647	5,600					VERIFICATO
45	2,80	5,80	412	1985	2	19	4,683	6,000					VERIFICATO
45	5,80	8,30	1985	825	2	19	3,458	5,000					VERIFICATO
45	8,30	12,65	825	1196	2	19	4,727	8,700					VERIFICATO
45	12,65	16,39	1196	1612	2	19	1,738	7,480					VERIFICATO
46	0,00	2,80	255	680	2	19	2,731	5,600					VERIFICATO
46	2,80	8,30	680	1052	2	19	8,428	11,000					VERIFICATO
46	8,30	12,65	1052	1460	2	19	4,857	8,700					VERIFICATO
46	12,65	14,96	1460	1769	2	19	1,253	4,620					VERIFICATO
47	0,00	2,80	149	413	2	22	2,654	5,600					VERIFICATO
47	2,80	5,80	413	1986	2	22	4,667	6,000					VERIFICATO
47	5,80	8,30	1986	826	2	22	3,610	5,000					VERIFICATO
47	8,30	12,65	826	1197	2	22	4,790	8,700					VERIFICATO
47	12,65	14,96	1197	1613	2	22	1,215	4,620					VERIFICATO
48	0,00	2,80	159	414	2	19	2,559	5,600					VERIFICATO
48	2,80	5,80	414	1987	2	19	4,448	6,000					VERIFICATO
48	5,80	8,30	1987	827	2	19	3,386	5,000					VERIFICATO
48	8,30	12,65	827	1198	2	19	4,548	8,700					VERIFICATO
48	12,65	14,96	1198	1614	2	19	1,199	4,620					VERIFICATO
49	0,00	2,80	168	415	2	19	2,635	5,600					VERIFICATO
49	2,80	5,80	415	1988	2	19	4,689	6,000					VERIFICATO
49	5,80	8,30	1988	828	2	19	3,368	5,000					VERIFICATO
49	8,30	12,65	828	1199	2	19	4,666	8,700					VERIFICATO

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
49	12,65	14,96	1199	1615	2	19	1,219	4,620					VERIFICATO
50	0,00	2,80	177	416	2	19	2,674	5,600					VERIFICATO
50	2,80	5,80	416	1989	2	19	4,709	6,000					VERIFICATO
50	5,80	8,30	1989	829	2	19	3,460	5,000					VERIFICATO
50	8,30	12,65	829	1200	2	19	4,725	8,700					VERIFICATO
50	12,65	16,39	1200	1616	2	19	1,735	7,480					VERIFICATO
51	0,00	2,80	259	684	2	19	2,757	5,600					VERIFICATO
51	2,80	8,30	684	1055	2	19	8,414	11,000					VERIFICATO
51	8,30	12,65	1055	1464	2	19	4,855	8,700					VERIFICATO
51	12,65	14,96	1464	1617	2	19	1,250	4,620					VERIFICATO
52	0,00	2,80	276	417	2	19	2,640	5,600					VERIFICATO
52	2,80	5,80	417	1990	2	19	4,603	6,000					VERIFICATO
52	5,80	8,30	1990	830	2	19	3,494	5,000					VERIFICATO
52	8,30	12,65	830	1201	2	19	4,651	8,700					VERIFICATO
52	12,65	14,96	1201	1618	2	19	1,230	4,620					VERIFICATO
53	0,00	2,80	186	418	2	19	2,678	5,600					VERIFICATO
53	2,80	5,80	418	1991	2	19	4,541	6,000					VERIFICATO
53	5,80	8,30	1991	831	2	19	3,669	5,000					VERIFICATO
53	8,30	12,65	831	1202	2	19	4,710	8,700					VERIFICATO
53	12,65	16,39	1202	1619	2	19	1,745	7,480					VERIFICATO
54	0,00	2,80	281	706	2	19	2,761	5,600					VERIFICATO
54	2,80	8,30	706	1075	2	19	8,453	11,000					VERIFICATO
54	8,30	12,65	1075	1487	2	19	4,840	8,700					VERIFICATO
54	12,65	14,96	1487	1844	2	19	1,261	4,620					VERIFICATO
55	0,00	2,80	188	610	2	19	2,644	5,600					VERIFICATO
55	2,80	8,30	610	991	2	19	8,115	11,000					VERIFICATO
55	8,30	12,65	991	1390	2	19	4,654	8,700					VERIFICATO
55	12,65	14,96	1390	1770	2	19	1,230	4,620					VERIFICATO
56	0,00	2,80	192	614	2	19	2,682	5,600					VERIFICATO
56	2,80	8,30	614	995	2	19	8,226	11,000					VERIFICATO
56	8,30	12,65	995	1395	2	19	4,713	8,700					VERIFICATO
56	12,65	14,96	1395	1620	2	19	1,240	4,620					VERIFICATO
57	0,00	2,80	293	719	2	19	2,765	5,600					VERIFICATO
57	2,80	8,30	719	1086	2	19	8,470	11,000					VERIFICATO
57	8,30	12,65	1086	1500	2	19	4,843	8,700					VERIFICATO
57	12,65	14,96	1500	1793	2	19	1,261	4,620					VERIFICATO
58	0,00	2,80	210	634	2	19	2,630	5,600					VERIFICATO
58	2,80	8,30	634	1011	2	19	8,032	11,000					VERIFICATO
58	8,30	12,65	1011	1413	2	19	4,662	8,700					VERIFICATO
58	12,65	14,96	1413	1794	2	19	1,212	4,620					VERIFICATO
59	0,00	2,80	215	639	2	19	2,668	5,600					VERIFICATO
59	2,80	8,30	639	1015	2	19	8,144	11,000					VERIFICATO
59	8,30	12,65	1015	1417	2	19	4,721	8,700					VERIFICATO
59	12,65	14,96	1417	1675	2	19	1,222	4,620					VERIFICATO
60	0,00	2,80	314	741	2	19	2,752	5,600					VERIFICATO
60	2,80	8,30	741	1107	2	19	8,391	11,000					VERIFICATO
60	8,30	12,65	1107	1523	2	19	4,851	8,700					VERIFICATO
60	12,65	14,96	1523	1685	2	19	1,244	4,620					VERIFICATO
61	0,00	2,80	107	532	2	22	3,049	5,600					VERIFICATO
61	2,80	8,30	532	929	2	22	9,788	11,000					VERIFICATO
61	8,30	12,65	929	1314	2	22	5,584	8,700					VERIFICATO
61	12,65	14,96	1314	1714	2	22	1,286	4,620					VERIFICATO
62	0,00	2,80	138	564	2	22	2,968	5,600					VERIFICATO
62	2,80	8,30	564	955	2	22	9,481	11,000					VERIFICATO
62	8,30	12,65	955	1345	2	22	5,417	8,700					VERIFICATO
62	12,65	16,39	1345	1947	2	22	1,785	7,480					VERIFICATO
63	0,00	2,80	183	606	2	22	2,892	5,600					VERIFICATO
63	2,80	8,30	606	988	2	22	9,194	11,000					VERIFICATO
63	8,30	12,65	988	1386	2	22	5,328	8,700					VERIFICATO
63	12,65	16,39	1386	1781	2	22	1,768	7,480					VERIFICATO
64	0,00	2,80	206	630	2	22	2,813	5,600					VERIFICATO
64	2,80	8,30	630	1008	2	22	8,966	11,000					VERIFICATO
64	8,30	12,65	1008	1410	2	22	5,160	8,700					VERIFICATO
64	12,65	14,96	1410	1788	2	22	1,248	4,620					VERIFICATO
65	0,00	2,80	264	689	2	19	2,633	5,600					VERIFICATO
65	2,80	8,30	689	1060	2	19	8,044	11,000					VERIFICATO
65	8,30	12,65	1060	1469	2	19	4,664	8,700					VERIFICATO
65	12,65	14,96	1469	1830	2	19	1,216	4,620					VERIFICATO
66	0,00	2,80	308	735	2	19	2,671	5,600					VERIFICATO
66	2,80	8,30	735	1101	2	19	8,156	11,000					VERIFICATO
66	8,30	12,65	1101	1516	2	19	4,723	8,700					VERIFICATO
66	12,65	16,39	1516	1778	2	19	1,731	7,480					VERIFICATO
67	0,00	2,80	271	696	2	19	2,754	5,600					VERIFICATO
67	2,80	8,30	696	1066	2	19	8,402	11,000					VERIFICATO
67	8,30	12,65	1066	1476	2	19	4,853	8,700					VERIFICATO
67	12,65	14,96	1476	1837	2	19	1,247	4,620					VERIFICATO
68	0,00	2,80	289	701	2	19	2,637	5,600					VERIFICATO
68	2,80	8,30	701	1071	2	19	8,084	11,000					VERIFICATO
68	8,30	12,65	1071	1482	2	19	4,648	8,700					VERIFICATO
68	12,65	14,96	1482	1843	2	19	1,229	4,620					VERIFICATO
69	0,00	2,80	280	705	2	19	2,675	5,600					VERIFICATO
69	2,80	8,30	705	1074	2	19	8,195	11,000					VERIFICATO
69	8,30	12,65	1074	1486	2	19	4,708	8,700					VERIFICATO

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
69	12,65	16,39	1486	1938	2	19	1,744	7,480					VERIFICATO
70	0,00	2,80	286	711	2	19	2,758	5,600					VERIFICATO
70	2,80	8,30	711	1078	2	19	8,440	11,000					VERIFICATO
70	8,30	12,65	1078	1491	2	19	4,838	8,700					VERIFICATO
70	12,65	14,96	1491	1847	2	19	1,260	4,620					VERIFICATO
71	0,00	2,80	244	669	2	19	2,661	5,600					VERIFICATO
71	2,80	8,30	669	1040	2	19	8,150	11,000					VERIFICATO
71	8,30	12,65	1040	1446	2	19	4,687	8,700					VERIFICATO
71	12,65	16,39	1446	1934	2	19	1,741	7,480					VERIFICATO
72	0,00	2,80	250	675	2	19	2,745	5,600					VERIFICATO
72	2,80	8,30	675	1045	2	19	8,396	11,000					VERIFICATO
72	8,30	12,65	1045	1452	2	19	4,818	8,700					VERIFICATO
72	12,65	14,96	1452	1819	2	19	1,257	4,620					VERIFICATO
73	0,00	2,80	301	728	2	22	2,585	5,600					VERIFICATO
73	2,80	8,30	728	1095	2	22	8,059	11,000					VERIFICATO
73	8,30	12,65	1095	1509	2	22	4,647	8,700					VERIFICATO
73	12,65	16,49	1509	1887	2	22	1,750	7,680					VERIFICATO
74	0,00	2,80	304	731	2	19	2,546	5,600					VERIFICATO
74	2,80	8,30	731	1098	2	19	7,813	11,000					VERIFICATO
74	8,30	12,65	1098	1512	2	19	4,509	8,700					VERIFICATO
74	12,65	16,49	1512	1890	2	19	1,747	7,680					VERIFICATO
75	0,00	2,80	240	665	2	19	2,623	5,600					VERIFICATO
75	2,80	8,30	665	1036	2	19	8,037	11,000					VERIFICATO
75	8,30	12,65	1036	1442	2	19	4,627	8,700					VERIFICATO
75	12,65	16,49	1442	1882	2	19	1,766	7,680					VERIFICATO
76	0,00	2,80	339	766	2	19	2,719	5,600					VERIFICATO
76	2,80	8,30	766	1127	2	19	8,301	11,000					VERIFICATO
76	8,30	12,65	1127	1548	2	19	4,795	8,700					VERIFICATO
76	12,65	16,39	1548	1621	2	19	1,746	7,480					VERIFICATO
77	0,00	2,80	343	770	2	19	2,713	5,600					VERIFICATO
77	2,80	8,30	770	1133	2	19	8,277	11,000					VERIFICATO
77	8,30	12,65	1133	1552	2	19	4,791	8,700					VERIFICATO
77	12,65	14,96	1552	1664	2	19	1,234	4,620					VERIFICATO
78	0,00	2,80	354	781	2	19	2,716	5,600					VERIFICATO
78	2,80	8,30	781	1140	2	19	8,289	11,000					VERIFICATO
78	8,30	12,65	1140	1551	2	19	4,793	8,700					VERIFICATO
78	12,65	16,39	1551	1661	2	19	1,743	7,480					VERIFICATO
79	0,00	2,80	36	419	2	29	2,737	5,600					VERIFICATO
79	2,80	5,80	419	1992	2	29	4,918	6,000					VERIFICATO
79	5,80	8,30	1992	832	2	22	3,697	5,000					VERIFICATO
79	8,30	12,65	832	1203	2	22	4,946	8,700					VERIFICATO
79	12,65	15,18	1203	1622	2	22	1,319	5,060					VERIFICATO
80	0,00	2,80	2	421	2	29	3,087	5,600					VERIFICATO
80	2,80	8,30	421	834	2	29	9,961	11,000					VERIFICATO
80	8,30	12,65	834	1205	2	29	5,661	8,700					VERIFICATO
80	12,65	14,96	1205	1624	2	29	1,293	4,620					VERIFICATO
81	0,00	2,80	3	422	2	29	3,072	5,600					VERIFICATO
81	2,80	8,30	422	835	2	29	9,909	11,000					VERIFICATO
81	8,30	12,65	835	1206	2	29	5,633	8,700					VERIFICATO
81	12,65	14,96	1206	1625	2	29	1,290	4,620					VERIFICATO
82	0,00	2,80	360	788	2	19	2,693	5,600					VERIFICATO
82	2,80	8,30	788	869	2	19	8,316	11,000					VERIFICATO
82	8,30	12,65	869	1238	2	19	4,797	8,700					VERIFICATO
82	12,65	16,39	1238	1768	2	19	1,749	7,480					VERIFICATO
83	0,00	2,80	359	787	2	19	2,713	5,600					VERIFICATO
83	2,80	8,30	787	864	2	19	8,303	11,000					VERIFICATO
83	8,30	12,65	864	1236	2	19	4,772	8,700					VERIFICATO
83	12,65	16,27	1236	1733	2	19	1,712	7,240					VERIFICATO
84	0,00	2,80	361	789	2	19	2,723	5,600					VERIFICATO
84	2,80	8,30	789	871	2	19	8,341	11,000					VERIFICATO
84	8,30	12,65	871	1242	2	19	4,780	8,700					VERIFICATO
84	12,65	16,39	1242	1891	2	19	1,756	7,480					VERIFICATO
85	0,00	2,80	362	790	2	19	2,727	5,600					VERIFICATO
85	2,80	8,30	790	874	2	19	8,358	11,000					VERIFICATO
85	8,30	12,65	874	1245	2	19	4,783	8,700					VERIFICATO
85	12,65	14,96	1245	1789	2	19	1,251	4,620					VERIFICATO
86	0,00	2,80	12	431	2	29	2,969	5,600					VERIFICATO
86	2,80	8,30	431	844	2	29	9,536	11,000					VERIFICATO
86	8,30	12,65	844	1216	2	29	5,432	8,700					VERIFICATO
86	12,65	14,96	1216	1634	2	29	1,267	4,620					VERIFICATO
87	0,00	2,80	24	450	2	29	2,912	5,600					VERIFICATO
87	2,80	8,30	450	851	2	29	9,328	11,000					VERIFICATO
87	8,30	12,65	851	1224	2	29	5,316	8,700					VERIFICATO
87	12,65	17,05	1224	1965	2	22	1,591	8,800					VERIFICATO
88	0,00	2,80	34	461	2	29	2,872	5,600					VERIFICATO
88	2,80	8,30	461	852	2	29	9,178	11,000					VERIFICATO
88	8,30	12,65	852	1225	2	29	5,237	8,700					VERIFICATO
88	12,65	17,05	1225	1966	2	22	1,598	8,800					VERIFICATO
89	0,00	2,80	47	473	2	29	2,851	5,600					VERIFICATO
89	2,80	8,30	473	856	2	22	9,170	11,000					VERIFICATO
89	8,30	12,65	856	1228	2	22	5,239	8,700					VERIFICATO
89	12,65	17,05	1228	1645	2	22	1,746	8,800					VERIFICATO
90	0,00	2,80	76	499	2	22	2,961	5,600					VERIFICATO

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO				INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.					
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Stringa di Controllo Verifica
90	2,80	8,30	499	860	2	22	9,442	11,000					VERIFICATO
90	8,30	12,65	860	1232	2	22	5,402	8,700					VERIFICATO
90	12,65	14,96	1232	1652	2	22	1,261	4,620					VERIFICATO
91	0,00	2,80	209	633	2	19	2,704	5,600					VERIFICATO
91	2,80	8,30	633	872	2	19	8,291	11,000					VERIFICATO
91	8,30	12,65	872	1243	2	19	4,747	8,700					VERIFICATO
91	12,65	14,96	1243	1674	2	19	1,246	4,620					VERIFICATO
92	0,00	2,80	187	609	2	19	2,700	5,600					VERIFICATO
92	2,80	8,30	609	870	2	19	8,274	11,000					VERIFICATO
92	8,30	12,65	870	1241	2	19	4,745	8,700					VERIFICATO
92	12,65	17,05	1241	1905	2	19	1,984	8,800					VERIFICATO
93	0,00	2,80	112	536	2	19	2,691	5,600					VERIFICATO
93	2,80	8,30	536	863	2	19	8,236	11,000					VERIFICATO
93	8,30	12,65	863	1235	2	19	4,736	8,700					VERIFICATO
93	12,65	17,05	1235	1903	2	19	1,981	8,800					VERIFICATO
94	0,00	2,80	142	567	2	19	2,670	5,600					VERIFICATO
94	2,80	8,30	567	868	2	19	8,249	11,000					VERIFICATO
94	8,30	12,65	868	1237	2	19	4,762	8,700					VERIFICATO
94	12,65	17,05	1237	1904	2	19	1,977	8,800					VERIFICATO
99	0,00	2,80	348	775	2	19	2,690	5,600					VERIFICATO
99	2,80	8,30	775	1049	2	19	8,210	11,000					VERIFICATO
99	8,30	12,65	1049	1246	2	19	4,756	8,700					VERIFICATO
99	12,65	14,96	1246	1668	2	19	1,228	4,620					VERIFICATO
100	0,00	2,80	62	487	2	22	2,903	5,600					VERIFICATO
100	2,80	8,30	487	892	2	22	9,246	11,000					VERIFICATO
100	8,30	12,65	892	1249	2	22	5,285	8,700					VERIFICATO
100	12,65	17,05	1249	1909	2	22	2,007	8,800					VERIFICATO
101	0,00	2,80	342	784	2	19	2,696	5,600					VERIFICATO
101	2,80	8,30	784	1129	2	19	8,234	11,000					VERIFICATO
101	8,30	12,65	1129	1457	2	19	4,759	8,700					VERIFICATO
101	12,65	17,05	1457	1831	2	19	1,567	8,800					VERIFICATO
102	0,00	2,80	179	602	2	22	2,721	5,600					VERIFICATO
102	2,80	8,30	602	985	2	22	8,685	11,000					VERIFICATO
102	8,30	12,65	985	1382	2	22	4,973	8,700					VERIFICATO
102	12,65	17,05	1382	1901	2	22	1,978	8,800					VERIFICATO
103	0,00	2,80	337	764	2	22	2,589	5,600					VERIFICATO
103	2,80	8,30	764	1125	2	22	8,078	11,000					VERIFICATO
103	8,30	12,65	1125	1546	2	22	4,652	8,700					VERIFICATO
103	12,65	17,05	1546	1927	2	22	1,948	8,800					VERIFICATO
104	0,00	2,80	338	765	2	19	2,540	5,600					VERIFICATO
104	2,80	8,30	765	1126	2	19	7,797	11,000					VERIFICATO
104	8,30	12,65	1126	1547	2	19	4,498	8,700					VERIFICATO
104	12,65	17,05	1547	1929	2	19	1,943	8,800					VERIFICATO
105	0,00	2,80	336	763	2	19	2,617	5,600					VERIFICATO
105	2,80	8,30	763	1124	2	19	8,022	11,000					VERIFICATO
105	8,30	12,65	1124	1545	2	19	4,616	8,700					VERIFICATO
105	12,65	17,05	1545	1951	2	19	1,963	8,800					VERIFICATO
108	0,00	2,80	332	759	2	19	2,656	5,600					VERIFICATO
108	2,80	8,30	759	1121	2	19	8,135	11,000					VERIFICATO
108	8,30	12,65	1121	1541	2	19	4,676	8,700					VERIFICATO
108	12,65	17,05	1541	1942	2	19	1,973	8,800					VERIFICATO
109	0,00	2,80	178	601	2	19	2,684	5,600					VERIFICATO
109	2,80	8,30	601	983	2	19	8,199	11,000					VERIFICATO
109	8,30	12,65	983	1380	2	19	4,741	8,700					VERIFICATO
109	12,65	16,64	1380	1926	2	19	1,826	7,980					VERIFICATO
110	5,55	10,47	1174	1592	2	19	6,044	9,850					VERIFICATO
111	0,00	5,55	372	1175	2	31	11,083	11,100					VERIFICATO
111	5,55	10,47	1175	1593	2	28	6,095	9,850					VERIFICATO
112	2,80	8,30	812	1176	2	19	8,181	11,000					VERIFICATO
112	8,30	12,65	1176	1594	2	19	4,738	8,700					VERIFICATO
113	2,80	8,30	809	1177	2	19	8,179	11,000					VERIFICATO
113	8,30	12,65	1177	1595	2	19	4,738	8,700					VERIFICATO
114	0,00	2,80	216	640	2	19	2,678	5,600					VERIFICATO
114	2,80	8,30	640	1016	2	19	8,175	11,000					VERIFICATO
114	8,30	12,65	1016	1418	2	19	4,737	8,700					VERIFICATO
114	12,65	14,96	1418	1676	2	19	1,225	4,620					VERIFICATO
115	0,00	2,80	358	768	2	19	2,708	5,600					VERIFICATO
115	2,80	8,30	768	1132	2	19	8,271	11,000					VERIFICATO
115	8,30	12,65	1132	1459	2	19	4,779	8,700					VERIFICATO
115	12,65	16,62	1459	1833	2	19	1,825	7,940					VERIFICATO
116	5,55	10,47	1179	1596	2	19	8,350	9,850					VERIFICATO
117	0,00	5,55	389	1180	1	18	8,220	11,100					VERIFICATO
117	5,55	10,47	1180	1597	2	28	8,324	9,850					VERIFICATO
118	2,80	8,30	811	1181	2	19	8,253	11,000					VERIFICATO
119	2,80	8,30	810	1178	2	19	8,251	11,000					VERIFICATO
120	0,00	2,80	350	777	2	19	2,703	5,600					VERIFICATO
120	2,80	8,30	777	1051	2	19	8,247	11,000					VERIFICATO
120	8,30	12,65	1051	1248	2	19	4,775	8,700					VERIFICATO
120	12,65	14,96	1248	1670	2	19	1,231	4,620					VERIFICATO
121	0,00	2,80	267	692	2	19	2,672	5,600					VERIFICATO
121	2,80	8,30	692	1063	2	19	8,162	11,000					VERIFICATO
121	8,30	12,65	1063	1472	2	19	4,724	8,700					VERIFICATO
121	12,65	16,39	1472	1660	2	19	1,733	7,480					VERIFICATO

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO				INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.					
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Stringa di Controllo Verifica
122	0,00	2,80	4	423	2	29	3,037	5,600					VERIFICATO
122	2,80	8,30	423	836	2	29	9,782	11,000					VERIFICATO
122	8,30	12,65	836	1208	2	29	5,564	8,700					VERIFICATO
122	12,65	14,96	1208	1627	2	29	1,282	4,620					VERIFICATO
123	0,00	2,80	353	780	2	19	2,717	5,600					VERIFICATO
123	2,80	8,30	780	1139	2	19	8,295	11,000					VERIFICATO
123	8,30	12,65	1139	1550	2	19	4,794	8,700					VERIFICATO
123	12,65	16,39	1550	1862	2	19	1,745	7,480					VERIFICATO
124	0,00	2,80	6	425	2	29	3,096	5,600					VERIFICATO
124	2,80	8,30	425	838	2	29	9,997	11,000					VERIFICATO
124	8,30	12,65	838	1210	2	29	5,680	8,700					VERIFICATO
124	12,65	14,96	1210	1629	2	29	1,295	4,620					VERIFICATO
125	0,00	2,80	7	426	2	29	3,092	5,600					VERIFICATO
125	2,80	8,30	426	839	2	29	9,980	11,000					VERIFICATO
125	8,30	12,65	839	1211	2	29	5,671	8,700					VERIFICATO
125	12,65	14,96	1211	1630	2	29	1,295	4,620					VERIFICATO
126	0,00	2,80	8	427	2	29	3,079	5,600					VERIFICATO
126	2,80	8,30	427	840	2	29	9,935	11,000					VERIFICATO
127	0,00	2,80	9	428	2	29	3,078	5,600					VERIFICATO
127	2,80	8,30	428	841	2	29	9,930	11,000					VERIFICATO
127	8,30	12,65	841	1213	2	29	5,643	8,700					VERIFICATO
127	12,65	14,96	1213	1632	2	29	1,293	4,620					VERIFICATO
128	0,00	2,80	11	430	2	29	2,986	5,600					VERIFICATO
128	2,80	8,30	430	843	2	29	9,599	11,000					VERIFICATO
128	8,30	12,65	843	1215	2	29	5,465	8,700					VERIFICATO
128	12,65	14,96	1215	1637	2	29	1,271	4,620					VERIFICATO
129	0,00	2,80	14	433	2	29	2,901	5,600					VERIFICATO
129	2,80	8,30	433	846	2	29	9,292	11,000					VERIFICATO
129	8,30	12,65	846	1218	2	29	5,236	8,700					VERIFICATO
129	12,65	14,96	1218	1638	2	22	1,242	4,620					VERIFICATO
130	0,00	2,80	15	434	2	29	2,867	5,600					VERIFICATO
130	2,80	8,30	434	847	2	29	9,091	11,000					VERIFICATO
130	8,30	12,65	847	1220	2	29	5,171	8,700					VERIFICATO
130	12,65	14,96	1220	1640	2	22	1,235	4,620					VERIFICATO
131	0,00	2,80	16	435	2	29	2,853	5,600					VERIFICATO
131	2,80	8,30	435	848	2	29	9,042	11,000					VERIFICATO
131	8,30	12,65	848	1221	2	29	5,145	8,700					VERIFICATO
131	12,65	14,96	1221	1641	2	22	1,232	4,620					VERIFICATO
132	0,00	2,80	22	448	2	29	3,000	5,600					VERIFICATO
132	2,80	8,30	448	854	2	29	9,648	11,000					VERIFICATO
132	8,30	12,65	854	1227	2	29	5,489	8,700					VERIFICATO
133	0,00	2,80	32	459	2	29	2,961	5,600					VERIFICATO
133	2,80	8,30	459	866	2	29	9,503	11,000					VERIFICATO
133	8,30	12,65	866	1240	2	29	5,412	8,700					VERIFICATO
134	0,00	2,80	42	468	2	29	2,982	5,600					VERIFICATO
134	2,80	8,30	468	876	2	22	9,604	11,000					VERIFICATO
134	8,30	12,65	876	1253	2	22	5,474	8,700					VERIFICATO
134	12,65	15,06	1253	1666	2	22	1,319	4,829					VERIFICATO
135	0,00	2,80	43	469	2	29	2,942	5,600					VERIFICATO
135	2,80	8,30	469	877	2	22	9,471	11,000					VERIFICATO
135	8,30	12,65	877	1254	2	22	5,402	8,700					VERIFICATO
136	0,00	2,80	44	470	2	29	2,902	5,600					VERIFICATO
136	2,80	8,30	470	878	2	22	9,338	11,000					VERIFICATO
136	8,30	12,65	878	1255	2	22	5,330	8,700					VERIFICATO
136	12,65	16,28	1255	1667	2	22	1,585	7,261					VERIFICATO
137	0,00	2,80	46	472	2	29	2,869	5,600					VERIFICATO
137	2,80	8,30	472	880	2	22	9,231	11,000					VERIFICATO
137	8,30	12,65	880	1257	2	22	5,272	8,700					VERIFICATO
137	12,65	16,77	1257	1644	2	22	1,698	8,237					VERIFICATO
138	0,00	2,80	49	474	2	22	2,794	5,600					VERIFICATO
138	2,80	8,30	474	881	2	22	8,971	11,000					VERIFICATO
138	8,30	12,65	881	1258	2	22	5,198	8,700					VERIFICATO
138	12,65	16,37	1258	1647	2	22	1,754	7,434					VERIFICATO
139	0,00	2,80	50	475	2	22	2,777	5,600					VERIFICATO
140	0,00	2,80	51	476	2	22	2,754	5,600					VERIFICATO
141	0,00	2,80	52	477	2	22	2,744	5,600					VERIFICATO
141	2,80	8,30	477	882	2	22	8,861	11,000					VERIFICATO
141	8,30	12,65	882	1260	2	22	5,094	8,700					VERIFICATO
141	12,65	16,28	1260	1649	2	22	1,713	7,263					VERIFICATO
142	0,00	2,80	55	479	2	22	3,012	5,600					VERIFICATO
142	2,80	8,30	479	884	2	22	9,660	11,000					VERIFICATO
142	8,30	12,65	884	1262	2	22	5,509	8,700					VERIFICATO
142	12,65	15,14	1262	1953	2	22	1,346	4,981					VERIFICATO
143	0,00	2,80	56	480	2	22	3,002	5,600					VERIFICATO
143	2,80	8,30	480	885	2	22	9,621	11,000					VERIFICATO
143	8,30	12,65	885	1263	2	22	5,488	8,700					VERIFICATO
143	12,65	15,32	1263	1954	2	22	1,407	5,343					VERIFICATO
144	0,00	2,80	57	481	2	22	2,997	5,600					VERIFICATO
144	2,80	8,30	481	886	2	22	9,604	11,000					VERIFICATO
145	0,00	2,80	58	483	2	22	2,968	5,600					VERIFICATO
145	2,80	8,30	483	888	2	22	9,493	11,000					VERIFICATO
145	8,30	12,65	888	1265	2	22	5,418	8,700					VERIFICATO
146	0,00	2,80	59	484	2	22	2,958	5,600					VERIFICATO

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI														
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica	
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)		
146	2,80	8,30	484	889	2	22	9,455	11,000					VERIFICATO	
146	8,30	12,65	889	1266	2	22	5,398	8,700					VERIFICATO	
146	12,65	16,09	1266	1956	2	22	1,681	6,872					VERIFICATO	
147	0,00	2,80	61	486	2	22	2,913	5,600					VERIFICATO	
147	2,80	8,30	486	891	2	22	9,285	11,000					VERIFICATO	
147	8,30	12,65	891	1268	2	22	5,306	8,700					VERIFICATO	
147	12,65	16,87	1268	1908	2	22	1,947	8,446					VERIFICATO	
148	0,00	2,80	64	488	2	22	2,848	5,600					VERIFICATO	
148	2,80	8,30	488	893	2	22	9,040	11,000					VERIFICATO	
148	8,30	12,65	893	1269	2	22	5,239	8,700					VERIFICATO	
148	12,65	16,11	1269	1897	2	22	1,664	6,917					VERIFICATO	
149	0,00	2,80	65	489	2	22	2,839	5,600					VERIFICATO	
149	2,80	8,30	489	894	2	22	9,086	11,000					VERIFICATO	
149	8,30	12,65	894	1270	2	22	5,220	8,700					VERIFICATO	
150	0,00	2,80	66	490	2	22	2,813	5,600					VERIFICATO	
150	2,80	8,30	490	895	2	22	8,985	11,000					VERIFICATO	
150	8,30	12,65	895	1272	2	22	5,165	8,700					VERIFICATO	
150	12,65	15,49	1272	1899	2	22	1,438	5,672					VERIFICATO	
151	0,00	2,80	67	491	2	22	2,799	5,600					VERIFICATO	
151	2,80	8,30	491	896	2	22	8,927	11,000					VERIFICATO	
151	8,30	12,65	896	1273	2	22	5,134	8,700					VERIFICATO	
151	12,65	15,22	1273	1900	2	22	1,343	5,146					VERIFICATO	
152	0,00	2,80	70	493	2	22	3,064	5,600					VERIFICATO	
152	2,80	8,30	493	898	2	22	9,833	11,000					VERIFICATO	
152	8,30	12,65	898	1275	2	22	5,614	8,700					VERIFICATO	
152	12,65	14,96	1275	1678	2	22	1,284	4,620					VERIFICATO	
153	0,00	2,80	71	494	2	22	3,050	5,600					VERIFICATO	
153	2,80	8,30	494	899	2	22	9,779	11,000					VERIFICATO	
153	8,30	12,65	899	1276	2	22	5,585	8,700					VERIFICATO	
153	12,65	14,96	1276	1679	2	22	1,281	4,620					VERIFICATO	
154	0,00	2,80	72	495	2	22	3,024	5,600					VERIFICATO	
155	0,00	2,80	73	496	2	22	3,013	5,600					VERIFICATO	
155	2,80	8,30	496	900	2	22	9,638	11,000					VERIFICATO	
155	8,30	12,65	900	1278	2	22	5,508	8,700					VERIFICATO	
155	12,65	14,96	1278	1681	2	22	1,272	4,620					VERIFICATO	
156	0,00	2,80	75	498	2	22	2,980	5,600					VERIFICATO	
156	2,80	8,30	498	902	2	22	9,515	11,000					VERIFICATO	
156	8,30	12,65	902	1280	2	22	5,442	8,700					VERIFICATO	
156	12,65	14,96	1280	1651	2	22	1,265	4,620					VERIFICATO	
157	0,00	2,80	78	501	2	22	2,907	5,600					VERIFICATO	
157	2,80	8,30	501	903	2	22	9,238	11,000					VERIFICATO	
157	8,30	12,65	903	1281	2	22	5,356	8,700					VERIFICATO	
158	0,00	2,80	79	502	2	22	2,903	5,600					VERIFICATO	
159	0,00	2,80	80	503	2	22	2,877	5,600					VERIFICATO	
160	0,00	2,80	81	504	2	22	2,871	5,600					VERIFICATO	
160	2,80	8,30	504	904	2	22	9,178	11,000					VERIFICATO	
160	8,30	12,65	904	1283	2	22	5,281	8,700					VERIFICATO	
160	12,65	14,96	1283	1655	2	22	1,255	4,620					VERIFICATO	
161	0,00	2,80	82	505	2	22	2,858	5,600					VERIFICATO	
161	2,80	8,30	505	905	2	22	9,125	11,000					VERIFICATO	
161	8,30	12,65	905	1284	2	22	5,252	8,700					VERIFICATO	
161	12,65	14,96	1284	1656	2	22	1,252	4,620					VERIFICATO	
162	0,00	2,80	85	508	2	22	2,545	5,600					VERIFICATO	
162	2,80	8,30	508	908	2	29	7,936	11,000					VERIFICATO	
162	8,30	12,65	908	1287	2	22	4,575	8,700					VERIFICATO	
162	12,65	14,96	1287	1688	2	22	1,205	4,620					VERIFICATO	
163	0,00	2,80	86	509	2	22	2,514	5,600					VERIFICATO	
163	2,80	8,30	509	909	2	29	7,811	11,000					VERIFICATO	
163	8,30	12,65	909	1289	2	22	4,510	8,700					VERIFICATO	
163	12,65	14,96	1289	1690	2	22	1,199	4,620					VERIFICATO	
164	0,00	2,80	87	510	2	19	2,518	5,600					VERIFICATO	
164	2,80	8,30	510	910	2	29	7,740	11,000					VERIFICATO	
164	8,30	12,65	910	1290	2	22	4,474	8,700					VERIFICATO	
164	12,65	14,96	1290	1691	2	19	1,199	4,620					VERIFICATO	
165	0,00	2,80	88	511	2	19	2,527	5,600					VERIFICATO	
165	2,80	8,30	511	911	2	19	7,757	11,000					VERIFICATO	
165	8,30	12,65	911	1291	2	19	4,484	8,700					VERIFICATO	
165	12,65	14,96	1291	1692	2	19	1,201	4,620					VERIFICATO	
166	0,00	2,80	89	512	2	19	2,543	5,600					VERIFICATO	
166	2,80	8,30	512	912	2	19	7,803	11,000					VERIFICATO	
166	8,30	12,65	912	1293	2	19	4,508	8,700					VERIFICATO	
166	12,65	14,96	1293	1694	2	19	1,205	4,620					VERIFICATO	
167	0,00	2,80	91	514	2	19	2,560	5,600					VERIFICATO	
167	2,80	8,30	514	914	2	19	7,852	11,000					VERIFICATO	
167	8,30	12,65	914	1295	2	19	4,534	8,700					VERIFICATO	
168	0,00	2,80	92	517	2	19	2,582	5,600					VERIFICATO	
168	2,80	8,30	517	917	2	19	7,916	11,000					VERIFICATO	
168	8,30	12,65	917	1299	2	19	4,568	8,700					VERIFICATO	
168	12,65	14,96	1299	1699	2	19	1,215	4,620					VERIFICATO	
169	0,00	2,80	93	518	2	19	2,590	5,600					VERIFICATO	
169	2,80	8,30	518	918	2	19	7,942	11,000					VERIFICATO	
169	8,30	12,65	918	1300	2	19	4,581	8,700					VERIFICATO	
169	12,65	14,96	1300	1700	2	19	1,217	4,620					VERIFICATO	

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
170	0,00	2,80	94	519	2	19	2,599	5,600					VERIFICATO
170	2,80	8,30	519	919	2	19	7,968	11,000					VERIFICATO
170	8,30	12,65	919	1301	2	19	4,595	8,700					VERIFICATO
170	12,65	14,96	1301	1701	2	19	1,220	4,620					VERIFICATO
171	0,00	2,80	95	520	2	19	2,601	5,600					VERIFICATO
172	0,00	2,80	96	521	2	19	2,616	5,600					VERIFICATO
172	2,80	8,30	521	920	2	19	8,017	11,000					VERIFICATO
172	8,30	12,65	920	1303	2	19	4,621	8,700					VERIFICATO
172	12,65	14,96	1303	1703	2	19	1,224	4,620					VERIFICATO
173	0,00	2,80	97	522	2	19	2,623	5,600					VERIFICATO
173	2,80	8,30	522	921	2	19	8,038	11,000					VERIFICATO
173	8,30	12,65	921	1304	2	19	4,631	8,700					VERIFICATO
173	12,65	14,96	1304	1704	2	19	1,226	4,620					VERIFICATO
174	0,00	2,80	99	523	2	29	2,834	5,600					VERIFICATO
174	2,80	8,30	523	922	2	29	8,975	11,000					VERIFICATO
174	8,30	12,65	922	1305	2	29	5,108	8,700					VERIFICATO
174	12,65	14,96	1305	1705	2	22	1,229	4,620					VERIFICATO
175	0,00	2,80	100	524	2	29	2,829	5,600					VERIFICATO
175	2,80	8,30	524	923	2	29	8,958	11,000					VERIFICATO
175	8,30	12,65	923	1306	2	29	5,099	8,700					VERIFICATO
175	12,65	14,96	1306	1706	2	22	1,230	4,620					VERIFICATO
176	0,00	2,80	101	525	2	29	2,827	5,600					VERIFICATO
177	0,00	2,80	102	526	2	29	2,815	5,600					VERIFICATO
177	2,80	8,30	526	924	2	29	8,906	11,000					VERIFICATO
177	8,30	12,65	924	1308	2	29	5,070	8,700					VERIFICATO
177	12,65	14,96	1308	1708	2	22	1,231	4,620					VERIFICATO
178	0,00	2,80	103	528	2	29	3,066	5,600					VERIFICATO
178	2,80	8,30	528	926	2	29	9,885	11,000					VERIFICATO
178	8,30	12,65	926	1310	2	29	5,618	8,700					VERIFICATO
178	12,65	14,96	1310	1710	2	29	1,291	4,620					VERIFICATO
179	0,00	2,80	104	529	2	29	3,055	5,600					VERIFICATO
180	0,00	2,80	105	530	2	29	3,053	5,600					VERIFICATO
180	2,80	8,30	530	927	2	29	9,839	11,000					VERIFICATO
180	8,30	12,65	927	1312	2	29	5,593	8,700					VERIFICATO
180	12,65	14,96	1312	1712	2	29	1,289	4,620					VERIFICATO
181	0,00	2,80	106	531	2	29	3,050	5,600					VERIFICATO
181	2,80	8,30	531	928	2	29	9,827	11,000					VERIFICATO
181	8,30	12,65	928	1313	2	29	5,586	8,700					VERIFICATO
181	12,65	14,96	1313	1713	2	29	1,289	4,620					VERIFICATO
182	0,00	2,80	108	533	2	22	3,056	5,600					VERIFICATO
182	2,80	8,30	533	930	2	22	9,810	11,000					VERIFICATO
182	8,30	12,65	930	1315	2	22	5,597	8,700					VERIFICATO
183	0,00	2,80	109	534	2	22	3,067	5,600					VERIFICATO
184	0,00	2,80	110	535	2	22	3,070	5,600					VERIFICATO
184	2,80	8,30	535	931	2	22	9,859	11,000					VERIFICATO
184	8,30	12,65	931	1317	2	22	5,626	8,700					VERIFICATO
184	12,65	14,96	1317	1716	2	22	1,287	4,620					VERIFICATO
185	0,00	2,80	113	537	2	29	2,802	5,600					VERIFICATO
185	2,80	8,30	537	932	2	29	8,858	11,000					VERIFICATO
185	8,30	12,65	932	1318	2	29	5,043	8,700					VERIFICATO
185	12,65	14,96	1318	1717	2	22	1,233	4,620					VERIFICATO
186	0,00	2,80	114	540	2	29	2,783	5,600					VERIFICATO
186	2,80	8,30	540	935	2	29	8,789	11,000					VERIFICATO
186	8,30	12,65	935	1322	2	29	5,005	8,700					VERIFICATO
186	12,65	14,96	1322	1721	2	22	1,235	4,620					VERIFICATO
187	0,00	2,80	115	541	2	29	3,042	5,600					VERIFICATO
187	2,80	8,30	541	936	2	29	9,798	11,000					VERIFICATO
187	8,30	12,65	936	1323	2	29	5,570	8,700					VERIFICATO
187	12,65	14,96	1323	1722	2	29	1,288	4,620					VERIFICATO
188	0,00	2,80	116	542	2	29	3,036	5,600					VERIFICATO
188	2,80	12,65	542	1324	2	29	15,254	19,700					VERIFICATO
188	12,65	14,96	1324	1723	2	29	1,287	4,620					VERIFICATO
189	0,00	2,80	117	543	2	29	3,031	5,600					VERIFICATO
189	2,80	8,30	543	937	2	29	9,757	11,000					VERIFICATO
189	8,30	12,65	937	1325	2	29	5,548	8,700					VERIFICATO
189	12,65	14,96	1325	1724	2	29	1,286	4,620					VERIFICATO
190	0,00	2,80	119	545	2	22	2,580	5,600					VERIFICATO
190	2,80	8,30	545	939	2	22	8,139	11,000					VERIFICATO
190	8,30	12,65	939	1327	2	22	4,712	8,700					VERIFICATO
190	12,65	16,25	1327	1915	2	22	1,665	7,200					VERIFICATO
191	0,00	2,80	120	546	2	22	2,567	5,600					VERIFICATO
191	2,80	8,30	546	940	2	22	8,087	11,000					VERIFICATO
191	8,30	12,65	940	1328	2	22	4,685	8,700					VERIFICATO
191	12,65	16,25	1328	1916	2	22	1,663	7,200					VERIFICATO
192	0,00	2,80	121	547	2	22	2,552	5,600					VERIFICATO
192	2,80	8,30	547	3099	2	22	8,033	11,000					VERIFICATO
193	0,00	2,80	122	548	2	22	2,540	5,600					VERIFICATO
193	2,80	8,30	548	941	2	22	7,979	11,000					VERIFICATO
193	8,30	12,65	941	1329	2	22	4,629	8,700					VERIFICATO
193	12,65	16,25	1329	1917	2	22	1,657	7,200					VERIFICATO
194	0,00	2,80	123	549	2	19	2,509	5,600					VERIFICATO
194	2,80	8,30	549	942	2	22	7,827	11,000					VERIFICATO
194	8,30	12,65	942	1330	2	22	4,551	8,700					VERIFICATO

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
194	12,65	16,25	1330	1918	2	19	1,653	7,200					VERIFICATO
195	0,00	2,80	125	550	2	19	2,541	5,600					VERIFICATO
195	2,80	8,30	550	943	2	19	7,876	11,000					VERIFICATO
195	8,30	12,65	943	1331	2	19	4,566	8,700					VERIFICATO
195	12,65	16,25	1331	1919	2	19	1,661	7,200					VERIFICATO
196	0,00	2,80	126	551	2	19	2,543	5,600					VERIFICATO
197	0,00	2,80	127	552	2	19	2,556	5,600					VERIFICATO
197	2,80	8,30	552	944	2	19	7,918	11,000					VERIFICATO
197	8,30	12,65	944	1332	2	19	4,588	8,700					VERIFICATO
197	12,65	16,25	1332	1920	2	19	1,665	7,200					VERIFICATO
198	0,00	2,80	128	553	2	19	2,568	5,600					VERIFICATO
198	2,80	8,30	553	945	2	19	7,955	11,000					VERIFICATO
198	8,30	12,65	945	1333	2	19	4,608	8,700					VERIFICATO
198	12,65	16,25	1333	1921	2	19	1,668	7,200					VERIFICATO
199	0,00	2,80	129	554	2	19	2,581	5,600					VERIFICATO
199	2,80	8,30	554	946	2	19	7,993	11,000					VERIFICATO
199	8,30	12,65	946	1334	2	19	4,627	8,700					VERIFICATO
199	12,65	16,25	1334	1922	2	19	1,672	7,200					VERIFICATO
200	0,00	2,80	130	556	2	19	2,595	5,600					VERIFICATO
200	2,80	8,30	556	948	2	19	8,032	11,000					VERIFICATO
200	8,30	12,65	948	1336	2	19	4,648	8,700					VERIFICATO
200	12,65	16,25	1336	1924	2	19	1,675	7,200					VERIFICATO
201	0,00	2,80	131	557	2	19	2,602	5,600					VERIFICATO
201	2,80	8,30	557	949	2	19	8,052	11,000					VERIFICATO
201	8,30	12,65	949	1337	2	19	4,658	8,700					VERIFICATO
201	12,65	16,25	1337	1925	2	19	1,677	7,200					VERIFICATO
202	0,00	2,80	133	558	2	29	2,774	5,600					VERIFICATO
202	2,80	8,30	558	950	2	29	8,753	11,000					VERIFICATO
202	8,30	12,65	950	1338	2	29	4,985	8,700					VERIFICATO
202	12,65	14,96	1338	1726	2	22	1,236	4,620					VERIFICATO
203	0,00	2,80	134	559	2	29	2,763	5,600					VERIFICATO
203	2,80	8,30	559	951	2	29	8,713	11,000					VERIFICATO
203	8,30	12,65	951	1340	2	29	4,964	8,700					VERIFICATO
203	12,65	14,96	1340	1728	2	22	1,238	4,620					VERIFICATO
204	0,00	2,80	135	561	2	29	3,021	5,600					VERIFICATO
204	2,80	8,30	561	953	2	29	9,723	11,000					VERIFICATO
204	8,30	12,65	953	1342	2	29	5,529	8,700					VERIFICATO
204	12,65	14,96	1342	1730	2	29	1,285	4,620					VERIFICATO
205	0,00	2,80	136	562	2	29	3,014	5,600					VERIFICATO
206	0,00	2,80	137	563	2	29	3,012	5,600					VERIFICATO
206	2,80	8,30	563	954	2	29	9,687	11,000					VERIFICATO
206	8,30	12,65	954	1344	2	29	5,510	8,700					VERIFICATO
206	12,65	14,96	1344	1732	2	29	1,284	4,620					VERIFICATO
207	0,00	2,80	139	565	2	22	2,982	5,600					VERIFICATO
207	2,80	8,30	565	956	2	22	9,529	11,000					VERIFICATO
207	8,30	12,65	956	1346	2	22	5,446	8,700					VERIFICATO
207	12,65	15,69	1346	1948	2	22	1,540	6,084					VERIFICATO
208	0,00	2,80	140	566	2	22	2,992	5,600					VERIFICATO
208	2,80	8,30	566	957	2	22	9,564	11,000					VERIFICATO
208	8,30	12,65	957	1348	2	22	5,467	8,700					VERIFICATO
208	12,65	15,20	1348	1950	2	22	1,354	5,109					VERIFICATO
209	0,00	2,80	143	568	2	29	2,752	5,600					VERIFICATO
209	2,80	8,30	568	958	2	29	8,672	11,000					VERIFICATO
209	8,30	12,65	958	1349	2	29	4,941	8,700					VERIFICATO
210	0,00	2,80	144	569	2	29	2,742	5,600					VERIFICATO
210	2,80	8,30	569	959	2	29	8,633	11,000					VERIFICATO
210	8,30	12,65	959	1351	2	22	4,939	8,700					VERIFICATO
210	12,65	14,96	1351	1736	2	22	1,241	4,620					VERIFICATO
211	0,00	2,80	146	571	2	29	3,004	5,600					VERIFICATO
211	2,80	8,30	571	961	2	29	9,656	11,000					VERIFICATO
211	8,30	12,65	961	1353	2	29	5,496	8,700					VERIFICATO
211	12,65	14,96	1353	1738	2	29	1,283	4,620					VERIFICATO
212	0,00	2,80	147	572	2	29	2,998	5,600					VERIFICATO
213	0,00	2,80	148	573	2	29	2,997	5,600					VERIFICATO
213	2,80	8,30	573	962	2	29	9,626	11,000					VERIFICATO
213	8,30	12,65	962	1355	2	29	5,483	8,700					VERIFICATO
213	12,65	14,96	1355	1740	2	22	1,283	4,620					VERIFICATO
214	0,00	2,80	150	575	2	22	2,636	5,600					VERIFICATO
214	2,80	8,30	575	964	2	22	8,206	11,000					VERIFICATO
214	8,30	12,65	964	1357	2	22	4,754	8,700					VERIFICATO
214	12,65	14,96	1357	1742	2	22	1,211	4,620					VERIFICATO
215	0,00	2,80	151	576	2	22	2,632	5,600					VERIFICATO
216	0,00	2,80	152	577	2	22	2,606	5,600					VERIFICATO
217	0,00	2,80	153	578	2	22	2,602	5,600					VERIFICATO
217	2,80	8,30	578	965	2	22	8,066	11,000					VERIFICATO
217	8,30	12,65	965	1359	2	22	4,681	8,700					VERIFICATO
217	12,65	14,96	1359	1744	2	22	1,205	4,620					VERIFICATO
218	0,00	2,80	154	579	2	22	2,587	5,600					VERIFICATO
218	2,80	8,30	579	966	2	22	8,007	11,000					VERIFICATO
218	8,30	12,65	966	1360	2	22	4,651	8,700					VERIFICATO
218	12,65	14,96	1360	1745	2	22	1,202	4,620					VERIFICATO
219	0,00	2,80	155	580	2	22	2,573	5,600					VERIFICATO
219	2,80	8,30	580	967	2	22	7,951	11,000					VERIFICATO

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO				INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.					
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Stringa di Controllo Verifica
219	8,30	12,65	967	1361	2	22	4,622	8,700					VERIFICATO
219	12,65	14,96	1361	1746	2	22	1,198	4,620					VERIFICATO
220	0,00	2,80	156	581	2	22	2,569	5,600					VERIFICATO
221	0,00	2,80	157	582	2	19	2,547	5,600					VERIFICATO
222	0,00	2,80	158	583	2	19	2,550	5,600					VERIFICATO
222	2,80	8,30	583	968	2	22	7,831	11,000					VERIFICATO
222	8,30	12,65	968	1363	2	22	4,559	8,700					VERIFICATO
222	12,65	14,96	1363	1748	2	19	1,197	4,620					VERIFICATO
223	0,00	2,80	160	584	2	19	2,568	5,600					VERIFICATO
223	2,80	8,30	584	969	2	19	7,858	11,000					VERIFICATO
223	8,30	12,65	969	1364	2	19	4,562	8,700					VERIFICATO
223	12,65	14,96	1364	1749	2	19	1,202	4,620					VERIFICATO
224	0,00	2,80	161	585	2	19	2,582	5,600					VERIFICATO
225	0,00	2,80	162	586	2	19	2,586	5,600					VERIFICATO
225	2,80	8,30	586	970	2	19	7,912	11,000					VERIFICATO
225	8,30	12,65	970	1366	2	19	4,590	8,700					VERIFICATO
225	12,65	14,96	1366	1751	2	19	1,206	4,620					VERIFICATO
226	0,00	2,80	163	587	2	19	2,595	5,600					VERIFICATO
226	2,80	8,30	587	971	2	19	7,939	11,000					VERIFICATO
226	8,30	12,65	971	1367	2	19	4,604	8,700					VERIFICATO
226	12,65	14,96	1367	1752	2	19	1,209	4,620					VERIFICATO
227	0,00	2,80	164	588	2	19	2,604	5,600					VERIFICATO
227	2,80	8,30	588	972	2	19	7,966	11,000					VERIFICATO
227	8,30	12,65	972	1368	2	19	4,618	8,700					VERIFICATO
227	12,65	14,96	1368	1753	2	19	1,211	4,620					VERIFICATO
228	0,00	2,80	165	589	2	19	2,619	5,600					VERIFICATO
229	0,00	2,80	166	590	2	19	2,623	5,600					VERIFICATO
229	2,80	8,30	590	973	2	19	8,020	11,000					VERIFICATO
229	8,30	12,65	973	1370	2	19	4,646	8,700					VERIFICATO
229	12,65	14,96	1370	1755	2	19	1,216	4,620					VERIFICATO
230	0,00	2,80	167	591	2	19	2,629	5,600					VERIFICATO
230	2,80	8,30	591	974	2	19	8,038	11,000					VERIFICATO
230	8,30	12,65	974	1371	2	19	4,656	8,700					VERIFICATO
230	12,65	14,96	1371	1756	2	19	1,217	4,620					VERIFICATO
231	0,00	2,80	169	592	2	29	2,739	5,600					VERIFICATO
231	2,80	8,30	592	975	2	29	8,618	11,000					VERIFICATO
231	8,30	12,65	975	1372	2	22	4,944	8,700					VERIFICATO
231	12,65	15,07	1372	1757	2	22	1,280	4,840					VERIFICATO
232	0,00	2,80	170	593	2	29	2,993	5,600					VERIFICATO
232	2,80	8,30	593	976	2	29	9,608	11,000					VERIFICATO
232	8,30	12,65	976	1373	2	29	5,478	8,700					VERIFICATO
232	12,65	14,96	1373	1758	2	22	1,283	4,620					VERIFICATO
233	0,00	2,80	171	594	2	29	2,990	5,600					VERIFICATO
234	0,00	2,80	172	595	2	29	2,990	5,600					VERIFICATO
234	2,80	8,30	595	977	2	29	9,593	11,000					VERIFICATO
234	8,30	12,65	977	1375	2	29	5,474	8,700					VERIFICATO
234	12,65	14,96	1375	1760	2	22	1,284	4,620					VERIFICATO
235	0,00	2,80	173	596	2	19	2,641	5,600					VERIFICATO
235	2,80	8,30	596	978	2	19	8,072	11,000					VERIFICATO
235	8,30	12,65	978	1376	2	19	4,674	8,700					VERIFICATO
235	12,65	15,16	1376	1761	2	19	1,292	5,026					VERIFICATO
236	0,00	2,80	174	597	2	19	2,646	5,600					VERIFICATO
236	2,80	8,30	597	979	2	19	8,088	11,000					VERIFICATO
236	8,30	12,65	979	1377	2	19	4,682	8,700					VERIFICATO
236	12,65	15,37	1377	1762	2	19	1,365	5,432					VERIFICATO
237	0,00	2,80	175	599	2	19	2,661	5,600					VERIFICATO
237	2,80	8,30	599	981	2	19	8,130	11,000					VERIFICATO
237	8,30	12,65	981	1378	2	19	4,704	8,700					VERIFICATO
237	12,65	15,90	1378	1763	2	19	1,558	6,499					VERIFICATO
238	0,00	2,80	176	600	2	19	2,667	5,600					VERIFICATO
238	2,80	8,30	600	982	2	19	8,149	11,000					VERIFICATO
238	8,30	12,65	982	1379	2	19	4,715	8,700					VERIFICATO
238	12,65	16,14	1379	1764	2	19	1,646	6,990					VERIFICATO
239	0,00	2,80	180	603	2	29	2,987	5,600					VERIFICATO
239	2,80	8,30	603	986	2	22	9,643	11,000					VERIFICATO
239	8,30	12,65	986	1383	2	22	5,496	8,700					VERIFICATO
240	0,00	2,80	181	604	2	29	2,986	5,600					VERIFICATO
240	2,80	8,30	604	2928	2	22	9,663	11,000					VERIFICATO
240	8,30	12,65	2928	1384	2	22	5,509	8,700					VERIFICATO
240	12,65	14,96	1384	1765	2	22	1,285	4,620					VERIFICATO
241	0,00	2,80	182	605	2	22	3,018	5,600					VERIFICATO
241	2,80	8,30	605	987	2	22	9,684	11,000					VERIFICATO
241	8,30	12,65	987	1385	2	22	5,521	8,700					VERIFICATO
241	12,65	14,96	1385	1766	2	22	1,285	4,620					VERIFICATO
242	0,00	2,80	184	607	2	22	2,907	5,600					VERIFICATO
242	2,80	8,30	607	989	2	22	9,243	11,000					VERIFICATO
242	8,30	12,65	989	1387	2	22	5,358	8,700					VERIFICATO
242	12,65	15,69	1387	1782	2	22	1,523	6,084					VERIFICATO
243	0,00	2,80	185	608	2	22	2,918	5,600					VERIFICATO
243	2,80	8,30	608	990	2	22	9,280	11,000					VERIFICATO
243	8,30	12,65	990	1389	2	22	5,379	8,700					VERIFICATO
243	12,65	15,20	1389	1784	2	22	1,352	5,109					VERIFICATO
244	0,00	2,80	189	611	2	19	2,650	5,600					VERIFICATO

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO				INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.					
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Stringa di Controllo Verifica
244	2,80	8,30	611	992	2	19	8,133	11,000					VERIFICATO
244	8,30	12,65	992	1391	2	19	4,663	8,700					VERIFICATO
244	12,65	14,96	1391	1771	2	19	1,232	4,620					VERIFICATO
245	0,00	2,80	190	612	2	19	2,656	5,600					VERIFICATO
245	2,80	8,30	612	993	2	19	8,151	11,000					VERIFICATO
245	8,30	12,65	993	1392	2	19	4,673	8,700					VERIFICATO
245	12,65	14,96	1392	1772	2	19	1,233	4,620					VERIFICATO
246	0,00	2,80	191	613	2	19	2,673	5,600					VERIFICATO
246	2,80	8,30	613	994	2	19	8,201	11,000					VERIFICATO
246	8,30	12,65	994	1394	2	19	4,699	8,700					VERIFICATO
246	12,65	14,96	1394	1774	2	19	1,238	4,620					VERIFICATO
247	0,00	2,80	193	615	2	22	3,029	5,600					VERIFICATO
247	2,80	8,30	615	996	2	22	9,722	11,000					VERIFICATO
247	8,30	12,65	996	1396	2	22	5,544	8,700					VERIFICATO
247	12,65	14,96	1396	1775	2	22	1,286	4,620					VERIFICATO
248	0,00	2,80	194	616	2	22	3,040	5,600					VERIFICATO
249	0,00	2,80	195	617	2	22	3,043	5,600					VERIFICATO
249	2,80	8,30	617	997	2	22	9,767	11,000					VERIFICATO
249	8,30	12,65	997	1398	2	22	5,571	8,700					VERIFICATO
249	12,65	14,96	1398	1777	2	22	1,286	4,620					VERIFICATO
250	0,00	2,80	196	618	2	22	2,945	5,600					VERIFICATO
250	2,80	8,30	618	998	2	22	9,404	11,000					VERIFICATO
250	8,30	12,65	998	1399	2	22	5,371	8,700					VERIFICATO
250	12,65	16,39	1399	1943	2	22	1,784	7,480					VERIFICATO
251	0,00	2,80	197	619	2	22	2,949	5,600					VERIFICATO
251	2,80	8,30	619	999	2	22	9,419	11,000					VERIFICATO
251	8,30	12,65	999	1400	2	22	5,380	8,700					VERIFICATO
251	12,65	16,39	1400	1944	2	22	1,784	7,480					VERIFICATO
252	0,00	2,80	198	621	2	22	2,958	5,600					VERIFICATO
252	2,80	8,30	621	1001	2	22	9,448	11,000					VERIFICATO
252	8,30	12,65	1001	1402	2	22	5,397	8,700					VERIFICATO
252	12,65	16,39	1402	1946	2	22	1,784	7,480					VERIFICATO
253	0,00	2,80	199	622	2	22	2,869	5,600					VERIFICATO
253	2,80	8,30	622	1002	2	22	9,116	11,000					VERIFICATO
253	8,30	12,65	1002	1403	2	22	5,282	8,700					VERIFICATO
253	12,65	16,39	1403	1893	2	22	1,767	7,480					VERIFICATO
254	0,00	2,80	200	623	2	22	2,874	5,600					VERIFICATO
254	2,80	8,30	623	1003	2	22	9,133	11,000					VERIFICATO
254	8,30	12,65	1003	1404	2	22	5,292	8,700					VERIFICATO
254	12,65	16,39	1404	1894	2	22	1,767	7,480					VERIFICATO
255	0,00	2,80	201	625	2	22	2,882	5,600					VERIFICATO
255	2,80	8,30	625	1005	2	22	9,160	11,000					VERIFICATO
255	8,30	12,65	1005	1406	2	22	5,308	8,700					VERIFICATO
255	12,65	16,39	1406	1896	2	22	1,767	7,480					VERIFICATO
256	0,00	2,80	202	626	2	22	2,790	5,600					VERIFICATO
256	2,80	8,30	626	1006	2	22	8,889	11,000					VERIFICATO
256	8,30	12,65	1006	1407	2	22	5,115	8,700					VERIFICATO
256	12,65	14,96	1407	1785	2	22	1,247	4,620					VERIFICATO
257	0,00	2,80	203	627	2	22	2,793	5,600					VERIFICATO
258	0,00	2,80	204	628	2	22	2,802	5,600					VERIFICATO
259	0,00	2,80	205	629	2	22	2,804	5,600					VERIFICATO
259	2,80	8,30	629	1007	2	22	8,938	11,000					VERIFICATO
259	8,30	12,65	1007	1409	2	22	5,144	8,700					VERIFICATO
259	12,65	14,96	1409	1787	2	22	1,248	4,620					VERIFICATO
260	0,00	2,80	207	631	2	19	2,689	5,600					VERIFICATO
260	2,80	8,30	631	1009	2	19	8,246	11,000					VERIFICATO
260	8,30	12,65	1009	1411	2	19	4,723	8,700					VERIFICATO
260	12,65	14,96	1411	1672	2	19	1,242	4,620					VERIFICATO
261	0,00	2,80	208	632	2	19	2,695	5,600					VERIFICATO
261	2,80	8,30	632	1010	2	19	8,266	11,000					VERIFICATO
261	8,30	12,65	1010	1412	2	19	4,734	8,700					VERIFICATO
261	12,65	14,96	1412	1673	2	19	1,243	4,620					VERIFICATO
262	0,00	2,80	211	635	2	19	2,639	5,600					VERIFICATO
262	2,80	8,30	635	1012	2	19	8,060	11,000					VERIFICATO
262	8,30	12,65	1012	1414	2	19	4,677	8,700					VERIFICATO
262	12,65	14,96	1414	1795	2	19	1,215	4,620					VERIFICATO
263	0,00	2,80	212	636	2	19	2,643	5,600					VERIFICATO
264	0,00	2,80	213	637	2	19	2,656	5,600					VERIFICATO
264	2,80	8,30	637	1013	2	19	8,110	11,000					VERIFICATO
265	0,00	2,80	214	638	2	19	2,659	5,600					VERIFICATO
265	2,80	8,30	638	1014	2	19	8,118	11,000					VERIFICATO
265	8,30	12,65	1014	1416	2	19	4,707	8,700					VERIFICATO
265	12,65	14,96	1416	1797	2	19	1,220	4,620					VERIFICATO
266	0,00	2,80	217	641	2	29	2,724	5,600					VERIFICATO
266	2,80	8,30	641	1017	2	29	8,569	11,000					VERIFICATO
266	8,30	12,65	1017	1419	2	22	4,911	8,700					VERIFICATO
266	12,65	14,96	1419	1798	2	22	1,238	4,620					VERIFICATO
267	0,00	2,80	218	642	2	29	2,709	5,600					VERIFICATO
267	2,80	8,30	642	1018	2	29	8,513	11,000					VERIFICATO
267	8,30	12,65	1018	1420	2	22	4,881	8,700					VERIFICATO
267	12,65	14,96	1420	1799	2	22	1,235	4,620					VERIFICATO
268	0,00	2,80	219	643	2	29	2,674	5,600					VERIFICATO
268	2,80	8,30	643	1019	2	29	8,388	11,000					VERIFICATO

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
268	8,30	12,65	1019	1422	2	22	4,813	8,700					VERIFICATO
268	12,65	14,96	1422	1801	2	22	1,228	4,620					VERIFICATO
269	0,00	2,80	220	644	2	22	2,643	5,600					VERIFICATO
269	2,80	8,30	644	1020	2	29	8,310	11,000					VERIFICATO
269	8,30	12,65	1020	1423	2	22	4,771	8,700					VERIFICATO
269	12,65	14,96	1423	1802	2	22	1,224	4,620					VERIFICATO
270	0,00	2,80	221	645	2	22	2,623	5,600					VERIFICATO
270	2,80	8,30	645	1021	2	29	8,232	11,000					VERIFICATO
270	8,30	12,65	1021	1424	2	22	4,730	8,700					VERIFICATO
270	12,65	14,96	1424	1803	2	22	1,220	4,620					VERIFICATO
271	0,00	2,80	222	647	2	22	2,580	5,600					VERIFICATO
271	2,80	8,30	647	1023	2	29	8,069	11,000					VERIFICATO
271	8,30	12,65	1023	1427	2	22	4,645	8,700					VERIFICATO
271	12,65	14,96	1427	1806	2	22	1,211	4,620					VERIFICATO
272	0,00	2,80	223	648	2	22	2,708	5,600					VERIFICATO
272	2,80	8,30	648	1024	2	22	8,721	11,000					VERIFICATO
272	8,30	12,65	1024	1428	2	22	5,018	8,700					VERIFICATO
272	12,65	16,25	1428	1911	2	22	1,695	7,200					VERIFICATO
273	0,00	2,80	224	649	2	22	2,690	5,600					VERIFICATO
273	2,80	8,30	649	1025	2	22	8,652	11,000					VERIFICATO
273	8,30	12,65	1025	1429	2	22	4,981	8,700					VERIFICATO
273	12,65	16,25	1429	1912	2	22	1,691	7,200					VERIFICATO
274	0,00	2,80	225	650	2	22	2,677	5,600					VERIFICATO
274	2,80	8,30	650	2956	2	22	8,603	11,000					VERIFICATO
275	0,00	2,80	226	651	2	22	2,664	5,600					VERIFICATO
275	2,80	8,30	651	1026	2	22	8,553	11,000					VERIFICATO
275	8,30	12,65	1026	1430	2	22	4,928	8,700					VERIFICATO
276	0,00	2,80	227	652	2	22	2,684	5,600					VERIFICATO
276	2,80	8,30	652	1027	2	22	8,535	11,000					VERIFICATO
276	8,30	12,65	1027	1431	2	22	4,918	8,700					VERIFICATO
276	12,65	16,25	1431	1913	2	22	1,685	7,200					VERIFICATO
277	0,00	2,80	228	653	2	22	2,639	5,600					VERIFICATO
277	2,80	8,30	653	1028	2	22	8,362	11,000					VERIFICATO
277	8,30	12,65	1028	1432	2	22	4,828	8,700					VERIFICATO
277	12,65	16,25	1432	1914	2	22	1,676	7,200					VERIFICATO
278	0,00	2,80	229	654	2	22	2,771	5,600					VERIFICATO
278	2,80	8,30	654	1029	2	22	8,819	11,000					VERIFICATO
278	8,30	12,65	1029	1433	2	22	5,076	8,700					VERIFICATO
278	12,65	14,96	1433	1807	2	22	1,244	4,620					VERIFICATO
279	0,00	2,80	230	655	2	22	2,758	5,600					VERIFICATO
279	2,80	8,30	655	1030	2	22	8,769	11,000					VERIFICATO
279	8,30	12,65	1030	1434	2	22	5,049	8,700					VERIFICATO
279	12,65	14,96	1434	1808	2	22	1,242	4,620					VERIFICATO
280	0,00	2,80	231	656	2	22	2,754	5,600					VERIFICATO
281	0,00	2,80	232	657	2	22	2,727	5,600					VERIFICATO
282	0,00	2,80	233	658	2	22	2,745	5,600					VERIFICATO
282	2,80	8,30	658	1031	2	22	8,627	11,000					VERIFICATO
282	8,30	12,65	1031	1436	2	22	4,972	8,700					VERIFICATO
282	12,65	14,96	1436	1810	2	22	1,234	4,620					VERIFICATO
283	0,00	2,80	234	659	2	22	2,727	5,600					VERIFICATO
283	2,80	8,30	659	1032	2	22	8,556	11,000					VERIFICATO
283	8,30	12,65	1032	1437	2	22	4,935	8,700					VERIFICATO
283	12,65	14,96	1437	1811	2	22	1,230	4,620					VERIFICATO
284	0,00	2,80	235	660	2	22	2,709	5,600					VERIFICATO
284	2,80	8,30	660	1033	2	22	8,485	11,000					VERIFICATO
284	8,30	12,65	1033	1438	2	22	4,899	8,700					VERIFICATO
284	12,65	14,96	1438	1812	2	22	1,226	4,620					VERIFICATO
285	0,00	2,80	236	661	2	22	2,704	5,600					VERIFICATO
286	0,00	2,80	237	662	2	22	2,678	5,600					VERIFICATO
287	0,00	2,80	238	663	2	22	2,672	5,600					VERIFICATO
287	2,80	8,30	663	1034	2	22	8,345	11,000					VERIFICATO
287	8,30	12,65	1034	1440	2	22	4,826	8,700					VERIFICATO
287	12,65	14,96	1440	1814	2	22	1,218	4,620					VERIFICATO
288	0,00	2,80	239	664	2	19	2,626	5,600					VERIFICATO
288	2,80	8,30	664	1035	2	19	8,047	11,000					VERIFICATO
288	8,30	12,65	1035	1441	2	19	4,635	8,700					VERIFICATO
288	12,65	16,00	1441	1881	2	19	1,595	6,709					VERIFICATO
289	0,00	2,80	241	666	2	19	2,667	5,600					VERIFICATO
289	2,80	8,30	666	1037	2	19	8,167	11,000					VERIFICATO
289	8,30	12,65	1037	1443	2	19	4,699	8,700					VERIFICATO
289	12,65	16,30	1443	1931	2	19	1,711	7,305					VERIFICATO
290	0,00	2,80	242	667	2	19	2,666	5,600					VERIFICATO
290	2,80	8,30	667	1038	2	19	8,163	11,000					VERIFICATO
290	8,30	12,65	1038	1444	2	19	4,697	8,700					VERIFICATO
290	12,65	16,33	1444	1932	2	19	1,719	7,350					VERIFICATO
291	0,00	2,80	243	668	2	19	2,664	5,600					VERIFICATO
291	2,80	8,30	668	1039	2	19	8,158	11,000					VERIFICATO
291	8,30	12,65	1039	1445	2	19	4,693	8,700					VERIFICATO
291	12,65	16,36	1445	1933	2	19	1,731	7,420					VERIFICATO
292	0,00	2,80	246	671	2	19	2,751	5,600					VERIFICATO
292	2,80	8,30	671	1042	2	19	8,413	11,000					VERIFICATO
292	8,30	12,65	1042	1448	2	19	4,830	8,700					VERIFICATO
292	12,65	14,96	1448	1815	2	19	1,258	4,620					VERIFICATO

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI														
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica	
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)		
293	0,00	2,80	247	672	2	19	2,750	5,600					VERIFICATO	
293	2,80	8,30	672	1043	2	19	8,409	11,000					VERIFICATO	
293	8,30	12,65	1043	1449	2	19	4,828	8,700					VERIFICATO	
293	12,65	14,96	1449	1816	2	19	1,258	4,620					VERIFICATO	
294	0,00	2,80	248	673	2	19	2,748	5,600					VERIFICATO	
295	0,00	2,80	249	674	2	19	2,747	5,600					VERIFICATO	
295	2,80	8,30	674	1044	2	19	8,400	11,000					VERIFICATO	
295	8,30	12,65	1044	1451	2	19	4,822	8,700					VERIFICATO	
295	12,65	14,96	1451	1818	2	19	1,257	4,620					VERIFICATO	
296	0,00	2,80	251	676	2	22	2,819	5,600					VERIFICATO	
296	2,80	8,30	676	1046	2	22	8,988	11,000					VERIFICATO	
296	8,30	12,65	1046	1453	2	22	5,174	8,700					VERIFICATO	
297	0,00	2,80	252	677	2	22	2,832	5,600					VERIFICATO	
298	0,00	2,80	253	678	2	22	2,835	5,600					VERIFICATO	
298	2,80	8,30	678	1047	2	22	9,042	11,000					VERIFICATO	
298	8,30	12,65	1047	1455	2	22	5,206	8,700					VERIFICATO	
298	12,65	14,96	1455	1821	2	22	1,248	4,620					VERIFICATO	
299	0,00	2,80	254	679	2	22	2,840	5,600					VERIFICATO	
299	2,80	8,30	679	1048	2	22	9,057	11,000					VERIFICATO	
299	8,30	12,65	1048	1456	2	22	5,215	8,700					VERIFICATO	
299	12,65	14,96	1456	1822	2	22	1,249	4,620					VERIFICATO	
300	0,00	2,80	256	681	2	19	2,728	5,600					VERIFICATO	
300	2,80	8,30	681	1053	2	19	8,424	11,000					VERIFICATO	
300	8,30	12,65	1053	1461	2	19	4,856	8,700					VERIFICATO	
300	12,65	14,96	1461	1823	2	19	1,253	4,620					VERIFICATO	
301	0,00	2,80	257	682	2	19	2,758	5,600					VERIFICATO	
302	0,00	2,80	258	683	2	19	2,758	5,600					VERIFICATO	
302	2,80	8,30	683	1054	2	19	8,417	11,000					VERIFICATO	
302	8,30	12,65	1054	1463	2	19	4,855	8,700					VERIFICATO	
302	12,65	14,96	1463	1825	2	19	1,251	4,620					VERIFICATO	
303	0,00	2,80	260	685	2	19	2,635	5,600					VERIFICATO	
303	2,80	8,30	685	1056	2	19	8,055	11,000					VERIFICATO	
303	8,30	12,65	1056	1465	2	19	4,665	8,700					VERIFICATO	
303	12,65	14,96	1465	1826	2	19	1,219	4,620					VERIFICATO	
304	0,00	2,80	261	686	2	19	2,635	5,600					VERIFICATO	
304	2,80	8,30	686	1057	2	19	8,053	11,000					VERIFICATO	
304	8,30	12,65	1057	1466	2	19	4,665	8,700					VERIFICATO	
304	12,65	14,96	1466	1827	2	19	1,218	4,620					VERIFICATO	
305	0,00	2,80	262	687	2	19	2,633	5,600					VERIFICATO	
305	2,80	8,30	687	1058	2	19	8,048	11,000					VERIFICATO	
306	0,00	2,80	263	688	2	19	2,633	5,600					VERIFICATO	
306	2,80	8,30	688	1059	2	19	8,046	11,000					VERIFICATO	
306	8,30	12,65	1059	1468	2	19	4,664	8,700					VERIFICATO	
306	12,65	14,96	1468	1829	2	19	1,216	4,620					VERIFICATO	
307	0,00	2,80	265	690	2	19	2,673	5,600					VERIFICATO	
307	2,80	8,30	690	1061	2	19	8,167	11,000					VERIFICATO	
307	8,30	12,65	1061	1470	2	19	4,724	8,700					VERIFICATO	
307	12,65	16,39	1470	1658	2	19	1,734	7,480					VERIFICATO	
308	0,00	2,80	266	691	2	19	2,673	5,600					VERIFICATO	
308	2,80	8,30	691	1062	2	19	8,164	11,000					VERIFICATO	
308	8,30	12,65	1062	1471	2	19	4,724	8,700					VERIFICATO	
308	12,65	16,39	1471	1659	2	19	1,734	7,480					VERIFICATO	
309	0,00	2,80	268	693	2	19	2,756	5,600					VERIFICATO	
309	2,80	8,30	693	1064	2	19	8,411	11,000					VERIFICATO	
309	8,30	12,65	1064	1473	2	19	4,854	8,700					VERIFICATO	
309	12,65	14,96	1473	1834	2	19	1,249	4,620					VERIFICATO	
310	0,00	2,80	269	694	2	19	2,755	5,600					VERIFICATO	
311	0,00	2,80	270	695	2	19	2,755	5,600					VERIFICATO	
311	2,80	8,30	695	1065	2	19	8,405	11,000					VERIFICATO	
311	8,30	12,65	1065	1475	2	19	4,853	8,700					VERIFICATO	
311	12,65	14,96	1475	1836	2	19	1,248	4,620					VERIFICATO	
312	0,00	2,80	272	712	2	19	2,643	5,600					VERIFICATO	
312	2,80	8,30	712	1079	2	19	8,112	11,000					VERIFICATO	
312	8,30	12,65	1079	1492	2	19	4,653	8,700					VERIFICATO	
312	12,65	14,96	1492	1848	2	19	1,230	4,620					VERIFICATO	
313	0,00	2,80	273	713	2	19	2,643	5,600					VERIFICATO	
313	2,80	8,30	713	1080	2	19	8,110	11,000					VERIFICATO	
313	8,30	12,65	1080	1493	2	19	4,653	8,700					VERIFICATO	
313	12,65	14,96	1493	1849	2	19	1,230	4,620					VERIFICATO	
314	0,00	2,80	274	714	2	19	2,641	5,600					VERIFICATO	
314	2,80	8,30	714	1081	2	19	8,103	11,000					VERIFICATO	
314	8,30	12,65	1081	1495	2	19	4,652	8,700					VERIFICATO	
314	12,65	14,96	1495	1851	2	19	1,230	4,620					VERIFICATO	
315	0,00	2,80	275	715	2	19	2,640	5,600					VERIFICATO	
315	2,80	8,30	715	1082	2	19	8,100	11,000					VERIFICATO	
315	8,30	12,65	1082	1496	2	19	4,651	8,700					VERIFICATO	
315	12,65	14,96	1496	1852	2	19	1,230	4,620					VERIFICATO	
316	0,00	2,80	277	702	2	19	2,677	5,600					VERIFICATO	
316	2,80	8,30	702	1072	2	19	8,206	11,000					VERIFICATO	
316	8,30	12,65	1072	1483	2	19	4,709	8,700					VERIFICATO	
316	12,65	16,39	1483	1935	2	19	1,745	7,480					VERIFICATO	
317	0,00	2,80	278	703	2	19	2,677	5,600					VERIFICATO	
317	2,80	12,65	703	1484	2	19	12,899	19,700					VERIFICATO	

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
317	12,65	16,39	1484	1936	2	19	1,745	7,480					VERIFICATO
318	0,00	2,80	279	704	2	19	2,676	5,600					VERIFICATO
318	2,80	8,30	704	1073	2	19	8,201	11,000					VERIFICATO
318	8,30	12,65	1073	1485	2	19	4,709	8,700					VERIFICATO
318	12,65	16,39	1485	1937	2	19	1,745	7,480					VERIFICATO
319	0,00	2,80	282	707	2	19	2,761	5,600					VERIFICATO
319	2,80	8,30	707	1076	2	19	8,451	11,000					VERIFICATO
319	8,30	12,65	1076	1488	2	19	4,840	8,700					VERIFICATO
320	0,00	2,80	283	708	2	19	2,761	5,600					VERIFICATO
321	0,00	2,80	284	709	2	19	2,759	5,600					VERIFICATO
322	0,00	2,80	285	710	2	19	2,759	5,600					VERIFICATO
322	2,80	8,30	710	1077	2	19	8,444	11,000					VERIFICATO
322	8,30	12,65	1077	1490	2	19	4,839	8,700					VERIFICATO
322	12,65	14,96	1490	1846	2	19	1,260	4,620					VERIFICATO
323	0,00	2,80	287	697	2	19	2,639	5,600					VERIFICATO
323	2,80	8,30	697	1067	2	19	8,096	11,000					VERIFICATO
323	8,30	12,65	1067	1477	2	19	4,650	8,700					VERIFICATO
323	12,65	14,96	1477	1838	2	19	1,230	4,620					VERIFICATO
324	0,00	2,80	288	700	2	19	2,637	5,600					VERIFICATO
324	2,80	8,30	700	1070	2	19	8,086	11,000					VERIFICATO
324	8,30	12,65	1070	1481	2	19	4,649	8,700					VERIFICATO
324	12,65	14,96	1481	1842	2	19	1,229	4,620					VERIFICATO
325	0,00	2,80	290	716	2	19	2,681	5,600					VERIFICATO
325	2,80	8,30	716	1083	2	19	8,221	11,000					VERIFICATO
325	8,30	12,65	1083	1497	2	19	4,712	8,700					VERIFICATO
326	0,00	2,80	291	717	2	19	2,680	5,600					VERIFICATO
326	2,80	8,30	717	1084	2	19	8,216	11,000					VERIFICATO
326	8,30	12,65	1084	1498	2	19	4,711	8,700					VERIFICATO
327	0,00	2,80	292	718	2	19	2,678	5,600					VERIFICATO
327	2,80	8,30	718	1085	2	19	8,211	11,000					VERIFICATO
327	8,30	12,65	1085	1499	2	19	4,710	8,700					VERIFICATO
328	0,00	2,80	294	720	2	19	2,765	5,600					VERIFICATO
328	2,80	8,30	720	1087	2	19	8,468	11,000					VERIFICATO
328	8,30	12,65	1087	1501	2	19	4,843	8,700					VERIFICATO
328	12,65	14,96	1501	1853	2	19	1,261	4,620					VERIFICATO
329	0,00	2,80	295	721	2	19	2,764	5,600					VERIFICATO
329	2,80	8,30	721	1088	2	19	8,465	11,000					VERIFICATO
329	8,30	12,65	1088	1502	2	19	4,842	8,700					VERIFICATO
329	12,65	14,96	1502	1854	2	19	1,261	4,620					VERIFICATO
330	0,00	2,80	296	722	2	19	2,763	5,600					VERIFICATO
330	2,80	8,30	722	1089	2	19	8,459	11,000					VERIFICATO
331	0,00	2,80	297	723	2	19	2,762	5,600					VERIFICATO
331	2,80	8,30	723	1090	2	19	8,458	11,000					VERIFICATO
331	8,30	12,65	1090	1504	2	19	4,841	8,700					VERIFICATO
331	12,65	14,96	1504	1856	2	19	1,261	4,620					VERIFICATO
332	0,00	2,80	298	724	2	22	2,570	5,600					VERIFICATO
332	2,80	8,30	724	1091	2	22	8,003	11,000					VERIFICATO
332	8,30	12,65	1091	1505	2	22	4,623	8,700					VERIFICATO
332	12,65	15,22	1505	1883	2	22	1,299	5,132					VERIFICATO
333	0,00	2,80	299	725	2	22	2,573	5,600					VERIFICATO
333	2,80	8,30	725	1092	2	22	8,014	11,000					VERIFICATO
333	8,30	12,65	1092	1506	2	22	4,628	8,700					VERIFICATO
333	12,65	15,47	1506	1884	2	22	1,390	5,644					VERIFICATO
334	0,00	2,80	300	727	2	22	2,579	5,600					VERIFICATO
334	2,80	8,30	727	1094	2	22	8,037	11,000					VERIFICATO
334	8,30	12,65	1094	1508	2	22	4,639	8,700					VERIFICATO
334	12,65	15,96	1508	1886	2	22	1,562	6,615					VERIFICATO
335	0,00	2,80	302	729	2	19	2,552	5,600					VERIFICATO
335	2,80	8,30	729	1096	2	19	7,830	11,000					VERIFICATO
335	8,30	12,65	1096	1510	2	19	4,522	8,700					VERIFICATO
335	12,65	15,32	1510	1888	2	19	1,334	5,337					VERIFICATO
336	0,00	2,80	303	730	2	19	2,551	5,600					VERIFICATO
336	2,80	8,30	730	1097	2	19	7,826	11,000					VERIFICATO
336	8,30	12,65	1097	1511	2	19	4,519	8,700					VERIFICATO
336	12,65	15,65	1511	1889	2	19	1,453	6,010					VERIFICATO
337	0,00	2,80	305	732	2	19	2,632	5,600					VERIFICATO
337	2,80	8,30	732	1099	2	19	8,041	11,000					VERIFICATO
337	8,30	12,65	1099	1513	2	19	4,663	8,700					VERIFICATO
337	12,65	14,96	1513	1857	2	19	1,215	4,620					VERIFICATO
338	0,00	2,80	306	733	2	19	2,631	5,600					VERIFICATO
339	0,00	2,80	307	734	2	19	2,631	5,600					VERIFICATO
339	2,80	8,30	734	1100	2	19	8,035	11,000					VERIFICATO
339	8,30	12,65	1100	1515	2	19	4,663	8,700					VERIFICATO
339	12,65	14,96	1515	1859	2	19	1,213	4,620					VERIFICATO
340	0,00	2,80	309	736	2	19	2,669	5,600					VERIFICATO
340	2,80	8,30	736	1102	2	19	8,150	11,000					VERIFICATO
340	8,30	12,65	1102	1517	2	19	4,722	8,700					VERIFICATO
341	0,00	2,80	310	737	2	19	2,668	5,600					VERIFICATO
341	2,80	8,30	737	1104	2	19	8,146	11,000					VERIFICATO
341	8,30	12,65	1104	1519	2	19	4,721	8,700					VERIFICATO
341	12,65	15,16	1519	1780	2	19	1,293	5,015					VERIFICATO
342	0,00	2,80	311	738	2	19	2,754	5,600					VERIFICATO
342	2,80	8,30	738	1105	2	19	8,399	11,000					VERIFICATO

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
342	8,30	12,65	1105	1520	2	19	4,852	8,700					VERIFICATO
343	0,00	2,80	312	739	2	19	2,753	5,600					VERIFICATO
344	0,00	2,80	313	740	2	19	2,753	5,600					VERIFICATO
344	2,80	8,30	740	1106	2	19	8,393	11,000					VERIFICATO
344	8,30	12,65	1106	1522	2	19	4,852	8,700					VERIFICATO
344	12,65	14,96	1522	1864	2	19	1,245	4,620					VERIFICATO
345	0,00	2,80	315	742	2	19	2,636	5,600					VERIFICATO
345	2,80	8,30	742	1108	2	19	8,080	11,000					VERIFICATO
345	8,30	12,65	1108	1524	2	19	4,648	8,700					VERIFICATO
345	12,65	14,96	1524	1865	2	19	1,229	4,620					VERIFICATO
346	0,00	2,80	316	743	2	19	2,634	5,600					VERIFICATO
347	0,00	2,80	317	744	2	19	2,634	5,600					VERIFICATO
347	2,80	8,30	744	1109	2	19	8,074	11,000					VERIFICATO
347	8,30	12,65	1109	1526	2	19	4,646	8,700					VERIFICATO
347	12,65	14,96	1526	1867	2	19	1,229	4,620					VERIFICATO
348	0,00	2,80	318	745	2	19	2,633	5,600					VERIFICATO
348	2,80	8,30	745	1110	2	19	8,070	11,000					VERIFICATO
348	8,30	12,65	1110	1527	2	19	4,646	8,700					VERIFICATO
348	12,65	14,96	1527	1868	2	19	1,228	4,620					VERIFICATO
349	0,00	2,80	319	746	2	19	2,632	5,600					VERIFICATO
349	2,80	8,30	746	1111	2	19	8,066	11,000					VERIFICATO
349	8,30	12,65	1111	1528	2	19	4,645	8,700					VERIFICATO
349	12,65	14,96	1528	1869	2	19	1,228	4,620					VERIFICATO
350	0,00	2,80	320	747	2	19	2,631	5,600					VERIFICATO
351	0,00	2,80	321	748	2	19	2,631	5,600					VERIFICATO
351	2,80	8,30	748	1112	2	19	8,060	11,000					VERIFICATO
351	8,30	12,65	1112	1530	2	19	4,643	8,700					VERIFICATO
351	12,65	14,96	1530	1871	2	19	1,228	4,620					VERIFICATO
352	0,00	2,80	322	749	2	19	2,673	5,600					VERIFICATO
352	2,80	8,30	749	1113	2	19	8,190	11,000					VERIFICATO
352	8,30	12,65	1113	1531	2	19	4,706	8,700					VERIFICATO
352	12,65	16,36	1531	1939	2	19	1,735	7,428					VERIFICATO
353	0,00	2,80	323	750	2	19	2,671	5,600					VERIFICATO
353	2,80	8,30	750	1114	2	19	8,178	11,000					VERIFICATO
353	8,30	12,65	1114	1532	2	19	4,704	8,700					VERIFICATO
353	12,65	16,32	1532	1940	2	19	1,717	7,332					VERIFICATO
354	0,00	2,80	324	751	2	19	2,669	5,600					VERIFICATO
354	2,80	8,30	751	1115	2	19	8,173	11,000					VERIFICATO
354	8,30	12,65	1115	1533	2	19	4,703	8,700					VERIFICATO
354	12,65	16,29	1533	1941	2	19	1,709	7,286					VERIFICATO
355	0,00	2,80	325	752	2	19	2,758	5,600					VERIFICATO
355	2,80	8,30	752	1116	2	19	8,437	11,000					VERIFICATO
355	8,30	12,65	1116	1534	2	19	4,837	8,700					VERIFICATO
356	0,00	2,80	326	753	2	19	2,756	5,600					VERIFICATO
357	0,00	2,80	327	754	2	19	2,756	5,600					VERIFICATO
357	2,80	8,30	754	1117	2	19	8,430	11,000					VERIFICATO
357	8,30	12,65	1117	1536	2	19	4,836	8,700					VERIFICATO
357	12,65	14,96	1536	1873	2	19	1,260	4,620					VERIFICATO
358	0,00	2,80	328	755	2	19	2,755	5,600					VERIFICATO
358	2,80	8,30	755	1118	2	19	8,427	11,000					VERIFICATO
358	8,30	12,65	1118	1537	2	19	4,835	8,700					VERIFICATO
358	12,65	14,96	1537	1874	2	19	1,259	4,620					VERIFICATO
359	0,00	2,80	329	756	2	19	2,754	5,600					VERIFICATO
359	2,80	8,30	756	1119	2	19	8,424	11,000					VERIFICATO
359	8,30	12,65	1119	1538	2	19	4,835	8,700					VERIFICATO
359	12,65	14,96	1538	1875	2	19	1,259	4,620					VERIFICATO
360	0,00	2,80	330	757	2	19	2,753	5,600					VERIFICATO
361	0,00	2,80	331	758	2	19	2,752	5,600					VERIFICATO
361	2,80	8,30	758	1120	2	19	8,417	11,000					VERIFICATO
361	8,30	12,65	1120	1540	2	19	4,832	8,700					VERIFICATO
361	12,65	14,96	1540	1877	2	19	1,259	4,620					VERIFICATO
362	0,00	2,80	333	760	2	19	2,742	5,600					VERIFICATO
362	2,80	8,30	760	1122	2	19	8,387	11,000					VERIFICATO
362	8,30	12,65	1122	1542	2	19	4,811	8,700					VERIFICATO
362	12,65	14,96	1542	1878	2	19	1,256	4,620					VERIFICATO
363	0,00	2,80	334	761	2	19	2,736	5,600					VERIFICATO
364	0,00	2,80	335	762	2	19	2,735	5,600					VERIFICATO
364	2,80	8,30	762	1123	2	19	8,367	11,000					VERIFICATO
364	8,30	12,65	1123	1544	2	19	4,797	8,700					VERIFICATO
364	12,65	14,96	1544	1880	2	19	1,254	4,620					VERIFICATO
365	0,00	2,80	340	767	2	19	2,738	5,600					VERIFICATO
365	2,80	8,30	767	1128	2	19	8,358	11,000					VERIFICATO
365	8,30	12,65	1128	1549	2	19	4,825	8,700					VERIFICATO
366	0,00	2,80	341	803	2	19	2,687	5,600					VERIFICATO
366	2,80	8,30	803	1167	2	19	8,207	11,000					VERIFICATO
366	8,30	12,65	1167	1584	2	19	4,745	8,700					VERIFICATO
367	0,00	2,80	344	771	2	19	2,721	5,600					VERIFICATO
367	2,80	8,30	771	1134	2	19	8,301	11,000					VERIFICATO
367	8,30	12,65	1134	1553	2	19	4,804	8,700					VERIFICATO
368	0,00	2,80	345	772	2	19	2,737	5,600					VERIFICATO
369	0,00	2,80	346	773	2	19	2,740	5,600					VERIFICATO
369	2,80	8,30	773	1135	2	19	8,356	11,000					VERIFICATO
369	8,30	12,65	1135	1555	2	19	4,833	8,700					VERIFICATO

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
369	12,65	14,96	1555	1683	2	19	1,241	4,620					VERIFICATO
370	0,00	2,80	347	774	2	19	2,746	5,600					VERIFICATO
370	2,80	8,30	774	1136	2	19	8,373	11,000					VERIFICATO
370	8,30	12,65	1136	1556	2	19	4,842	8,700					VERIFICATO
370	12,65	14,96	1556	1684	2	19	1,242	4,620					VERIFICATO
371	0,00	2,80	349	776	2	19	2,700	5,600					VERIFICATO
371	2,80	8,30	776	1050	2	19	8,238	11,000					VERIFICATO
371	8,30	12,65	1050	1247	2	19	4,770	8,700					VERIFICATO
371	12,65	14,96	1247	1669	2	19	1,230	4,620					VERIFICATO
372	0,00	2,80	351	778	2	19	2,718	5,600					VERIFICATO
372	2,80	8,30	778	1137	2	19	8,299	11,000					VERIFICATO
372	8,30	12,65	1137	1557	2	19	4,794	8,700					VERIFICATO
372	12,65	16,39	1557	1860	2	19	1,746	7,480					VERIFICATO
373	0,00	2,80	352	779	2	19	2,718	5,600					VERIFICATO
373	2,80	8,30	779	1138	2	19	8,297	11,000					VERIFICATO
373	8,30	12,65	1138	1558	2	19	4,794	8,700					VERIFICATO
373	12,65	16,39	1558	1861	2	19	1,745	7,480					VERIFICATO
374	0,00	2,80	355	782	2	19	2,715	5,600					VERIFICATO
374	2,80	8,30	782	1141	2	19	8,283	11,000					VERIFICATO
374	8,30	12,65	1141	1559	2	19	4,792	8,700					VERIFICATO
375	0,00	2,80	356	783	2	19	2,714	5,600					VERIFICATO
375	2,80	8,30	783	1143	2	19	8,279	11,000					VERIFICATO
375	8,30	12,65	1143	1561	2	19	4,792	8,700					VERIFICATO
375	12,65	15,18	1561	1663	2	19	1,311	5,054					VERIFICATO
376	0,00	2,80	357	785	2	19	2,703	5,600					VERIFICATO
376	2,80	8,30	785	1130	2	19	8,254	11,000					VERIFICATO
377	0,00	2,80	363	791	2	19	2,735	5,600					VERIFICATO
377	2,80	8,30	791	1146	2	19	8,381	11,000					VERIFICATO
377	8,30	12,65	1146	1563	2	19	4,795	8,700					VERIFICATO
378	0,00	2,80	364	792	2	19	2,752	5,600					VERIFICATO
378	2,80	8,30	792	1147	2	19	8,432	11,000					VERIFICATO
378	8,30	12,65	1147	1565	2	19	4,822	8,700					VERIFICATO
378	12,65	14,96	1565	1791	2	19	1,258	4,620					VERIFICATO
379	0,00	2,80	365	793	2	19	2,759	5,600					VERIFICATO
379	2,80	8,30	793	1148	2	19	8,451	11,000					VERIFICATO
379	8,30	12,65	1148	1566	2	19	4,833	8,700					VERIFICATO
379	12,65	14,96	1566	1792	2	19	1,260	4,620					VERIFICATO
380	0,00	2,80	366	794	2	29	2,951	5,600					VERIFICATO
380	2,80	8,30	794	850	2	29	9,472	11,000					VERIFICATO
380	8,30	12,65	850	1223	2	29	5,330	8,700					VERIFICATO
380	12,65	14,96	1223	1635	2	22	1,253	4,620					VERIFICATO
381	0,00	2,80	367	795	2	29	2,844	5,600					VERIFICATO
381	2,80	8,30	795	857	2	22	9,145	11,000					VERIFICATO
381	8,30	12,65	857	1229	2	22	5,225	8,700					VERIFICATO
382	0,00	2,80	368	796	2	29	2,829	5,600					VERIFICATO
382	2,80	8,30	796	858	2	22	9,098	11,000					VERIFICATO
382	8,30	12,65	858	1230	2	22	5,269	8,700					VERIFICATO
383	0,00	2,80	369	797	2	29	2,815	5,600					VERIFICATO
383	2,80	8,30	797	859	2	22	9,050	11,000					VERIFICATO
383	8,30	12,65	859	1231	2	22	5,242	8,700					VERIFICATO
383	12,65	16,52	1231	1671	2	22	1,811	7,730					VERIFICATO
384	0,00	2,80	370	798	2	22	2,942	5,600					VERIFICATO
384	2,80	8,30	798	861	2	22	9,372	11,000					VERIFICATO
384	8,30	12,65	861	1233	2	22	5,431	8,700					VERIFICATO
384	12,65	14,96	1233	1686	2	22	1,271	4,620					VERIFICATO
385	0,00	2,80	371	799	2	19	2,712	5,600					VERIFICATO
385	2,80	8,30	799	873	2	19	8,316	11,000					VERIFICATO
385	8,30	12,65	873	1244	2	19	4,761	8,700					VERIFICATO
385	12,65	14,96	1244	1906	2	19	1,248	4,620					VERIFICATO
386	0,00	2,80	373	800	2	22	2,885	5,600					VERIFICATO
387	0,00	2,80	374	801	2	22	2,879	5,600					VERIFICATO
387	2,80	8,30	801	1144	2	22	9,156	11,000					VERIFICATO
387	8,30	12,65	1144	1250	2	22	5,304	8,700					VERIFICATO
388	0,00	2,80	375	802	2	22	2,871	5,600					VERIFICATO
388	2,80	8,30	802	1145	2	22	9,127	11,000					VERIFICATO
388	8,30	12,65	1145	1251	2	22	5,288	8,700					VERIFICATO
388	12,65	16,52	1251	1910	2	22	1,812	7,730					VERIFICATO
389	0,00	2,80	376	462	2	29	2,735	5,600					VERIFICATO
389	2,80	8,30	462	1170	2	22	8,619	11,000					VERIFICATO
389	8,30	12,65	1170	1588	2	22	4,948	8,700					VERIFICATO
389	12,65	15,30	1588	1961	2	22	1,361	5,300					VERIFICATO
390	0,00	2,80	377	463	2	29	2,733	5,600					VERIFICATO
390	2,80	8,30	463	1171	2	22	8,626	11,000					VERIFICATO
391	0,00	2,80	378	464	2	29	2,727	5,600					VERIFICATO
391	2,80	8,30	464	1172	2	22	8,648	11,000					VERIFICATO
391	8,30	12,65	1172	1590	2	22	4,962	8,700					VERIFICATO
391	12,65	15,99	1590	1963	2	22	1,605	6,684					VERIFICATO
392	0,00	2,80	379	465	2	29	2,725	5,600					VERIFICATO
392	2,80	8,30	465	1173	2	22	8,657	11,000					VERIFICATO
392	8,30	12,65	1173	1591	2	22	4,965	8,700					VERIFICATO
392	12,65	16,18	1591	1964	2	22	1,673	7,066					VERIFICATO
393	0,00	2,80	380	804	2	22	2,724	5,600					VERIFICATO
393	2,80	8,30	804	1163	2	22	8,697	11,000					VERIFICATO

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
393	8,30	12,65	1163	1562	2	22	4,976	8,700					VERIFICATO
393	12,65	16,65	1562	1902	2	22	1,838	8,000					VERIFICATO
394	0,00	2,80	381	805	2	19	2,613	5,600					VERIFICATO
394	2,80	8,30	805	1164	2	19	8,011	11,000					VERIFICATO
394	8,30	12,65	1164	1581	2	19	4,608	8,700					VERIFICATO
394	12,65	16,65	1581	1952	2	19	1,821	8,000					VERIFICATO
395	0,00	2,80	382	806	2	22	2,591	5,600					VERIFICATO
395	2,80	8,30	806	1165	2	22	8,091	11,000					VERIFICATO
395	8,30	12,65	1165	1582	2	22	4,655	8,700					VERIFICATO
395	12,65	16,65	1582	1928	2	22	1,808	8,000					VERIFICATO
396	0,00	2,80	383	807	2	19	2,536	5,600					VERIFICATO
396	2,80	8,30	807	1166	2	19	7,785	11,000					VERIFICATO
396	8,30	12,65	1166	1583	2	19	4,489	8,700					VERIFICATO
396	12,65	16,65	1583	1930	2	19	1,801	8,000					VERIFICATO
397	0,00	2,80	384	437	2	29	2,905	5,600					VERIFICATO
397	2,80	8,30	437	1149	2	29	9,304	11,000					VERIFICATO
397	8,30	12,65	1149	1567	2	29	5,239	8,700					VERIFICATO
398	0,00	2,80	385	808	2	19	2,681	5,600					VERIFICATO
398	2,80	8,30	808	1168	2	19	8,182	11,000					VERIFICATO
398	8,30	12,65	1168	1586	2	19	4,741	8,700					VERIFICATO
398	12,65	14,96	1586	1958	2	19	1,225	4,620					VERIFICATO
399	0,00	2,80	386	439	2	29	2,885	5,600					VERIFICATO
399	2,80	8,30	439	1151	2	29	9,231	11,000					VERIFICATO
399	8,30	12,65	1151	1569	2	29	5,197	8,700					VERIFICATO
400	0,00	2,80	387	440	2	29	2,880	5,600					VERIFICATO
401	0,00	2,80	388	441	2	29	2,875	5,600					VERIFICATO
401	2,80	8,30	441	1152	2	29	9,196	11,000					VERIFICATO
401	8,30	12,65	1152	1570	2	29	5,178	8,700					VERIFICATO
402	0,00	2,80	390	442	2	29	2,864	5,600					VERIFICATO
402	2,80	8,30	442	1153	2	29	9,156	11,000					VERIFICATO
402	8,30	12,65	1153	1571	2	29	5,156	8,700					VERIFICATO
403	0,00	2,80	391	443	2	29	2,860	5,600					VERIFICATO
403	2,80	8,30	443	1154	2	29	9,142	11,000					VERIFICATO
403	8,30	12,65	1154	1572	2	29	5,148	8,700					VERIFICATO
404	0,00	2,80	392	444	2	29	2,856	5,600					VERIFICATO
405	0,00	2,80	393	445	2	29	2,852	5,600					VERIFICATO
405	2,80	8,30	445	1155	2	29	9,111	11,000					VERIFICATO
405	8,30	12,65	1155	1573	2	29	5,131	8,700					VERIFICATO
406	0,00	2,80	394	451	2	29	2,839	5,600					VERIFICATO
406	2,80	8,30	451	1157	2	29	9,062	11,000					VERIFICATO
406	8,30	12,65	1157	1575	2	22	5,105	8,700					VERIFICATO
407	0,00	2,80	395	452	2	29	2,825	5,600					VERIFICATO
407	2,80	8,30	452	1158	2	29	9,007	11,000					VERIFICATO
407	8,30	12,65	1158	1576	2	22	5,125	8,700					VERIFICATO
408	0,00	2,80	396	453	2	29	2,822	5,600					VERIFICATO
408	2,80	8,30	453	1159	2	29	8,996	11,000					VERIFICATO
408	8,30	12,65	1159	1577	2	22	5,129	8,700					VERIFICATO
409	0,00	2,80	397	454	2	29	2,819	5,600					VERIFICATO
410	0,00	2,80	398	455	2	29	2,817	5,600					VERIFICATO
410	2,80	8,30	455	1160	2	29	8,973	11,000					VERIFICATO
410	8,30	12,65	1160	1578	2	22	5,139	8,700					VERIFICATO
411	0,00	2,80	399	457	2	29	2,811	5,600					VERIFICATO
411	2,80	8,30	457	1162	2	29	8,946	11,000					VERIFICATO
411	8,30	12,65	1162	1580	2	22	5,147	8,700					VERIFICATO
412	2,80	8,30	482	887	2	22	9,513	11,000					VERIFICATO
413	2,80	8,30	515	915	2	19	7,864	11,000					VERIFICATO
413	8,30	12,65	915	1296	2	19	4,540	8,700					VERIFICATO
413	12,65	14,96	1296	1696	2	19	1,211	4,620					VERIFICATO
414	2,80	8,30	516	916	2	19	7,910	11,000					VERIFICATO
414	8,30	12,65	916	1298	2	19	4,564	8,700					VERIFICATO
414	12,65	14,96	1298	1698	2	19	1,215	4,620					VERIFICATO
415	2,80	8,30	538	933	2	29	8,848	11,000					VERIFICATO
415	8,30	12,65	933	1319	2	29	5,037	8,700					VERIFICATO
415	12,65	14,96	1319	1718	2	22	1,233	4,620					VERIFICATO
416	2,80	8,30	539	934	2	29	8,803	11,000					VERIFICATO
416	8,30	12,65	934	1321	2	29	5,013	8,700					VERIFICATO
416	12,65	14,96	1321	1720	2	22	1,234	4,620					VERIFICATO
417	2,80	8,30	555	947	2	19	8,012	11,000					VERIFICATO
417	8,30	12,65	947	1335	2	19	4,637	8,700					VERIFICATO
417	12,65	16,25	1335	1923	2	19	1,673	7,200					VERIFICATO
418	2,80	8,30	598	980	2	19	8,124	11,000					VERIFICATO
419	2,80	8,30	620	1000	2	22	9,433	11,000					VERIFICATO
419	8,30	12,65	1000	1401	2	22	5,388	8,700					VERIFICATO
419	12,65	16,39	1401	1945	2	22	1,784	7,480					VERIFICATO
420	2,80	8,30	624	1004	2	22	9,146	11,000					VERIFICATO
420	8,30	12,65	1004	1405	2	22	5,300	8,700					VERIFICATO
420	12,65	16,39	1405	1895	2	22	1,767	7,480					VERIFICATO
421	2,80	8,30	646	1022	2	29	8,101	11,000					VERIFICATO
421	8,30	12,65	1022	1426	2	22	4,662	8,700					VERIFICATO
421	12,65	14,96	1426	1805	2	22	1,213	4,620					VERIFICATO
422	2,80	8,30	698	1068	2	19	8,095	11,000					VERIFICATO
422	8,30	12,65	1068	1478	2	19	4,650	8,700					VERIFICATO
422	12,65	14,96	1478	1839	2	19	1,230	4,620					VERIFICATO

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
423	2,80	8,30	699	1069	2	19	8,088	11,000					VERIFICATO
423	8,30	12,65	1069	1480	2	19	4,649	8,700					VERIFICATO
423	12,65	14,96	1480	1841	2	19	1,229	4,620					VERIFICATO
424	2,80	8,30	726	1093	2	22	8,025	11,000					VERIFICATO
424	8,30	12,65	1093	1507	2	22	4,633	8,700					VERIFICATO
424	12,65	15,71	1507	1885	2	22	1,476	6,129					VERIFICATO
425	2,80	8,30	769	1169	2	19	8,286	11,000					VERIFICATO
425	8,30	12,65	1169	1587	2	19	4,787	8,700					VERIFICATO
425	12,65	16,50	1587	1960	2	19	1,786	7,710					VERIFICATO
426	2,80	8,30	786	1131	2	19	8,263	11,000					VERIFICATO
426	8,30	12,65	1131	1458	2	19	4,775	8,700					VERIFICATO
426	12,65	16,71	1458	1832	2	19	1,857	8,122					VERIFICATO
427	2,80	8,30	2577	1103	2	19	8,148	11,000					VERIFICATO
427	8,30	12,65	1103	1518	2	19	4,722	8,700					VERIFICATO
427	12,65	15,43	1518	1779	2	19	1,390	5,565					VERIFICATO
428	2,80	8,30	2606	1142	2	19	8,281	11,000					VERIFICATO
428	8,30	12,65	1142	1560	2	19	4,792	8,700					VERIFICATO
428	12,65	15,44	1560	1662	2	19	1,406	5,589					VERIFICATO
429	2,80	12,65	1994	1207	2	29	15,345	19,700					VERIFICATO
429	12,65	14,96	1207	1626	2	29	1,286	4,620					VERIFICATO
430	12,65	14,96	1212	1631	2	29	1,294	4,620					VERIFICATO
431	2,80	12,65	2141	1219	2	29	14,290	19,700					VERIFICATO
431	12,65	14,96	1219	1639	2	22	1,238	4,620					VERIFICATO
432	8,30	12,65	3012	1259	2	22	5,146	8,700					VERIFICATO
432	12,65	16,32	1259	1648	2	22	1,734	7,348					VERIFICATO
433	12,65	15,67	1264	1955	2	22	1,524	6,038					VERIFICATO
434	12,65	15,61	1271	1898	2	22	1,484	5,925					VERIFICATO
435	8,30	12,65	2899	1277	2	22	5,546	8,700					VERIFICATO
435	12,65	14,96	1277	1680	2	22	1,277	4,620					VERIFICATO
436	8,30	12,65	3026	1282	2	22	5,318	8,700					VERIFICATO
436	12,65	14,96	1282	1654	2	22	1,259	4,620					VERIFICATO
437	2,80	8,30	2451	3154	2	29	7,874	11,000					VERIFICATO
437	8,30	12,65	3154	1288	2	22	4,542	8,700					VERIFICATO
437	12,65	14,96	1288	1689	2	22	1,202	4,620					VERIFICATO
438	2,80	8,30	2452	3155	2	19	7,780	11,000					VERIFICATO
438	8,30	12,65	3155	1292	2	19	4,496	8,700					VERIFICATO
438	12,65	14,96	1292	1693	2	19	1,203	4,620					VERIFICATO
439	2,80	8,30	2080	3200	2	19	7,887	11,000					VERIFICATO
439	8,30	12,65	3200	1297	2	19	4,552	8,700					VERIFICATO
439	12,65	14,96	1297	1697	2	19	1,213	4,620					VERIFICATO
440	8,30	12,65	3201	1302	2	19	4,608	8,700					VERIFICATO
440	12,65	14,96	1302	1702	2	19	1,222	4,620					VERIFICATO
441	12,65	14,96	1307	1707	2	22	1,231	4,620					VERIFICATO
442	12,65	14,96	1311	1711	2	29	1,290	4,620					VERIFICATO
443	8,30	12,65	2900	1316	2	22	5,611	8,700					VERIFICATO
443	12,65	14,96	1316	1715	2	22	1,287	4,620					VERIFICATO
444	2,80	12,65	2144	1320	2	29	13,804	19,700					VERIFICATO
444	12,65	14,96	1320	1719	2	22	1,234	4,620					VERIFICATO
445	2,80	12,65	2173	1339	2	29	13,670	19,700					VERIFICATO
445	12,65	14,96	1339	1727	2	22	1,237	4,620					VERIFICATO
446	12,65	14,96	1343	1731	2	29	1,284	4,620					VERIFICATO
447	12,65	15,45	1347	1949	2	22	1,455	5,596					VERIFICATO
448	2,80	12,65	2174	1350	2	29	13,552	19,700					VERIFICATO
448	12,65	14,96	1350	1735	2	22	1,240	4,620					VERIFICATO
449	12,65	14,96	1354	1739	2	29	1,282	4,620					VERIFICATO
450	8,30	12,65	3102	1358	2	22	4,717	8,700					VERIFICATO
450	12,65	14,96	1358	1743	2	22	1,208	4,620					VERIFICATO
451	8,30	12,65	3103	1362	2	22	4,590	8,700					VERIFICATO
451	12,65	14,96	1362	1747	2	22	1,195	4,620					VERIFICATO
452	8,30	12,65	3128	1365	2	19	4,576	8,700					VERIFICATO
452	12,65	14,96	1365	1750	2	19	1,204	4,620					VERIFICATO
453	8,30	12,65	3129	1369	2	19	4,632	8,700					VERIFICATO
453	12,65	14,96	1369	1754	2	19	1,213	4,620					VERIFICATO
454	12,65	14,96	1374	1759	2	22	1,284	4,620					VERIFICATO
455	12,65	15,45	1388	1783	2	22	1,438	5,596					VERIFICATO
456	2,80	8,30	2629	3473	2	19	8,176	11,000					VERIFICATO
456	8,30	12,65	3473	1393	2	19	4,686	8,700					VERIFICATO
456	12,65	14,96	1393	1773	2	19	1,236	4,620					VERIFICATO
457	8,30	12,65	2902	1397	2	22	5,557	8,700					VERIFICATO
457	12,65	14,96	1397	1776	2	22	1,286	4,620					VERIFICATO
458	8,30	12,65	3029	1408	2	22	5,129	8,700					VERIFICATO
458	12,65	14,96	1408	1786	2	22	1,248	4,620					VERIFICATO
459	12,65	14,96	1415	1796	2	19	1,217	4,620					VERIFICATO
460	2,80	8,30	2395	2954	2	29	8,451	11,000					VERIFICATO
460	8,30	12,65	2954	1421	2	22	4,847	8,700					VERIFICATO
460	12,65	14,96	1421	1800	2	22	1,232	4,620					VERIFICATO
461	2,80	8,30	2396	2955	2	29	8,167	11,000					VERIFICATO
461	8,30	12,65	2955	1425	2	22	4,696	8,700					VERIFICATO
461	12,65	14,96	1425	1804	2	22	1,216	4,620					VERIFICATO
462	8,30	12,65	3073	1435	2	22	5,011	8,700					VERIFICATO
462	12,65	14,96	1435	1809	2	22	1,238	4,620					VERIFICATO
463	8,30	12,65	3074	1439	2	22	4,862	8,700					VERIFICATO
463	12,65	14,96	1439	1813	2	22	1,222	4,620					VERIFICATO

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
464	8,30	12,65	3380	1450	2	19	4,825	8,700					VERIFICATO
464	12,65	14,96	1450	1817	2	19	1,257	4,620					VERIFICATO
465	8,30	12,65	3030	1454	2	22	5,189	8,700					VERIFICATO
465	12,65	14,96	1454	1820	2	22	1,248	4,620					VERIFICATO
466	8,30	12,65	3327	1462	2	19	4,856	8,700					VERIFICATO
466	12,65	14,96	1462	1824	2	19	1,252	4,620					VERIFICATO
467	12,65	14,96	1467	1828	2	19	1,217	4,620					VERIFICATO
468	8,30	12,65	3282	1474	2	19	4,853	8,700					VERIFICATO
468	12,65	14,96	1474	1835	2	19	1,249	4,620					VERIFICATO
469	2,80	8,30	2749	3434	2	19	8,092	11,000					VERIFICATO
469	8,30	12,65	3434	1479	2	19	4,650	8,700					VERIFICATO
469	12,65	14,96	1479	1840	2	19	1,229	4,620					VERIFICATO
470	2,80	8,30	2674	3486	2	19	8,448	11,000					VERIFICATO
470	8,30	12,65	3486	1489	2	19	4,839	8,700					VERIFICATO
470	12,65	14,96	1489	1845	2	19	1,260	4,620					VERIFICATO
471	2,80	8,30	2630	3474	2	19	8,107	11,000					VERIFICATO
471	8,30	12,65	3474	1494	2	19	4,652	8,700					VERIFICATO
471	12,65	14,96	1494	1850	2	19	1,230	4,620					VERIFICATO
472	12,65	14,96	1503	1855	2	19	1,261	4,620					VERIFICATO
473	8,30	12,65	3258	1514	2	19	4,663	8,700					VERIFICATO
473	12,65	14,96	1514	1858	2	19	1,214	4,620					VERIFICATO
474	8,30	12,65	3283	1521	2	19	4,852	8,700					VERIFICATO
474	12,65	14,96	1521	1863	2	19	1,245	4,620					VERIFICATO
475	8,30	12,65	3436	1525	2	19	4,647	8,700					VERIFICATO
475	12,65	14,96	1525	1866	2	19	1,229	4,620					VERIFICATO
476	8,30	12,65	3437	1529	2	19	4,644	8,700					VERIFICATO
476	12,65	14,96	1529	1870	2	19	1,228	4,620					VERIFICATO
477	8,30	12,65	3487	1535	2	19	4,837	8,700					VERIFICATO
477	12,65	14,96	1535	1872	2	19	1,260	4,620					VERIFICATO
478	8,30	12,65	3488	1539	2	19	4,834	8,700					VERIFICATO
478	12,65	14,96	1539	1876	2	19	1,259	4,620					VERIFICATO
479	8,30	12,65	3381	1543	2	19	4,804	8,700					VERIFICATO
479	12,65	14,96	1543	1879	2	19	1,255	4,620					VERIFICATO
480	8,30	12,65	3286	1554	2	19	4,818	8,700					VERIFICATO
480	12,65	14,96	1554	1682	2	19	1,238	4,620					VERIFICATO
481	2,80	8,30	2648	3557	2	19	8,406	11,000					VERIFICATO
481	8,30	12,65	3557	1564	2	19	4,809	8,700					VERIFICATO
481	12,65	14,96	1564	1790	2	19	1,256	4,620					VERIFICATO
482	12,65	16,85	1585	1959	2	19	1,901	8,393					VERIFICATO
483	12,65	15,65	1589	1962	2	22	1,483	5,992					VERIFICATO
546	2,80	8,30	2056	2901	2	22	9,504	11,000					VERIFICATO
548	2,80	8,30	2058	2903	2	22	9,464	11,000					VERIFICATO
549	2,80	8,30	2059	2908	2	22	9,696	11,000					VERIFICATO
550	2,80	8,30	2060	2906	2	22	9,671	11,000					VERIFICATO
551	2,80	8,30	2061	2907	2	22	9,596	11,000					VERIFICATO
552	2,80	8,30	2062	2909	2	22	9,621	11,000					VERIFICATO
553	2,80	8,30	2063	2904	2	22	9,572	11,000					VERIFICATO
554	2,80	8,30	2064	2905	2	22	9,647	11,000					VERIFICATO
555	2,80	8,30	2065	2910	2	22	9,497	11,000					VERIFICATO
556	2,80	8,30	2066	2911	2	22	9,521	11,000					VERIFICATO
557	2,80	8,30	2067	2912	2	22	9,722	11,000					VERIFICATO
558	2,80	8,30	2068	2913	2	22	9,647	11,000					VERIFICATO
559	2,80	8,30	2069	2914	2	22	9,546	11,000					VERIFICATO
560	2,80	8,30	2070	2915	2	22	9,572	11,000					VERIFICATO
561	2,80	8,30	2071	2916	2	22	9,748	11,000					VERIFICATO
562	2,80	8,30	2072	2917	2	22	9,673	11,000					VERIFICATO
563	2,80	8,30	2073	2918	2	22	9,775	11,000					VERIFICATO
564	2,80	8,30	2074	2919	2	22	9,701	11,000					VERIFICATO
565	2,80	8,30	2075	2920	2	22	9,803	11,000					VERIFICATO
566	2,80	8,30	2076	2921	2	22	9,728	11,000					VERIFICATO
567	2,80	8,30	2077	2922	2	22	9,599	11,000					VERIFICATO
568	2,80	8,30	2078	2923	2	22	9,626	11,000					VERIFICATO
569	2,80	8,30	2079	2924	2	22	9,654	11,000					VERIFICATO
572	2,80	8,30	2083	3126	2	19	7,937	11,000					VERIFICATO
573	2,80	8,30	2084	3127	2	19	7,974	11,000					VERIFICATO
574	2,80	8,30	2085	3202	2	19	8,056	11,000					VERIFICATO
575	2,80	8,30	2086	3203	2	19	8,053	11,000					VERIFICATO
576	2,80	8,30	2087	3204	2	19	8,050	11,000					VERIFICATO
577	2,80	8,30	2088	3205	2	19	8,043	11,000					VERIFICATO
578	2,80	8,30	2089	3156	2	19	7,821	11,000					VERIFICATO
579	2,80	8,30	2090	3206	2	19	8,030	11,000					VERIFICATO
580	2,80	8,30	2091	3157	2	19	7,805	11,000					VERIFICATO
581	2,80	8,30	2092	3211	2	19	7,888	11,000					VERIFICATO
582	2,80	8,30	2093	3212	2	19	7,859	11,000					VERIFICATO
583	2,80	8,30	2094	3208	2	19	7,855	11,000					VERIFICATO
584	2,80	8,30	2095	3209	2	19	7,884	11,000					VERIFICATO
585	2,80	8,30	2096	3207	2	19	7,850	11,000					VERIFICATO
586	2,80	8,30	2097	3210	2	19	7,879	11,000					VERIFICATO
587	2,80	8,30	2098	3213	2	19	7,917	11,000					VERIFICATO
588	2,80	8,30	2099	3216	2	19	7,913	11,000					VERIFICATO
589	2,80	8,30	2100	3217	2	19	7,908	11,000					VERIFICATO
590	2,80	8,30	2101	3215	2	19	7,942	11,000					VERIFICATO
591	2,80	8,30	2102	3218	2	19	7,937	11,000					VERIFICATO

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI														
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica	
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)		
592	2,80	8,30	2103	3214	2	19	7,946	11,000					VERIFICATO	
593	2,80	8,30	2104	3224	2	19	7,975	11,000					VERIFICATO	
594	2,80	8,30	2105	3219	2	19	7,971	11,000					VERIFICATO	
595	2,80	8,30	2106	3221	2	19	7,900	11,000					VERIFICATO	
596	2,80	8,30	2107	3223	2	19	7,871	11,000					VERIFICATO	
597	2,80	8,30	2108	3225	2	19	7,842	11,000					VERIFICATO	
598	2,80	8,30	2109	3227	2	19	7,862	11,000					VERIFICATO	
599	2,80	8,30	2110	3226	2	19	7,833	11,000					VERIFICATO	
600	2,80	8,30	2111	3229	2	19	7,822	11,000					VERIFICATO	
601	2,80	8,30	2112	3230	2	19	7,851	11,000					VERIFICATO	
602	2,80	8,30	2113	3228	2	19	7,810	11,000					VERIFICATO	
603	2,80	8,30	2114	3231	2	19	7,839	11,000					VERIFICATO	
604	2,80	8,30	2115	3232	2	19	7,891	11,000					VERIFICATO	
605	2,80	8,30	2116	3233	2	19	7,880	11,000					VERIFICATO	
606	2,80	8,30	2117	3222	2	19	7,929	11,000					VERIFICATO	
607	2,80	8,30	2118	3234	2	19	7,920	11,000					VERIFICATO	
608	2,80	8,30	2119	3235	2	19	7,909	11,000					VERIFICATO	
609	2,80	8,30	2120	3236	2	19	7,868	11,000					VERIFICATO	
610	2,80	8,30	2121	3237	2	19	7,898	11,000					VERIFICATO	
611	2,80	8,30	2122	3220	2	19	7,966	11,000					VERIFICATO	
612	2,80	8,30	2123	3238	2	19	8,004	11,000					VERIFICATO	
613	2,80	8,30	2124	3239	2	19	8,000	11,000					VERIFICATO	
614	2,80	8,30	2125	3240	2	19	7,959	11,000					VERIFICATO	
615	2,80	8,30	2126	3241	2	19	7,996	11,000					VERIFICATO	
616	2,80	8,30	2127	3242	2	19	7,988	11,000					VERIFICATO	
617	2,80	8,30	2128	3244	2	19	8,029	11,000					VERIFICATO	
618	2,80	8,30	2129	3245	2	19	8,025	11,000					VERIFICATO	
619	2,80	8,30	2130	3243	2	19	7,949	11,000					VERIFICATO	
620	2,80	8,30	2131	3248	2	19	8,034	11,000					VERIFICATO	
621	2,80	8,30	2132	3246	2	19	8,017	11,000					VERIFICATO	
622	2,80	8,30	2133	3247	2	19	7,978	11,000					VERIFICATO	
623	2,80	8,30	2134	3249	2	19	7,938	11,000					VERIFICATO	
624	2,80	8,30	2135	3250	2	19	7,968	11,000					VERIFICATO	
625	2,80	8,30	2136	3251	2	19	7,927	11,000					VERIFICATO	
626	2,80	8,30	2137	3252	2	19	7,956	11,000					VERIFICATO	
627	2,80	8,30	2138	3253	2	19	8,008	11,000					VERIFICATO	
628	2,80	8,30	2139	3254	2	19	7,997	11,000					VERIFICATO	
629	2,80	8,30	2140	3255	2	19	7,986	11,000					VERIFICATO	
730	2,80	8,30	2245	2925	2	22	9,538	11,000					VERIFICATO	
731	2,80	8,30	2246	2926	2	22	9,405	11,000					VERIFICATO	
776	2,80	8,30	2291	2961	2	22	8,637	11,000					VERIFICATO	
777	2,80	8,30	2292	2953	2	22	8,676	11,000					VERIFICATO	
796	2,80	8,30	2311	2927	2	22	9,337	11,000					VERIFICATO	
797	2,80	8,30	2312	2929	2	22	9,040	11,000					VERIFICATO	
798	2,80	8,30	2313	2930	2	22	9,059	11,000					VERIFICATO	
799	2,80	8,30	2314	2931	2	22	9,079	11,000					VERIFICATO	
800	2,80	8,30	2315	2934	2	22	9,495	11,000					VERIFICATO	
801	2,80	8,30	2316	2933	2	22	9,571	11,000					VERIFICATO	
802	2,80	8,30	2317	2932	2	22	9,592	11,000					VERIFICATO	
803	2,80	8,30	2318	2935	2	22	9,516	11,000					VERIFICATO	
804	2,80	8,30	2319	2937	2	22	9,419	11,000					VERIFICATO	
805	2,80	8,30	2320	2936	2	22	9,441	11,000					VERIFICATO	
806	2,80	8,30	2321	2938	2	22	9,365	11,000					VERIFICATO	
807	2,80	8,30	2322	2939	2	22	9,343	11,000					VERIFICATO	
808	2,80	8,30	2323	2941	2	22	9,538	11,000					VERIFICATO	
809	2,80	8,30	2324	2940	2	22	9,614	11,000					VERIFICATO	
810	2,80	8,30	2325	2942	2	22	9,463	11,000					VERIFICATO	
811	2,80	8,30	2326	2943	2	22	9,388	11,000					VERIFICATO	
812	2,80	8,30	2327	2945	2	22	9,289	11,000					VERIFICATO	
813	2,80	8,30	2328	2951	2	22	9,312	11,000					VERIFICATO	
814	2,80	8,30	2329	2944	2	22	9,268	11,000					VERIFICATO	
815	2,80	8,30	2330	2946	2	22	9,192	11,000					VERIFICATO	
816	2,80	8,30	2331	2947	2	22	9,214	11,000					VERIFICATO	
817	2,80	8,30	2332	2949	2	22	9,138	11,000					VERIFICATO	
818	2,80	8,30	2333	2948	2	22	9,116	11,000					VERIFICATO	
819	2,80	8,30	2334	2950	2	22	9,237	11,000					VERIFICATO	
820	2,80	8,30	2335	2952	2	22	9,162	11,000					VERIFICATO	
821	2,80	8,30	2336	3027	2	22	9,218	11,000					VERIFICATO	
822	2,80	8,30	2337	3028	2	22	9,176	11,000					VERIFICATO	
823	2,80	8,30	2338	3052	2	22	9,363	11,000					VERIFICATO	
824	2,80	8,30	2339	3053	2	22	9,338	11,000					VERIFICATO	
825	2,80	8,30	2340	3054	2	22	9,263	11,000					VERIFICATO	
826	2,80	8,30	2341	3055	2	22	9,288	11,000					VERIFICATO	
827	2,80	8,30	2342	3056	2	22	9,188	11,000					VERIFICATO	
828	2,80	8,30	2343	3057	2	22	9,213	11,000					VERIFICATO	
829	2,80	8,30	2344	3058	2	22	9,388	11,000					VERIFICATO	
830	2,80	8,30	2345	3059	2	22	9,314	11,000					VERIFICATO	
831	2,80	8,30	2346	3060	2	22	9,415	11,000					VERIFICATO	
832	2,80	8,30	2347	3061	2	22	9,340	11,000					VERIFICATO	
833	2,80	8,30	2348	3062	2	22	9,442	11,000					VERIFICATO	
834	2,80	8,30	2349	3063	2	22	9,368	11,000					VERIFICATO	
835	2,80	8,30	2350	3064	2	22	9,396	11,000					VERIFICATO	
836	2,80	8,30	2351	3065	2	22	9,470	11,000					VERIFICATO	

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
837	2,80	8,30	2352	3066	2	22	9,498	11,000					VERIFICATO
838	2,80	8,30	2353	3067	2	22	9,424	11,000					VERIFICATO
839	2,80	8,30	2354	3068	2	22	9,239	11,000					VERIFICATO
840	2,80	8,30	2355	3069	2	22	9,266	11,000					VERIFICATO
841	2,80	8,30	2356	3070	2	22	9,294	11,000					VERIFICATO
842	2,80	8,30	2357	3071	2	22	9,322	11,000					VERIFICATO
843	2,80	8,30	2358	3072	2	22	9,351	11,000					VERIFICATO
844	2,80	8,30	2359	3013	2	22	9,035	11,000					VERIFICATO
847	2,80	8,30	2362	3037	2	22	9,101	11,000					VERIFICATO
848	2,80	8,30	2363	3031	2	22	9,075	11,000					VERIFICATO
849	2,80	8,30	2364	3034	2	22	9,079	11,000					VERIFICATO
850	2,80	8,30	2365	3038	2	22	9,106	11,000					VERIFICATO
851	2,80	8,30	2366	3033	2	22	9,054	11,000					VERIFICATO
852	2,80	8,30	2367	3032	2	22	9,049	11,000					VERIFICATO
853	2,80	8,30	2368	3035	2	22	8,976	11,000					VERIFICATO
854	2,80	8,30	2369	3036	2	22	9,002	11,000					VERIFICATO
855	2,80	8,30	2370	3041	2	22	9,156	11,000					VERIFICATO
856	2,80	8,30	2371	3039	2	22	9,129	11,000					VERIFICATO
857	2,80	8,30	2372	3040	2	22	9,133	11,000					VERIFICATO
858	2,80	8,30	2373	3042	2	22	9,161	11,000					VERIFICATO
859	2,80	8,30	2374	3044	2	22	9,185	11,000					VERIFICATO
860	2,80	8,30	2375	3043	2	22	9,189	11,000					VERIFICATO
861	2,80	8,30	2376	3045	2	22	9,215	11,000					VERIFICATO
862	2,80	8,30	2377	3046	2	22	9,219	11,000					VERIFICATO
863	2,80	8,30	2378	3047	2	22	9,029	11,000					VERIFICATO
864	2,80	8,30	2379	3048	2	22	9,056	11,000					VERIFICATO
865	2,80	8,30	2380	3049	2	22	9,084	11,000					VERIFICATO
866	2,80	8,30	2381	3050	2	22	9,113	11,000					VERIFICATO
867	2,80	8,30	2382	3051	2	22	9,143	11,000					VERIFICATO
868	2,80	8,30	2383	3014	2	22	8,808	11,000					VERIFICATO
869	2,80	8,30	2384	3015	2	22	8,828	11,000					VERIFICATO
870	2,80	8,30	2385	3016	2	22	8,848	11,000					VERIFICATO
871	2,80	8,30	2386	3017	2	22	8,972	11,000					VERIFICATO
872	2,80	8,30	2387	3018	2	22	8,968	11,000					VERIFICATO
873	2,80	8,30	2388	3019	2	22	8,990	11,000					VERIFICATO
874	2,80	8,30	2389	3020	2	22	8,995	11,000					VERIFICATO
875	2,80	8,30	2390	3021	2	22	9,014	11,000					VERIFICATO
876	2,80	8,30	2391	3022	2	22	9,018	11,000					VERIFICATO
877	2,80	8,30	2392	3023	2	22	8,917	11,000					VERIFICATO
878	2,80	8,30	2393	3024	2	22	8,894	11,000					VERIFICATO
879	2,80	8,30	2394	3025	2	22	8,941	11,000					VERIFICATO
881	2,80	8,30	2398	2957	2	22	8,449	11,000					VERIFICATO
882	2,80	8,30	2399	2958	2	22	8,276	11,000					VERIFICATO
883	2,80	8,30	2400	2959	2	22	8,049	11,000					VERIFICATO
884	2,80	8,30	2401	2960	2	22	8,069	11,000					VERIFICATO
885	2,80	8,30	2402	2963	2	22	8,557	11,000					VERIFICATO
886	2,80	8,30	2403	2964	2	22	8,541	11,000					VERIFICATO
887	2,80	8,30	2404	2965	2	22	8,461	11,000					VERIFICATO
888	2,80	8,30	2405	2966	2	22	8,477	11,000					VERIFICATO
889	2,80	8,30	2406	2967	2	22	8,382	11,000					VERIFICATO
890	2,80	8,30	2407	2978	2	22	8,303	11,000					VERIFICATO
891	2,80	8,30	2408	2974	2	22	8,320	11,000					VERIFICATO
892	2,80	8,30	2409	2968	2	22	8,398	11,000					VERIFICATO
893	2,80	8,30	2410	2969	2	22	8,573	11,000					VERIFICATO
894	2,80	8,30	2411	2970	2	22	8,494	11,000					VERIFICATO
895	2,80	8,30	2412	2971	2	22	8,415	11,000					VERIFICATO
896	2,80	8,30	2413	2975	2	22	8,337	11,000					VERIFICATO
897	2,80	8,30	2414	2976	2	22	8,430	11,000					VERIFICATO
898	2,80	8,30	2415	2977	2	22	8,351	11,000					VERIFICATO
899	2,80	8,30	2416	2972	2	22	8,508	11,000					VERIFICATO
900	2,80	8,30	2417	2973	2	22	8,587	11,000					VERIFICATO
901	2,80	8,30	2418	2991	2	22	8,225	11,000					VERIFICATO
902	2,80	8,30	2419	2994	2	22	8,241	11,000					VERIFICATO
903	2,80	8,30	2420	2979	2	22	8,600	11,000					VERIFICATO
904	2,80	8,30	2421	2980	2	22	8,521	11,000					VERIFICATO
905	2,80	8,30	2422	2981	2	22	8,622	11,000					VERIFICATO
906	2,80	8,30	2423	2982	2	22	8,611	11,000					VERIFICATO
907	2,80	8,30	2424	2983	2	22	8,532	11,000					VERIFICATO
908	2,80	8,30	2425	2984	2	22	8,543	11,000					VERIFICATO
909	2,80	8,30	2426	2985	2	22	8,442	11,000					VERIFICATO
910	2,80	8,30	2427	2986	2	22	8,454	11,000					VERIFICATO
911	2,80	8,30	2428	2987	2	22	8,364	11,000					VERIFICATO
912	2,80	8,30	2429	2988	2	22	8,376	11,000					VERIFICATO
913	2,80	8,30	2430	2989	2	22	8,465	11,000					VERIFICATO
914	2,80	8,30	2431	2990	2	22	8,387	11,000					VERIFICATO
915	2,80	8,30	2432	2992	2	22	8,146	11,000					VERIFICATO
916	2,80	8,30	2433	2993	2	22	8,163	11,000					VERIFICATO
917	2,80	8,30	2434	2995	2	22	8,258	11,000					VERIFICATO
918	2,80	8,30	2435	2996	2	22	8,273	11,000					VERIFICATO
919	2,80	8,30	2436	2997	2	22	8,180	11,000					VERIFICATO
920	2,80	8,30	2437	2999	2	22	8,085	11,000					VERIFICATO
921	2,80	8,30	2438	3000	2	22	8,102	11,000					VERIFICATO
922	2,80	8,30	2439	3002	2	22	8,195	11,000					VERIFICATO

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO				INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.					
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Stringa di Controllo Verifica
923	2,80	8,30	2440	2998	2	22	8,068	11,000					VERIFICATO
924	2,80	8,30	2441	3001	2	22	8,117	11,000					VERIFICATO
925	2,80	8,30	2442	3003	2	22	8,286	11,000					VERIFICATO
926	2,80	8,30	2443	3004	2	22	8,208	11,000					VERIFICATO
927	2,80	8,30	2444	3005	2	22	8,130	11,000					VERIFICATO
928	2,80	8,30	2445	3006	2	22	8,298	11,000					VERIFICATO
929	2,80	8,30	2446	3007	2	22	8,220	11,000					VERIFICATO
930	2,80	8,30	2447	3008	2	22	8,309	11,000					VERIFICATO
931	2,80	8,30	2448	3009	2	22	8,231	11,000					VERIFICATO
932	2,80	8,30	2449	3010	2	22	8,142	11,000					VERIFICATO
933	2,80	8,30	2450	3011	2	22	8,153	11,000					VERIFICATO
934	2,80	8,30	2453	3100	2	22	7,902	11,000					VERIFICATO
935	2,80	8,30	2454	3101	2	19	7,815	11,000					VERIFICATO
936	2,80	8,30	2455	3158	2	22	7,965	11,000					VERIFICATO
937	2,80	8,30	2456	3159	2	22	7,947	11,000					VERIFICATO
938	2,80	8,30	2457	3160	2	22	7,869	11,000					VERIFICATO
939	2,80	8,30	2458	3161	2	22	7,887	11,000					VERIFICATO
940	2,80	8,30	2459	3162	2	22	7,851	11,000					VERIFICATO
941	2,80	8,30	2460	3163	2	22	7,930	11,000					VERIFICATO
942	2,80	8,30	2461	3164	2	22	7,773	11,000					VERIFICATO
943	2,80	8,30	2462	3165	2	22	7,791	11,000					VERIFICATO
944	2,80	8,30	2463	3166	2	22	7,980	11,000					VERIFICATO
945	2,80	8,30	2464	3167	2	22	7,902	11,000					VERIFICATO
946	2,80	8,30	2465	3168	2	22	7,809	11,000					VERIFICATO
947	2,80	8,30	2466	3169	2	19	7,731	11,000					VERIFICATO
948	2,80	8,30	2467	3170	2	22	7,742	11,000					VERIFICATO
949	2,80	8,30	2468	3171	2	22	7,824	11,000					VERIFICATO
950	2,80	8,30	2469	3172	2	19	7,736	11,000					VERIFICATO
951	2,80	8,30	2470	3175	2	22	7,916	11,000					VERIFICATO
952	2,80	8,30	2471	3174	2	22	7,993	11,000					VERIFICATO
953	2,80	8,30	2472	3173	2	22	8,006	11,000					VERIFICATO
954	2,80	8,30	2473	3176	2	22	7,928	11,000					VERIFICATO
955	2,80	8,30	2474	3177	2	22	7,838	11,000					VERIFICATO
956	2,80	8,30	2475	3178	2	22	7,851	11,000					VERIFICATO
957	2,80	8,30	2476	3179	2	22	7,757	11,000					VERIFICATO
958	2,80	8,30	2477	3180	2	22	7,771	11,000					VERIFICATO
959	2,80	8,30	2478	3181	2	22	7,940	11,000					VERIFICATO
960	2,80	8,30	2479	3182	2	22	7,862	11,000					VERIFICATO
961	2,80	8,30	2480	3183	2	22	8,017	11,000					VERIFICATO
962	2,80	8,30	2481	3184	2	19	7,764	11,000					VERIFICATO
963	2,80	8,30	2482	3185	2	19	7,760	11,000					VERIFICATO
964	2,80	8,30	2483	3186	2	19	7,755	11,000					VERIFICATO
965	2,80	8,30	2484	3187	2	19	7,747	11,000					VERIFICATO
966	2,80	8,30	2485	3188	2	19	7,788	11,000					VERIFICATO
967	2,80	8,30	2486	3189	2	19	7,784	11,000					VERIFICATO
968	2,80	8,30	2487	3192	2	19	7,793	11,000					VERIFICATO
969	2,80	8,30	2488	3190	2	19	7,776	11,000					VERIFICATO
970	2,80	8,30	2489	3191	2	19	7,738	11,000					VERIFICATO
971	2,80	8,30	2490	3194	2	22	7,784	11,000					VERIFICATO
972	2,80	8,30	2491	3195	2	19	7,727	11,000					VERIFICATO
973	2,80	8,30	2492	3196	2	19	7,755	11,000					VERIFICATO
974	2,80	8,30	2493	3197	2	22	7,729	11,000					VERIFICATO
975	2,80	8,30	2494	3198	2	19	7,744	11,000					VERIFICATO
976	2,80	8,30	2495	3199	2	22	7,796	11,000					VERIFICATO
977	2,80	8,30	2496	3193	2	19	7,766	11,000					VERIFICATO
980	2,80	8,30	2499	3104	2	19	7,843	11,000					VERIFICATO
981	2,80	8,30	2500	3105	2	19	7,839	11,000					VERIFICATO
982	2,80	8,30	2501	3106	2	19	7,836	11,000					VERIFICATO
983	2,80	8,30	2502	3075	2	22	8,210	11,000					VERIFICATO
984	2,80	8,30	2503	3076	2	22	8,231	11,000					VERIFICATO
985	2,80	8,30	2504	3077	2	22	8,253	11,000					VERIFICATO
986	2,80	8,30	2505	3109	2	22	8,086	11,000					VERIFICATO
987	2,80	8,30	2506	3108	2	22	8,061	11,000					VERIFICATO
988	2,80	8,30	2507	3107	2	22	8,137	11,000					VERIFICATO
989	2,80	8,30	2508	3110	2	22	8,162	11,000					VERIFICATO
990	2,80	8,30	2509	3112	2	22	8,010	11,000					VERIFICATO
991	2,80	8,30	2510	3111	2	22	7,985	11,000					VERIFICATO
992	2,80	8,30	2511	3113	2	22	8,188	11,000					VERIFICATO
993	2,80	8,30	2512	3114	2	22	8,112	11,000					VERIFICATO
994	2,80	8,30	2513	3115	2	22	8,037	11,000					VERIFICATO
995	2,80	8,30	2514	3116	2	22	7,919	11,000					VERIFICATO
996	2,80	8,30	2515	3117	2	22	7,945	11,000					VERIFICATO
997	2,80	8,30	2516	3118	2	22	7,880	11,000					VERIFICATO
998	2,80	8,30	2517	3119	2	22	7,854	11,000					VERIFICATO
999	2,80	8,30	2518	3120	2	19	7,805	11,000					VERIFICATO
1000	2,80	8,30	2519	3121	2	22	7,814	11,000					VERIFICATO
1001	2,80	8,30	2520	3122	2	22	7,906	11,000					VERIFICATO
1002	2,80	8,30	2521	3123	2	22	7,971	11,000					VERIFICATO
1003	2,80	8,30	2522	3124	2	22	7,841	11,000					VERIFICATO
1006	2,80	8,30	2525	3078	2	22	8,757	11,000					VERIFICATO
1007	2,80	8,30	2526	3081	2	22	8,680	11,000					VERIFICATO
1008	2,80	8,30	2527	3080	2	22	8,656	11,000					VERIFICATO
1009	2,80	8,30	2528	3079	2	22	8,734	11,000					VERIFICATO

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO				INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.					
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Stringa di Controllo Verifica
1010	2,80	8,30	2529	3082	2	22	8,602	11,000					VERIFICATO
1011	2,80	8,30	2530	3083	2	22	8,579	11,000					VERIFICATO
1012	2,80	8,30	2531	3084	2	22	8,502	11,000					VERIFICATO
1013	2,80	8,30	2532	3085	2	22	8,526	11,000					VERIFICATO
1014	2,80	8,30	2533	3086	2	22	8,704	11,000					VERIFICATO
1015	2,80	8,30	2534	3087	2	22	8,627	11,000					VERIFICATO
1016	2,80	8,30	2535	3088	2	22	8,781	11,000					VERIFICATO
1017	2,80	8,30	2536	3089	2	22	8,550	11,000					VERIFICATO
1018	2,80	8,30	2537	3090	2	22	8,449	11,000					VERIFICATO
1019	2,80	8,30	2538	3091	2	22	8,425	11,000					VERIFICATO
1020	2,80	8,30	2539	3093	2	22	8,348	11,000					VERIFICATO
1021	2,80	8,30	2540	3092	2	22	8,373	11,000					VERIFICATO
1022	2,80	8,30	2541	3096	2	22	8,474	11,000					VERIFICATO
1023	2,80	8,30	2542	3095	2	22	8,296	11,000					VERIFICATO
1024	2,80	8,30	2543	3094	2	22	8,272	11,000					VERIFICATO
1025	2,80	8,30	2544	3097	2	22	8,398	11,000					VERIFICATO
1026	2,80	8,30	2545	3098	2	22	8,322	11,000					VERIFICATO
1029	2,80	8,30	2548	3130	2	19	8,067	11,000					VERIFICATO
1030	2,80	8,30	2549	3131	2	19	8,063	11,000					VERIFICATO
1031	2,80	8,30	2550	3132	2	19	8,060	11,000					VERIFICATO
1032	2,80	8,30	2551	3133	2	19	7,896	11,000					VERIFICATO
1033	2,80	8,30	2552	3134	2	19	7,900	11,000					VERIFICATO
1034	2,80	8,30	2553	3135	2	19	7,871	11,000					VERIFICATO
1035	2,80	8,30	2554	3136	2	19	7,867	11,000					VERIFICATO
1036	2,80	8,30	2555	3137	2	19	7,925	11,000					VERIFICATO
1037	2,80	8,30	2556	3138	2	19	7,929	11,000					VERIFICATO
1038	2,80	8,30	2557	3139	2	19	7,958	11,000					VERIFICATO
1039	2,80	8,30	2558	3140	2	19	7,954	11,000					VERIFICATO
1040	2,80	8,30	2559	3141	2	19	7,863	11,000					VERIFICATO
1041	2,80	8,30	2560	3142	2	19	7,892	11,000					VERIFICATO
1042	2,80	8,30	2561	3143	2	19	7,921	11,000					VERIFICATO
1043	2,80	8,30	2562	3144	2	19	7,950	11,000					VERIFICATO
1044	2,80	8,30	2563	3145	2	19	7,983	11,000					VERIFICATO
1045	2,80	8,30	2564	3146	2	19	7,987	11,000					VERIFICATO
1046	2,80	8,30	2565	3148	2	19	8,016	11,000					VERIFICATO
1047	2,80	8,30	2566	3147	2	19	8,012	11,000					VERIFICATO
1048	2,80	8,30	2567	3151	2	19	7,979	11,000					VERIFICATO
1049	2,80	8,30	2568	3150	2	19	8,041	11,000					VERIFICATO
1050	2,80	8,30	2569	3149	2	19	8,046	11,000					VERIFICATO
1051	2,80	8,30	2570	3152	2	19	8,008	11,000					VERIFICATO
1052	2,80	8,30	2571	3153	2	19	8,037	11,000					VERIFICATO
1053	2,80	12,65	2572	3579	2	19	12,750	19,700					VERIFICATO
1055	2,80	8,30	2574	3257	2	19	8,050	11,000					VERIFICATO
1057	2,80	8,30	2576	3259	2	19	8,153	11,000					VERIFICATO
1057	8,30	12,65	3259	3580	2	19	4,722	8,700					VERIFICATO
1058	2,80	8,30	2578	3260	2	19	8,159	11,000					VERIFICATO
1058	8,30	12,65	3260	3581	2	19	4,723	8,700					VERIFICATO
1059	2,80	8,30	2579	3263	2	19	8,079	11,000					VERIFICATO
1059	8,30	12,65	3263	3582	2	19	4,680	8,700					VERIFICATO
1060	2,80	8,30	2580	3264	2	19	8,082	11,000					VERIFICATO
1060	8,30	12,65	3264	3585	2	19	4,681	8,700					VERIFICATO
1061	2,80	8,30	2581	3261	2	19	8,112	11,000					VERIFICATO
1061	8,30	12,65	3261	3584	2	19	4,696	8,700					VERIFICATO
1062	2,80	8,30	2582	3262	2	19	8,108	11,000					VERIFICATO
1062	8,30	12,65	3262	3583	2	19	4,696	8,700					VERIFICATO
1063	2,80	8,30	2583	3265	2	19	8,141	11,000					VERIFICATO
1063	8,30	12,65	3265	3586	2	19	4,712	8,700					VERIFICATO
1064	2,80	8,30	2584	3266	2	19	8,138	11,000					VERIFICATO
1064	8,30	12,65	3266	3587	2	19	4,711	8,700					VERIFICATO
1065	2,80	8,30	2585	3268	2	19	8,075	11,000					VERIFICATO
1065	8,30	12,65	3268	3589	2	19	4,679	8,700					VERIFICATO
1066	2,80	8,30	2586	3267	2	19	8,105	11,000					VERIFICATO
1066	8,30	12,65	3267	3588	2	19	4,695	8,700					VERIFICATO
1067	2,80	8,30	2587	3269	2	19	8,072	11,000					VERIFICATO
1067	8,30	12,65	3269	3590	2	19	4,679	8,700					VERIFICATO
1068	2,80	8,30	2588	3270	2	19	8,102	11,000					VERIFICATO
1068	8,30	12,65	3270	3591	2	19	4,695	8,700					VERIFICATO
1069	2,80	8,30	2589	3271	2	19	8,069	11,000					VERIFICATO
1069	8,30	12,65	3271	3592	2	19	4,679	8,700					VERIFICATO
1070	2,80	8,30	2590	3272	2	19	8,098	11,000					VERIFICATO
1070	8,30	12,65	3272	3593	2	19	4,694	8,700					VERIFICATO
1071	2,80	8,30	2591	3273	2	19	8,095	11,000					VERIFICATO
1071	8,30	12,65	3273	3594	2	19	4,694	8,700					VERIFICATO
1072	2,80	8,30	2592	3274	2	19	8,066	11,000					VERIFICATO
1072	8,30	12,65	3274	3595	2	19	4,678	8,700					VERIFICATO
1073	2,80	8,30	2593	3275	2	19	8,062	11,000					VERIFICATO
1073	8,30	12,65	3275	3596	2	19	4,678	8,700					VERIFICATO
1074	2,80	8,30	2594	3276	2	19	8,092	11,000					VERIFICATO
1074	8,30	12,65	3276	3597	2	19	4,693	8,700					VERIFICATO
1075	2,80	8,30	2595	3277	2	19	8,134	11,000					VERIFICATO
1075	8,30	12,65	3277	3598	2	19	4,711	8,700					VERIFICATO
1076	2,80	8,30	2596	3278	2	19	8,131	11,000					VERIFICATO
1076	8,30	12,65	3278	3599	2	19	4,710	8,700					VERIFICATO

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO				INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.					
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Stringa di Controllo Verifica
1077	2,80	8,30	2597	3279	2	19	8,128	11,000					VERIFICATO
1077	8,30	12,65	3279	3600	2	19	4,710	8,700					VERIFICATO
1078	2,80	8,30	2598	3280	2	19	8,125	11,000					VERIFICATO
1078	8,30	12,65	3280	3601	2	19	4,709	8,700					VERIFICATO
1079	2,80	8,30	2599	3281	2	19	8,122	11,000					VERIFICATO
1079	8,30	12,65	3281	3602	2	19	4,709	8,700					VERIFICATO
1082	2,80	8,30	2602	3284	2	19	8,329	11,000					VERIFICATO
1082	8,30	12,65	3284	3603	2	19	4,810	8,700					VERIFICATO
1083	2,80	8,30	2603	3285	2	19	8,386	11,000					VERIFICATO
1083	8,30	12,65	3285	3604	2	19	4,840	8,700					VERIFICATO
1085	2,80	8,30	2605	3287	2	19	8,286	11,000					VERIFICATO
1085	8,30	12,65	3287	3606	2	19	4,792	8,700					VERIFICATO
1086	2,80	8,30	2607	3288	2	19	8,292	11,000					VERIFICATO
1086	8,30	12,65	3288	3605	2	19	4,793	8,700					VERIFICATO
1087	2,80	8,30	2608	3289	2	19	8,328	11,000					VERIFICATO
1087	8,30	12,65	3289	3607	2	19	4,810	8,700					VERIFICATO
1088	2,80	8,30	2609	3290	2	19	8,358	11,000					VERIFICATO
1088	8,30	12,65	3290	3608	2	19	4,826	8,700					VERIFICATO
1089	2,80	8,30	2610	3291	2	19	8,354	11,000					VERIFICATO
1089	8,30	12,65	3291	3609	2	19	4,825	8,700					VERIFICATO
1090	2,80	8,30	2611	3292	2	19	8,324	11,000					VERIFICATO
1090	8,30	12,65	3292	3610	2	19	4,809	8,700					VERIFICATO
1091	2,80	8,30	2612	3293	2	19	8,321	11,000					VERIFICATO
1091	8,30	12,65	3293	3611	2	19	4,809	8,700					VERIFICATO
1092	2,80	8,30	2613	3294	2	19	8,351	11,000					VERIFICATO
1092	8,30	12,65	3294	3612	2	19	4,825	8,700					VERIFICATO
1093	2,80	8,30	2614	3297	2	19	8,388	11,000					VERIFICATO
1093	8,30	12,65	3297	3615	2	19	4,842	8,700					VERIFICATO
1094	2,80	8,30	2615	3298	2	19	8,384	11,000					VERIFICATO
1094	8,30	12,65	3298	3616	2	19	4,841	8,700					VERIFICATO
1095	2,80	8,30	2616	3299	2	19	8,315	11,000					VERIFICATO
1095	8,30	12,65	3299	3617	2	19	4,808	8,700					VERIFICATO
1096	2,80	8,30	2617	3295	2	19	8,318	11,000					VERIFICATO
1096	8,30	12,65	3295	3613	2	19	4,809	8,700					VERIFICATO
1097	2,80	8,30	2618	3296	2	19	8,348	11,000					VERIFICATO
1097	8,30	12,65	3296	3614	2	19	4,824	8,700					VERIFICATO
1098	2,80	8,30	2619	3300	2	19	8,345	11,000					VERIFICATO
1098	8,30	12,65	3300	3618	2	19	4,824	8,700					VERIFICATO
1099	2,80	8,30	2620	3302	2	19	8,311	11,000					VERIFICATO
1099	8,30	12,65	3302	3620	2	19	4,808	8,700					VERIFICATO
1100	2,80	8,30	2621	3301	2	19	8,341	11,000					VERIFICATO
1100	8,30	12,65	3301	3619	2	19	4,824	8,700					VERIFICATO
1101	2,80	8,30	2622	3303	2	19	8,308	11,000					VERIFICATO
1101	8,30	12,65	3303	3621	2	19	4,807	8,700					VERIFICATO
1102	2,80	8,30	2623	3304	2	19	8,338	11,000					VERIFICATO
1102	8,30	12,65	3304	3622	2	19	4,823	8,700					VERIFICATO
1103	2,80	8,30	2624	3305	2	19	8,381	11,000					VERIFICATO
1103	8,30	12,65	3305	3623	2	19	4,841	8,700					VERIFICATO
1104	2,80	8,30	2625	3306	2	19	8,378	11,000					VERIFICATO
1104	8,30	12,65	3306	3624	2	19	4,840	8,700					VERIFICATO
1105	2,80	8,30	2626	3307	2	19	8,375	11,000					VERIFICATO
1105	8,30	12,65	3307	3625	2	19	4,840	8,700					VERIFICATO
1106	2,80	8,30	2627	3308	2	19	8,372	11,000					VERIFICATO
1106	8,30	12,65	3308	3626	2	19	4,839	8,700					VERIFICATO
1107	2,80	8,30	2628	3309	2	19	8,368	11,000					VERIFICATO
1107	8,30	12,65	3309	3627	2	19	4,839	8,700					VERIFICATO
1108	2,80	8,30	2631	3443	2	19	8,125	11,000					VERIFICATO
1109	2,80	8,30	2632	3444	2	19	8,153	11,000					VERIFICATO
1110	2,80	8,30	2633	3445	2	19	8,181	11,000					VERIFICATO
1111	2,80	8,30	2634	3475	2	19	8,169	11,000					VERIFICATO
1112	2,80	8,30	2635	3476	2	19	8,140	11,000					VERIFICATO
1113	2,80	8,30	2636	3477	2	19	8,136	11,000					VERIFICATO
1114	2,80	8,30	2637	3478	2	19	8,165	11,000					VERIFICATO
1115	2,80	8,30	2638	3479	2	19	8,132	11,000					VERIFICATO
1116	2,80	8,30	2639	3480	2	19	8,161	11,000					VERIFICATO
1117	2,80	8,30	2640	3481	2	19	8,199	11,000					VERIFICATO
1118	2,80	8,30	2641	3482	2	19	8,194	11,000					VERIFICATO
1119	2,80	8,30	2642	3483	2	19	8,190	11,000					VERIFICATO
1120	2,80	8,30	2643	3485	2	19	8,242	11,000					VERIFICATO
1121	2,80	8,30	2644	3556	2	19	8,462	11,000					VERIFICATO
1122	2,80	8,30	2645	3491	2	19	8,425	11,000					VERIFICATO
1123	2,80	8,30	2646	3490	2	19	8,397	11,000					VERIFICATO
1124	2,80	8,30	2647	3489	2	19	8,369	11,000					VERIFICATO
1125	2,80	8,30	2649	3484	2	19	8,308	11,000					VERIFICATO
1126	2,80	8,30	2650	3555	2	19	8,337	11,000					VERIFICATO
1127	2,80	8,30	2651	3558	2	19	8,281	11,000					VERIFICATO
1128	2,80	8,30	2652	3559	2	19	8,252	11,000					VERIFICATO
1129	2,80	8,30	2653	3560	2	19	8,247	11,000					VERIFICATO
1130	2,80	8,30	2654	3561	2	19	8,277	11,000					VERIFICATO
1131	2,80	8,30	2655	3562	2	19	8,307	11,000					VERIFICATO
1132	2,80	8,30	2656	3563	2	19	8,311	11,000					VERIFICATO
1133	2,80	8,30	2657	3564	2	19	8,336	11,000					VERIFICATO
1134	2,80	8,30	2658	3565	2	19	8,340	11,000					VERIFICATO

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI														
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica	
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)		
1135	2,80	8,30	2659	3569	2	19	8,243	11,000					VERIFICATO	
1136	2,80	8,30	2660	3567	2	19	8,273	11,000					VERIFICATO	
1137	2,80	8,30	2661	3566	2	19	8,303	11,000					VERIFICATO	
1138	2,80	8,30	2662	3568	2	19	8,332	11,000					VERIFICATO	
1139	2,80	8,30	2663	3571	2	19	8,366	11,000					VERIFICATO	
1140	2,80	8,30	2664	3574	2	19	8,362	11,000					VERIFICATO	
1141	2,80	8,30	2665	3570	2	19	8,370	11,000					VERIFICATO	
1142	2,80	8,30	2666	3573	2	19	8,396	11,000					VERIFICATO	
1143	2,80	8,30	2667	3572	2	19	8,400	11,000					VERIFICATO	
1144	2,80	8,30	2668	3576	2	19	8,429	11,000					VERIFICATO	
1145	2,80	8,30	2669	3575	2	19	8,425	11,000					VERIFICATO	
1146	2,80	8,30	2670	3577	2	19	8,392	11,000					VERIFICATO	
1147	2,80	8,30	2671	3578	2	19	8,421	11,000					VERIFICATO	
1148	2,80	8,30	2672	3379	2	19	8,203	11,000					VERIFICATO	
1149	2,80	8,30	2673	3435	2	19	8,198	11,000					VERIFICATO	
1150	2,80	8,30	2675	3438	2	19	8,193	11,000					VERIFICATO	
1151	2,80	8,30	2676	3439	2	19	8,187	11,000					VERIFICATO	
1152	2,80	8,30	2677	3440	2	19	8,184	11,000					VERIFICATO	
1153	2,80	8,30	2678	3441	2	19	8,181	11,000					VERIFICATO	
1154	2,80	8,30	2679	3442	2	19	8,176	11,000					VERIFICATO	
1157	2,80	8,30	2682	3384	2	19	8,387	11,000					VERIFICATO	
1158	2,80	8,30	2683	3383	2	19	8,359	11,000					VERIFICATO	
1159	2,80	8,30	2684	3382	2	19	8,331	11,000					VERIFICATO	
1160	2,80	8,30	2685	3378	2	19	8,269	11,000					VERIFICATO	
1161	2,80	8,30	2686	3494	2	19	8,231	11,000					VERIFICATO	
1162	2,80	8,30	2687	3493	2	19	8,235	11,000					VERIFICATO	
1163	2,80	8,30	2688	3492	2	19	8,264	11,000					VERIFICATO	
1164	2,80	8,30	2689	3495	2	19	8,260	11,000					VERIFICATO	
1165	2,80	8,30	2690	3496	2	19	8,227	11,000					VERIFICATO	
1166	2,80	8,30	2691	3497	2	19	8,256	11,000					VERIFICATO	
1167	2,80	8,30	2692	3498	2	19	8,223	11,000					VERIFICATO	
1168	2,80	8,30	2693	3499	2	19	8,252	11,000					VERIFICATO	
1169	2,80	8,30	2694	3500	2	19	8,294	11,000					VERIFICATO	
1170	2,80	8,30	2695	3501	2	19	8,290	11,000					VERIFICATO	
1171	2,80	8,30	2696	3503	2	19	8,319	11,000					VERIFICATO	
1172	2,80	8,30	2697	3502	2	19	8,323	11,000					VERIFICATO	
1173	2,80	8,30	2698	3504	2	19	8,286	11,000					VERIFICATO	
1174	2,80	8,30	2699	3505	2	19	8,282	11,000					VERIFICATO	
1175	2,80	8,30	2700	3506	2	19	8,315	11,000					VERIFICATO	
1176	2,80	8,30	2701	3507	2	19	8,312	11,000					VERIFICATO	
1177	2,80	8,30	2702	3508	2	19	8,349	11,000					VERIFICATO	
1178	2,80	8,30	2703	3509	2	19	8,345	11,000					VERIFICATO	
1179	2,80	8,30	2704	3510	2	19	8,278	11,000					VERIFICATO	
1180	2,80	8,30	2705	3511	2	19	8,248	11,000					VERIFICATO	
1181	2,80	8,30	2706	3512	2	19	8,341	11,000					VERIFICATO	
1182	2,80	8,30	2707	3513	2	19	8,219	11,000					VERIFICATO	
1183	2,80	8,30	2708	3514	2	19	8,353	11,000					VERIFICATO	
1184	2,80	8,30	2709	3515	2	19	8,308	11,000					VERIFICATO	
1185	2,80	8,30	2710	3517	2	19	8,244	11,000					VERIFICATO	
1186	2,80	8,30	2711	3516	2	19	8,215	11,000					VERIFICATO	
1187	2,80	8,30	2712	3518	2	19	8,211	11,000					VERIFICATO	
1188	2,80	8,30	2713	3519	2	19	8,240	11,000					VERIFICATO	
1189	2,80	8,30	2714	3521	2	19	8,207	11,000					VERIFICATO	
1190	2,80	8,30	2715	3522	2	19	8,236	11,000					VERIFICATO	
1191	2,80	8,30	2716	3520	2	19	8,203	11,000					VERIFICATO	
1192	2,80	8,30	2717	3523	2	19	8,233	11,000					VERIFICATO	
1193	2,80	8,30	2718	3524	2	19	8,274	11,000					VERIFICATO	
1194	2,80	8,30	2719	3525	2	19	8,270	11,000					VERIFICATO	
1195	2,80	8,30	2720	3526	2	19	8,304	11,000					VERIFICATO	
1196	2,80	8,30	2721	3537	2	19	8,337	11,000					VERIFICATO	
1197	2,80	8,30	2722	3543	2	19	8,334	11,000					VERIFICATO	
1198	2,80	8,30	2723	3527	2	19	8,300	11,000					VERIFICATO	
1199	2,80	8,30	2724	3528	2	19	8,266	11,000					VERIFICATO	
1200	2,80	8,30	2725	3529	2	19	8,262	11,000					VERIFICATO	
1201	2,80	8,30	2726	3530	2	19	8,296	11,000					VERIFICATO	
1202	2,80	8,30	2727	3531	2	19	8,292	11,000					VERIFICATO	
1203	2,80	8,30	2728	3532	2	19	8,383	11,000					VERIFICATO	
1204	2,80	8,30	2729	3533	2	19	8,379	11,000					VERIFICATO	
1205	2,80	8,30	2730	3534	2	19	8,413	11,000					VERIFICATO	
1206	2,80	8,30	2731	3535	2	19	8,409	11,000					VERIFICATO	
1207	2,80	8,30	2732	3536	2	19	8,375	11,000					VERIFICATO	
1208	2,80	8,30	2733	3538	2	19	8,371	11,000					VERIFICATO	
1209	2,80	8,30	2734	3539	2	19	8,367	11,000					VERIFICATO	
1210	2,80	8,30	2735	3540	2	19	8,405	11,000					VERIFICATO	
1211	2,80	8,30	2736	3541	2	19	8,401	11,000					VERIFICATO	
1212	2,80	8,30	2737	3544	2	19	8,397	11,000					VERIFICATO	
1213	2,80	8,30	2738	3542	2	19	8,363	11,000					VERIFICATO	
1214	2,80	8,30	2739	3546	2	19	8,330	11,000					VERIFICATO	
1215	2,80	8,30	2740	3550	2	19	8,326	11,000					VERIFICATO	
1216	2,80	8,30	2741	3547	2	19	8,360	11,000					VERIFICATO	
1217	2,80	8,30	2742	3549	2	19	8,356	11,000					VERIFICATO	
1218	2,80	8,30	2743	3548	2	19	8,389	11,000					VERIFICATO	
1219	2,80	8,30	2744	3553	2	19	8,386	11,000					VERIFICATO	

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI														
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica	
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma N.ro	Com bin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)		
1220	2,80	8,30	2745	3551	2	19	8,322	11,000					VERIFICATO	
1221	2,80	8,30	2746	3552	2	19	8,352	11,000					VERIFICATO	
1222	2,80	8,30	2747	3554	2	19	8,382	11,000					VERIFICATO	
1223	2,80	8,30	2748	3545	2	19	8,393	11,000					VERIFICATO	
1227	2,80	8,30	2753	3354	2	19	8,086	11,000					VERIFICATO	
1228	2,80	8,30	2754	3355	2	19	8,114	11,000					VERIFICATO	
1229	2,80	8,30	2755	3356	2	19	8,142	11,000					VERIFICATO	
1230	2,80	8,30	2756	3448	2	19	8,152	11,000					VERIFICATO	
1231	2,80	8,30	2757	3447	2	19	8,123	11,000					VERIFICATO	
1232	2,80	8,30	2758	3446	2	19	8,119	11,000					VERIFICATO	
1233	2,80	8,30	2759	3449	2	19	8,148	11,000					VERIFICATO	
1234	2,80	8,30	2760	3451	2	19	8,115	11,000					VERIFICATO	
1235	2,80	8,30	2761	3452	2	19	8,144	11,000					VERIFICATO	
1236	2,80	8,30	2762	3450	2	19	8,111	11,000					VERIFICATO	
1237	2,80	8,30	2763	3453	2	19	8,140	11,000					VERIFICATO	
1238	2,80	8,30	2764	3456	2	19	8,107	11,000					VERIFICATO	
1239	2,80	8,30	2765	3457	2	19	8,136	11,000					VERIFICATO	
1240	2,80	8,30	2766	3460	2	19	8,132	11,000					VERIFICATO	
1241	2,80	8,30	2767	3459	2	19	8,103	11,000					VERIFICATO	
1242	2,80	8,30	2768	3465	2	19	8,099	11,000					VERIFICATO	
1243	2,80	8,30	2769	3466	2	19	8,128	11,000					VERIFICATO	
1244	2,80	8,30	2770	3461	2	19	8,124	11,000					VERIFICATO	
1245	2,80	8,30	2771	3462	2	19	8,095	11,000					VERIFICATO	
1246	2,80	8,30	2772	3463	2	19	8,091	11,000					VERIFICATO	
1247	2,80	8,30	2773	3464	2	19	8,120	11,000					VERIFICATO	
1248	2,80	8,30	2774	3458	2	19	8,181	11,000					VERIFICATO	
1249	2,80	8,30	2775	3454	2	19	8,177	11,000					VERIFICATO	
1250	2,80	8,30	2776	3455	2	19	8,173	11,000					VERIFICATO	
1251	2,80	8,30	2777	3467	2	19	8,169	11,000					VERIFICATO	
1252	2,80	8,30	2778	3468	2	19	8,165	11,000					VERIFICATO	
1253	2,80	8,30	2779	3469	2	19	8,161	11,000					VERIFICATO	
1254	2,80	8,30	2780	3470	2	19	8,157	11,000					VERIFICATO	
1255	2,80	8,30	2781	3471	2	19	8,153	11,000					VERIFICATO	
1256	2,80	8,30	2782	3472	2	19	8,149	11,000					VERIFICATO	
1257	2,80	8,30	2783	3326	2	19	8,216	11,000					VERIFICATO	
1259	2,80	8,30	2785	3352	2	19	8,143	11,000					VERIFICATO	
1261	2,80	8,30	2787	3330	2	19	8,400	11,000					VERIFICATO	
1262	2,80	8,30	2788	3329	2	19	8,372	11,000					VERIFICATO	
1263	2,80	8,30	2789	3328	2	19	8,344	11,000					VERIFICATO	
1264	2,80	8,30	2790	3325	2	19	8,282	11,000					VERIFICATO	
1265	2,80	8,30	2791	3353	2	19	8,123	11,000					VERIFICATO	
1266	2,80	8,30	2792	3387	2	19	8,191	11,000					VERIFICATO	
1267	2,80	8,30	2793	3386	2	19	8,196	11,000					VERIFICATO	
1268	2,80	8,30	2794	3385	2	19	8,225	11,000					VERIFICATO	
1269	2,80	8,30	2795	3388	2	19	8,221	11,000					VERIFICATO	
1270	2,80	8,30	2796	3389	2	19	8,187	11,000					VERIFICATO	
1271	2,80	8,30	2797	3390	2	19	8,217	11,000					VERIFICATO	
1272	2,80	8,30	2798	3391	2	19	8,255	11,000					VERIFICATO	
1273	2,80	8,30	2799	3394	2	19	8,285	11,000					VERIFICATO	
1274	2,80	8,30	2800	3393	2	19	8,281	11,000					VERIFICATO	
1275	2,80	8,30	2801	3392	2	19	8,251	11,000					VERIFICATO	
1276	2,80	8,30	2802	3395	2	19	8,247	11,000					VERIFICATO	
1277	2,80	8,30	2803	3396	2	19	8,276	11,000					VERIFICATO	
1278	2,80	8,30	2804	3397	2	19	8,311	11,000					VERIFICATO	
1279	2,80	8,30	2805	3398	2	19	8,306	11,000					VERIFICATO	
1280	2,80	8,30	2806	3399	2	19	8,239	11,000					VERIFICATO	
1281	2,80	8,30	2807	3400	2	19	8,209	11,000					VERIFICATO	
1282	2,80	8,30	2808	3401	2	19	8,179	11,000					VERIFICATO	
1283	2,80	8,30	2809	3402	2	19	8,315	11,000					VERIFICATO	
1284	2,80	8,30	2810	3403	2	19	8,268	11,000					VERIFICATO	
1285	2,80	8,30	2811	3405	2	19	8,169	11,000					VERIFICATO	
1286	2,80	8,30	2812	3404	2	19	8,199	11,000					VERIFICATO	
1287	2,80	8,30	2813	3406	2	19	8,159	11,000					VERIFICATO	
1288	2,80	8,30	2814	3407	2	19	8,189	11,000					VERIFICATO	
1289	2,80	8,30	2815	3408	2	19	8,148	11,000					VERIFICATO	
1290	2,80	8,30	2816	3409	2	19	8,177	11,000					VERIFICATO	
1291	2,80	8,30	2817	3410	2	19	8,229	11,000					VERIFICATO	
1292	2,80	8,30	2818	3411	2	19	8,259	11,000					VERIFICATO	
1293	2,80	8,30	2819	3416	2	19	8,298	11,000					VERIFICATO	
1294	2,80	8,30	2820	3425	2	19	8,289	11,000					VERIFICATO	
1295	2,80	8,30	2821	3412	2	19	8,219	11,000					VERIFICATO	
1296	2,80	8,30	2822	3413	2	19	8,249	11,000					VERIFICATO	
1297	2,80	8,30	2823	3414	2	19	8,207	11,000					VERIFICATO	
1298	2,80	8,30	2824	3415	2	19	8,237	11,000					VERIFICATO	
1299	2,80	8,30	2825	3418	2	19	8,341	11,000					VERIFICATO	
1300	2,80	8,30	2826	3417	2	19	8,345	11,000					VERIFICATO	
1301	2,80	8,30	2827	3426	2	19	8,375	11,000					VERIFICATO	
1302	2,80	8,30	2828	3421	2	19	8,371	11,000					VERIFICATO	
1303	2,80	8,30	2829	3419	2	19	8,336	11,000					VERIFICATO	
1304	2,80	8,30	2830	3420	2	19	8,328	11,000					VERIFICATO	
1305	2,80	8,30	2831	3422	2	19	8,366	11,000					VERIFICATO	
1306	2,80	8,30	2832	3423	2	19	8,358	11,000					VERIFICATO	
1307	2,80	8,30	2833	3427	2	19	8,279	11,000					VERIFICATO	

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI														
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica	
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)		
1308	2,80	8,30	2834	3424	2	19	8,319	11,000					VERIFICATO	
1309	2,80	8,30	2835	3428	2	19	8,309	11,000					VERIFICATO	
1310	2,80	8,30	2836	3431	2	19	8,349	11,000					VERIFICATO	
1311	2,80	8,30	2837	3429	2	19	8,267	11,000					VERIFICATO	
1312	2,80	8,30	2838	3430	2	19	8,298	11,000					VERIFICATO	
1313	2,80	8,30	2839	3432	2	19	8,339	11,000					VERIFICATO	
1314	2,80	8,30	2840	3433	2	19	8,328	11,000					VERIFICATO	
1315	2,80	8,30	2841	3323	2	19	8,099	11,000					VERIFICATO	
1316	2,80	8,30	2842	3322	2	19	8,127	11,000					VERIFICATO	
1317	2,80	8,30	2843	3324	2	19	8,155	11,000					VERIFICATO	
1318	2,80	8,30	2844	3358	2	19	8,080	11,000					VERIFICATO	
1319	2,80	8,30	2845	3362	2	19	8,084	11,000					VERIFICATO	
1320	2,80	8,30	2846	3361	2	19	8,113	11,000					VERIFICATO	
1321	2,80	8,30	2847	3359	2	19	8,109	11,000					VERIFICATO	
1322	2,80	8,30	2848	3357	2	19	8,075	11,000					VERIFICATO	
1323	2,80	8,30	2849	3360	2	19	8,105	11,000					VERIFICATO	
1324	2,80	8,30	2850	3363	2	19	8,068	11,000					VERIFICATO	
1325	2,80	8,30	2851	3364	2	19	8,097	11,000					VERIFICATO	
1326	2,80	8,30	2852	3365	2	19	8,088	11,000					VERIFICATO	
1327	2,80	8,30	2853	3366	2	19	8,058	11,000					VERIFICATO	
1328	2,80	8,30	2854	3367	2	19	8,048	11,000					VERIFICATO	
1329	2,80	8,30	2855	3368	2	19	8,077	11,000					VERIFICATO	
1330	2,80	8,30	2856	3369	2	19	8,036	11,000					VERIFICATO	
1331	2,80	8,30	2857	3370	2	19	8,066	11,000					VERIFICATO	
1332	2,80	8,30	2858	3371	2	19	8,143	11,000					VERIFICATO	
1333	2,80	8,30	2859	3372	2	19	8,139	11,000					VERIFICATO	
1334	2,80	8,30	2860	3373	2	19	8,134	11,000					VERIFICATO	
1335	2,80	8,30	2861	3374	2	19	8,127	11,000					VERIFICATO	
1336	2,80	8,30	2862	3375	2	19	8,117	11,000					VERIFICATO	
1337	2,80	8,30	2863	3376	2	19	8,107	11,000					VERIFICATO	
1338	2,80	8,30	2864	3377	2	19	8,096	11,000					VERIFICATO	
1339	2,80	8,30	2865	3310	2	19	8,179	11,000					VERIFICATO	
1340	2,80	8,30	2866	3311	2	19	8,175	11,000					VERIFICATO	
1341	2,80	8,30	2867	3312	2	19	8,172	11,000					VERIFICATO	
1342	2,80	8,30	2868	3315	2	19	8,092	11,000					VERIFICATO	
1343	2,80	8,30	2869	3314	2	19	8,096	11,000					VERIFICATO	
1344	2,80	8,30	2870	3313	2	19	8,125	11,000					VERIFICATO	
1345	2,80	8,30	2871	3316	2	19	8,121	11,000					VERIFICATO	
1346	2,80	8,30	2872	3317	2	19	8,088	11,000					VERIFICATO	
1347	2,80	8,30	2873	3318	2	19	8,117	11,000					VERIFICATO	
1348	2,80	8,30	2874	3319	2	19	8,155	11,000					VERIFICATO	
1349	2,80	8,30	2875	3320	2	19	8,151	11,000					VERIFICATO	
1350	2,80	8,30	2876	3321	2	19	8,147	11,000					VERIFICATO	
1352	2,80	8,30	2878	3333	2	19	8,204	11,000					VERIFICATO	
1353	2,80	8,30	2879	3332	2	19	8,208	11,000					VERIFICATO	
1354	2,80	8,30	2880	3331	2	19	8,238	11,000					VERIFICATO	
1355	2,80	8,30	2881	3334	2	19	8,234	11,000					VERIFICATO	
1356	2,80	8,30	2882	3336	2	19	8,267	11,000					VERIFICATO	
1357	2,80	8,30	2883	3335	2	19	8,263	11,000					VERIFICATO	
1358	2,80	8,30	2884	3337	2	19	8,293	11,000					VERIFICATO	
1359	2,80	8,30	2885	3338	2	19	8,259	11,000					VERIFICATO	
1360	2,80	8,30	2886	3339	2	19	8,289	11,000					VERIFICATO	
1361	2,80	8,30	2887	3340	2	19	8,230	11,000					VERIFICATO	
1362	2,80	8,30	2888	3341	2	19	8,297	11,000					VERIFICATO	
1363	2,80	8,30	2889	3342	2	19	8,200	11,000					VERIFICATO	
1364	2,80	8,30	2890	3343	2	19	8,323	11,000					VERIFICATO	
1365	2,80	8,30	2891	3344	2	19	8,327	11,000					VERIFICATO	
1366	2,80	8,30	2892	3345	2	19	8,353	11,000					VERIFICATO	
1367	2,80	8,30	2893	3346	2	19	8,357	11,000					VERIFICATO	
1368	2,80	8,30	2894	3347	2	19	8,387	11,000					VERIFICATO	
1369	2,80	8,30	2895	3348	2	19	8,383	11,000					VERIFICATO	
1370	2,80	8,30	2896	3349	2	19	8,319	11,000					VERIFICATO	
1371	2,80	8,30	2897	3350	2	19	8,349	11,000					VERIFICATO	
1372	2,80	8,30	2898	3351	2	19	8,379	11,000					VERIFICATO	

BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE														
IDENTIFICATORE		BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE							RIGIDENZE FLESSIONALI E TORSIONALI					
PIANO N.ro	QUOTA (m)	PESO (t)	XG (m)	YG (m)	XR (m)	YR (m)	DX (m)	DY (m)	Lpianta (m)	Bpianta (m)	Rig.FleX (t/m)	Rig.FleY (t/m)	RigTors. (t*mm)	(r/s) ²
1	2,80	2379,94	23,24	17,37	23,87	17,47	0,63	0,10	32,35	46,83	1398791	1218459	505729184	
2	8,30	2672,20	23,17	17,51	24,00	17,55	0,83	0,05	32,35	46,83	314633	267888	112843320	
3	12,65	2070,12	23,57	17,50	24,15	17,61	0,58	0,10	32,35	46,83	371236	302014	138008592	
4	15,61	741,00	24,71	17,98	24,19	17,70	-0,52	-0,28	32,35	46,83	722144	539546	382980000	

VARIAZIONI MASSE E RIGIDENZE DI PIANO															
				DIREZIONE X						DIREZIONE Y					
Piano N.ro	Quota (m)	Peso (t)	Variaz. (%)	Tagliante SRSS (t)	Tagliante modale(t)	Spost. (mm)	Klat. (t/m)	Variaz (%)	Teta	Tagliante SRSS (t)	Tagliante modale(t)	Spost. (mm)	Klat. (t/m)	Variaz (%)	Teta
1	2,80	2379,94	0,0	1780,52	1570,24	1,51	1041310	0,0	0,010	1719,45	1563,74	1,91	819874	0,0	0,011
2	8,30	2672,20	12,3	1532,89	1450,32	4,97	292074	-72,0	0,012	1504,21	1441,64	5,97	241409	-70,6	0,014
3	12,65	2070,12	-22,5	895,29	872,36	2,65	328895	12,6	0,007	891,99	874,57	3,40	257309	6,6	0,008
4	15,61	741,00	-64,2	253,24	241,13	0,62	390730	18,8	0,002	255,22	246,27	1,11	221151	-14,1	0,004

REGOLARITA' STRUTTURALE												
PIANO N.ro	QUOTA (m)	Res X t	Res Y t	SISMA 1				SISMA 2				Flag Verifica
				Dom X t	Dom Y t	Res/Dom	Var.R/D	Dom X t	Dom Y t	Res/Dom	Var.R/D	
1	2,80			2014,89	82,55			-83,94	1918,15			VERIF
2	8,30			1549,73	59,72			-61,59	1518,50			VERIF
3	12,65			897,00	27,69			-28,39	893,32			VERIF
4	15,61			253,24	9,13			-9,66	255,22			VERIF

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctg0	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas c	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE												
					Co Nr	GamRd	M Exd (t'm)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRld (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi			
81 122 2.5	0,00 0,00	25 100 130	1 3 5	9 9 13	1,10 1,10 1,10	37,6 37,6 -34,8	0,0 0,0 0,0	19 19 19	6 6 5	1 1 1	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	25 0 13	0,0 0,0 0,0	-36,1 0,0 25,5	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	13 0 9	17 0 12	0,0 0,0 0,0	16 20 16	80 0 80	10 10 10	
125 126 2.5	0,00 0,00	25 100 130	1 3 5	34 34 34	1,10 1,10 1,10	-92,5 -92,5 -92,5	0,6 0,6 0,6	19 19 19	14 14 14	4 4 4	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	15 0 13	0,0 0,0 0,0	-55,3 0,0 -40,0	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	20 0 14	26 0 19	0,0 0,0 0,0	16 20 16	83 0 83	10 10 10	
128 86 2.5	0,00 0,00	25 100 130	1 3 5	34 34 34	1,10 1,10 1,10	-94,5 -94,5 -94,5	0,0 0,0 0,0	19 19 19	15 15 15	4 4 4	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	25 0 1	0,0 0,0 0,0	-50,4 0,0 -40,5	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	18 0 15	24 0 19	0,0 0,0 0,0	16 20 16	40 0 40	10 10 10	
129 130 2.5	0,00 0,00	25 100 130	1 3 5	25 25 25	1,10 1,10 1,10	-51,5 -51,5 -51,4	0,0 0,0 0,0	19 19 19	8 8 8	2 2 2	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	15 0 31	0,0 0,0 0,0	26,7 0,0 46,3	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	10 0 17	13 0 22	0,0 0,0 0,0	16 20 16	80 0 80	10 10 10	
5 6 2.5	0,00 0,00	25 100 130	1 3 5	9 34 31	1,10 1,10 1,10	24,5 -93,6 -89,2	3,1 4,3 4,5	18 19 19	4 15 14	1 4 3	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	1 34 15	0,0 0,0 0,0	-67,8 -41,0 16,2	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	25 15 6	32 24 8	0,0 0,0 0,0	16 20 16	126 159 126	10 10 10	
6 7 2.5	0,00 0,00	25 100 130	1 3 5	34 15 31	1,10 1,10 1,10	-88,4 101,8 113,7	0,0 0,0 0,0	19 20 17	14 16 4	3 4 4	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 27,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	39,8 67,1 94,2	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	14 24 34	19 40 44	0,0 0,0 0,0	16 20 16	126 132 126	10 10 10	
7 8 2.5	0,00 0,00	25 100 130	1 3 5	13 13 25	1,10 1,10 1,10	-38,6 -40,2 -29,4	4,5 4,5 3,6	18 18 18	6 7 5	1 2 1	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	25 13 1	0,0 0,0 0,0	-50,4 25,8 46,7	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	18 9 17	24 15 22	0,0 0,0 0,0	16 20 16	126 154 126	10 10 10	
11 12 2.5	0,00 0,00	25 100 130	1 3 5	13 15 25	1,10 1,10 1,10	-84,7 -83,5 -37,5	9,9 11,8 14,2	18 18 16	14 14 7	3 3 1	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	9 15 15	0,0 0,0 0,0	-41,8 41,6 63,4	0,0 0,0 0,0	265,4 51,3 265,4	269,8 203,2 269,8	65,8 61,6 65,8	0,0 0,0 0,0	15 15 24	13 20 20	0,0 0,0 0,0	16 25 16	123 160 123	10 10 10	
13 14 2.5	0,00 0,00	25 100 130	1 3 5	15 15 15	1,10 1,10 1,10	99,2 84,0 -48,5	3,7 3,7 3,7	19 19 19	16 13 8	4 3 2	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-87,2 -58,8 -24,0	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	32 21 9	41 35 11	0,0 0,0 0,0	16 20 16	126 159 126	10 10 10	
14 15 2.5	0,00 0,00	25 100 130	1 3 5	18 18 18	1,10 1,10 1,10	-48,5 89,5 96,8	0,0 0,0 0,0	19 19 19	7 14 15	2 3 4	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	29,6 59,1 88,0	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	11 21 32	14 35 42	0,0 0,0 0,0	16 20 16	126 132 126	10 10 10	
15 16 2.5	0,00 0,00	25 100 130	1 3 5	15 15 26	1,10 1,10 1,10	-86,4 -87,8 -35,5	4,0 4,0 3,1	19 19 18	14 14 6	3 3 1	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	9 15 15	0,0 0,0 0,0	-49,8 42,8 65,7	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	18 15 24	23 25 31	0,0 0,0 0,0	16 20 16	126 154 126	10 10 10	
19 79 2.5	0,00 0,00	25 100 130	1 3 5	15 15 15	1,10 1,10 1,10	-105,5 -102,3 77,4	10,2 10,2 10,2	19 19 18	18 17 13	4 4 3	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	3 15 15	0,0 0,0 0,0	-52,3 58,0 80,2	0,0 0,0 0,0	265,4 51,3 265,4	269,8 203,2 269,8	65,8 61,6 65,8	0,0 0,0 0,0	19 21 30	16 29 25	0,0 0,0 0,0	16 25 16	123 160 123	10 10 10	
21 22 2.5	0,00 0,00	25 100 130	1 3 5	8 12 12	1,10 1,10 1,10	19,5 -81,1 -80,1	2,2 3,4 3,4	18 19 19	3 13 13	1 3 3	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	1 1 1	0,0 0,0 0,0	-71,1 -41,5 21,9	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	26 15 8	34 24 10	0,0 0,0 0,0	16 20 16	126 159 126	10 10 10	
22 23 2.5	0,00 0,00	25 100 130	1 3 5	12 13 13	1,10 1,10 1,10	-69,8 140,2 149,6	0,0 0,0 0,0	19 23 23	11 16 16	3 5 5	26,0 26,0 26,0	26,0 35,5 37,7	1 1 1	0,0 0,0 0,0	49,8 80,8 111,4	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	18 29 40	23 48 52	0,0 0,0 0,0	16 20 16	126 132 126	10 10 10	
23 24 2.5	0,00 0,00	25 100 130	1 3 5	31 31 31	1,10 1,10 1,10	-80,2 -77,7 101,6	4,2 4,2 4,2	19 19 16	13 12 16	3 3 4	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	19 31 31	0,0 0,0 0,0	-57,1 57,6 79,7	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	21 21 29	27 34 38	0,0 0,0 0,0	16 20 16	126 154 126	10 10 10	
137 89 2.5	0,00 0,00	25 100 130	1 3 5	25 25 25	1,10 1,10 1,10	-45,1 -45,1 -45,1	0,0 0,0 0,0	19 19 19	7 7 7	2 2 2	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	9 0 13	0,0 0,0 0,0	-43,1 0,0 40,6	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	16 0 15	20 0 19	0,0 0,0 0,0	16 20 16	40 0 40	10 10 10	
139 140 2.5	0,00 0,00	25 100 130	1 3 5	13 13 31	1,10 1,10 1,10	-202,7 -202,7 -73,3	1,5 1,5 1,0	26 26 19	17 17 12	7 7 3	49,0 49,0 26,0	37,5 37,5 26,0	13 0 13	0,0 0,0 0,0	202,7 0,0 212,3	0,0 0,0 0,0	265,4 51,3 265,4	269,8 203,2 269,8	65,8 61,6 65,8	0,0 0,0 0,0	75 0 79	64 0 67	0,0 0,0 0,0	16 25 16	57 0 57	10 10 10	
144 145 2.5	0,00 0,00	25 100 130	1 3 5	29 29 29	1,10 1,10 1,10	-57,9 -58,0 -58,0	1,1 1,1 1,1	19 19 19	9 9 9	2 2 2	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	29 0 34	0,0 0,0 0,0	-34,3 0,0 38,4	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	12 0 14	16 0 18	0,0 0,0 0,0	16 20 16	74 0 74	10 10 10	
147 100 2.5	0,00 0,00	25 100 130	1 3 5	13 13 13	1,10 1,10 1,10	-53,8 -53,8 -53,8	0,0 0,0 0,0	19 19 8	8 8 2	2 2 2	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	25 0 25	0,0 0,0 0,0	-36,6 0,0 -32,6	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	13 0 12	17 0 15	0,0 0,0 0,0	16 20 16	26 0 26	10 10 10	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co Nr	GamRd	M Exd (t'm)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRld (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi			
149	0,00		25	1	18	1,10	-21,4	0,7	19	3	1	26,0	26,0	6	0,0	-25,3	0,0	265,4	269,8	65,8	0,0	9	8	0,0	16	65	10
150	0,00		100	3	18	1,10	-21,4	0,7	19	3	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	51,3	203,2	61,6	0,0	0	0	0,0	25	0	10
2.5			130	5	18	1,10	-21,4	0,7	19	3	1	26,0	26,0	12	0,0	25,6	0,0	265,4	269,8	65,8	0,0	9	8	0,0	16	65	10
153	0,00		25	1	12	1,10	-48,8	0,8	19	8	2	26,0	26,0	6	0,0	-31,5	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	11	15	0,0	16	67	10
154	0,00		100	3	12	1,10	-50,5	0,8	19	8	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	12	1,10	-48,8	0,8	19	8	2	26,0	26,0	12	0,0	22,6	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	8	11	0,0	16	67	10
35	0,00		25	1	22	1,10	-30,8	3,2	18	5	1	26,0	26,0	6	0,0	-39,5	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	14	19	0,0	16	41	10
157	0,00		100	3	22	1,10	-30,8	3,2	18	5	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	22	1,10	-30,8	3,2	18	5	1	26,0	26,0	6	0,0	-31,2	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	11	15	0,0	16	41	10
158	0,00		25	1	6	1,10	-44,5	0,6	19	7	2	26,0	26,0	8	0,0	-26,5	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	10	12	0,0	16	67	10
159	0,00		100	3	6	1,10	-44,5	0,6	19	7	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	6	1,10	-44,5	0,6	19	7	2	26,0	26,0	12	0,0	37,4	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	14	18	0,0	16	67	10
162	0,00		25	1	25	1,10	27,5	0,0	19	4	1	26,0	26,0	9	0,0	-28,9	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	10	14	0,0	16	80	10
163	0,00		100	3	25	1,10	27,5	0,0	19	4	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	25	1,10	24,0	0,0	19	4	1	26,0	26,0	13	0,0	30,1	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	11	14	0,0	16	80	10
165	0,00		25	1	25	1,10	23,2	0,0	19	4	1	26,0	26,0	9	0,0	-25,0	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	9	12	0,0	16	80	10
166	0,00		100	3	31	1,10	27,1	0,0	19	4	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	31	1,10	27,1	0,0	19	4	1	26,0	26,0	15	0,0	29,2	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	11	14	0,0	16	80	10
167	0,00		25	1	9	1,10	35,9	0,0	19	6	1	26,0	26,0	9	0,0	-43,6	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	16	21	0,0	16	111	10
168	0,00		100	3	9	1,10	35,9	0,0	19	6	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	13	1,10	30,4	0,0	19	5	1	26,0	26,0	13	0,0	42,7	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	15	20	0,0	16	111	10
171	0,00		25	1	22	1,10	58,9	0,0	19	9	2	26,0	26,0	25	0,0	-21,2	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	8	10	0,0	16	73	10
172	0,00		100	3	22	1,10	60,1	0,0	19	9	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	22	1,10	60,1	0,0	19	9	2	26,0	26,0	29	0,0	28,4	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	10	13	0,0	16	73	10
176	0,00		25	1	25	1,10	-57,4	0,5	19	9	2	26,0	26,0	9	0,0	-29,1	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	11	14	0,0	16	73	10
177	0,00		100	3	34	1,10	-59,3	0,5	19	9	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	25	1,10	-57,0	0,5	19	9	2	26,0	26,0	3	0,0	-17,2	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	6	8	0,0	16	73	10
178	0,00		25	1	34	1,10	-99,8	1,2	19	16	4	26,0	26,0	34	0,0	28,5	6,9	273,9	276,3	40,8	7,1	27	24	8,8	16	77	10
179	0,00		100	3	34	1,10	-99,8	1,2	19	16	4	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	34	1,10	-98,1	1,2	19	15	4	26,0	26,0	34	0,0	46,1	6,8	273,9	276,3	40,8	7,0	33	29	8,7	16	77	10
182	0,00		25	1	29	1,10	-54,3	0,7	19	8	2	26,0	26,0	22	0,0	-25,7	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	9	12	0,0	16	74	10
183	0,00		100	3	29	1,10	-58,5	0,7	19	9	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	29	1,10	-53,4	0,7	19	8	2	26,0	26,0	12	0,0	25,1	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	9	12	0,0	16	74	10
185	0,00		25	1	25	1,10	-81,5	1,4	19	13	3	26,0	26,0	34	0,0	40,9	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	15	19	0,0	16	125	10
186	0,00		100	3	25	1,10	-81,5	1,4	19	13	3	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	15	1,10	33,9	1,5	19	5	1	26,0	26,0	34	0,0	66,4	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	24	31	0,0	16	125	10
196	0,00		25	1	6	1,10	92,7	0,3	19	14	4	26,0	26,0	6	0,0	-56,8	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	21	27	0,0	16	63	10
197	0,00		100	3	6	1,10	92,7	0,3	19	14	4	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	6	1,10	92,7	0,3	19	14	4	26,0	26,0	6	0,0	-43,4	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	16	20	0,0	16	63	10
199	0,00		25	1	29	1,10	-30,8	0,0	19	5	1	26,0	26,0	22	0,0	-33,5	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	12	16	0,0	16	67	10
200	0,00		100	3	29	1,10	-30,8	0,0	19	5	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	29	1,10	-30,8	0,0	19	5	1	26,0	26,0	22	0,0	-17,3	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	6	8	0,0	16	67	10
202	0,00		25	1	13	1,10	40,1	2,0	19	6	2	26,0	26,0	1	0,0	-44,1	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	16	21	0,0	16	80	10
203	0,00		100	3	13	1,10	40,1	2,0	19	6	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5</																											

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co Nr	Gam Rd	M Exd (t'm)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRld (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi			
227	0,00		25	1	18	1,10	42,0	0,7	19	7	2	26,0	26,0	6	0,0	-28,5	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	10	13	0,0	16	73	10
228	0,00		100	3	18	1,10	43,6	0,7	19	7	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	18	1,10	43,6	0,7	19	7	2	26,0	26,0	12	0,0	34,8	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	13	16	0,0	16	73	10
232	0,00		25	1	22	1,10	-49,3	0,4	19	8	2	26,0	26,0	34	0,0	48,5	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	18	23	0,0	16	74	10
233	0,00		100	3	22	1,10	-49,4	0,4	19	8	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	22	1,10	-49,4	0,4	19	8	2	26,0	26,0	34	0,0	61,3	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	22	29	0,0	16	74	10
236	0,00		25	1	12	1,10	43,9	0,0	19	7	2	26,0	26,0	6	0,0	-70,8	0,0	265,4	269,8	65,8	0,0	26	22	0,0	16	71	10
237	0,00		100	3	8	1,10	-68,9	0,0	19	11	3	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	51,3	203,2	61,6	0,0	0	0	0,0	25	0	10
2.5			130	5	8	1,10	-68,9	0,0	19	11	3	26,0	26,0	6	0,0	-56,3	0,0	265,4	269,8	65,8	0,0	21	18	0,0	16	71	10
25	0,00		25	1	34	1,10	78,1	2,6	19	12	3	26,0	26,0	29	0,0	-34,7	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	13	16	0,0	16	40	10
239	0,00		100	3	34	1,10	78,1	2,6	19	12	3	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	34	1,10	78,1	2,6	19	12	3	26,0	26,0	25	0,0	34,7	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	13	16	0,0	16	40	10
242	0,00		25	1	22	1,10	-34,9	1,2	19	5	1	26,0	26,0	1	0,0	-17,4	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	6	8	0,0	16	63	10
243	0,00		100	3	29	1,10	-37,2	1,2	19	6	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	22	1,10	-34,9	1,2	19	5	1	26,0	26,0	22	0,0	21,5	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	8	10	0,0	16	63	10
245	0,00		25	1	13	1,10	-34,5	1,5	19	5	1	26,0	26,0	9	0,0	-36,8	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	13	17	0,0	16	85	10
246	0,00		100	3	13	1,10	-34,5	1,5	19	5	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	31	1,10	-13,0	2,9	17	2	0	26,0	26,0	15	0,0	38,0	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	14	18	0,0	16	85	10
247	0,00		25	1	25	1,10	71,8	0,6	19	11	3	26,0	26,0	29	0,0	-33,1	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	12	16	0,0	16	74	10
248	0,00		100	3	25	1,10	72,8	0,6	19	11	3	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	25	1,10	72,8	0,6	19	11	3	26,0	26,0	25	0,0	20,8	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	8	10	0,0	16	74	10
251	0,00		25	1	27	1,10	-19,7	0,0	19	3	1	26,0	26,0	29	0,0	-31,8	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	12	15	0,0	16	58	10
252	0,00		100	3	29	1,10	-21,8	0,0	19	3	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	29	1,10	-21,8	0,0	19	3	1	26,0	26,0	25	0,0	22,7	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	8	11	0,0	16	58	10
254	0,00		25	1	34	1,10	106,2	0,0	20	16	4	26,0	26,0	1	0,0	-27,6	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	10	13	0,0	16	53	10
255	0,00		100	3	34	1,10	106,2	0,0	20	16	4	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	34	1,10	106,2	0,0	20	16	4	26,0	26,0	34	0,0	-14,1	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	5	7	0,0	16	53	10
257	0,00		25	1	34	1,10	89,2	0,8	19	14	3	26,0	26,0	12	0,0	-32,0	-6,4	273,9	276,3	40,8	6,8	27	21	8,5	16	60	10
258	0,00		100	3	34	1,10	89,2	0,8	19	14	3	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	34	1,10	89,2	0,8	19	14	3	26,0	26,0	12	0,0	-18,5	-6,4	273,9	276,3	40,8	6,9	22	15	8,5	16	60	10
261	0,00		25	1	24	1,10	-21,2	0,0	19	3	1	26,0	26,0	9	0,0	-39,5	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	14	19	0,0	16	43	10
91	0,00		100	3	24	1,10	-21,2	0,0	19	3	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	24	1,10	-21,2	0,0	19	3	1	26,0	26,0	9	0,0	-31,8	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	12	15	0,0	16	43	10
263	0,00		25	1	28	1,10	-38,7	1,4	19	6	1	26,0	26,0	6	0,0	-42,3	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	15	20	0,0	16	68	10
264	0,00		100	3	28	1,10	-39,1	1,4	19	6	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	28	1,10	-38,7	1,4	19	6	1	26,0	26,0	6	0,0	-25,2	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	9	12	0,0	16	68	10
267	0,00		25	1	15	1,10	38,8	0,0	19	6	1	26,0	26,0	25	0,0	-19,4	7,6	273,9	276,3	40,8	7,8	26	16	9,7	16	80	10
268	0,00		100	3	15	1,10	42,9	0,0	19	7	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	15	1,10	42,9	0,0	19	7	2	26,0	26,0	34	0,0	18,9	7,9	273,9	276,3	40,8	7,9	26	16	9,8	16	80	10
270	0,00		25	1	9	1,10	30,6	0,0	19	5	1	26,0	26,0	3	0,0	-41,3	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	15	19	0,0	16	105	10
271	0,00		100	3	9	1,10	30,6	0,0	19	5	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	15	1,10	29,3	0,0	19	5	1	26,0	26,0	15	0,0	37,4	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	14	18	0,0	16	105	10
280	0,00		25	1	18	1,10	-37,0	0,3	19	6	1	26,0	26,0	6	0,0	-30,9	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	11	15	0,0	16	68	10
281	0,00		100	3	18	1,10	-37,0	0,3	19	6	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE									VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
				Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi				
309 310 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	3 3 3	1,10 1,10 1,10	38,4 38,4 36,2	3,9 3,9 3,9	18 18 18	6 6 6	1 1 1	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	19 0 31	0,0 0,0 0,0	-48,1 0,0 34,4	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	17 0 12	23 0 16	0,0 0,0 0,0	16 20 16	74 0 74	10 10 10
313 314 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	24 24 24	1,10 1,10 1,10	-49,8 -53,6 -51,9	0,0 0,0 0,0	19 19 19	8 8 8	2 2 2	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	15 0 25	0,0 0,0 0,0	-24,0 0,0 29,2	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	9 0 11	11 0 14	0,0 0,0 0,0	16 20 16	80 0 80	10 10 10
54 319 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	3 3 3	1,10 1,10 1,10	63,2 63,2 63,2	3,6 3,6 3,6	19 19 19	10 10 10	2 2 2	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	3 0 3	0,0 0,0 0,0	-40,9 0,0 -33,6	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	15 0 12	19 0 16	0,0 0,0 0,0	16 20 16	28 0 28	10 10 10
320 321 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	3 3 3	1,10 1,10 1,10	36,8 36,8 36,8	1,1 1,1 1,1	19 19 19	6 6 6	1 1 1	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	3 0 31	0,0 0,0 0,0	-35,3 0,0 37,6	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	13 0 14	17 0 18	0,0 0,0 0,0	16 20 16	67 0 67	10 10 10
323 324 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	24 24 31	1,10 1,10 1,10	-66,3 -66,3 -55,2	0,8 0,8 0,7	19 19 19	10 10 9	3 3 2	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	28 0 24	0,0 0,0 0,0	-41,5 0,0 58,5	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	15 0 21	20 0 28	0,0 0,0 0,0	16 20 16	125 0 125	10 10 10
326 327 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	24 24 24	1,10 1,10 1,10	-98,3 -98,3 -98,3	0,9 0,9 0,9	19 19 19	15 15 15	4 4 4	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	19 0 31	0,0 0,0 0,0	-22,6 0,0 29,6	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	8 0 11	11 0 14	0,0 0,0 0,0	16 20 16	62 0 62	10 10 10
329 330 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	24 24 24	1,10 1,10 1,10	-76,7 -80,0 -73,2	0,5 0,5 0,5	19 19 19	12 12 11	3 3 3	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	9 0 31	0,0 0,0 0,0	-37,3 0,0 22,1	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	14 0 8	18 0 10	0,0 0,0 0,0	16 20 16	81 0 81	10 10 10
333 334 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	34 34 34	1,10 1,10 1,10	-68,3 -69,0 -68,3	0,0 0,0 0,0	19 19 19	11 11 11	3 3 3	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	1 0 7	0,0 0,0 0,0	-24,1 0,0 10,0	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	9 0 4	11 0 5	0,0 0,0 0,0	16 20 16	65 0 65	10 10 10
335 336 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	28 28 28	1,10 1,10 1,10	52,8 52,8 52,8	0,9 0,9 0,9	19 19 19	8 8 8	2 2 2	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	28 0 28	0,0 0,0 0,0	16,7 0,0 24,9	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	6 0 9	8 0 12	0,0 0,0 0,0	16 20 16	45 0 45	10 10 10
337 338 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	19 19 19	1,10 1,10 1,10	-48,4 -48,2 -48,2	0,7 0,7 0,7	19 19 19	8 8 8	2 2 2	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	22 0 18	0,0 0,0 0,0	-33,4 0,0 25,1	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	12 0 9	16 0 12	0,0 0,0 0,0	16 20 16	74 0 74	10 10 10
340 341 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	28 28 28	1,10 1,10 1,10	-61,5 -61,5 -61,5	0,7 0,7 0,7	19 19 19	10 10 10	2 2 2	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	12 0 1	0,0 0,0 0,0	17,5 0,0 35,1	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	6 0 13	8 0 17	0,0 0,0 0,0	16 20 16	70 0 70	10 10 10
342 343 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	19 19 19	1,10 1,10 1,10	-39,4 -38,9 -38,9	0,4 0,4 0,4	19 19 19	6 6 6	2 1 1	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	19 0 8	0,0 0,0 0,0	-39,5 0,0 19,9	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	14 0 7	19 0 9	0,0 0,0 0,0	16 20 16	81 0 81	10 10 10
345 346 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	9 9 9	1,10 1,10 1,10	34,2 34,2 34,2	0,0 0,0 0,0	19 19 19	5 5 5	1 1 1	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	28 0 24	0,0 0,0 0,0	-25,8 0,0 32,1	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	9 0 12	12 0 15	0,0 0,0 0,0	16 20 16	69 0 69	10 10 10
349 350 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	25 25 25	1,10 1,10 1,10	65,0 65,0 65,0	0,7 0,7 0,7	19 19 19	10 10 10	2 2 2	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	3 0 15	0,0 0,0 0,0	-17,2 0,0 32,1	-6,7 0,0 6,2	273,9 64,7 273,9	276,3 169,6 276,3	40,8 84,7 40,8	7,1 0,0 7,0	23 0 27	15 0 22	8,8 0,0 8,7	16 20 16	69 0 69	10 10 10
353 354 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	28 28 28	1,10 1,10 1,10	73,0 73,0 73,0	0,6 0,6 0,6	19 19 19	11 11 11	3 3 3	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	24 0 24	0,0 0,0 0,0	67,3 0,0 79,6	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	24 0 29	32 0 38	0,0 0,0 0,0	16 20 16	66 0 66	10 10 10
355 356 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	28 28 15	1,10 1,10 1,10	30,2 30,2 26,0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	5 5 4	1 1 1	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	19 0 31	0,0 0,0 0,0	-32,6 0,0 34,7	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	12 0 13	15 0 16	0,0 0,0 0,0	16 20 16	81 0 81	10 10 10
359 360 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	28 28 28	1,10 1,10 1,10	34,3 34,3 32,7	0,4 0,4 0,4	19 19 19	5 5 5	1 1 1	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	28 0 24	0,0 0,0 0,0	-31,7 0,0 32,6	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	11 0 12	15 0 15	0,0 0,0 0,0	16 20 16	74 0 74	10 10 10
362 363 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	31 31 31	1,10 1,10 1,10	64,1 66,1 66,1	0,9 0,9 0,9	19 19 19	10 10 10	2 3 3	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	19 0 24	0,0 0,0 0,0	-46,1 0,0 44,0	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	17 0 16	22 0 21	0,0 0,0 0,0	16 20 16	74 0 74	10 10 10
109 366 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	3 3 3	1,10 1,10 1,10	-95,3 -95,3 -95,3	2,0 2,0 2,0	19 19 19	15 15 15	4 4 4	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	28 0 24	0,0 0,0 0,0	-13,7 0,0 15,2	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	5 0 5	6 0 7	0,0 0,0 0,0	16 20 16	13 0 13	10 10 10
367 368 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	19 19 19	1,10 1,10 1,10	-47,6 -47,6 -48,0	0,8 0,8 0,8	19 19 19	7 7 7	2 2 2	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	8 0 28	0,0 0,0 0,0	-21,5 0,0 40,8	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	8 0 15	10 0 19	0,0 0,0 0,0	16 20 16	77 0 77	10 10 10
99 371 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3																							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi			
376 115 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	6 6 6	1,10 1,10 1,10	-96,8 -96,8 -96,8	0,0 0,0 0,0	19 19 19	15 15 15	4 4 4	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	6 0 6	0,0 0,0 0,0	-20,9 0,0 -12,4	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	8 0 4	10 0 6	0,0 0,0 0,0	16 20 16	28 0 28	10 10 10
377 378 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	9 9 9	1,10 1,10 1,10	-44,5 -43,9 -42,3	0,0 0,0 0,0	19 19 19	7 7 7	2 2 2	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	9 0 31	0,0 0,0 0,0	-31,9 0,0 33,6	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	12 0 12	15 0 16	0,0 0,0 0,0	16 20 16	85 0 85	10 10 10
86 380 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	34 34 34	1,10 1,10 1,10	-117,7 -117,7 -117,7	0,0 0,0 0,0	20 20 20	17 17 17	4 4 4	28,0 28,0 28,0	26,0 26,0 26,0	25 0 1	0,0 0,0 0,0	-41,3 0,0 -31,2	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	15 0 11	20 0 15	0,0 0,0 0,0	16 20 16	40 0 40	10 10 10
89 381 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	25 25 25	1,10 1,10 1,10	-49,3 -49,3 -49,3	0,0 0,0 0,0	19 19 19	8 8 8	2 2 2	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	13 0 13	0,0 0,0 0,0	43,9 0,0 47,5	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	16 0 17	21 0 22	0,0 0,0 0,0	16 20 16	16 0 16	10 10 10
90 384 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	6 6 22	1,10 1,10 1,10	22,1 22,1 -15,3	2,5 2,5 3,3	18 18 17	4 4 3	1 1 1	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	6 0 6	0,0 0,0 0,0	-42,6 0,0 -33,9	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	15 0 12	20 0 16	0,0 0,0 0,0	16 20 16	47 0 47	10 10 10
91 385 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	24 24 24	1,10 1,10 1,10	-22,8 -24,2 -22,8	0,0 0,0 0,0	19 19 19	4 4 4	1 1 1	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	9 0 13	0,0 0,0 0,0	-23,2 0,0 28,6	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	8 0 10	11 0 13	0,0 0,0 0,0	16 20 16	42 0 42	10 10 10
121 111 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	28 28 12	1,10 1,10 1,10	39,4 39,4 37,8	0,0 0,0 0,0	19 19 19	6 6 6	2 2 1	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	3 0 3	0,0 0,0 0,0	-67,3 0,0 -54,6	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	24 0 20	32 0 26	0,0 0,0 0,0	16 20 16	51 0 51	10 10 10
100 386 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	13 13 13	1,10 1,10 1,10	-47,3 -47,3 -47,3	0,3 0,3 0,3	19 19 19	7 7 7	2 2 2	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	29 0 29	0,0 0,0 0,0	30,3 0,0 39,8	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	11 0 14	14 0 19	0,0 0,0 0,0	16 20 16	44 0 44	10 10 10
390 391 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	27 29 29	1,10 1,10 1,10	-98,5 -100,5 -100,5	1,4 1,4 1,4	19 19 19	15 16 16	4 4 4	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	29 0 29	0,0 0,0 0,0	-85,7 0,0 -73,2	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	31 0 26	40 0 35	0,0 0,0 0,0	16 20 16	69 0 69	10 10 10
114 398 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	19 19 19	1,10 1,10 1,10	-25,3 -25,3 -25,3	0,0 0,0 0,0	19 19 19	4 4 4	1 1 1	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	19 0 19	0,0 0,0 0,0	5,4 0,0 9,3	-8,1 0,0 -8,1	273,9 64,7 273,9	276,3 169,6 276,3	40,8 84,7 40,8	8,1 0,0 8,1	22 0 23	11 0 14	10,0 0,0 10,0	16 20 16	13 0 13	10 10 10
115 76 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	6 6 6	1,10 1,10 1,10	-96,8 -97,9 -96,8	0,0 0,0 0,0	19 19 19	15 15 15	4 4 4	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	12 0 1	0,0 0,0 0,0	12,6 0,0 25,4	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	5 0 9	6 0 12	0,0 0,0 0,0	16 20 16	51 0 51	10 10 10
7 399 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	34 34 9	1,10 1,10 1,10	-162,6 -162,6 -99,0	0,0 0,0 0,0	24 24 19	17 17 15	6 6 4	38,7 38,7 26,0	26,0 26,0 26,0	34 0 34	0,0 0,0 0,0	103,5 0,0 118,5	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	37 0 43	49 0 56	0,0 0,0 0,0	16 20 16	85 0 85	10 10 10
111 117 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	3 3 3	1,10 1,10 1,10	-57,7 -65,1 -64,9	0,0 0,0 0,0	19 19 19	9 10 10	2 2 2	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	3 0 3	0,0 0,0 0,0	-50,9 0,0 -22,1	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	18 0 8	24 0 10	0,0 0,0 0,0	16 20 16	121 0 121	10 10 10
117 123 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	3 3 3	1,10 1,10 1,10	-64,9 -64,9 -64,9	0,0 0,0 0,0	19 19 19	10 10 10	2 2 2	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	1 0 1	0,0 0,0 0,0	32,4 0,0 46,4	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	12 0 17	15 0 22	0,0 0,0 0,0	16 20 16	51 0 51	10 10 10
44 45 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	3 6 6	1,10 1,10 1,10	110,9 -134,8 -139,0	8,7 8,2 8,2	19 21 21	17 18 18	4 5 5	27,0 33,0 34,0	28,0 29,5 30,0	3 3 16	0,0 0,0 0,0	-103,8 -77,9 71,2	0,0 0,0 0,0	265,4 51,3 265,4	269,8 203,2 269,8	65,8 61,6 65,8	0,0 0,0 0,0	38 29 26	33 38 22	0,0 0,0 0,0	16 25 16	123 134 123	10 10 10
27 31 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	25 34 34	1,10 1,10 1,10	-122,3 171,3 171,3	7,6 7,2 7,2	20 24 24	17 17 17	4 5 5	30,0 34,0 34,0	28,0 28,0 42,0	29 25 25	0,0 0,0 0,0	-89,7 90,0 109,3	0,0 0,0 0,0	80,8 64,7 80,8	212,0 169,6 212,0	105,9 84,7 105,9	0,0 0,0 0,0	32 33 40	42 53 52	0,0 0,0 0,0	16 20 16	126 92 126	10 10 10
28 32 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	34 34 34	1,10 1,10 1,10	-130,1 151,7 151,7	7,2 7,2 7,2	21 22 22	17 18 18	5 5 5	32,0 31,5 31,5	29,0 37,0 37,0	34 34 34	0,0 0,0 0,0	74,6 88,4 107,1	0,0 0,0 0,0	265,4 51,3 265,4	269,8 203,2 269,8	65,8 61,6 65,8	0,0 0,0 0,0	28 33 40	23 43 34	0,0 0,0 0,0	16 25 16	123 98 123	10 10 10
42 47 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	31 31 34	1,10 1,10 1,10	-43,5 -43,5 54,1	5,4 5,4 5,3	18 18 18	7 7 9	2 2 2	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	19 31 31	0,0 0,0 0,0	-53,8 34,6 53,7	0,0 0,0 0,0	265,4 51,3 265,4	269,8 203,2 269,8	65,8 61,6 65,8	0,0 0,0 0,0	20 13 20	17 17 17	0,0 0,0 0,0	16 25 16	123 98 123	10 10 10
43 48 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	22 22 31	1,10 1,10 1,10	77,3 77,3 46,1	7,3 7,3 4,8	19 19 18	13 13 8	3 3 2	26,0 26,0 26,0	26,0 26,0 26,0	22 22 34	0,0 0,0 0,0	-70,4 -43,4 46,1	0,0 0,0 0,0	265,4 51,3 265,4	269,8 203,2 269,8	65,8 61,6 65,8	0,0 0,0 0,0	26 16 17	22 21 15	0,0 0,0 0,0	16 25 16	123 98 123	10 10 10
44 49 2.5	0,00 0,00		25 100 130	1 3 5	19 24 24	1,10 1,10 1,10	104,6 111,3 111,3	9,7 7,5 7,5	19 19 17	18 17 17	4 4 4	26,0 27,0 27,0	26,0 28,0 28,0	19 31 31	0,0 0,0 0,0	-82,5 63,8 84,0	0,0 0,0 0,0	265,4 51,3 265,4	269,8 203,2 269,8	65,8 61,6 65,8	0,0 0,0 0,0	31 24 31	26 31 26	0,0 0,0 0,0	16 25 16	123 98 123	10 10 10

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																						
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas n c	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE									
					Co Nr	GamRd	M Exd (t°m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t°m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t°m)	TRId (t°m)	Coe Cls	Coe Sta

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n c	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t°m)	M Eyd (t°m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t°m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t°m)	TRId (t°m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
109	0,00	29	1	24	-0,3	0,0	2,3	18	3	1	7,2	3,6	2	0,0	1,3	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	4	1	0,0	2	15	8	
111	0,00	150	3	31	0,2	0,0	2,2	17	2	1	7,2	7,2	1	0,0	-1,3	0,0	160,1	34,7	10,3	0,0	4	4	0,0	8	161	8	
2.5	1,00	15	5	1	-0,6	0,0	0,0	22	4	2	7,2	3,6	1	0,0	-1,5	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	4	1	0,0	2	15	8	
81	2,80	30	1	1	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	1	0,0	2,4	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	20	0,0	15	25	8	
122	2,80	100	3	1	1,0	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	110	8	
2.5	1,00	25	5	1	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	1	0,0	-2,4	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	20	0,0	15	25	8	
1	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8	
80	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	66	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
80	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8	
81	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	66	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
81	2,80	33	1	13	-8,5	0,0	0,0	23	20	7	9,5	10,5	13	0,0	11,9	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	21	34	0,0	13	0	8	
122	2,80	100	3	13	5,6	0,0	0,0	23	12	5	9,5	9,5	9	0,0	-12,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	21	35	0,0	13	160	8	
2.5	1,00	30	5	9	-9,0	0,0	0,0	15	76	17	9,5	10,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
122	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,6	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	2	0,0	13	0	8	
2	2,80	100	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,6	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	2	0,0	13	120	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
125	2,80	30	1	1	0,6	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	2,8	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	23	0,0	15	25	8	
126	2,80	100	3	1	1,1	0,0	0,0	26	3	1	12,1	12,1	1	0,0	-0,1	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	1	0,0	15	115	8	
2.5	1,00	25	5	1	0,6	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	-2,8	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	23	0,0	15	25	8	
1	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8	
124	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	58	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
124	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8	
125	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	58	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
125	2,80	33	1	25	-8,8	0,0	0,0	16	58	14	9,5	13,0	29	0,0	-12,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	22	36	0,0	13	0	8	
126	2,80	100	3	29	6,9	0,0	0,0	23	15	6	9,5	9,5	29	0,0	-13,7	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	25	40	0,0	13	165	8	
2.5	1,00	30	5	29	-9,9	0,0	0,0	26	18	8	11,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
126	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
127	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	20	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
127	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8	
5	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	58	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
128	2,80	30	1	34	-0,1	0,0	0,0	26	0	0	12,1	12,1	33	0,0	-0,4	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	1	4	0,0	15	25	8	
86	2,80	100	3	34	-0,5	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	34	0,0	-0,7	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	2	6	0,0	15	29	8	
2.5	1,00	25	5	34	-0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	33	0,0	-0,9	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	2	8	0,0	15	25	8	
2	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	2	0,0	13	0	8	
128	2,80	100	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	2	0,0	13	111	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
128	2,80	33	1	9	8,2	0,0	0,0	24	18	7	9,5	9,5	9	0,0	-14,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	25	41	0,0	13	0	8	
86	2,80	100	3	9	7,6	0,0	0,0	23	17	6	9,5	9,5	9	0,0	-14,7	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	26	43	0,0	13	79	8	
2.5	1,00	30	5	9	-3,2	0,0	0,0	23	7	3	9,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
129	2,80	30	1	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	2,7	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	23	0,0	15	25	8	
130	2,80	100	3	1	1,1	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	110	8	
2.5	1,00	25	5	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	-2,7	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	23	0,0	15	25	8	
3	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,6	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	2	0,0	13	0	8	
129	2,80	100	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,6	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	2	0,0	13	116	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
129	2,80	33	1	15	-7,8	0,0	0,0	24	17	7	9,5	9,5	15	0,0	11,8	0,0	64,7										

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
3	2,80	41	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,5	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	2	4	0,0	16	0	8
397	2,80	40	3	1	0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,5	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	2	4	0,0	16	263	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8
397	2,80	41	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	0	8
7	2,80	40	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	94	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8
7	2,80	41	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	2	0,0	16	0	8
399	2,80	40	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	2	0,0	16	169	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8
399	2,80	41	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	0	8
400	2,80	40	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	65	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8
400	2,80	41	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	0	8
401	2,80	40	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	65	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8
401	2,80	41	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	0	8
11	2,80	40	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	100	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8
11	2,80	41	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	0	8
402	2,80	40	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	60	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8
402	2,80	41	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	0	8
403	2,80	40	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	59	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8
403	2,80	41	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	0	8
404	2,80	40	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	66	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8
404	2,80	41	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	0	8
405	2,80	40	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	65	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8
405	2,80	41	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	0	8
15	2,80	40	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	80	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8
9	2,80	40	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8
132	2,80	55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	206	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
132	2,80	40	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8
10	2,80	55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	206	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
10	2,80	40	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8
87	2,80	55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	190	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
15	2,80	41	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	2	0,0	16	0	8
406	2,80	40	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	2	0,0	16	138	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8
406	2,80	41	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,4	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	2	3	0,0	16	0	8
19	2,80	40	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,4	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	2	3	0,0	16	218	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,2	0,0																				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																													
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi					
411	2,80	41	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,5	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	2	3	0,0	16	0	8			
27	2,80	40	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,5	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	2	3	0,0	16	232	8			
2.5	1,00	30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8			
17	2,80	40	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8			
133	2,80	55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	206	8			
2.5	1,00	30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8			
133	2,80	40	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8			
18	2,80	55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	206	8			
2.5	1,00	30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8			
18	2,80	40	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8			
88	2,80	55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	190	8			
2.5	1,00	30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8			
390	2,80	35	1	1	0,2	0,0	0,0	27	0	0	12,1	12,1	1	0,0	0,9	0,0	44,3	14,9	9,6	0,0	2	6	0,0	15	30	8			
391	2,80	80	3	1	0,3	0,0	0,0	27	1	0	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	44,3	14,9	9,6	0,0	0	0	0,0	15	77	8			
2.5	1,00	30	5	1	0,2	0,0	0,0	27	0	0	12,1	12,1	1	0,0	-0,9	0,0	44,3	14,9	9,6	0,0	2	6	0,0	15	30	8			
79	2,80	35	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	1	0,0	0,1	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8			
389	2,80	80	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6	1	0,0	0,1	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	32	8			
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8			
389	2,80	35	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	1	0,0	0,2	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	1	0,0	16	0	8			
390	2,80	80	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6	1	0,0	0,2	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	1	0,0	16	48	8			
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8			
390	2,80	35	1	25	-7,9	0,0	0,0	18	49	13	8,6	7,6	25	0,0	13,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	29	46	0,0	16	0	8			
391	2,80	80	3	25	6,0	0,0	0,0	23	17	6	7,6	7,6	25	0,0	13,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	29	46	0,0	16	137	8			
2.5	1,00	30	5	25	9,4	0,0	0,0	28	18	9	7,6	11,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8			
391	2,80	35	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	1	0,0	0,2	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	1	0,0	16	0	8			
392	2,80	80	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6	1	0,0	-0,2	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	1	0,0	16	51	8			
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8			
392	2,80	35	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	1	0,0	0,3	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	1	0,0	16	0	8			
24	2,80	80	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6	1	0,0	-0,3	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	1	0,0	16	82	8			
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8			
25	2,80	39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8			
134	2,80	65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	30	8			
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8			
134	2,80	39	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	6,2	4,0	1	0,0	0,6	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	2	2	0,0	20	0	8			
135	2,80	65	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,6	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	2	2	0,0	20	175	8			
2.5	1,00	30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8			
135	2,80	39	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	6,2	4,0	1	0,0	0,6	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	2	2	0,0	20	0	8			
136	2,80	65	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,6	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	2	2	0,0	20	175	8			
2.5	1,00	30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8			
136	2,80	39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8			
26	2,80	65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	31	8			
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8			
137	2,80	10	1	29	0,1	0,0	0,0	29	0	0	12,1	12,1	29	0,0	0,6	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	2	5	0,0	15	25	8			
89	2,80	70	3	25	-0,4	0,0	0,0	29	1	0	12,1	12,1	25	0,0	-0,6	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	2	5	0,0	15	31	8			
2.5	1,00	25	5	25	-0,4	0,0	0,0	29	1	1	12,1	12,1	25	0,0	-0,7	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	2	6	0,0	15	25	8			
26	2,80	39	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	2	0,0	20	0	8			
137	2,80	65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,3	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	2	0,0	20	109	8			
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0</																			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																												
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE									VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi				
141	2,80		39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	0	8	
28	2,80		65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,3	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	92	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8	
144	2,80	1	10	1	22	0,3	0,0	0,0	29	1	0	12,1	12,1	22	0,0	1,2	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	4	10	0,0	15	25	8	
145	2,80	/	70	3	22	0,7	0,0	0,0	30	2	1	12,1	12,1	22	0,0	1,1	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	3	9	0,0	15	24	8	
2.5	1,00	2	25	5	22	0,8	0,0	0,0	30	2	1	12,1	12,1	22	0,0	0,9	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	3	8	0,0	15	25	8	
29	2,80		34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	0	8	
142	2,80		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	52	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
142	2,80		34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	0	8	
143	2,80		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	52	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
143	2,80		34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
144	2,80		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	23	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
144	2,80		34	1	34	-9,1	0,0	0,0	29	18	9	10,8	7,7	18	0,0	12,9	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	33	55	0,0	19	0	8	
412	2,80		70	3	34	-6,7	0,0	0,0	25	18	8	7,7	6,7	18	0,0	12,9	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	33	54	0,0	19	120	8	
2.5	1,00		30	5	18	6,3	0,0	0,0	15	91	19	6,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
412	2,80		34	1	6	-8,2	0,0	0,0	17	72	18	9,0	11,3	6	0,0	-14,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	36	60	0,0	19	0	8	
145	2,80		70	3	6	-8,2	0,0	0,0	17	72	18	9,0	11,3	6	0,0	-14,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	36	60	0,0	19	27	8	
2.5	1,00		30	5	6	-8,2	0,0	0,0	17	72	18	9,0	11,3	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
145	2,80		34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	0	8	
146	2,80		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	50	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
146	2,80		34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8	
30	2,80		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	87	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
147	2,80		10	1	8	1,2	0,0	0,0	30	3	2	12,1	12,1	8	0,0	5,2	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	17	43	0,0	15	25	8	
100	2,80		70	3	8	2,6	0,0	0,0	30	6	3	12,1	12,1	8	0,0	5,1	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	16	42	0,0	15	1	8	
2.5	1,00		25	5	8	2,6	0,0	0,0	30	6	3	12,1	12,1	8	0,0	4,9	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	16	41	0,0	15	25	8	
30	2,80		34	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,5	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	2	0,0	19	0	8	
147	2,80		70	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,5	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	2	0,0	19	139	8	
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
147	2,80		34	1	12	-8,1	0,0	0,0	17	67	17	8,9	11,7	8	0,0	-15,7	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	40	66	0,0	19	0	8	
100	2,80		70	3	12	-8,1	0,0	0,0	17	67	17	8,9	11,7	8	0,0	-16,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	41	68	0,0	19	51	8	
2.5	1,00		30	5	8	6,6	0,0	0,0	25	18	8	6,7	7,7	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
149	2,80		10	1	1	0,1	0,0	0,0	29	0	0	12,1	12,1	1	0,0	0,7	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	2	6	0,0	15	25	8	
150	2,80		70	3	1	0,2	0,0	0,0	29	1	0	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	0	0	0,0	15	81	8	
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	29	0	0	12,1	12,1	1	0,0	-0,7	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	2	6	0,0	15	25	8	
31	2,80		34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8	
148	2,80		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	80	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
148	2,80		34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	0	8	
149	2,80		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	46	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
149	2,80		34	1	12	-5,3	0,0	0,0	23	17	6	6,7	6,7	12	0,0	9,7	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	25						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRld (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
154	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
155	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	56	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
155	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
34	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	76	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
34	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
156	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	90	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
156	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
90	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	100	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
158	2,80	30	1	1	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	1	0,0	2,3	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	19	0,0	15	25	8
159	2,80	100	3	1	0,8	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,1	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	1	0,0	15	85	8
2.5	1,00	25	5	1	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	1	0,0	-2,3	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	19	0,0	15	25	8
35	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
157	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	82	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
157	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
158	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	20	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
158	2,80	33	1	18	-5,5	0,0	0,0	23	12	5	9,5	9,5	18	0,0	10,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	18	29	0,0	13	0	8
159	2,80	100	3	18	5,0	0,0	0,0	23	11	4	9,5	9,5	18	0,0	10,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	18	29	0,0	13	135	8
2.5	1,00	30	5	6	-7,6	0,0	0,0	23	17	6	9,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
159	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
160	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	30	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
160	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
161	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	70	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
161	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
36	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	70	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
162	2,80	30	1	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	2,7	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	23	0,0	15	25	8
163	2,80	100	3	1	1,1	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	110	8
2.5	1,00	25	5	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	-2,7	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	23	0,0	15	25	8
165	2,80	30	1	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	2,7	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	23	0,0	15	25	8
166	2,80	100	3	1	1,1	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	111	8
2.5	1,00	25	5	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	-2,7	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	23	0,0	15	25	8
37	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
162	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	105	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
162	2,80	33	1	13	-11,5	0,0	0,0	20	42	13	12,8	9,5	13	0,0	14,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	25	41	0,0	13	0	8
163	2,80	100	3	13	-6,3	0,0	0,0	23	14	5	9,5	9,5	13	0,0	14,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	25	41	0,0	13	160	8
2.5	1,00	30	5	13	10,1	0,0	0,0	26	18	8	9,5	11,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
163	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
164	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5											

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																														
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE									VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE																
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi						
167	2,80		33	1	9	9,8	0,0	0,0	16	72	17	15,6	10,5	13	0,0	24,0	0,6	64,7	34,5	14,4	1,5	51	74	5,7	13	0	8			
413	2,80		100	3	9	9,8	0,0	0,0	16	72	17	15,6	10,5	13	0,0	24,0	0,6	64,7	34,5	14,4	1,5	51	74	5,7	13	41	8			
2.5	1,00		30	5	13	-10,6	0,0	0,0	17	69	17	11,5	10,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8			
413	2,80		33	1	9	4,9	0,0	0,0	23	11	4	9,5	9,5	13	0,0	6,8	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	12	20	0,0	13	0	8			
414	2,80		100	3	13	3,3	0,0	0,0	23	7	3	9,5	9,5	9	0,0	-7,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	13	20	0,0	13	160	8			
2.5	1,00		30	5	13	5,4	0,0	0,0	23	12	4	9,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8			
414	2,80		33	1	9	-13,7	0,0	0,0	28	19	10	15,7	15,3	9	0,0	-14,6	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	26	42	0,0	13	0	8			
168	2,80		100	3	9	-13,7	0,0	0,0	28	19	10	15,7	15,3	9	0,0	-14,8	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	26	43	0,0	13	21	8			
2.5	1,00		30	5	9	-13,7	0,0	0,0	28	19	10	15,7	15,3	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8			
168	2,80		33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8			
169	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	90	8			
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8			
169	2,80		33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8			
170	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	90	8			
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8			
170	2,80		33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8			
171	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	21	8			
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8			
171	2,80		33	1	13	-11,9	0,0	0,0	18	62	16	13,2	12,5	13	0,0	17,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	30	49	0,0	13	0	8			
172	2,80		100	3	13	7,4	0,0	0,0	23	16	6	9,5	9,5	13	0,0	16,9	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	30	49	0,0	13	146	8			
2.5	1,00		30	5	13	12,0	0,0	0,0	18	66	17	12,5	13,3	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8			
172	2,80		33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8			
173	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	71	8			
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8			
173	2,80		33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8			
39	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	70	8			
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8			
176	2,80		30	1	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	2,4	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	20	0,0	15	25	8			
177	2,80		100	3	1	0,9	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	95	8			
2.5	1,00		25	5	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	-2,4	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	20	0,0	15	25	8			
4	2,80		33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8			
174	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	55	8			
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8			
174	2,80		33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8			
175	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	55	8			
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8			
175	2,80		33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8			
176	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	24	8			
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8			
176	2,80		33	1	22	9,2	0,0	0,0	25	18	8	9,5	10,5	22	0,0	-12,9	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	23	37	0,0	13	0	8			
177	2,80		100	3	22	-6,3	0,0	0,0	23	14	5	9,5	9,5	22	0,0	-14,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	25	41	0,0	13	145	8			
2.5	1,00		30	5	22	-10,3	0,0	0,0	21	32	10	11,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8			
177	2,80		33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8			
8	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0																						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
61	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8	
182	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	84	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
182	2,80	33	1	22	8,9	0,0	0,0	16	66	15	9,5	9,5	22	0,0	-11,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	20	33	0,0	13	0	8	
183	2,80	100	3	22	5,5	0,0	0,0	23	12	5	9,5	9,5	22	0,0	-12,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	22	36	0,0	13	148	8	
2.5	1,00	30	5	22	-8,8	0,0	0,0	17	50	13	9,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
183	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8	
184	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	37	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
184	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8	
33	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	98	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
40	2,80	37	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,7	4,0	1	0,0	0,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	2	3	0,0	11	0	8	
93	2,80	60	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	2	3	0,0	11	221	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
185	2,80	1	30	1	29	0,3	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	29	0,0	1,3	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	3	11	0,0	15	25	8
186	2,80	/	100	3	29	1,0	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	29	0,0	0,9	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	2	8	0,0	15	75	8
2.5	1,00	2	25	5	29	1,1	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	29	0,0	0,5	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	1	4	0,0	15	25	8
8	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8	
185	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	85	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
185	2,80	33	1	22	9,7	0,0	0,0	17	62	15	15,1	10,5	34	0,0	22,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	40	65	0,0	13	0	8	
415	2,80	100	3	22	9,7	0,0	0,0	17	62	15	15,1	10,5	34	0,0	22,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	40	65	0,0	13	36	8	
2.5	1,00	30	5	34	-11,4	0,0	0,0	20	40	12	12,7	10,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
415	2,80	33	1	22	3,8	0,0	0,0	23	8	3	9,5	9,5	34	0,0	5,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	9	14	0,0	13	0	8	
416	2,80	100	3	22	2,5	0,0	0,0	23	5	2	9,5	9,5	34	0,0	4,9	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	9	14	0,0	13	160	8	
2.5	1,00	30	5	34	3,3	0,0	0,0	23	7	3	9,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
416	2,80	33	1	15	6,1	0,0	0,0	23	13	5	9,5	9,5	29	0,0	-18,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	32	52	0,0	13	0	8	
186	2,80	100	3	22	-7,1	0,0	0,0	23	15	6	9,5	9,5	29	0,0	-18,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	33	54	0,0	13	54	8	
2.5	1,00	30	5	22	-7,1	0,0	0,0	23	15	6	9,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
186	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8	
12	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	65	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
9	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8	
187	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	70	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
187	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8	
188	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	93	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
188	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8	
189	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	93	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
189	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8	
13	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	75	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
42	2,80	35	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	1	0,0	0,3	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	1	0,0	16	0	8	
190	2,80	80	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6															

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																												
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE									VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi				
199	2,80	1	10	1	12	1,0	0,0	0,0	30	2	1	12,1	12,1	12	0,0	4,2	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	13	35	0,0	15	25	8	
200	2,80	/	70	3	12	2,6	0,0	0,0	30	6	3	12,1	12,1	12	0,0	4,1	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	13	34	0,0	15	17	8	
2.5	1,00	2	25	5	12	2,7	0,0	0,0	30	6	4	12,1	12,1	12	0,0	3,9	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	13	33	0,0	15	25	8	
43	2,80		34	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8	
195	2,80		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	100	8	
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
195	2,80		34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
196	2,80		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	21	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
196	2,80		34	1	18	-7,9	0,0	0,0	18	55	15	8,7	10,7	6	0,0	-15,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	39	64	0,0	19	0	8	
197	2,80		70	3	6	-7,1	0,0	0,0	17	68	17	7,7	7,7	6	0,0	-15,7	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	40	66	0,0	19	125	8	
2.5	1,00		30	5	6	-10,2	0,0	0,0	28	21	10	11,7	10,9	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
197	2,80		34	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,4	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	2	0,0	19	0	8	
198	2,80		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,4	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	2	0,0	19	128	8	
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
198	2,80		34	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,4	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	2	0,0	19	0	8	
199	2,80		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,4	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	2	0,0	19	128	8	
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
199	2,80		34	1	8	10,6	0,0	0,0	22	39	14	11,0	12,1	12	0,0	25,1	0,0	33,9	26,4	7,4	0,0	64	95	0,0	17	34	8	
417	2,80		70	3	8	10,6	0,0	0,0	22	39	14	11,0	12,1	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
2.5	1,00		30	5	12	7,5	0,0	0,0	27	18	8	6,7	8,7	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	18	34	8	
417	2,80		34	1	6	9,7	0,0	0,0	30	18	10	6,7	11,2	8	0,0	-36,7	0,6	50,7	39,5	11,0	1,0	96	99	3,6	9	0	8	
200	2,80		70	3	8	-14,0	0,0	0,0	35	18	13	17,0	6,7	8	0,0	-36,9	0,6	50,7	39,5	11,0	1,0	97	99	3,6	9	67	8	
2.2	1,00		30	5	8	-15,3	0,0	0,0	33	24	15	18,0	9,5	0	0,0	0,0	0,0	26,7	20,8	5,8	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
200	2,80		34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8	
201	2,80		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	67	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
201	2,80		34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8	
44	2,80		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	67	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
202	2,80		30	1	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	2,7	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	23	0,0	15	25	8	
203	2,80		100	3	1	1,1	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	110	8	
2.5	1,00		25	5	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	-2,7	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	23	0,0	15	25	8	
12	2,80		33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8	
202	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	71	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
202	2,80		33	1	34	-9,6	0,0	0,0	18	45	12	10,5	9,5	34	0,0	12,8	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	23	37	0,0	13	0	8	
203	2,80		100	3	34	5,6	0,0	0,0	23	12	5	9,5	9,5	34	0,0	12,8	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	23	37	0,0	13	160	8	
2.5	1,00		30	5	34	9,9	0,0	0,0	26	18	8	10,5	11,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
203	2,80		33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8	
16	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	99	8	
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
204	2,80		30	1	1	0,5	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	1	0,0	2,6	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	22	0,0	15	25	8	
205	2,80		100	3	1	1,0	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	103	8	
2.5	1,00		25	5	1	0,5	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	1	0,0	-2,6	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	22	0,0	15	25	8	
13	2,80		33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,4	0											

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
208	2,80	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
34	2,80	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	63	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
45	2,80	34	1	1	-0,3	0,0	0,0	23	1	0	6,7	4,0	1	0,0	0,8	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	2	3	0,0	19	0	8
94	2,80	70	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,8	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	2	3	0,0	19	221	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,3	0,0	0,0	23	1	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
209	2,80	30	1	1	0,1	0,0	0,0	26	0	0	12,1	12,1	1	0,0	0,7	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	2	6	0,0	15	25	8
210	2,80	100	3	1	0,3	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	129	8
2.5	1,00	25	5	1	0,1	0,0	0,0	26	0	0	12,1	12,1	1	0,0	-0,7	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	2	6	0,0	15	25	8
16	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
209	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	76	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
209	2,80	33	1	22	10,1	0,0	0,0	25	18	8	11,5	11,5	34	0,0	10,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	19	30	0,0	13	0	8
210	2,80	100	3	22	5,9	0,0	0,0	23	13	5	9,5	9,5	22	0,0	-11,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	20	33	0,0	13	179	8
2.5	1,00	30	5	22	-9,1	0,0	0,0	25	18	7	10,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
210	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
20	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	40	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
211	2,80	30	1	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	2,5	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	21	0,0	15	25	8
212	2,80	100	3	1	0,9	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	97	8
2.5	1,00	25	5	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	-2,5	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	21	0,0	15	25	8
17	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
211	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	95	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
211	2,80	33	1	25	-11,2	0,0	0,0	21	35	11	12,6	9,5	25	0,0	15,9	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	29	46	0,0	13	0	8
212	2,80	100	3	25	6,9	0,0	0,0	23	15	6	9,5	9,5	25	0,0	15,9	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	28	46	0,0	13	147	8
2.5	1,00	30	5	25	11,3	0,0	0,0	20	38	12	10,5	12,6	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
212	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
213	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	38	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
213	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
21	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	70	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
215	2,80	30	1	1	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	1	0,0	2,5	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	21	0,0	15	25	8
216	2,80	100	3	1	0,8	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,1	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	1	0,0	15	85	8
2.5	1,00	25	5	1	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	1	0,0	-2,5	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	21	0,0	15	25	8
220	2,80	30	1	1	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	1	0,0	2,5	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	21	0,0	15	25	8
221	2,80	100	3	1	0,8	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,1	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	1	0,0	15	85	8
2.5	1,00	25	5	1	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	1	0,0	-2,5	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	21	0,0	15	25	8
47	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
214	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	92	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
214	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
215	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	24	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
215	2,80	33	1	18	-7,9	0,0	0,0	24	17	7	9,5	9,5	18	0,0	13,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	23	38	0,0	13	0	8
216	2,80	100	3	18	5,8	0,0	0,0	23	13	5	9,5	9,5	18	0,0	13,1	0,0										

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
222	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
48	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	95	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
223	2,80	30	1	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	2,7	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	22	0,0	15	25	8
224	2,80	100	3	1	1,0	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	97	8
2.5	1,00	25	5	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	-2,7	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	22	0,0	15	25	8
227	2,80	30	1	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	2,7	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	22	0,0	15	25	8
228	2,80	100	3	1	1,0	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	97	8
2.5	1,00	25	5	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	-2,7	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	22	0,0	15	25	8
48	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
223	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	90	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
223	2,80	33	1	18	-8,2	0,0	0,0	24	18	7	9,5	9,5	18	0,0	12,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	22	36	0,0	13	0	8
224	2,80	100	3	18	5,7	0,0	0,0	23	13	5	9,5	9,5	18	0,0	12,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	22	35	0,0	13	147	8
2.5	1,00	30	5	18	9,1	0,0	0,0	25	18	7	9,5	10,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
224	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
225	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	38	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
225	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
226	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	92	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
226	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
227	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	93	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
227	2,80	33	1	6	13,1	0,0	0,0	29	18	10	9,5	15,2	6	0,0	-17,6	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	32	51	0,0	13	0	8
228	2,80	100	3	6	-8,2	0,0	0,0	24	18	7	9,5	9,5	6	0,0	-18,7	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	34	54	0,0	13	147	8
2.5	1,00	30	5	6	-13,6	0,0	0,0	29	20	10	15,6	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
228	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
229	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	38	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
229	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
230	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	63	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
230	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
49	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	63	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
20	2,80	35	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	1	0,0	0,1	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8
231	2,80	80	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6	1	0,0	-0,1	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	30	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8
231	2,80	35	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	1	0,0	0,1	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8
79	2,80	80	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6	1	0,0	-0,1	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	30	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8
232	2,80	30	1	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	2,5	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	21	0,0	15	25	8
233	2,80	100	3	1	0,9	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	98	8
2.5	1,00	25	5	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	-2,5	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	21	0,0	15	25	8
21	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
232	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
236	2,80		34	1	6	8,4	0,0	0,0	17	91	22	8,7	9,2	6	0,0	-11,8	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	30	50	0,0	19	0	8
418	2,80		70	3	6	6,1	0,0	0,0	17	47	12	6,7	6,7	6	0,0	-12,5	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	32	53	0,0	19	120	8
2.5	1,00		30	5	6	-6,2	0,0	0,0	17	54	13	6,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
418	2,80		34	1	18	7,0	0,0	0,0	17	53	14	11,5	7,7	6	0,0	-19,6	-0,3	30,4	23,6	6,6	0,9	56	88	3,8	19	0	8
237	2,80		70	3	18	7,0	0,0	0,0	17	53	14	11,5	7,7	6	0,0	-19,7	-0,3	30,4	23,6	6,6	0,9	56	88	3,8	19	22	8
2.5	1,00		30	5	18	7,0	0,0	0,0	17	53	14	11,5	7,7	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
237	2,80		34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
238	2,80		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	65	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
238	2,80		34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
50	2,80		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	65	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
50	2,80		34	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
109	2,80		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	102	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
24	2,80		35	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	1	0,0	0,6	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	2	0,0	16	0	8
102	2,80		80	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6	1	0,0	-0,6	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	2	0,0	16	150	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8
25	2,80		33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
239	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	80	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
239	2,80		33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
240	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	98	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
240	2,80		33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
241	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	98	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
241	2,80		33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
29	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	69	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
242	2,80		9	1	1	0,1	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	1	0,0	0,3	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	1	3	0,0	15	25	8
243	2,80		60	3	1	0,1	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	0	0	0,0	15	75	8
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	1	0,0	-0,3	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	1	3	0,0	15	25	8
63	2,80		37	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,7	4,0	1	0,0	0,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	2	3	0,0	11	0	8
242	2,80		60	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	2	3	0,0	11	179	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
242	2,80		37	1	25	-7,7	0,0	0,0	18	62	17	8,6	10,5	25	0,0	13,9	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	41	68	0,0	11	0	8
243	2,80		60	3	25	6,6	0,0	0,0	27	18	8	5,7	7,7	29	0,0	-14,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	43	70	0,0	11	125	8
2.5	1,00		30	5	25	9,2	0,0	0,0	30	18	10	10,5	10,9	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
243	2,80		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
35	2,80		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	63	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
53	2,80		37	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,7	4,0	1	0,0	0,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	2	3	0,0	11	0	8
92	2,80		60	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	2	3	0,0	11	221	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
245	2,80		30	1	1	0,6	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	2,9	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	24	0,0	15	25	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
247	2,80		33	1	25	-6,0	0,0	0,0	23	13	5	9,5	9,5	25	0,0	10,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	19	30	0,0	13	0	8
248	2,80		100	3	25	5,8	0,0	0,0	23	13	5	9,5	9,5	25	0,0	10,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	19	30	0,0	13	148	8
2.5	1,00		30	5	25	8,6	0,0	0,0	19	33	10	9,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
248	2,80		33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
249	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	37	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
249	2,80		33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
61	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	85	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
251	2,80		9	1	1	0,1	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	1	0,0	0,3	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	1	2	0,0	15	25	8
252	2,80		60	3	1	0,1	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	0	0	0,0	15	66	8
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	1	0,0	-0,3	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	1	2	0,0	15	25	8
30	2,80		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
250	2,80		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	61	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
250	2,80		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
251	2,80		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	61	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
251	2,80		37	1	34	-9,7	0,0	0,0	30	20	11	11,3	7,4	34	0,0	29,1	0,0	69,8	32,1	15,0	0,0	87	91	0,0	6	0	8
419	2,80		60	3	34	-9,7	0,0	0,0	30	21	12	11,3	6,7	34	0,0	29,1	0,0	69,8	32,1	15,0	0,0	87	91	0,0	6	58	8
2.5	1,00		30	5	34	7,1	0,0	0,0	27	20	9	5,7	8,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
419	2,80		37	1	29	7,3	0,0	0,0	23	31	11	5,7	8,2	29	0,0	-28,0	0,0	61,1	28,1	13,1	0,0	84	100	0,0	7	0	8
252	2,80		60	3	25	7,5	0,0	0,0	19	49	14	10,7	8,4	29	0,0	-28,1	0,0	69,8	32,1	15,0	0,0	84	88	0,0	6	58	8
2.5	1,00		30	5	25	7,5	0,0	0,0	19	49	14	10,7	8,4	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
252	2,80		37	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	0	8
62	2,80		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	128	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
254	2,80		9	1	1	0,0	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	1	0,0	0,3	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	1	2	0,0	15	25	8
255	2,80		60	3	1	0,1	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	0	0	0,0	15	55	8
2.5	1,00		25	5	1	0,0	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	1	0,0	-0,3	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	1	2	0,0	15	25	8
31	2,80		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
253	2,80		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	67	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
253	2,80		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
254	2,80		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	66	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
254	2,80		37	1	25	-10,2	0,0	0,0	29	26	13	11,7	7,8	25	0,0	30,6	0,0	69,8	32,1	15,0	0,0	91	95	0,0	6	0	8
420	2,80		60	3	29	6,1	0,0	0,0	18	43	12	11,7	6,7	25	0,0	30,5	0,0	69,8	32,1	15,0	0,0	91	95	0,0	6	52	8
2.5	1,00		30	5	25	5,8	0,0	0,0	27	16	7	5,7	7,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
420	2,80		37	1	29	5,6	0,0	0,0	25	17	7	5,7	6,8	29	0,0	-26,4	0,0	61,1	28,1	13,1	0,0	79	94	0,0	7	0	8
255	2,80		60	3	25	8,6	0,0	0,0	29	18	9	10,1	10,3	29	0,0	-26,6	0,0	61,1	28,1	13,1	0,0	79	95	0,0	7	53	8
2.5	1,00		30	5	25	8,6	0,0	0,0	29	18	9	10,1	10,3	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
255	2,80		37	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	0	8
63	2,80		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	129	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
257	2,80		30	1	25	-5,6	0,0	0,0	27	12	6	12,1	12,1	25	0,0	9,4	0,0	56,0	12,0								

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
56	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8	
260	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	67	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
260	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8	
261	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	67	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
261	2,80	33	1	13	-9,1	0,0	0,0	25	18	7	10,5	9,5	13	0,0	17,8	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	32	52	0,0	13	0	8	
91	2,80	100	3	13	-8,3	0,0	0,0	24	18	7	9,5	9,5	13	0,0	17,8	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	32	52	0,0	13	87	8	
2.5	1,00	30	5	13	6,1	0,0	0,0	23	13	5	9,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
263	2,80	30	1	1	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	1	0,0	2,3	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	19	0,0	15	25	8	
264	2,80	100	3	1	0,8	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,1	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	1	0,0	15	85	8	
2.5	1,00	25	5	1	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	1	0,0	-2,3	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	19	0,0	15	25	8	
58	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8	
262	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	95	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
262	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
263	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	33	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
263	2,80	33	1	12	-6,9	0,0	0,0	23	15	6	9,5	9,5	18	0,0	9,9	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	18	29	0,0	13	0	8	
264	2,80	100	3	12	-4,3	0,0	0,0	23	9	4	9,5	9,5	18	0,0	9,8	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	18	28	0,0	13	135	8	
2.5	1,00	30	5	18	5,8	0,0	0,0	23	13	5	9,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
264	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
265	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	27	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
265	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8	
59	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	90	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
59	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8	
114	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	102	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
267	2,80	30	1	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	2,7	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	23	0,0	15	25	8	
268	2,80	100	3	1	1,1	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	110	8	
2.5	1,00	25	5	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	-2,7	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	23	0,0	15	25	8	
270	2,80	1	30	1	3	0,3	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	1,5	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	3	12	0,0	15	25	8
271	2,80	/	100	3	3	1,0	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	3	0,0	1,1	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	3	9	0,0	15	55	8
2.5	1,00	2	25	5	3	1,2	0,0	0,0	26	3	1	12,1	12,1	15	0,0	-0,9	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	2	7	0,0	15	25	8
20	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8	
266	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	70	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
266	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8	
267	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	70	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
267	2,80	33	1	15	-11,5	0,0	0,0	20	42	13	12,8	9,5	15	0,0	14,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	26	42	0,0	13	0	8	
268	2,80	100	3	15	-6,1	0,0	0,0	23	13	5	9,5	9,5	15	0,0	14,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	26	42	0,0	13	160	8	
2.5	1,00	30	5	15	10,7	0,0	0,0	16	94	22	9,5	11,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
268	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8	
269	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5																

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
273	2,80	35	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	1	0,0	0,2	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	1	0,0	16	0	8
274	2,80	80	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6	1	0,0	-0,2	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	1	0,0	16	64	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8
274	2,80	35	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	1	0,0	0,2	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	1	0,0	16	0	8
275	2,80	80	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6	1	0,0	-0,2	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	1	0,0	16	64	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8
275	2,80	35	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	1	0,0	0,1	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8
276	2,80	80	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6	1	0,0	0,1	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	24	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8
276	2,80	35	1	1	-0,3	0,0	0,0	23	1	0	7,6	4,0	1	0,0	0,9	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	2	3	0,0	16	0	8
277	2,80	80	3	1	0,2	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6	1	0,0	-0,9	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	2	3	0,0	16	224	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,3	0,0	0,0	23	1	0	7,6	4,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8
277	2,80	35	1	1	-0,3	0,0	0,0	23	1	0	7,6	4,0	1	0,0	0,9	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	2	3	0,0	16	0	8
42	2,80	80	3	1	0,2	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6	1	0,0	-0,9	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	2	3	0,0	16	224	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,3	0,0	0,0	23	1	0	7,6	4,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8
280	2,80	30	1	1	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	1	0,0	2,5	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	21	0,0	15	25	8
281	2,80	100	3	1	0,8	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,1	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	1	0,0	15	85	8
2.5	1,00	25	5	1	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	1	0,0	-2,5	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	21	0,0	15	25	8
285	2,80	30	1	1	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	1	0,0	2,5	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	21	0,0	15	25	8
286	2,80	100	3	1	0,8	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,1	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	1	0,0	15	85	8
2.5	1,00	25	5	1	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	1	0,0	-2,5	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	21	0,0	15	25	8
32	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
278	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	65	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
278	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
279	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	65	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
279	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
280	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	22	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
280	2,80	33	1	12	-13,1	0,0	0,0	29	18	10	15,2	9,5	12	0,0	18,7	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	34	54	0,0	13	0	8
281	2,80	100	3	12	-8,1	0,0	0,0	24	18	7	9,5	9,5	12	0,0	18,7	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	33	54	0,0	13	135	8
2.5	1,00	30	5	12	11,4	0,0	0,0	20	41	13	9,5	12,7	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
281	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
282	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	28	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
282	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
283	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	92	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
283	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
284	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	92	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
284	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
285	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	22	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
285	2,80	33	1	8	8,9	0,0	0,0	16	59	14	9,5	9,5	8	0,0	-12,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	21	35	0,0	13	0	8
286	2,80	100	3	8	5,6	0,0	0,0	23	12	5	9,5	9,5	8	0,0	-13,0	0,0	64,7	34,5	14,4							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n c	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
289	2,80	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
290	2,80	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	81	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
290	2,80	37	1	24	-14,5	0,0	0,0	34	19	12	17,3	16,8	24	0,0	24,0	0,0	54,3	24,9	11,6	0,0	72	96	0,0	9	0	8
291	2,80	60	3	24	10,5	0,0	0,0	25	39	17	5,7	12,0	24	0,0	24,0	0,0	54,3	24,9	11,6	0,0	72	96	0,0	9	125	8
2.5	1,00	30	5	24	15,2	0,0	0,0	31	24	14	16,8	18,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
291	2,80	37	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	0	8
71	2,80	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	108	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
293	2,80	30	1	1	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	1	0,0	2,3	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	19	0,0	15	25	8
294	2,80	100	3	1	0,8	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,1	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	1	0,0	15	85	8
2.5	1,00	25	5	1	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	1	0,0	-2,3	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	19	0,0	15	25	8
41	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
292	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	61	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
292	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
293	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	91	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
293	2,80	33	1	31	-9,8	0,0	0,0	16	67	16	10,5	15,1	19	0,0	-17,6	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	32	51	0,0	13	0	8
294	2,80	100	3	19	8,2	0,0	0,0	24	18	7	9,5	9,5	19	0,0	-18,6	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	33	54	0,0	13	135	8
2.5	1,00	30	5	19	-11,5	0,0	0,0	20	43	13	12,8	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
294	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
295	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	52	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
295	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
72	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	56	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
296	2,80	30	1	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	2,6	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	21	0,0	15	25	8
297	2,80	100	3	1	1,0	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	102	8
2.5	1,00	25	5	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	-2,6	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	21	0,0	15	25	8
64	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
296	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	80	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
296	2,80	33	1	29	7,4	0,0	0,0	23	16	6	9,5	9,5	25	0,0	9,7	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	17	28	0,0	13	0	8
297	2,80	100	3	25	4,9	0,0	0,0	23	11	4	9,5	9,5	29	0,0	-10,7	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	19	31	0,0	13	152	8
2.5	1,00	30	5	29	-7,9	0,0	0,0	24	17	7	9,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
297	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
298	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	33	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
298	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
299	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	51	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
299	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
36	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	51	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
300	2,80	30	1	1	0,5	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	1	0,0	2,5	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	21	0,0	15	25	8
301	2,80	100	3	1	1,0	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1														

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
303	2,80		33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
304	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	51	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
304	2,80		33	1	31	-16,7	0,0	0,0	29	23	12	19,2	15,1	31	0,0	21,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	38	61	0,0	13	0	8
305	2,80		100	3	31	-10,6	0,0	0,0	17	70	17	11,5	9,5	31	0,0	20,9	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	38	61	0,0	13	146	8
2.5	1,00		30	5	19	-10,4	0,0	0,0	19	39	11	11,5	15,2	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
305	2,80		33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
306	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	39	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
306	2,80		33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
65	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	80	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
50	2,80		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
307	2,80		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	61	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
307	2,80		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
308	2,80		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	65	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
308	2,80		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
121	2,80		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	65	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
309	2,80		30	1	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	2,5	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	21	0,0	15	25	8
310	2,80		100	3	1	0,9	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	98	8
2.5	1,00		25	5	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	-2,5	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	21	0,0	15	25	8
51	2,80		33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
309	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	97	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
309	2,80		33	1	19	8,8	0,0	0,0	17	49	12	9,5	9,5	19	0,0	-12,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	22	35	0,0	13	0	8
310	2,80		100	3	19	-6,0	0,0	0,0	23	13	5	9,5	9,5	19	0,0	-13,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	24	38	0,0	13	148	8
2.5	1,00		30	5	19	-9,9	0,0	0,0	26	18	8	11,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
310	2,80		33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
311	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	37	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
311	2,80		33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
67	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	85	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
323	2,80	1	30	1	1	0,3	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	1	0,0	1,2	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	3	10	0,0	15	25	8
324	2,80	/	100	3	1	0,8	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,8	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	2	6	0,0	15	75	8
2.5	1,00	2	25	5	1	0,9	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	9	0,0	0,3	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	1	2	0,0	15	25	8
52	2,80		33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
323	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	40	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
323	2,80		33	1	24	-11,8	0,0	0,0	19	55	15	13,1	9,5	24	0,0	20,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	36	59	0,0	13	0	8
422	2,80		100	3	24	-11,8	0,0	0,0	19	55	15	13,1	9,5	24	0,0	20,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	36	59	0,0	13	26	8
2.5	1,00		30	5	24	-11,8	0,0	0,0	19	55	15	13,1	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
422	2,80		33	1	24	-4,4	0,0	0,0	23	10	4	9,5	9,5	24	0,0	6,1											

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																												
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE									VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi				
320	2,80		30	1	1		0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	1	0,0	2,3	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	19	0,0	15	25	8
321	2,80		100	3	1		0,8	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,1	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	1	0,0	15	85	8
2.5	1,00		25	5	1		0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	1	0,0	-2,3	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	19	0,0	15	25	8
54	2,80		33	1	1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
319	2,80		100	3	1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	55	8
2.5	1,00		30	5	1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
319	2,80		33	1	1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
320	2,80		100	3	1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	25	8
2.5	1,00		30	5	1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
320	2,80		33	1	19	10,6		0,0	0,0	17	71	17	9,5	11,5	19	0,0	-15,6	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	28	45	0,0	13	0	8
321	2,80		100	3	19	-6,7		0,0	0,0	23	15	6	9,5	9,5	19	0,0	-16,6	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	30	48	0,0	13	135	8
2.5	1,00		30	5	31	8,7		0,0	0,0	18	43	11	12,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
321	2,80		33	1	1	0,0		0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
322	2,80		100	3	1	0,0		0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	25	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0		0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
322	2,80		33	1	1	-0,1		0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
70	2,80		100	3	1	0,0		0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	98	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1		0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
313	2,80		30	1	1	0,5		0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	2,7	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	23	0,0	15	25	8
314	2,80		100	3	1	1,1		0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	110	8
2.5	1,00		25	5	1	0,5		0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	-2,7	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	23	0,0	15	25	8
55	2,80		33	1	1	0,0		0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
312	2,80		100	3	1	0,0		0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	60	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0		0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
312	2,80		33	1	1	0,0		0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
313	2,80		100	3	1	0,0		0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	60	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0		0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
313	2,80		33	1	28	8,7		0,0	0,0	17	45	12	9,5	9,5	28	0,0	-9,6	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	17	28	0,0	13	0	8
314	2,80		100	3	28	5,1		0,0	0,0	23	11	4	9,5	9,5	28	0,0	-10,8	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	19	31	0,0	13	160	8
2.5	1,00		30	5	28	-7,6		0,0	0,0	23	17	6	9,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
314	2,80		33	1	1	0,0		0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
315	2,80		100	3	1	0,0		0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	69	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0		0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
315	2,80		33	1	1	0,0		0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
52	2,80		100	3	1	0,0		0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	70	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0		0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
326	2,80		9	1	1	0,1		0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	1	0,0	0,3	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	1	3	0,0	15	25	8
327	2,80		60	3	1	0,1		0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	0	0	0,0	15	73	8
2.5	1,00		25	5	1	0,1		0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	1	0,0	-0,3	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	1	3	0,0	15	25	8
56	2,80		37	1	1	-0,1		0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	0	8
325	2,80		60	3	1	0,0		0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	120	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1		0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
325	2,80		37	1	1	-0,1		0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	0	8
326	2,80		60	3	1	0,0		0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	120	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1		0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0</	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																													
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi					
331	2,80		33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,6	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	2	0,0	13	0	8		
54	2,80		100	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,6	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	2	0,0	13	116	8		
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8		
333	2,80	1	35	1	1	1,3	0,0	0,0	27	2	1	12,1	12,1	1	0,0	4,5	0,0	44,3	14,9	9,6	0,0	10	30	0,0	15	30	8		
334	2,80	/	80	3	1	2,7	0,0	0,0	27	5	2	12,1	12,1	1	0,0	4,2	0,0	44,3	14,9	9,6	0,0	9	28	0,0	15	5	8		
2.5	1,00	2	30	5	1	2,7	0,0	0,0	27	5	2	12,1	12,1	1	0,0	4,0	0,0	44,3	14,9	9,6	0,0	9	27	0,0	15	30	8		
37	2,80		35	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	1	0,0	0,3	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	1	0,0	16	0	8		
332	2,80		80	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6	1	0,0	-0,3	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	1	0,0	16	69	8		
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8		
332	2,80		35	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	1	0,0	0,3	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	1	0,0	16	0	8		
333	2,80		80	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6	1	0,0	-0,3	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	1	0,0	16	68	8		
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8		
333	2,80		35	1	29	8,9	0,0	0,0	17	77	19	8,6	9,6	25	0,0	18,8	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	42	67	0,0	16	0	8		
424	2,80		80	3	29	8,9	0,0	0,0	17	77	19	8,6	9,6	25	0,0	18,8	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	42	67	0,0	16	65	8		
2.5	1,00		30	5	25	4,6	0,0	0,0	23	13	5	7,6	7,6	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8		
424	2,80		35	1	29	6,1	0,0	0,0	23	17	6	7,6	7,6	29	0,0	-24,3	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	55	87	0,0	16	0	8		
334	2,80		80	3	29	-9,9	0,0	0,0	29	18	9	11,4	7,6	29	0,0	-24,7	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	55	88	0,0	16	65	8		
2.5	1,00		30	5	29	-9,9	0,0	0,0	29	18	9	11,4	7,6	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8		
334	2,80		35	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	1	0,0	0,6	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	2	0,0	16	0	8		
73	2,80		80	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6	1	0,0	-0,6	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	2	0,0	16	142	8		
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8		
335	2,80		10	1	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	12,1	12,1	1	0,0	0,3	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	1	2	0,0	15	25	8		
336	2,80		70	3	1	0,1	0,0	0,0	29	0	0	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	0	0	0,0	15	40	8		
2.5	1,00		25	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	12,1	12,1	1	0,0	-0,3	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	1	2	0,0	15	25	8		
38	2,80		34	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8		
335	2,80		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	96	8		
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8		
335	2,80		34	1	19	8,4	0,0	0,0	16	94	23	10,7	9,2	31	0,0	20,5	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	52	87	0,0	19	0	8		
336	2,80		70	3	34	7,5	0,0	0,0	27	18	8	6,7	8,7	31	0,0	20,5	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	52	87	0,0	19	90	8		
2.5	1,00		30	5	34	9,3	0,0	0,0	30	18	10	6,7	10,9	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8		
336	2,80		34	1	1	-0,3	0,0	0,0	23	1	0	6,7	4,0	1	0,0	0,8	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	2	3	0,0	19	0	8		
74	2,80		70	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,8	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	2	3	0,0	19	223	8		
2.5	1,00		30	5	1	-0,3	0,0	0,0	23	1	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8		
337	2,80		30	1	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	2,5	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	21	0,0	15	25	8		
338	2,80		100	3	1	0,9	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	98	8		
2.5	1,00		25	5	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	-2,5	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	21	0,0	15	25	8		
65	2,80		33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8		
337	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	85	8		
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8		
337	2,80		33	1	19	7,2	0,0	0,0	23	16	6	9,5	9,5	19	0,0	-10,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	18	29	0,0	13	0	8		
338	2,80		100	3	19	-5,1	0,0	0,0	23	11	4	9,5	9,5	19	0,0	-11,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	20	32	0,0	13	148	8		
2.5	1,00		30	5	19	-8,4	0,0	0,0	24	18	7	9,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8		
338	2,80		33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8		
339	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	37	8		
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8		
339																													

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																												
Filo Iniz Fin. Ctg0	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi				
342	2,80		33	1	28	7,5	0,0	0,0	23	17	6	9,5	9,5	24	0,0	9,7	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	17	28	0,0	13	0	8	
343	2,80		100	3	31	4,7	0,0	0,0	23	10	4	9,5	9,5	24	0,0	9,7	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	17	28	0,0	13	163	8	
2.5	1,00		30	5	31	7,8	0,0	0,0	24	17	7	9,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
343	2,80		33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
344	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	22	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
344	2,80		33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8	
60	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	98	8	
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
345	2,80		30	1	1	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	1	0,0	2,3	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	19	0,0	15	25	8	
346	2,80		100	3	1	0,8	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	88	8	
2.5	1,00		25	5	1	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	1	0,0	-2,3	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	19	0,0	15	25	8	
349	2,80		30	1	1	0,5	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	1	0,0	2,3	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	20	0,0	15	25	8	
350	2,80		100	3	1	0,8	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	89	8	
2.5	1,00		25	5	1	0,5	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	1	0,0	-2,3	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	20	0,0	15	25	8	
68	2,80		33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8	
345	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	81	8	
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
345	2,80		33	1	24	-12,0	0,0	0,0	18	63	17	13,2	9,5	24	0,0	16,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	29	48	0,0	13	0	8	
346	2,80		100	3	24	-7,5	0,0	0,0	23	16	6	9,5	9,5	24	0,0	16,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	29	47	0,0	13	138	8	
2.5	1,00		30	5	28	-8,5	0,0	0,0	21	26	8	9,5	11,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
346	2,80		33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
347	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	22	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
347	2,80		33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8	
348	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	95	8	
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
348	2,80		33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8	
349	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	94	8	
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
349	2,80		33	1	28	11,0	0,0	0,0	27	18	9	9,5	12,5	28	0,0	-14,8	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	26	43	0,0	13	0	8	
350	2,80		100	3	28	6,8	0,0	0,0	23	15	6	9,5	9,5	28	0,0	-15,8	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	28	46	0,0	13	139	8	
2.5	1,00		30	5	28	-10,4	0,0	0,0	20	34	11	11,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
350	2,80		33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
351	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	21	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
351	2,80		33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8	
39	2,80		100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	35	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
353	2,80		9	1	1	0,1	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	1	0,0	0,6	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	2	5	0,0	15	25	8	
354	2,80		60	3	1	0,2	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	0	0	0,0	15	82	8	
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	1	0,0	-0,6	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	2	5	0,0	15	25	8	
69	2,80		37	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	0	8	
352	2,80		60	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	150	8	
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
352	2,80		37	1	1	-0,4	0,0	0,0	23	1	1	5,7	4,0	1	0,0	0,8	0,0											

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
356	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
357	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	23	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
357	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
358	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	85	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
358	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
359	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	85	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
359	2,80	33	1	28	10,6	0,0	0,0	17	67	17	12,5	11,5	24	0,0	15,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	27	44	0,0	13	0	8
360	2,80	100	3	24	-6,6	0,0	0,0	23	14	5	9,5	9,5	28	0,0	-15,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	27	44	0,0	13	148	8
2.5	1,00	30	5	24	10,5	0,0	0,0	17	57	15	12,5	11,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
360	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
361	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	37	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
361	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
41	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	31	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
71	2,80	37	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	0	8
108	2,80	60	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	150	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
362	2,80	30	1	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	2,5	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	21	0,0	15	25	8
363	2,80	100	3	1	0,9	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	97	8
2.5	1,00	25	5	1	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	-2,5	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	6	21	0,0	15	25	8
72	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
362	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	98	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
362	2,80	33	1	28	10,2	0,0	0,0	26	19	8	9,5	11,5	28	0,0	-14,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	26	42	0,0	13	0	8
363	2,80	100	3	28	-7,4	0,0	0,0	23	16	6	9,5	9,5	28	0,0	-15,6	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	28	45	0,0	13	147	8
2.5	1,00	30	5	28	-12,0	0,0	0,0	18	64	17	13,2	11,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
363	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
364	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	38	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
364	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
46	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	81	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
75	2,80	34	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,5	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	2	0,0	19	0	8
105	2,80	70	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,5	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	2	0,0	19	150	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
73	2,80	35	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	1	0,0	0,6	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	2	0,0	16	0	8
103	2,80	80	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6	1	0,0	-0,6	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	2	0,0	16	150	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8
74	2,80	34	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,5	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	2	0,0	19	0	8
104	2,80	70	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,5	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	2	0,0	19	150	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
76	2,80	34	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	6,7	4,0	1	0,0	0,6	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	2	3	0,0	19	0	8
365	2,80	70	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,6	0,0	30,4	23,6	6,6</							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRld (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
367	2,80	33	1	6	5,9	0,0	0,0	23	13	5	9,5	9,5	6	0,0	-8,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	15	24	0,0	13	0	8
368	2,80	100	3	6	-4,9	0,0	0,0	23	11	4	9,5	9,5	6	0,0	-9,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	17	27	0,0	13	154	8
2.5	1,00	30	5	6	-7,8	0,0	0,0	24	17	7	9,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
368	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
369	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	31	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
369	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
370	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	57	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
370	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
60	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	57	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
99	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
371	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	93	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
371	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
120	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	30	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
76	2,80	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
372	2,80	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	61	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
372	2,80	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
373	2,80	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	65	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
373	2,80	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
123	2,80	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	65	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
374	2,80	9	1	1	0,1	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	1	0,0	0,3	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	1	3	0,0	15	25	8
375	2,80	60	3	1	0,1	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	0	0	0,0	15	87	8
2.5	1,00	25	5	1	0,1	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	1	0,0	-0,3	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	1	3	0,0	15	25	8
78	2,80	37	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,7	4,0	1	0,0	0,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	2	2	0,0	11	0	8
374	2,80	60	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	2	2	0,0	11	174	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
374	2,80	37	1	24	-7,8	0,0	0,0	18	67	18	8,7	7,7	24	0,0	13,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	40	66	0,0	11	0	8
375	2,80	60	3	24	6,6	0,0	0,0	27	18	9	5,7	7,7	24	0,0	13,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	40	65	0,0	11	137	8
2.5	1,00	30	5	24	10,1	0,0	0,0	29	24	13	8,0	11,6	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
375	2,80	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
77	2,80	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	56	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
376	2,80	10	1	6	0,5	0,0	0,0	29	1	1	12,1	12,1	6	0,0	2,3	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	7	19	0,0	15	25	8
115	2,80	70	3	6	1,2	0,0	0,0	30	3	2	12,1	12,1	6	0,0	2,2	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	7	18	0,0	15	7	8
2.5	1,00	25	5	6	1,2	0,0	0,0	30	3	2	12,1	12,1	6	0,0	2,1	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	7	17	0,0	15	25	8
101	2,80	34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
376	2,80	70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	66	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
376	2,80	34	1	18	-10,1	0,0	0,0	29	20	11	11,6	6,7	18	0,0	21,5	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	55	91	0,0	19	0	8
426	2,80	70	3	18	-10,1	0,0	0,0	29	20	11	11,6	6,7	18	0,0	21,5	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	55					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
377	2,80	33	1	9	8,6	0,0	0,0	20	29	9	9,5	9,5	13	0,0	9,9	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	18	29	0,0	13	0	8
378	2,80	100	3	13	4,8	0,0	0,0	23	11	4	9,5	9,5	9	0,0	-10,8	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	19	31	0,0	13	170	8
2.5	1,00	30	5	9	-8,7	0,0	0,0	18	44	11	9,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
378	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
379	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	64	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
379	2,80	33	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
57	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	64	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
86	2,80	30	1	9	1,6	0,0	0,0	27	4	2	12,1	12,1	13	0,0	1,9	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	4	16	0,0	15	25	8
380	2,80	100	3	9	1,4	0,0	0,0	27	3	2	12,1	12,1	9	0,0	-2,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	4	16	0,0	15	31	8
2.5	1,00	25	5	9	0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	9	0,0	-2,2	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	19	0,0	15	25	8
86	2,80	33	1	9	5,3	0,0	0,0	23	12	4	9,5	9,5	9	0,0	-15,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	27	44	0,0	13	0	8
380	2,80	100	3	9	-6,5	0,0	0,0	24	14	6	9,5	4,0	9	0,0	-15,7	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	28	46	0,0	13	81	8
2.5	1,00	30	5	9	-7,2	0,0	0,0	23	16	6	9,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
380	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,6	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	2	0,0	13	0	8
3	2,80	100	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,6	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	2	0,0	13	114	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
87	2,80	40	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8
11	2,80	55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	195	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
88	2,80	40	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8
19	2,80	55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	195	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
89	2,80	10	1	9	-2,0	0,0	0,0	30	5	3	12,1	12,1	9	0,0	6,3	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	20	52	0,0	15	16	8
381	2,80	70	3	9	-2,0	0,0	0,0	30	5	3	12,1	12,1	9	0,0	6,2	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	20	52	0,0	15	0	8
2.5	1,00	25	5	9	-1,4	0,0	0,0	30	3	2	12,1	12,1	9	0,0	6,1	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	20	51	0,0	15	16	8
89	2,80	39	1	9	-10,4	0,0	0,0	28	26	13	11,9	6,2	9	0,0	-24,2	0,0	29,6	24,9	6,4	0,0	67	97	0,0	18	0	8
381	2,80	65	3	9	-11,6	0,0	0,0	34	18	12	13,9	6,2	9	0,0	-24,2	0,0	29,6	24,9	6,4	0,0	67	97	0,0	18	33	8
2.5	1,00	30	5	9	-11,6	0,0	0,0	33	18	12	13,9	6,9	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
381	2,80	39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	0	8
382	2,80	65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	63	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
382	2,80	39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	0	8
383	2,80	65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	63	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
383	2,80	39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	0	8
27	2,80	65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	37	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
90	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
384	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	95	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
384	2,80	33	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	1	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
35	2,80	100	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	1	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	100	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
93	2,80	37	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,7	4,0	1	0,0	0,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	2	3	0,0	11	0	8
83	2,80	60	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	2					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
100	2,80		34	1	8	3,8	0,0	0,0	23	12	5	6,7	6,7	8	0,0	-12,9	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	33	55	0,0	19	0	8
386	2,80		70	3	8	-7,1	0,0	0,0	16	76	18	7,7	6,7	8	0,0	-13,4	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	34	57	0,0	19	88	8
2.5	1,00		30	5	8	-7,7	0,0	0,0	23	27	10	8,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
386	2,80		34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
387	2,80		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	0,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	32	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
387	2,80		34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	0	8
388	2,80		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	38	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
388	2,80		34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	0	8
31	2,80		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	37	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
109	2,80		34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
366	2,80		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	0,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	26	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
366	2,80		34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
101	2,80		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	93	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
102	2,80		35	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	1	0,0	0,4	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	1	0,0	16	0	8
393	2,80		80	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6	1	0,0	-0,4	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	1	0,0	16	107	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8
393	2,80		35	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	1	0,0	0,4	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	1	0,0	16	0	8
28	2,80		80	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6	1	0,0	-0,4	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	1	0,0	16	107	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8
108	2,80		37	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,7	4,0	1	0,0	0,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	2	3	0,0	11	0	8
45	2,80		60	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	2	3	0,0	11	215	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
105	2,80		34	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,4	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	2	0,0	19	0	8
394	2,80		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,4	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	2	0,0	19	107	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
394	2,80		34	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,4	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	2	0,0	19	0	8
44	2,80		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,4	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	2	0,0	19	107	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
103	2,80		35	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	1	0,0	0,4	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	1	0,0	16	0	8
395	2,80		80	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6	1	0,0	-0,4	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	1	0,0	16	107	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8
395	2,80		35	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	1	0,0	0,4	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	1	0,0	16	0	8
42	2,80		80	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6	1	0,0	-0,4	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	1	0,0	16	107	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8
104	2,80		34	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,4	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	2	0,0	19	0	8
396	2,80		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,4	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	2	0,0	19	107	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
396	2,80		34	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,4	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	2	0,0	19	0	8
43	2,80		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,4	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	2	0,0	19	107	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
123	2,80		37	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,7	4,0	1	0,0	0,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	2	3	0,0	11	0	8
78	2,80		60	3	1	0,1	0,0,																				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
119	2,80	29	1	19	-1,4	0,0	0,0	23	9	5	7,2	7,2	19	0,0	-3,4	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	10	2	0,0	2	15	8
120	2,80	150	3	19	-4,0	0,0	0,0	28	21	14	11,2	7,2	19	0,0	-4,1	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	12	12	0,0	8	93	8
2.5	1,00	15	5	19	-5,6	0,0	0,0	31	23	19	16,6	8,3	19	0,0	-4,3	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	12	3	0,0	2	15	8
111	0,00	29	1	19	-2,0	13,4	-4,9	26	12	7	7,2	7,2	6	7,0	1,5	0,0	48,1	34,7	3,7	0,0	19	2	0,0	2	15	8
112	2,80	150	3	28	0,7	0,3	-3,6	27	3	2	7,2	7,2	6	7,0	1,4	0,0	48,1	34,7	3,7	0,0	18	7	0,0	8	403	8
2.5	1,00	15	5	31	-2,6	0,2	-8,8	27	15	9	7,2	7,2	6	7,0	-1,4	0,0	48,1	34,7	3,7	0,0	18	2	0,0	2	15	8
112	2,80	29	1	31	-2,6	0,0	0,0	24	18	9	7,2	7,2	31	0,0	4,1	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	12	3	0,0	2	15	8
113	2,80	150	3	31	-1,7	0,0	0,0	23	11	6	7,2	7,2	31	0,0	4,0	0,0	160,1	34,7	10,3	0,0	12	12	0,0	8	60	8
2.5	1,00	15	5	1	1,0	0,0	0,0	23	7	3	7,2	7,2	31	0,0	3,5	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	10	3	0,0	2	15	8
113	2,80	29	1	31	1,0	0,0	0,0	23	6	3	7,2	7,2	24	0,0	2,2	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	6	2	0,0	2	15	8
114	2,80	150	3	31	2,3	0,0	0,0	24	16	8	7,2	7,2	31	0,0	2,0	0,0	160,1	34,7	10,3	0,0	6	6	0,0	8	93	8
2.5	1,00	15	5	31	2,8	0,0	0,0	22	25	12	7,2	7,2	19	0,0	-2,2	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	6	2	0,0	2	15	8
81	8,30	9	1	1	1,2	0,0	0,0	23	7	3	4,8	4,8	1	0,0	6,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	24	18	0,0	5	25	8
122	8,30	60	3	1	2,6	0,0	0,0	23	14	6	4,8	4,8	1	0,0	4,4	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	16	26	0,0	11	110	8
2.5	1,00	25	5	1	1,2	0,0	0,0	23	7	3	4,8	4,8	1	0,0	-6,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	24	18	0,0	5	25	8
1	8,30	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
80	8,30	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	66	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
80	8,30	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
81	8,30	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	66	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
81	8,30	37	1	9	5,2	0,0	0,0	18	42	11	6,7	5,7	13	0,0	7,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	23	38	0,0	11	0	8
122	8,30	60	3	13	3,4	0,0	0,0	23	12	5	5,7	5,7	13	0,0	7,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	23	38	0,0	11	160	8
2.5	1,00	30	5	13	6,1	0,0	0,0	19	39	11	6,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
122	8,30	37	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	0	8
2	8,30	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	120	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
125	8,30	9	1	1	0,7	0,0	0,0	23	4	1	4,8	4,8	1	0,0	3,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	13	9	0,0	5	25	8
126	8,30	60	3	1	1,4	0,0	0,0	23	8	3	4,8	4,8	1	0,0	2,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	8	14	0,0	11	115	8
2.5	1,00	25	5	1	0,7	0,0	0,0	23	4	1	4,8	4,8	1	0,0	-3,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	13	9	0,0	5	25	8
1	8,30	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
124	8,30	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	58	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
124	8,30	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
125	8,30	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	58	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
125	8,30	37	1	25	-5,4	0,0	0,0	16	70	16	5,7	6,7	29	0,0	-6,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	20	33	0,0	11	0	8
126	8,30	60	3	29	-3,3	0,0	0,0	23	12	4	5,7	5,7	29	0,0	-7,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	22	37	0,0	11	165	8
2.5	1,00	30	5	29	-6,1	0,0	0,0	19	43	12	6,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
126	8,30	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
127	8,30	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	20	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
127	8,30	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
5	8,30	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	58	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
128	8,30	9	1	15	0,7	0,0	0,0	23	4	1	4,8	4,8	15	0,0	2,9	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	11	8	0,0	5	25	8
86	8,30	60	3	3	-2,0	0,0	0,0	23	11	4	4,8	4,8	3	0,0	-2,9	0,0	44,4	16,4	7,3	0						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																												
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE															
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi				
131	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8	
4	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	65	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
86	8,30		9	1	3	2,5	0,0	0,0	23	14	6	4,8	4,8	3	0,0	-3,1	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	11	9	0,0	5	25	8	
380	8,30		60	3	3	2,3	0,0	0,0	23	13	5	4,8	4,8	3	0,0	-3,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	12	19	0,0	11	31	8	
2.5	1,00		25	5	3	0,8	0,0	0,0	23	4	2	4,8	4,8	3	0,0	-3,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	12	9	0,0	5	25	8	
86	8,30		37	1	15	-5,4	0,0	0,0	15	76	17	5,7	8,4	3	0,0	-19,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	59	97	0,0	11	0	8	
380	8,30		60	3	3	-7,9	0,0	0,0	18	74	20	8,7	6,7	3	0,0	-20,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	60	99	0,0	11	81	8	
2.5	1,00		30	5	3	-8,7	0,0	0,0	30	18	10	10,4	7,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
380	8,30		37	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	0	8	
3	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	114	8	
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
87	8,30		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8	
11	8,30		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	175	8	
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
88	8,30		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8	
19	8,30		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	175	8	
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
9	8,30		40	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8	
132	8,30		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	206	8	
2.5	1,00		30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
132	8,30		40	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8	
10	8,30		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	186	8	
2.5	1,00		30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
10	8,30		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8	
87	8,30		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	170	8	
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
89	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
381	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	33	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
381	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8	
382	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	63	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
382	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8	
383	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	63	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
383	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	0	8	
27	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	37	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
90	8,30		9	1	6	1,7	0,0	0,0	31	4	2	12,1	12,1	18	0,0	1,6	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	6	14	0,0	15	25	8	
384	8,30		60	3	6	1,5	0,0	0,0	31	3	2	12,1	12,1	6	0,0	-1,8	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	7	15	0,0	15	45	8	
2.5	1,00		25	5	6	0,5	0,0	0,0	31	1	1	12,1	12,1	6	0,0	-2,0	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	7	16	0,0	15	25	8	
90	8,30		37	1	6	5,5	0,0	0,0	25	17	7	5,7	6,7	6	0,0	-12,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	38	62	0,0	11	0	8	
384	8,30		60	3	6	-5,4	0,0	0,0	15	82	18	5,7	5,7	6	0,0	-13,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	39	64	0,0	11	95	8	
2.5	1,00		30	5	6	-6,6	0,0	0,0	27	18	8	7,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
384	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3												

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n c	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
91	8,30		9 1 9		1,5	0,0	0,0	23	8	3	4,8	4,8	13	0,0	1,8	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	7	5	0,0	5	25	8
385	8,30		60 3 9		1,4	0,0	0,0	23	7	3	4,8	4,8	9	0,0	-1,8	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	7	11	0,0	11	33	8
2.5	1,00		25 5 9		0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	9	0,0	-1,9	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	7	5	0,0	5	25	8
91	8,30		37 1 9		4,9	0,0	0,0	24	18	7	5,7	5,7	9	0,0	-13,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	41	67	0,0	11	0	8
385	8,30		60 3 9		-5,9	0,0	0,0	25	19	8	6,7	6,7	9	0,0	-14,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	42	69	0,0	11	83	8
2.5	1,00		30 5 9		-6,5	0,0	0,0	27	18	8	7,7	7,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
385	8,30		37 1 1		-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	0	8
85	8,30		60 3 1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	142	8
2.5	1,00		30 5 1		-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
25	8,30		40 1 1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
134	8,30		55 3 1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	30	8
2.5	1,00		30 5 1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
134	8,30		40 1 1		-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8
135	8,30		55 3 1		0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	175	8
2.5	1,00		30 5 1		-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
135	8,30		40 1 1		-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8
136	8,30		55 3 1		0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	175	8
2.5	1,00		30 5 1		-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
136	8,30		40 1 1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
26	8,30		55 3 1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	31	8
2.5	1,00		30 5 1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
26	8,30		40 1 1		-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
137	8,30		55 3 1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	109	8
2.5	1,00		30 5 1		-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
137	8,30		40 1 1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
89	8,30		55 3 1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	81	8
2.5	1,00		30 5 1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
138	8,30		26 1 1		0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,4	4,4	1	0,0	0,6	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	2	2	0,0	5	25	8
141	8,30		55 3 1		0,3	0,0	0,0	23	2	1	4,4	4,4	1	0,0	0,4	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	2	3	0,0	12	198	8
2.5	1,00		25 5 1		0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,4	4,4	1	0,0	-0,6	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	2	2	0,0	5	25	8
27	8,30		40 1 1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
138	8,30		55 3 1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	67	8
2.5	1,00		30 5 1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
138	8,30		40 1 18		-4,1	0,0	0,0	23	16	6	5,2	5,2	18	0,0	3,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	12	19	0,0	12	0	8
141	8,30		55 3 18		-1,8	0,0	0,0	23	7	3	5,2	5,2	18	0,0	3,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	11	19	0,0	12	248	8
2.5	1,00		30 5 6		-3,4	0,0	0,0	23	14	5	5,2	5,2	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
141	8,30		40 1 1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
28	8,30		55 3 1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	92	8
2.5	1,00		30 5 1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
144	8,30		39 1 1		0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	0,4	0,0	39,7	36,3	5,1	0,0	1	1	0,0	6	30	8
412	8,30		65 3 1		0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	60	8
2.5	1,00		30 5 1		0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,4	0,0	39,7	36,3	5,1	0,0	1	1	0,0	6	30	8
29	8,30		39 1 1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	0	8
142	8,30		65 3 1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	52	8
2.5	1,00		30 5 1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
142	8,30		39 1 1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	0	8
143	8,30		65 3 1		0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	52	8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRld (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
30	8,30		39	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,4	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	2	0,0	20	0	8
147	8,30		65	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,4	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	2	0,0	20	139	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
147	8,30		39	1	8	5,3	0,0	0,0	24	18	7	6,2	6,2	8	0,0	-16,7	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	46	74	0,0	20	0	8
100	8,30		65	3	8	5,3	0,0	0,0	24	18	7	6,2	6,2	8	0,0	-17,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	47	76	0,0	20	51	8
2.5	1,00		30	5	8	-3,3	0,0	0,0	23	11	4	6,2	6,2	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
149	8,30		39	1	1	0,7	0,0	0,0	23	2	1	6,2	6,2	1	0,0	3,5	0,0	39,7	36,3	5,1	0,0	10	5	0,0	6	30	8
150	8,30		65	3	1	1,1	0,0	0,0	23	4	1	6,2	6,2	1	0,0	1,8	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	5	8	0,0	20	71	8
2.5	1,00		30	5	1	0,7	0,0	0,0	23	2	1	6,2	6,2	1	0,0	-3,5	0,0	39,7	36,3	5,1	0,0	10	5	0,0	6	30	8
31	8,30		39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	0	8
148	8,30		65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,3	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	80	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
148	8,30		39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	0	8
149	8,30		65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	46	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
149	8,30		39	1	12	-5,9	0,0	0,0	25	17	7	7,2	6,2	12	0,0	9,6	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	26	43	0,0	20	0	8
150	8,30		65	3	8	-3,9	0,0	0,0	23	13	5	6,2	6,2	12	0,0	9,5	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	26	42	0,0	20	131	8
2.5	1,00		30	5	8	-6,2	0,0	0,0	25	18	8	7,2	7,2	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
150	8,30		39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	0	8
151	8,30		65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	75	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
151	8,30		39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	0	8
32	8,30		65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	75	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
153	8,30		9	1	1	0,8	0,0	0,0	23	4	2	4,8	4,8	1	0,0	4,0	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	15	11	0,0	5	25	8
155	8,30		60	3	1	1,9	0,0	0,0	23	10	4	4,8	4,8	1	0,0	2,8	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	10	17	0,0	11	141	8
2.5	1,00		25	5	1	0,8	0,0	0,0	23	4	2	4,8	4,8	1	0,0	-4,0	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	15	11	0,0	5	25	8
33	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
152	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	72	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
152	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
153	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	72	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
153	8,30		37	1	12	-3,9	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	12	0,0	4,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	13	21	0,0	11	0	8
155	8,30		60	3	8	2,0	0,0	0,0	23	7	3	5,7	5,7	12	0,0	4,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	13	21	0,0	11	191	8
2.5	1,00		30	5	8	-3,6	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
155	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
34	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	76	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
156	8,30		9	1	18	0,5	0,0	0,0	31	1	1	12,1	12,1	18	0,0	1,9	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	7	16	0,0	15	25	8
90	8,30		60	3	18	1,5	0,0	0,0	31	3	2	12,1	12,1	18	0,0	1,8	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	7	15	0,0	15	50	8
2.5	1,00		25	5	18	1,8	0,0	0,0	31	4	2	12,1	12,1	6	0,0	-1,7	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	6	14	0,0	15	25	8
34	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
156	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	90	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
156	8,30		37	1	18	-6,4	0,0	0,0	27	17	8	7,7	6,7	18	0,0	12,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	36	60	0,0	11	0	8
90</																											

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE									VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE												
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
165	8,30	9	1	1	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	1	0,0	3,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	12	9	0,0	5	25	8
166	8,30	60	3	1	1,3	0,0	0,0	23	7	3	4,8	4,8	1	0,0	2,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	8	14	0,0	11	111	8
2.5	1,00	25	5	1	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	1	0,0	-3,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	12	9	0,0	5	25	8
37	8,30	37	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	0	8
162	8,30	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	105	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
162	8,30	37	1	13	-5,2	0,0	0,0	20	29	9	5,7	5,7	13	0,0	7,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	21	35	0,0	11	0	8
163	8,30	60	3	13	3,2	0,0	0,0	23	12	4	5,7	5,7	13	0,0	7,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	21	35	0,0	11	160	8
2.5	1,00	30	5	9	-5,6	0,0	0,0	25	18	7	6,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
163	8,30	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
164	8,30	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	98	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
164	8,30	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
165	8,30	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	98	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
165	8,30	37	1	3	5,3	0,0	0,0	16	59	14	6,7	5,7	15	0,0	7,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	21	35	0,0	11	0	8
166	8,30	60	3	15	-3,1	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	15	0,0	7,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	21	35	0,0	11	161	8
2.5	1,00	30	5	15	5,1	0,0	0,0	22	22	8	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
166	8,30	37	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	0	8
38	8,30	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	109	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
413	8,30	9	1	1	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	1	0,0	3,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	12	9	0,0	5	25	8
414	8,30	60	3	1	1,3	0,0	0,0	23	7	3	4,8	4,8	1	0,0	2,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	8	13	0,0	11	110	8
2.5	1,00	25	5	1	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	1	0,0	-3,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	12	9	0,0	5	25	8
170	8,30	9	1	1	0,7	0,0	0,0	23	4	1	4,8	4,8	1	0,0	3,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	13	10	0,0	5	25	8
172	8,30	60	3	1	1,4	0,0	0,0	23	8	3	4,8	4,8	1	0,0	2,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	8	14	0,0	11	117	8
2.5	1,00	25	5	1	0,7	0,0	0,0	23	4	1	4,8	4,8	1	0,0	-3,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	13	10	0,0	5	25	8
38	8,30	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
167	8,30	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	62	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
167	8,30	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
413	8,30	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	41	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
413	8,30	37	1	13	-5,4	0,0	0,0	15	77	17	5,7	6,7	13	0,0	7,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	22	35	0,0	11	0	8
414	8,30	60	3	13	3,1	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	9	0,0	-7,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	23	37	0,0	11	160	8
2.5	1,00	30	5	9	-5,9	0,0	0,0	25	18	8	6,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
414	8,30	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
168	8,30	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	21	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
168	8,30	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
169	8,30	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	90	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
169	8,30	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
170	8,30	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	90	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
170	8,30	37	1	3	4,6	0,0	0,0	23	17	6	5,7	5,7	3	0,0	-5,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	15	24	0,0	11	0	8
172	8,30	60	3	3	2,7	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	3	0,0	-5,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	17	28	0,0	11	167</	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRld (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
177 8 2.5	8,30 8,30 1,00	37 60 30	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 79 0	8 8 8
178 180 2.5	8,30 8,30 1,00	9 60 25	1 3 5	1 1 1	0,7 1,8 0,7	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	4 10 4	1 4 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	3,8 2,7 -3,8	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	14 10 14	11 17 11	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 135 25	8 8 8
5 178 2.5	8,30 8,30 1,00	37 60 30	1 3 5	1 1 1	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 112 0	8 8 8
178 180 2.5	8,30 8,30 1,00	37 60 30	1 3 5	22 34 34	5,1 -3,3 5,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	20 23 16	27 12 64	8 4 15	7,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	34 34 0	0,0 0,0 0,0	6,8 6,8 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	20 20 0	33 33 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 185 0	8 8 8
180 181 2.5	8,30 8,30 1,00	37 60 30	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 51 0	8 8 8
181 9 2.5	8,30 8,30 1,00	37 60 30	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 51 0	8 8 8
182 184 2.5	8,30 8,30 1,00	9 60 25	1 3 5	1 1 1	0,1 0,2 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 1 0	0 0 4,8	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,5 0,3 -0,5	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	2 1 2	1 2 1	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 135 25	8 8 8
61 182 2.5	8,30 8,30 1,00	37 60 30	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 84 0	8 8 8
182 184 2.5	8,30 8,30 1,00	37 60 30	1 3 5	22 22 22	4,8 2,5 -4,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 23 23	17 9 17	7 3 6	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	34 22 0	0,0 0,0 0,0	5,3 -5,5 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	16 16 0	26 27 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 185 0	8 8 8
184 33 2.5	8,30 8,30 1,00	37 60 30	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 98 0	8 8 8
40 93 2.5	8,30 8,30 1,00	40 55 30	1 3 5	1 1 1	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	0,6 -0,6 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	2 2 0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 221 0	8 8 8
415 416 2.5	8,30 8,30 1,00	9 60 25	1 3 5	1 1 1	0,6 1,3 0,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 7 3	1 3 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	3,3 2,2 -3,3	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	12 8 12	9 13 9	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 110 25	8 8 8
8 185 2.5	8,30 8,30 1,00	37 60 30	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 85 0	8 8 8
185 415 2.5	8,30 8,30 1,00	37 60 30	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 36 0	8 8 8
415 416 2.5	8,30 8,30 1,00	37 60 30	1 3 5	29 29 22	5,4 3,2 -4,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	16 23 23	67 12 16	16 4 6	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	34 22 0	0,0 0,0 0,0	5,8 -6,4 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	17 19 0	28 31 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 160 0	8 8 8
416 186 2.5	8,30 8,30 1,00	37 60 30	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 54 0	8 8 8
186 12 2.5	8,30 8,30 1,00	37 60 30	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 65 0	8 8 8
187 189 2.5	8,30 8,30 1,00	9 60 25	1 3 5	1 1 1	0,1 0,2 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 1 0	0 0 4,8	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,5 0,3 -0,5	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	2 1 2	1 2 1	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 135 25	8 8 8
9 187 2.5	8,30 8,30 1,00	37 60 30	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 70 0	8 8 8
187 189 2.5	8,30 8,30 1,00	37 60 30	1 3 5	29 29 29	4,8 -2,9 -5,8	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 23 25	17 11 18	7 4 8	5,7 5,7 6,7	5,7 5,7 5,7	29 29 0	0,0 0,0 0,0	-5,3 -6,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	16 18 0	26 30 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 185 0	8 8 8
189 13 2.5	8,30 8,30 1,00	37 60 30	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 75 0	8 8 8
191 193 2.5	8,30 8,30 1,00	26 55 25	1 3 5	1 1 1	0,6 1,1 0,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	4 7 4	1 3 1	4,4 4,4 4,4	4,4 4,4 4,4	1 1 1	0,0 0,0 0,0	3,2 1,9 -3,2	0,0 0,0 0,0	27									

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
42	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
190	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	67	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
190	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
191	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	68	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
191	8,30		40	1	6	7,1	0,0	0,0	21	34	11	10,7	8,1	18	0,0	13,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	43	70	0,0	12	0	8
193	8,30		55	3	18	5,5	0,0	0,0	26	18	8	5,2	6,2	18	0,0	13,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	43	70	0,0	12	141	8
2.5	1,00		30	5	6	-7,4	0,0	0,0	20	47	14	8,3	10,7	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
193	8,30		40	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8
194	8,30		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	227	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
194	8,30		40	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8
43	8,30		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	227	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
195	8,30		26	1	1	0,7	0,0	0,0	23	4	2	4,4	4,4	1	0,0	3,3	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	13	9	0,0	5	25	8
197	8,30		55	3	1	1,2	0,0	0,0	23	7	3	4,4	4,4	1	0,0	2,0	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	8	13	0,0	12	96	8
2.5	1,00		25	5	1	0,7	0,0	0,0	23	4	2	4,4	4,4	1	0,0	-3,3	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	13	9	0,0	5	25	8
43	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
195	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	100	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
195	8,30		40	1	6	5,7	0,0	0,0	17	56	14	9,7	6,2	18	0,0	11,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	36	59	0,0	12	0	8
197	8,30		55	3	18	4,8	0,0	0,0	18	39	11	5,2	5,2	18	0,0	11,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	36	59	0,0	12	146	8
2.5	1,00		30	5	18	7,9	0,0	0,0	31	17	10	6,2	9,7	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
197	8,30		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
198	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	128	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
198	8,30		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
199	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	128	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
199	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
417	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	67	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
417	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
200	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	67	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
200	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
201	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	67	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
201	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
44	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	67	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
202	8,30		9	1	1	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	1	0,0	3,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	12	9	0,0	5	25	8
203	8,30		60	3	1	1,3	0,0	0,0	23	7	3	4,8	4,8	1	0,0	2,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	8	13	0,0	11	110	8
2.5	1,00		25	5	1	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	1	0,0	-3,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	12	9	0,0	5	25	8
12	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
202	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23																		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
207	8,30		9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
208	8,30		60	3	1	0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	1	0,0	11	75	8
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
62	8,30		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8
207	8,30		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	179	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
207	8,30		40	1	22	6,7	0,0	0,0	28	18	9	5,2	7,7	22	0,0	-10,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	34	55	0,0	12	0	8
208	8,30		55	3	22	4,6	0,0	0,0	24	18	7	5,2	5,2	22	0,0	-10,8	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	35	58	0,0	12	125	8
2.5	1,00		30	5	34	4,8	0,0	0,0	17	46	12	7,6	5,2	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
208	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
34	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	63	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
45	8,30		40	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8
94	8,30		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	221	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
209	8,30		9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
210	8,30		60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	129	8
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
16	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
209	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	76	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
209	8,30		37	1	34	-4,7	0,0	0,0	24	17	7	5,7	5,7	34	0,0	4,9	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	15	24	0,0	11	0	8
210	8,30		60	3	22	2,8	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	22	0,0	-5,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	15	24	0,0	11	179	8
2.5	1,00		30	5	22	-3,7	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
210	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
20	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	40	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
211	8,30		9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
213	8,30		60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	135	8
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
17	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
211	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	95	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
211	8,30		37	1	29	6,2	0,0	0,0	17	67	16	6,7	6,7	25	0,0	6,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	20	33	0,0	11	0	8
213	8,30		60	3	29	-3,3	0,0	0,0	23	12	5	5,7	5,7	29	0,0	-7,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	22	36	0,0	11	185	8
2.5	1,00		30	5	29	-6,8	0,0	0,0	27	18	9	7,8	6,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
213	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
21	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	70	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
214	8,30		10	1	1	0,8	0,0	0,0	23	4	1	5,6	5,6	1	0,0	4,5	0,0	35,8	31,4	4,3	0,0	14	6	0,0	5	25	8
217	8,30		70	3	1	2,1	0,0	0,0	23	10	4	5,6	5,6	1	0,0	3,2	0,0	36,0	22,6	6,0	0,0	10	14	0,0	16	135	8
2.5	1,00		25	5	1	0,8	0,0	0,0	23	4	1	5,6	5,6	1	0,0	-4,5	0,0	35,8	31,4	4,3	0,0	14	6	0,0	5	25	8
219	8,30		10	1	1	0,8	0,0	0,0	23	4	1	5,6	5,6	1	0,0	4,5	0,0	35,8	31,4	4,3	0,0	14	6	0,0	5	25	8
222	8,30		70	3	1	2,1	0,0	0,0	23	10	4	5,6	5,6	1	0,0	3,2	0,0	36,0	22,6	6,0	0,0	10	14	0,0	16	135	8
2.5	1,00		25	5	1	0,8	0,0	0,0	23	4	1	5,6	5,6	1	0,0	-4,5	0,0	35,8	31,4	4,3	0,0	14	6	0,0	5	25	8
47	8,30		34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
227	8,30		10	1	1	0,8	0,0	0,0	23	4	1	5,6	5,6	1	0,0	4,5	0,0	35,8	31,4	4,3	0,0	14	6	0,0	5	25	8
229	8,30		70	3	1	2,1	0,0	0,0	23	10	4	5,6	5,6	1	0,0	3,2	0,0	36,0	22,6	6,0	0,0	10	14	0,0	16	135	8
2.5	1,00		25	5	1	0,8	0,0	0,0	23	4	1	5,6	5,6	1	0,0	-4,5	0,0	35,8	31,4	4,3	0,0	14	6	0,0	5	25	8
48	8,30		34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
223	8,30		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	90	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
223	8,30		34	1	18	-5,1	0,0	0,0	23	16	6	6,7	6,7	18	0,0	6,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	16	27	0,0	19	0	8
225	8,30		70	3	18	3,0	0,0	0,0	23	9	4	6,7	6,7	18	0,0	6,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	16	26	0,0	19	185	8
2.5	1,00		30	5	18	5,6	0,0	0,0	24	18	7	6,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
225	8,30		34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
226	8,30		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	92	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
226	8,30		34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
227	8,30		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	93	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
227	8,30		34	1	6	6,3	0,0	0,0	25	17	7	6,7	7,7	6	0,0	-6,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	16	26	0,0	19	0	8
229	8,30		70	3	6	3,3	0,0	0,0	23	10	4	6,7	6,7	6	0,0	-7,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	18	30	0,0	19	185	8
2.5	1,00		30	5	6	-6,0	0,0	0,0	20	30	9	6,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
229	8,30		34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
230	8,30		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	63	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
230	8,30		34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
49	8,30		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	63	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
20	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
231	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	30	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
231	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
79	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	30	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
232	8,30		9	1	1	0,7	0,0	0,0	23	4	1	4,8	4,8	1	0,0	3,8	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	14	11	0,0	5	25	8
234	8,30		60	3	1	1,8	0,0	0,0	23	10	4	4,8	4,8	1	0,0	2,7	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	10	17	0,0	11	135	8
2.5	1,00		25	5	1	0,7	0,0	0,0	23	4	1	4,8	4,8	1	0,0	-3,8	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	14	11	0,0	5	25	8
21	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
232	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	98	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
232	8,30		37	1	34	-7,2	0,0	0,0	23	28	11	8,2	6,7	34	0,0	8,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	24	39	0,0	11	0	8
234	8,30		60	3	34	-3,5	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	34	0,0	7,9	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	24	39	0,0	11	185	8
2.5	1,00		30	5	22	-6,1	0,0	0,0	19	38	11	6,7	7,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
234	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
25	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	82	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
236	8,30		39	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	0,4	0,0	39,7	36,3	5,1	0,0	1	1	0,0	6	30	8
418	8,30		65	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	60	8
2.5	1,00		30	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,4	0,0	39,7	36,3	5,1	0,0	1	1	0,0	6	30	8
49	8,30		39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	0	8
235	8,30	</																									

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
24	8,30	40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8	
102	8,30	55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	150	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
239	8,30	9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8	
241	8,30	60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	145	8	
2.5	1,00	25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8	
25	8,30	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8	
239	8,30	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	80	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
239	8,30	37	1	25	-6,0	0,0	0,0	20	33	10	6,7	6,7	34	0,0	6,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	20	33	0,0	11	0	8	
241	8,30	60	3	34	3,5	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	22	0,0	-6,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	20	33	0,0	11	195	8	
2.5	1,00	30	5	22	-6,7	0,0	0,0	27	18	8	7,7	7,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
241	8,30	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8	
29	8,30	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	69	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
242	8,30	9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8	
243	8,30	60	3	1	0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	1	0,0	11	75	8	
2.5	1,00	25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8	
63	8,30	40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8	
242	8,30	55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	179	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
242	8,30	40	1	29	6,2	0,0	0,0	0,0	28	18	9	5,2	7,3	29	0,0	-9,7	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	31	52	0,0	12	0	8
243	8,30	55	3	29	4,3	0,0	0,0	0,0	24	17	7	5,2	5,2	29	0,0	-10,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	33	54	0,0	12	125	8
2.5	1,00	30	5	29	-6,2	0,0	0,0	0,0	28	18	9	7,3	5,2	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
243	8,30	40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8	
35	8,30	55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	63	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
53	8,30	36	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,0	1	0,0	0,5	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	2	3	0,0	13	0	8	
92	8,30	50	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,5	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	2	3	0,0	13	221	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
245	8,30	9	1	1	0,7	0,0	0,0	23	4	2	4,8	4,8	1	0,0	3,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	13	10	0,0	5	25	8	
246	8,30	60	3	1	1,5	0,0	0,0	23	8	3	4,8	4,8	1	0,0	2,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	9	14	0,0	11	120	8	
2.5	1,00	25	5	1	0,7	0,0	0,0	23	4	2	4,8	4,8	1	0,0	-3,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	13	10	0,0	5	25	8	
55	8,30	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8	
244	8,30	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	63	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
244	8,30	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8	
245	8,30	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	63	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
245	8,30	37	1	15	-4,1	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	15	0,0	4,9	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	15	24	0,0	11	0	8	
246	8,30	60	3	3	2,3	0,0	0,0	23	8	3	5,7	5,7	3	0,0	-5,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	15	24	0,0	11	170	8	
2.5	1,00	30	5	3	-3,8	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
246	8,30	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8	
56	8,30	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	85	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
247	8,30	9	1	1	0,7	0,0	0,0	23	4	1	4,8	4,8	1	0,0	3,8	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	14	11	0,0	5	25	8	
249	8,30	60	3	1	1,8	0,0	0,0	23	10	4	4,8	4,8	1	0,0	2,7	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	10	17					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
419	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
252	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	58	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
252	8,30		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
62	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	128	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
31	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
253	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	67	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
253	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
254	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	66	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
254	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	0	8
420	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	52	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
420	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	0	8
255	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	53	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
255	8,30		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
63	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	129	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
256	8,30		9	1	1	0,7	0,0	0,0	23	4	1	4,8	4,8	1	0,0	3,8	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	14	11	0,0	5	25	8
259	8,30		60	3	1	1,8	0,0	0,0	23	10	4	4,8	4,8	1	0,0	2,7	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	10	17	0,0	11	135	8
2.5	1,00		25	5	1	0,7	0,0	0,0	23	4	1	4,8	4,8	1	0,0	-3,8	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	14	11	0,0	5	25	8
32	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
256	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
256	8,30		37	1	29	5,3	0,0	0,0	17	49	12	6,7	5,7	25	0,0	6,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	20	32	0,0	11	0	8
259	8,30		60	3	25	-2,8	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	25	0,0	6,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	20	32	0,0	11	185	8
2.5	1,00		30	5	29	-5,2	0,0	0,0	19	31	9	5,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
259	8,30		37	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
64	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	102	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
261	8,30		9	1	13	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	13	0,0	2,7	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	10	7	0,0	5	25	8
91	8,30		60	3	13	1,9	0,0	0,0	23	10	4	4,8	4,8	13	0,0	2,6	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	10	16	0,0	11	37	8
2.5	1,00		25	5	13	2,2	0,0	0,0	23	12	5	4,8	4,8	13	0,0	2,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	9	7	0,0	5	25	8
56	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
260	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	67	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
260	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
261	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	67	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
261	8,30		37	1	9	5,1	0,0	0,0	20	26	8	7,7	5,7	13	0,0	14,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	43	71	0,0	11	0	8
91	8,30		60	3	13	-5,7	0,0	0,0	25	18	8	6,7	5,7	13	0,0	14,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	43	71	0,0	11	87	8
2.5	1,00		30	5	13	6,1	0,0	0,0	18	47	13	5,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
262	8,30		9	1	1	0,7	0,0	0,0	23	4	1	4,8	4,8	1	0,0	3,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	13	10	0,0	5	25	8
264	8,30																										

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
270	8,30		9	1	1	0,7	0,0	0,0	23	4	1	4,8	4,8	1	0,0	3,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	13	10	0,0	5	25	8
421	8,30		60	3	1	1,5	0,0	0,0	23	8	3	4,8	4,8	1	0,0	2,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	8	14	0,0	11	118	8
2.5	1,00		25	5	1	0,7	0,0	0,0	23	4	1	4,8	4,8	1	0,0	-3,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	13	10	0,0	5	25	8
20	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
266	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	70	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
266	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
267	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	70	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
267	8,30		37	1	15	-6,3	0,0	0,0	27	17	8	7,7	5,7	15	0,0	8,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	24	40	0,0	11	0	8
268	8,30		60	3	13	3,4	0,0	0,0	23	12	5	5,7	5,7	15	0,0	8,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	24	40	0,0	11	160	8
2.5	1,00		30	5	13	6,2	0,0	0,0	17	57	15	5,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
268	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
269	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	99	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
269	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
270	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	99	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
270	8,30		37	1	15	-6,2	0,0	0,0	17	66	16	6,7	6,7	15	0,0	7,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	22	36	0,0	11	0	8
421	8,30		60	3	15	-3,4	0,0	0,0	23	12	5	5,7	5,7	15	0,0	7,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	22	36	0,0	11	168	8
2.5	1,00		30	5	3	-5,2	0,0	0,0	18	43	11	5,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
421	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
271	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	42	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
271	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
37	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	66	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
273	8,30		26	1	1	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,4	4,4	1	0,0	2,9	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	12	8	0,0	5	25	8
275	8,30		55	3	1	0,9	0,0	0,0	23	5	2	4,4	4,4	1	0,0	1,7	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	7	11	0,0	12	77	8
2.5	1,00		25	5	1	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,4	4,4	1	0,0	-2,9	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	12	8	0,0	5	25	8
28	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
272	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	89	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
272	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
273	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	88	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
273	8,30		40	1	6	7,6	0,0	0,0	18	61	17	10,6	8,4	18	0,0	14,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	46	76	0,0	12	0	8
275	8,30		55	3	18	-6,0	0,0	0,0	27	18	8	7,2	6,2	18	0,0	14,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	46	76	0,0	12	127	8
2.5	1,00		30	5	6	-7,5	0,0	0,0	19	57	16	8,4	10,5	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
275	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
276	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	24	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
276	8,30		40	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8
277	8,30		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	224	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
277	8,30		40	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8
42	8,3																										

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																												
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE									VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi				
283	8,30		34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8	
284	8,30		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	92	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
284	8,30		34	1	6	5,6	0,0	0,0	24	18	7	6,7	6,7	8	0,0	-5,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	14	23	0,0	19	0	8	
287	8,30		70	3	6	3,1	0,0	0,0	23	10	4	6,7	6,7	8	0,0	-6,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	16	27	0,0	19	185	8	
2.5	1,00		30	5	8	-5,1	0,0	0,0	23	16	6	6,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
287	8,30		34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8	
47	8,30		70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	91	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
39	8,30		40	1	1	-0,3	0,0	0,0	23	1	1	5,2	4,0	1	0,0	0,7	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	4	0,0	12	0	8	
288	8,30		55	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,7	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	4	0,0	12	280	8	
2.5	1,00		30	5	1	-0,3	0,0	0,0	23	1	1	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
288	8,30		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8	
75	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	130	8	
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
290	8,30		26	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,4	4,4	1	0,0	0,3	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	1	1	0,0	5	25	8	
291	8,30		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,4	4,4	1	0,0	0,1	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	1	1	0,0	12	75	8	
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,4	4,4	1	0,0	-0,3	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	1	1	0,0	5	25	8	
40	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8	
289	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	81	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
289	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8	
290	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	81	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
290	8,30		40	1	28	9,9	0,0	0,0	28	23	11	13,8	11,4	24	0,0	19,2	0,0	40,4	20,4	8,6	0,0	62	94	0,0	11	0	8	
291	8,30		55	3	28	-7,2	0,0	0,0	21	39	13	8,2	10,1	24	0,0	19,1	0,0	40,4	20,4	8,6	0,0	62	94	0,0	11	125	8	
2.5	1,00		30	5	28	-10,6	0,0	0,0	19	87	25	12,0	14,3	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
291	8,30		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8	
71	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	108	8	
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
293	8,30		9	1	1	0,7	0,0	0,0	23	4	2	4,8	4,8	1	0,0	3,9	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	14	11	0,0	5	25	8	
295	8,30		60	3	1	1,8	0,0	0,0	23	10	4	4,8	4,8	1	0,0	2,8	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	10	17	0,0	11	137	8	
2.5	1,00		25	5	1	0,7	0,0	0,0	23	4	2	4,8	4,8	1	0,0	-3,9	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	14	11	0,0	5	25	8	
41	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8	
292	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	61	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
292	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8	
293	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	91	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
293	8,30		37	1	31	-5,3	0,0	0,0	17	57	14	5,7	5,7	31	0,0	6,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	18	30	0,0	11	0	8	
295	8,30		60	3	31	2,7	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	31	0,0	6,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	18	30	0,0	11	187	8	
2.5	1,00		30	5	31	5,3	0,0	0,0	16	61	15	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
295	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8	
72	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	56	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
296	8,30		9	1	1	0,7	0,0	0,0	23	4	1	4,8	4,8	1	0,0	3,8	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	14	11	0,0	5	25	8	
298	8,																											

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
371 120 2.5	8,30 8,30 1,00		37 60 30	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 30 0	8 8 8
300 302 2.5	8,30 8,30 1,00		9 60 25	1 3 5	1 1 1	0,7 1,8 0,7	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	4 10 4	1 4 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	3,8 2,7 -3,8	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	14 10 14	11 17 11	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 135 25	8 8 8
46 300 2.5	8,30 8,30 1,00		37 60 30	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 90 0	8 8 8
300 302 2.5	8,30 8,30 1,00		37 60 30	1 3 5	19 19 19	6,3 -3,1 -6,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	16 23 27	88 11 18	20 4 8	6,7 5,7 7,7	6,7 5,7 6,7	31 19 0	0,0 0,0 0,0	6,6 -7,4 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	20 22 0	32 36 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 185 0	8 8 8
302 51 2.5	8,30 8,30 1,00		37 60 30	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 69 0	8 8 8
304 305 2.5	8,30 8,30 1,00		9 60 25	1 3 5	1 1 1	0,6 1,1 0,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 6 3	1 2 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	3,1 1,9 -3,1	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	12 7 12	9 11 9	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 96 25	8 8 8
49 303 2.5	8,30 8,30 1,00		37 60 30	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 51 0	8 8 8
303 304 2.5	8,30 8,30 1,00		37 60 30	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 51 0	8 8 8
304 305 2.5	8,30 8,30 1,00		37 60 30	1 3 5	19 31 31	5,2 -3,3 5,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	17 23 22	45 12 22	12 5 8	6,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	31 31 0	0,0 0,0 0,0	7,6 7,6 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	23 23 0	37 37 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 146 0	8 8 8
305 306 2.5	8,30 8,30 1,00		37 60 30	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 39 0	8 8 8
306 65 2.5	8,30 8,30 1,00		37 60 30	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8
50 307 2.5	8,30 8,30 1,00		40 55 30	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 61 0	8 8 8
307 308 2.5	8,30 8,30 1,00		40 55 30	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 65 0	8 8 8
308 121 2.5	8,30 8,30 1,00		40 55 30	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 65 0	8 8 8
309 311 2.5	8,30 8,30 1,00		9 60 25	1 3 5	1 1 1	0,7 1,8 0,7	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	4 10 4	1 4 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	3,8 2,7 -3,8	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	14 10 14	11 17 11	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 135 25	8 8 8
51 309 2.5	8,30 8,30 1,00		37 60 30	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 97 0	8 8 8
309 311 2.5	8,30 8,30 1,00		37 60 30	1 3 5	19 19 19	3,6 -2,2 -4,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	13 8 16	5 3 6	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	31 19 0	0,0 0,0 0,0	4,3 -4,8 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	14 13 0	21 23 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 185 0	8 8 8
311 67 2.5	8,30 8,30 1,00		37 60 30	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 85 0	8 8 8
422 423 2.5	8,30 8,30 1,00		9 60 25	1 3 5	1 1 1	0,6 1,3 0,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 7 3	1 3 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	1 1 1	0,0 0,0 0,0	3,3 2,2 -3,3	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	12 8 12	9 13 9	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 110 25	8 8 8
52 323 2.5	8,30 8,30 1,00		37 60 30	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 40 0	8 8 8
323 422 2.5	8,30 8,30 1,00		37 60 30	1 3 5	1 1 1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 26 0	8 8 8
422 423 2.5	8,30 8,30 1,00		37 60 30	1 3 5	31 31 24	-5,1 -2,8 4,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	20 10 17	7 4 6	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	31 31 0	0,0 0,0 0,0	6,4 6,4 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	19 19 0	31 31 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 160 0	8 8 8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRld (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
423	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
324	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	64	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
324	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
68	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	48	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
316	8,30		26	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,4	4,4	1	0,0	0,3	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	1	1	0,0	5	25	8
318	8,30		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,4	4,4	1	0,0	0,1	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	1	1	0,0	12	70	8
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,4	4,4	1	0,0	-0,3	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	1	1	0,0	5	25	8
53	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
316	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	87	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
316	8,30		40	1	28	7,4	0,0	0,0	19	52	15	11,0	8,3	24	0,0	15,9	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	52	85	0,0	12	0	8
318	8,30		55	3	24	6,4	0,0	0,0	28	18	9	5,2	7,5	24	0,0	15,9	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	52	85	0,0	12	120	8
2.5	1,00		30	5	28	-7,2	0,0	0,0	20	39	12	8,2	11,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
318	8,30		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
69	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	131	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
319	8,30		9	1	1	0,7	0,0	0,0	23	4	1	4,8	4,8	1	0,0	3,8	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	14	11	0,0	5	25	8
322	8,30		60	3	1	1,8	0,0	0,0	23	10	4	4,8	4,8	1	0,0	2,7	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	10	17	0,0	11	135	8
2.5	1,00		25	5	1	0,7	0,0	0,0	23	4	1	4,8	4,8	1	0,0	-3,8	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	14	11	0,0	5	25	8
54	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
319	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	55	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
319	8,30		37	1	19	5,1	0,0	0,0	23	19	7	5,7	5,7	31	0,0	5,9	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	18	29	0,0	11	0	8
322	8,30		60	3	31	2,6	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	19	0,0	-6,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	18	30	0,0	11	185	8
2.5	1,00		30	5	31	5,1	0,0	0,0	23	20	7	6,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
322	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
70	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	98	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
313	8,30		9	1	1	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	1	0,0	3,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	12	9	0,0	5	25	8
314	8,30		60	3	1	1,3	0,0	0,0	23	7	3	4,8	4,8	1	0,0	2,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	8	13	0,0	11	110	8
2.5	1,00		25	5	1	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	1	0,0	-3,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	12	9	0,0	5	25	8
55	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
312	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	60	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
312	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
313	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	60	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
313	8,30		37	1	28	3,4	0,0	0,0	23	12	5	5,7	5,7	24	0,0	3,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	11	18	0,0	11	0	8
314	8,30		60	3	28	2,1	0,0	0,0	23	8	3	5,7	5,7	28	0,0	-4,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	13	21	0,0	11	160	8
2.5	1,00		30	5	28	-2,8	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
314	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
315	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	69	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
315	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
52	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23																		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
57	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
328	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	59	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
328	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
329	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	59	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
329	8,30		37	1	24	-4,2	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	24	0,0	5,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	15	25	0,0	11	0	8
330	8,30		60	3	24	-2,3	0,0	0,0	23	8	3	5,7	5,7	24	0,0	5,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	15	25	0,0	11	162	8
2.5	1,00		30	5	24	3,5	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
330	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
331	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	23	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
331	8,30		37	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	0	8
54	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	116	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
37	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
332	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	69	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
332	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
333	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	68	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
333	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
424	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	65	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
424	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
334	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	65	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
334	8,30		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
73	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	142	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
38	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
335	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	96	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
335	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
336	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	90	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
336	8,30		40	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8
74	8,30		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	223	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
337	8,30		9	1	1	0,7	0,0	0,0	23	4	1	4,8	4,8	1	0,0	3,8	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	14	11	0,0	5	25	8
339	8,30		60	3	1	1,8	0,0	0,0	23	10	4	4,8	4,8	1	0,0	2,7	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	10	17	0,0	11	135	8
2.5	1,00		25	5	1	0,7	0,0	0,0	23	4	1	4,8	4,8	1	0,0	-3,8	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	14	11	0,0	5	25	8
65	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
337	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	85	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
337	8,30		37	1	19	3,8	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	19	0,0	-3,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	11	18	0,0	11	0	8
339	8,30		60	3	19	2																					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE									VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t·m)	M Eyd (t·m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq		Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t·m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t·m)	TRId (t·m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe		
												sup	inf												Pas	Lun Fi	
342	8,30		9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
344	8,30		60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	135	8
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
67	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
342	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	84	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
342	8,30		37	1	28	4,0	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	24	0,0	4,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	13	21	0,0	11	0	8
344	8,30		60	3	28	2,1	0,0	0,0	23	8	3	5,7	5,7	28	0,0	-4,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	14	23	0,0	11	185	8
2.5	1,00		30	5	28	-3,9	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
344	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
60	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	98	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
345	8,30		9	1	1	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	1	0,0	3,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	12	9	0,0	5	25	8
347	8,30		60	3	1	1,3	0,0	0,0	23	7	3	4,8	4,8	1	0,0	2,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	8	13	0,0	11	110	8
2.5	1,00		25	5	1	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	1	0,0	-3,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	12	9	0,0	5	25	8
349	8,30		9	1	1	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	1	0,0	3,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	12	9	0,0	5	25	8
351	8,30		60	3	1	1,3	0,0	0,0	23	7	3	4,8	4,8	1	0,0	2,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	8	13	0,0	11	110	8
2.5	1,00		25	5	1	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	1	0,0	-3,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	12	9	0,0	5	25	8
68	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
345	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	81	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
345	8,30		37	1	19	4,3	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	31	0,0	5,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	17	28	0,0	11	0	8
347	8,30		60	3	31	2,7	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	19	0,0	-6,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	18	30	0,0	11	160	8
2.5	1,00		30	5	19	-4,9	0,0	0,0	24	18	7	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
347	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
348	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	95	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
348	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
349	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	94	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
349	8,30		37	1	28	6,2	0,0	0,0	17	65	16	6,7	6,7	28	0,0	-7,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	21	35	0,0	11	0	8
351	8,30		60	3	28	3,5	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	28	0,0	-7,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	23	38	0,0	11	160	8
2.5	1,00		30	5	28	-5,8	0,0	0,0	25	18	8	6,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
351	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
39	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	35	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
353	8,30		26	1	1	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,4	4,4	1	0,0	3,0	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	12	8	0,0	5	25	8
354	8,30		55	3	1	1,0	0,0	0,0	23	6	2	4,4	4,4	1	0,0	1,8	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	7	12	0,0	12	82	8
2.5	1,00		25	5	1	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,4	4,4	1	0,0	-3,0	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	12	8	0,0	5	25	8
69	8,30		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
352	8,30		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	150	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
352	8,30		40	1	1	-0,4	0,0	0,0	23	1	1	5,2	4,0	1	0,0	0,8	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	4	0,0	12	0	8
353	8,30		55	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,8	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	4	0,0	12	282	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,4	0,0	0,0	23	1	1	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
353	8,30		40	1	19	11,3	0,0	0,0	34	18	12	10,3	13,6	19	0,0	-16,7	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	54	89	0,0	12	0	8
354	8,30		55	3	19	6,9	0,0	0,0	28	19	9	6,2	7,8														

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE									VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
358	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
359	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	85	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
359	8,30		37	1	24	-5,4	0,0	0,0	15	78	17	5,7	5,7	24	0,0	5,9	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	18	29	0,0	11	0	8
361	8,30		60	3	28	2,7	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	28	0,0	-5,9	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	18	29	0,0	11	185	8
2.5	1,00		30	5	28	-5,0	0,0	0,0	24	18	7	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
361	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
41	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	31	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
71	8,30		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
108	8,30		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	150	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
362	8,30		9	1	1	0,7	0,0	0,0	23	4	1	4,8	4,8	1	0,0	3,8	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	14	11	0,0	5	25	8
364	8,30		60	3	1	1,8	0,0	0,0	23	10	4	4,8	4,8	1	0,0	2,7	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	10	17	0,0	11	135	8
2.5	1,00		25	5	1	0,7	0,0	0,0	23	4	1	4,8	4,8	1	0,0	-3,8	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	14	11	0,0	5	25	8
72	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
362	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	98	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
362	8,30		37	1	24	-5,4	0,0	0,0	16	71	16	5,7	6,7	24	0,0	6,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	19	31	0,0	11	0	8
364	8,30		60	3	28	-3,1	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	28	0,0	-7,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	21	34	0,0	11	185	8
2.5	1,00		30	5	28	-6,3	0,0	0,0	27	17	8	7,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
364	8,30		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
46	8,30		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	81	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
75	8,30		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
105	8,30		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	150	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
73	8,30		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
103	8,30		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	150	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
74	8,30		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
104	8,30		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	150	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
76	8,30		39	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	6,2	4,0	1	0,0	0,6	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	2	3	0,0	20	0	8
365	8,30		65	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,6	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	2	3	0,0	20	188	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
365	8,30		39	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	6,2	4,0	1	0,0	0,6	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	2	3	0,0	20	0	8
51	8,30		65	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,6	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	2	3	0,0	20	188	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
101	8,30		39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	0	8
376	8,30		65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	66	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
376	8,30		39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
426	8,30		65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	31	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
426	8,30		39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
115	8,30		65	3</																							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t·m)	M Eyd (t·m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t·m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t·m)	TRId (t·m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
372	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
373	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	65	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
373	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
123	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	65	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
374	8,30	1	26	1	24	0,9	0,0	0,0	23	5	2	4,4	4,4	24	0,0	3,7	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	15	10	0,0	5	25	8
375	8,30	/	55	3	24	2,3	0,0	0,0	23	14	5	4,4	4,4	24	0,0	3,6	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	14	24	0,0	12	43	8
2.5	1,00	2	25	5	24	2,4	0,0	0,0	23	15	6	4,4	4,4	0	0,0	0,0	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	0	0	0,0	12	0	8
78	8,30		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	2	0,0	12	0	8
374	8,30		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	2	0,0	12	174	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
374	8,30		40	1	24	-5,9	0,0	0,0	27	17	8	7,2	6,2	24	0,0	17,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	57	93	0,0	12	0	8
428	8,30		55	3	24	5,9	0,0	0,0	28	17	8	5,2	7,2	24	0,0	17,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	57	93	0,0	12	68	8
2.5	1,00		30	5	24	5,9	0,0	0,0	28	17	8	5,2	7,2	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
428	8,30		40	1	28	6,4	0,0	0,0	28	18	9	5,2	7,5	28	0,0	-18,7	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	61	100	0,0	12	0	8
375	8,30		55	3	28	-6,5	0,0	0,0	28	18	9	7,5	6,2	28	0,0	-18,8	0,0	40,4	20,4	8,6	0,0	61	92	0,0	11	69	8
2.5	1,00		30	5	28	-6,5	0,0	0,0	28	18	9	7,5	5,2	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
375	8,30		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	0	8
77	8,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	56	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
100	8,30		39	1	8	4,1	0,0	0,0	23	14	5	6,2	6,2	8	0,0	-3,2	0,0	39,7	36,3	5,1	0,0	9	4	0,0	6	30	8
387	8,30		65	3	8	3,5	0,0	0,0	23	12	4	6,2	6,2	8	0,0	-3,5	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	10	16	0,0	20	60	8
2.5	1,00		30	5	8	1,0	0,0	0,0	23	3	1	6,2	6,2	8	0,0	-3,7	0,0	39,7	36,3	5,1	0,0	10	5	0,0	6	30	8
100	8,30		39	1	8	6,8	0,0	0,0	27	18	8	6,2	8,2	8	0,0	-10,7	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	29	48	0,0	20	0	8
387	8,30		65	3	8	4,8	0,0	0,0	23	16	6	6,2	6,2	8	0,0	-11,3	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	31	50	0,0	20	120	8
2.5	1,00		30	5	8	-6,4	0,0	0,0	25	19	8	7,2	6,2	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
387	8,30		39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	0	8
388	8,30		65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	38	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
388	8,30		39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	0	8
31	8,30		65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	37	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
123	8,30		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8
78	8,30		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	176	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
83	8,30		40	1	1	-0,6	0,0	0,0	23	3	1	5,2	4,0	1	0,0	1,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	3	5	0,0	12	0	8
41	8,30		55	3	1	0,3	0,0	0,0	23	1	0	5,2	5,2	1	0,0	-1,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	3	5	0,0	12	376	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,6	0,0	0,0	23	3	1	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
82	8,30		40	1	1	-0,6	0,0	0,0	23	3	1	5,2	4,0	1	0,0	1,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	3	5	0,0	12	0	8
46	8,30		55	3	1	0,3	0,0	0,0	23	1	0	5,2	5,2	1	0,0	-1,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	3	5	0,0	12	376	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,6	0,0	0,0	23	3	1	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
84	8,30		36	1	1	-0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,0	1	0,0	0,9	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	3	5	0,0	13	0	8
54	8,30		50	3	1	0,3	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,9	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	3	5	0,0	13	376	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	0	0	0,0	13	0	8
377	8,30		9	1	1	0,7	0,0	0,0	23	4	2	4,8	4,8	1	0,0	3,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	13	10	0,0	5	25	8
378	8,30		60	3	1	1,5	0,0																				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
399	8,30		27	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	3,2	3,2	1	0,0	0,2	0,0	19,4	17,9	2,2	0,0	1	1	0,0	5	25	8
401	8,30		40	3	1	0,1	0,0	0,0	23	1	0	3,2	3,2	1	0,0	0,1	0,0	19,5	11,3	3,0	0,0	1	1	0,0	16	81	8
2.5	1,00		25	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	3,2	3,2	1	0,0	-0,2	0,0	19,4	17,9	2,2	0,0	1	1	0,0	5	25	8
7	8,30		41	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	2	0,0	16	0	8
399	8,30		40	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	2	0,0	16	169	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8
399	8,30		41	1	25	-8,9	0,0	0,0	33	19	12	10,6	10,4	25	0,0	13,2	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	59	94	0,0	16	0	8
401	8,30		40	3	25	-5,5	0,0	0,0	29	18	9	6,7	6,5	29	0,0	-13,2	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	59	94	0,0	16	131	8
2.5	1,00		30	5	29	-8,4	0,0	0,0	33	18	11	10,1	9,9	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8
401	8,30		41	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	0	8
11	8,30		40	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	80	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8
403	8,30		27	1	1	0,4	0,0	0,0	25	2	1	4,0	4,0	1	0,0	2,1	0,0	19,4	17,9	2,2	0,0	12	6	0,0	5	25	8
405	8,30		40	3	1	0,7	0,0	0,0	25	5	2	4,0	4,0	1	0,0	1,3	0,0	19,5	11,3	3,0	0,0	7	11	0,0	16	81	8
2.5	1,00		25	5	1	0,4	0,0	0,0	25	2	1	4,0	4,0	1	0,0	-2,1	0,0	19,4	17,9	2,2	0,0	12	6	0,0	5	25	8
11	8,30		41	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	1	0,0	16	0	8
402	8,30		40	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	1	0,0	16	40	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8
402	8,30		41	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	0	8
403	8,30		40	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	59	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8
403	8,30		41	1	34	-6,9	0,0	0,0	22	44	15	7,9	9,2	22	0,0	-11,2	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	50	80	0,0	16	0	8
405	8,30		40	3	22	-4,6	0,0	0,0	17	72	18	5,0	5,0	22	0,0	-11,6	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	52	82	0,0	16	131	8
2.5	1,00		30	5	34	7,0	0,0	0,0	21	51	16	9,5	7,9	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8
405	8,30		41	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	0	8
15	8,30		40	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	80	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8
15	8,30		41	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	2	0,0	16	0	8
406	8,30		40	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	2	0,0	16	138	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8
406	8,30		41	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,4	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	2	3	0,0	16	0	8
19	8,30		40	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,4	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	2	3	0,0	16	198	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8
408	8,30		27	1	1	0,4	0,0	0,0	25	2	1	4,0	4,0	1	0,0	2,1	0,0	19,4	17,9	2,2	0,0	12	6	0,0	5	25	8
410	8,30		40	3	1	0,7	0,0	0,0	25	5	2	4,0	4,0	1	0,0	1,3	0,0	19,5	11,3	3,0	0,0	7	11	0,0	16	81	8
2.5	1,00		25	5	1	0,4	0,0	0,0	25	2	1	4,0	4,0	1	0,0	-2,1	0,0	19,4	17,9	2,2	0,0	12	6	0,0	5	25	8
19	8,30		41	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	1	0,0	16	0	8
407	8,30		40	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	1	0,0	16	40	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8
407	8,30		41	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	0	8
408	8,30		40	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	59	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8
408	8,30		41	1	22	9,0	0,0	0,0	33	19	12	10,6	10,7	34	0,0	14,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	63	100	0,0	16	63	8
410	8,30		40	3	22	-5,6	0,0	0,0	29	18	9	6,8	6,7	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8
2.5	1,00		30	5	22	-9,3	0,0	0,0	30	25	14	11,0	10,8	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	15	68	8
410	8,30		41	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	0	8
23																											

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
394	8,30	40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
44	8,30	55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	107	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
103	8,30	40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
395	8,30	55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	107	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
395	8,30	40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
42	8,30	55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	107	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
104	8,30	40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
396	8,30	55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	107	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
396	8,30	40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
43	8,30	55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	107	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
109	8,30	39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
366	8,30	65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	26	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
366	8,30	39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	0	8
101	8,30	65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,3	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	93	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
398	8,30	9	1	18	0,7	0,0	0,0	23	4	1	4,8	4,8	18	0,0	3,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	13	9	0,0	5	25	8
99	8,30	60	3	18	1,6	0,0	0,0	23	9	3	4,8	4,8	6	0,0	-2,8	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	10	17	0,0	11	44	8
2.5	1,00	25	5	6	-2,1	0,0	0,0	23	11	4	4,8	4,8	6	0,0	-3,7	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	14	10	0,0	5	25	8
114	8,30	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
398	8,30	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	25	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
398	8,30	37	1	18	-7,1	0,0	0,0	26	21	9	8,0	7,7	18	0,0	14,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	43	70	0,0	11	0	8
99	8,30	60	3	18	-5,7	0,0	0,0	25	18	8	6,7	6,7	18	0,0	14,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	43	70	0,0	11	94	8
2.5	1,00	30	5	18	6,2	0,0	0,0	16	76	18	6,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
115	8,30	39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	0	8
425	8,30	65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	51	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
425	8,30	39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	0	8
76	8,30	65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	51	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
120	8,30	37	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
77	8,30	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	102	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
121	8,30	40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8
66	8,30	55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	176	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
390	8,30	9	1	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,9	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	3	3	0,0	5	25	8
392	8,30	60	3	25	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	25	0,0	0,8	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	3	5	0,0	11	69	8
2.5	1,00	25	5	25	0,7	0,0	0,0	23	4	1	4,8	4,8	0	0,0	0,0	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	0	0	0,0	11	0	8
79	8,30	40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
389	8,30	55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	32	8
2.																										

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
111	5,55	29	1	1	-1,2	0,6	1,3	22	9	4	7,2	3,6	1	0,2	3,5	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	11	3	0,0	2	15	8
112	8,30	150	3	1	4,1	0,4	3,6	23	44	21	7,2	11,2	1	0,2	3,3	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	10	10	0,0	8	400	8
2.5	1,00	15	5	1	3,6	-0,2	5,4	20	60	24	7,2	9,2	1	0,2	-1,4	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	4	1	0,0	2	15	8
112	8,30	29	1	1	3,4	0,0	0,0	21	50	21	7,2	8,2	1	0,0	-4,7	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	14	3	0,0	2	15	8
113	8,30	150	3	1	2,4	0,0	0,0	24	16	8	7,2	7,2	1	0,0	-5,6	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	16	16	0,0	8	60	8
2.5	1,00	15	5	1	-1,2	0,0	0,0	23	9	4	7,2	3,6	1	0,0	-5,8	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	17	4	0,0	2	15	8
113	8,30	29	1	1	-1,6	0,0	0,0	23	11	6	7,2	3,6	1	0,0	-7,5	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	22	5	0,0	2	15	8
114	8,30	150	3	1	-7,5	0,0	0,0	38	18	22	23,8	5,9	1	0,0	-8,8	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	26	25	0,0	8	93	8
2.5	1,00	15	5	1	-11,0	0,0	0,0	44	18	31	38,7	19,3	1	0,0	-9,1	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	26	7	0,0	2	15	8
120	8,30	29	1	19	-4,0	0,0	0,0	22	52	24	10,2	7,2	19	0,0	3,3	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	10	2	0,0	2	15	8
119	8,30	150	3	19	-2,8	0,0	0,0	22	26	12	7,2	7,2	19	0,0	3,1	0,0	160,1	34,7	10,3	0,0	9	9	0,0	8	93	8
2.5	1,00	15	5	19	-0,9	0,0	0,0	23	6	3	7,2	7,2	19	0,0	2,4	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	7	2	0,0	2	15	8
116	5,55	29	1	1	-4,5	-0,9	13,2	24	35	18	14,2	7,1	31	-0,2	3,1	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	9	2	0,0	2	15	8
115	8,30	150	3	1	-2,0	-0,9	14,8	16	37	11	7,2	3,6	31	-0,2	3,0	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	9	9	0,0	8	267	8
2.5	1,00	15	5	31	3,2	-0,7	13,4	20	36	15	7,2	10,2	31	-0,2	2,1	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	7	2	0,0	2	15	8
117	5,55	29	1	1	2,6	-0,4	7,8	19	39	14	7,2	7,2	31	0,3	-7,5	0,6	47,8	34,5	3,7	0,6	38	7	6,5	2	15	8
116	5,55	150	3	31	-2,8	-1,1	8,3	20	31	12	8,2	7,2	31	0,3	-7,9	0,6	47,8	34,5	3,7	0,6	39	29	6,5	8	49	8
2.5	1,00	15	5	1	-4,5	-0,4	7,8	24	39	20	13,2	6,6	31	0,3	-8,1	0,6	47,8	34,5	3,7	0,6	40	7	6,5	2	15	8
118	2,80	29	1	31	-2,8	0,0	8,7	20	30	12	8,3	7,2	1	0,1	3,5	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	10	3	0,0	2	15	8
117	5,55	150	3	1	3,3	-0,3	9,7	19	58	22	7,2	9,2	1	0,1	3,3	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	10	10	0,0	8	400	8
2.5	1,00	15	5	1	2,7	-0,3	11,3	20	32	12	7,2	8,4	1	0,1	-1,4	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	4	1	0,0	2	15	8
119	8,30	29	1	19	-0,5	0,0	0,0	23	4	2	7,2	7,2	31	0,0	-2,4	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	7	2	0,0	2	15	8
118	8,30	150	3	31	-1,5	0,0	0,0	23	10	5	7,2	3,1	31	0,0	-2,9	0,0	160,1	34,7	10,3	0,0	8	8	0,0	8	60	8
2.5	1,00	15	5	31	-2,1	0,0	0,0	24	15	7	7,2	7,2	31	0,0	-3,0	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	9	2	0,0	2	15	8
113	8,30	29	1	1	0,4	0,0	0,0	23	3	1	7,2	7,2	1	0,0	1,4	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	4	1	0,0	2	15	8
119	8,30	150	3	1	1,0	0,0	0,0	23	7	3	7,2	7,2	1	0,0	-1,9	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	5	5	0,0	8	212	8
2.5	1,00	15	5	1	-0,6	0,0	0,0	22	4	2	7,2	3,6	1	0,0	-2,2	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	6	2	0,0	2	15	8
116	5,55	29	1	1	-0,7	-0,1	0,4	22	5	2	7,2	3,6	1	-0,5	1,8	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	6	1	0,0	2	15	8
110	5,55	150	3	1	0,4	1,1	0,4	22	3	1	7,2	7,2	1	-0,5	-1,5	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	5	4	0,0	8	212	8
2.5	1,00	15	5	1	-0,8	1,1	0,4	22	5	2	7,2	3,6	1	-0,5	-1,8	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	6	1	0,0	2	15	8
81	12,65	9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
122	12,65	60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	110	8
2.5	1,00	25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
1	12,65	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
80	12,65	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	66	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
80	12,65	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
81	12,65	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	66	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
81	12,65	37	1	13	-4,3	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	13	0,0	9,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	28	45	0,0	11	0	8
429	12,65	60	3	13	-3,9	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	13	0,0	9,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	27	45	0,0	11	80	8
2.5	1,00	30	5	13	3,0	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
429	12,65	37	1	9	3,8	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	9	0,0	-11,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	35	57	0,0	11	0	8
122	12,65	60	3	9	-5,2	0,0	0,0	18	43	11	5,7	5,7	9	0,0	-12,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	36	59	0,0	11	80	8
2.5	1,00	30	5	9	-5,7	0,0	0,0	25	18	8	6,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
122	12,65	37	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	0	8
2	12,65	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,4	0,0										

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
128	12,65	9	1	1	0,4	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,8	1	0,0	2,1	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	8	6	0,0	5	25	8	
86	12,65	60	3	3	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	1,0	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	4	6	0,0	11	29	8	
2.5	1,00	25	5	3	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	1	0,0	-1,9	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	7	5	0,0	5	25	8	
2	12,65	37	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	0	8	
128	12,65	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	111	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
128	12,65	37	1	15	-3,1	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	15	0,0	5,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	16	26	0,0	11	0	8	
86	12,65	60	3	3	3,0	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	15	0,0	5,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	16	26	0,0	11	79	8	
2.5	1,00	30	5	3	1,2	0,0	0,0	23	4	2	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
129	12,65	9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8	
130	12,65	60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	110	8	
2.5	1,00	25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8	
3	12,65	37	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	0	8	
129	12,65	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	116	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
129	12,65	37	1	9	7,2	0,0	0,0	21	32	10	14,4	8,1	13	0,0	26,4	0,0	61,1	28,1	13,1	0,0	79	94	0,0	7	0	8	
431	12,65	60	3	13	-11,1	0,0	0,0	33	18	12	13,5	7,7	13	0,0	26,4	0,0	61,1	28,1	13,1	0,0	79	94	0,0	7	80	8	
2.5	1,00	30	5	13	8,8	0,0	0,0	31	18	10	5,7	10,5	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
431	12,65	37	1	13	2,4	0,0	0,0	23	9	3	5,7	5,7	9	0,0	-5,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	16	26	0,0	11	0	8	
130	12,65	60	3	13	3,8	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	9	0,0	-5,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	17	28	0,0	11	80	8	
2.5	1,00	30	5	13	3,9	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
130	12,65	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8	
131	12,65	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	65	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
131	12,65	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8	
4	12,65	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	65	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
86	12,65	9	1	3	-0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	1	0,0	2,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	9	6	0,0	5	25	8	
380	12,65	60	3	15	0,5	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,8	3	0,0	1,1	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	4	6	0,0	11	31	8	
2.5	1,00	25	5	15	0,3	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,8	1	0,0	-1,9	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	7	5	0,0	5	25	8	
86	12,65	37	1	3	1,1	0,0	0,0	23	4	1	5,7	5,7	3	0,0	-6,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	19	32	0,0	11	0	8	
380	12,65	60	3	3	-4,1	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	3	0,0	-6,9	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	21	34	0,0	11	81	8	
2.5	1,00	30	5	3	-4,4	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
380	12,65	37	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	0	8	
3	12,65	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	114	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
87	12,65	43	1	1	-0,2	0,0	0,0	24	0	0	8,9	4,5	1	0,0	0,8	0,0	19,5	36,0	11,6	0,0	1	2	0,0	16	0	8	
11	12,65	40	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	8,9	8,9	1	0,0	-0,8	0,0	19,5	36,0	11,6	0,0	1	2	0,0	16	175	8	
2.5	1,00	70	5	1	-0,2	0,0	0,0	24	0	0	8,9	4,5	0	0,0	0,0	0,0	19,5	36,0	11,6	0,0	0	0	0,0	16	0	8	
88	12,65	43	1	1	-0,2	0,0	0,0	24	0	0	8,9	4,5	1	0,0	0,8	0,0	19,5	36,0	11,6	0,0	1	2	0,0	16	0	8	
19	12,65	40	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	8,9	8,9	1	0,0	-0,8	0,0	19,5	36,0	11,6	0,0	1	2	0,0	16	175	8	
2.5	1,00	70	5	1	-0,2	0,0	0,0	24	0	0	8,9	4,5	0	0,0	0,0	0,0	19,5	36,0	11,6	0,0	0	0	0,0	16	0	8	
9	12,65	43	1	1	-0,3	0,0	0,0	24	0	0	8,9	4,5	1	0,0	0,9	0,0	19,5	36,0	11,6	0,0	2	3	0,0	16	0	8	
132	12,65	40	3	1	0,2	0,0	0,0	23	0	0	8,9	8,9	1	0,0	-0,9	0,0	19,5	36,0	11,6	0,0	2	3	0,0	16	206	8	
2.5	1,00	70	5	1	-0,3	0,0	0,0	24	0	0	8,9	4,5	0	0,0	0,0	0,0	19,5	36,0	11,6	0,0	0	0	0,0	16	0	8	
132	12,65	43	1	1	-0,3	0,0	0,0	24	0	0	8,9	4,5	1	0,0	0,8	0,0	19,5	36,0	11,6	0,0	1	2	0,0	16	0	8	
10	12,65	40	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	8,9	8,9	1	0,0	-0,8	0,0	19,5	36,0	11,6	0,0	1	2	0,0	16	186	8	
2.5	1,00	70	5																								

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																												
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE									VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi				
90	12,65		37	1	1	1,2	0,0	0,0	23	4	2	5,7	5,7	6	0,0	-5,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	15	25	0,0	11	0	8	
384	12,65		60	3	6	-3,4	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	6	0,0	-5,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	17	27	0,0	11	95	8	
2.5	1,00		30	5	6	-4,0	0,0	0,0	23	15	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
384	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8	
35	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	100	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
93	12,65		8	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,5	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	2	3	0,0	13	0	8	
83	12,65		50	3	1	0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,5	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	2	3	0,0	13	225	8	
2.5	1,00		25	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
94	12,65		40	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8	
82	12,65		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	225	8	
2.5	1,00		30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
17	12,65		43	1	1	-0,3	0,0	0,0	24	0	0	8,9	4,5	1	0,0	0,9	0,0	19,5	36,0	11,6	0,0	2	3	0,0	16	0	8	
133	12,65		40	3	1	0,2	0,0	0,0	23	0	0	8,9	8,9	1	0,0	-0,9	0,0	19,5	36,0	11,6	0,0	2	3	0,0	16	206	8	
2.5	1,00		70	5	1	-0,3	0,0	0,0	24	0	0	8,9	4,5	0	0,0	0,0	0,0	19,5	36,0	11,6	0,0	0	0	0,0	16	0	8	
133	12,65		43	1	1	-0,3	0,0	0,0	24	0	0	8,9	4,5	1	0,0	0,8	0,0	19,5	36,0	11,6	0,0	1	2	0,0	16	0	8	
18	12,65		40	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	8,9	8,9	1	0,0	-0,8	0,0	19,5	36,0	11,6	0,0	1	2	0,0	16	186	8	
2.5	1,00		70	5	1	-0,3	0,0	0,0	24	0	0	8,9	4,5	0	0,0	0,0	0,0	19,5	36,0	11,6	0,0	0	0	0,0	16	0	8	
18	12,65		43	1	1	-0,2	0,0	0,0	24	0	0	8,9	4,5	1	0,0	0,8	0,0	19,5	36,0	11,6	0,0	1	2	0,0	16	0	8	
88	12,65		40	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	8,9	8,9	1	0,0	-0,8	0,0	19,5	36,0	11,6	0,0	1	2	0,0	16	170	8	
2.5	1,00		70	5	1	-0,2	0,0	0,0	24	0	0	8,9	4,5	0	0,0	0,0	0,0	19,5	36,0	11,6	0,0	0	0	0,0	16	0	8	
92	12,65		8	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,5	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	2	3	0,0	13	0	8	
84	12,65		50	3	1	0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,5	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	2	3	0,0	13	225	8	
2.5	1,00		25	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	0	0	0,0	13	0	8	
91	12,65		9	1	13	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	9	0,0	1,0	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	4	3	0,0	5	25	8	
385	12,65		60	3	13	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	13	0,0	-0,7	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	3	5	0,0	11	33	8	
2.5	1,00		25	5	13	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	13	0,0	-1,0	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	4	3	0,0	5	25	8	
91	12,65		37	1	30	0,7	0,0	0,0	23	2	1	5,7	5,7	9	0,0	-4,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	14	22	0,0	11	0	8	
385	12,65		60	3	9	-3,2	0,0	0,0	23	12	4	5,7	5,7	9	0,0	-4,9	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	15	24	0,0	11	83	8	
2.5	1,00		30	5	9	-3,4	0,0	0,0	23	12	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
385	12,65		37	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	0	8	
85	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	142	8	
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
99	12,65		9	1	6	-0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	6	0,0	1,0	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	4	3	0,0	5	25	8	
371	12,65		60	3	18	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	6	0,0	0,7	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	3	5	0,0	11	43	8	
2.5	1,00		25	5	18	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	18	0,0	-1,0	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	4	3	0,0	5	25	8	
99	12,65		37	1	8	0,9	0,0	0,0	23	3	1	5,7	5,7	6	0,0	-5,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	15	25	0,0	11	0	8	
371	12,65		60	3	6	-3,6	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	6	0,0	-5,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	17	27	0,0	11	93	8	
2.5	1,00		30	5	6	-4,1	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
371	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
120	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	30	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
100	12,65		39	1	18	-1,9	0,0	0,0	23	6	2	6,2	6,2	1	0,0	5,9	0,0	39,7	36,3	5,1	0,0	16	8	0,0	6	30	8	
387	12,65		65	3	6	1,8	0,0	0,0	23	6	2	6,2	6,2	18	0,0	3,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	9	14	0,0	20	60	8	
2.5	1,00		30	5	6	1,1	0,0	0,0	23	4	1	6,2	6,2	1	0,0	-5,1	0,0	39,7	36,3	5,1	0,0	14	7	0,0	6	30	8	
100	12,65		39	1	6	4,2	0,0	0,0	23	14	5	6,2	6,2	6	0,0	-6,9	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	19	31	0,0	20	0	8	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t·m)	M Eyd (t·m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t·m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t·m)	TRId (t·m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
26	12,65		36	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	1	0,0	0,3	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	1	2	0,0	13	0	8
137	12,65		50	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,3	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	1	2	0,0	13	109	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	0	0	0,0	13	0	8
137	12,65		36	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	1	0,0	0,2	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	1	1	0,0	13	0	8
89	12,65		50	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,2	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	1	1	0,0	13	81	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	0	0	0,0	13	0	8
138	12,65		8	1	1	0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,5	0,0	24,9	22,4	2,9	0,0	2	1	0,0	5	25	8
141	12,65		50	3	1	0,3	0,0	0,0	23	2	1	4,0	4,0	1	0,0	0,4	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	2	3	0,0	13	198	8
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,5	0,0	24,9	22,4	2,9	0,0	2	1	0,0	5	25	8
27	12,65		36	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	1	0,0	0,2	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	1	1	0,0	13	0	8
138	12,65		50	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,2	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	1	1	0,0	13	67	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	0	0	0,0	13	0	8
138	12,65		36	1	18	-8,3	0,0	0,0	33	18	11	10,1	5,0	18	0,0	12,7	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	46	74	0,0	13	0	8
432	12,65		50	3	18	-5,8	0,0	0,0	28	18	9	7,0	4,8	18	0,0	12,7	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	45	73	0,0	13	124	8
2.5	1,00		30	5	18	7,1	0,0	0,0	24	32	13	4,8	8,1	0	0,0	0,0	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	0	0	0,0	13	0	8
432	12,65		36	1	8	3,1	0,0	0,0	23	14	5	4,8	4,8	8	0,0	-5,2	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	19	30	0,0	13	0	8
141	12,65		50	3	8	-2,5	0,0	0,0	23	11	4	4,8	4,8	8	0,0	-5,7	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	20	33	0,0	13	124	8
2.5	1,00		30	5	8	-3,7	0,0	0,0	23	16	6	4,8	4,8	0	0,0	0,0	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	0	0	0,0	13	0	8
141	12,65		36	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	1	0,0	0,2	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	1	1	0,0	13	0	8
28	12,65		50	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,2	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	1	1	0,0	13	92	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	0	0	0,0	13	0	8
143	12,65		39	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	0,5	0,0	39,7	36,3	5,1	0,0	1	1	0,0	6	30	8
145	12,65		65	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	6,2	6,2	1	0,0	0,3	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	110	8
2.5	1,00		30	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,5	0,0	39,7	36,3	5,1	0,0	1	1	0,0	6	30	8
29	12,65		39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	0	8
142	12,65		65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	52	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
142	12,65		39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	0	8
143	12,65		65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	52	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
143	12,65		39	1	18	-3,5	0,0	0,0	23	12	4	6,2	6,2	18	0,0	6,9	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	19	31	0,0	20	0	8
433	12,65		65	3	18	-2,9	0,0	0,0	23	10	4	6,2	6,2	18	0,0	6,9	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	19	31	0,0	20	100	8
2.5	1,00		30	5	18	3,1	0,0	0,0	23	11	4	6,2	6,2	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
433	12,65		39	1	6	3,9	0,0	0,0	23	13	5	6,2	6,2	6	0,0	-12,4	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	34	55	0,0	20	0	8
145	12,65		65	3	6	-4,9	0,0	0,0	23	17	6	6,2	6,2	6	0,0	-12,8	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	35	57	0,0	20	70	8
2.5	1,00		30	5	6	-4,9	0,0	0,0	23	17	6	6,2	6,2	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
145	12,65		39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	0	8
146	12,65		65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	50	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
146	12,65		39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	0	8
30	12,65		65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,3	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	87	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
147	12,65		39	1	34	0,5	0,0	0,0	23	2	1	6,2	6,2	34	0,0	2,7	0,0	39,7	36,3	5,1	0,0	8	4	0,0	6	26	8
100	12,65		65	3	22	-0,8	0,0	0,0	23	3	1	6,2	6,2	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
2.5	1,00		30	5	22	-0,8	0,0	0,0	23	3	1	6,2	6,2	22	0,0	-3,0	0,0	39,7	36,3	5,1	0,0	8	4	0,0	6	26	8
30	12,65		39	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,4	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	2	0,0	20	0	8
147	12,65		65	3																							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
150	12,65	39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	0	8
151	12,65	65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	75	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
151	12,65	39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	0	8
32	12,65	65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	75	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
153	12,65	9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
155	12,65	60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	141	8
2.5	1,00	25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
33	12,65	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
152	12,65	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	72	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
152	12,65	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
153	12,65	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	72	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
153	12,65	37	1	6	3,7	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	18	0,0	6,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	20	33	0,0	11	0	8
435	12,65	60	3	6	3,2	0,0	0,0	23	12	4	5,7	5,7	18	0,0	6,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	20	33	0,0	11	95	8
2.5	1,00	30	5	18	2,6	0,0	0,0	23	9	3	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
435	12,65	37	1	9	3,7	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	9	0,0	-8,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	26	42	0,0	11	0	8
155	12,65	60	3	9	-3,9	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	9	0,0	-9,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	27	44	0,0	11	95	8
2.5	1,00	30	5	9	-4,8	0,0	0,0	24	17	7	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
155	12,65	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
34	12,65	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	76	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
156	12,65	9	1	1	0,4	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,8	1	0,0	2,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	9	7	0,0	5	25	8
90	12,65	60	3	1	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	1	0,0	-1,5	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	5	9	0,0	11	50	8
2.5	1,00	25	5	8	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	1	0,0	-2,8	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	10	8	0,0	5	25	8
34	12,65	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
156	12,65	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	90	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
156	12,65	37	1	12	-3,8	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	18	0,0	5,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	16	26	0,0	11	0	8
90	12,65	60	3	12	-3,3	0,0	0,0	23	12	4	5,7	5,7	18	0,0	5,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	16	26	0,0	11	100	8
2.5	1,00	30	5	18	1,4	0,0	0,0	23	5	2	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
157	12,65	9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
160	12,65	60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	135	8
2.5	1,00	25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
35	12,65	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
157	12,65	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	82	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
157	12,65	37	1	6	6,2	0,0	0,0	16	79	19	8,4	6,7	18	0,0	14,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	43	70	0,0	11	0	8
436	12,65	60	3	18	-6,1	0,0	0,0	18	52	14	6,7	5,7	18	0,0	14,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	43	70	0,0	11	93	8
2.5	1,00	30	5	18	5,6	0,0	0,0	25	18	7	5,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
436	12,65	37	1	25	2,0	0,0	0,0	23	7	3	5,7	5,7	8	0,0	-4,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	14	23	0,0	11	0	8
160	12,65	60	3	18	2,8	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	8	0,0	-5,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	15	25	0,0	11	93	8
2.5	1,00	30	5	6	-3,2	0,0	0,0	23	12	4	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
160	12,65	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
161	12,65	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
163	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
164	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	98	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
164	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
165	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	98	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
165	12,65		37	1	13	-5,0	0,0	0,0	24	18	7	5,7	5,7	13	0,0	10,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	31	50	0,0	11	0	8
438	12,65		60	3	13	-4,5	0,0	0,0	23	17	6	5,7	5,7	13	0,0	10,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	31	50	0,0	11	80	8
2.5	1,00		30	5	13	3,2	0,0	0,0	23	12	4	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
438	12,65		37	1	3	3,0	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	3	0,0	-9,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	27	44	0,0	11	0	8
166	12,65		60	3	3	-4,0	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	3	0,0	-9,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	28	46	0,0	11	81	8
2.5	1,00		30	5	3	-4,4	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
166	12,65		37	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	0	8
38	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	109	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
413	12,65		9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
414	12,65		60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	110	8
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
170	12,65		9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
172	12,65		60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	117	8
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
38	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
167	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	62	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
167	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
413	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	41	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
413	12,65		37	1	13	-4,7	0,0	0,0	24	17	7	5,7	5,7	13	0,0	10,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	30	49	0,0	11	0	8
439	12,65		60	3	13	-4,3	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	13	0,0	10,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	30	49	0,0	11	80	8
2.5	1,00		30	5	13	3,2	0,0	0,0	23	12	4	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
439	12,65		37	1	3	2,9	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	3	0,0	-9,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	27	44	0,0	11	0	8
414	12,65		60	3	9	-4,2	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	3	0,0	-9,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	28	46	0,0	11	80	8
2.5	1,00		30	5	9	-4,6	0,0	0,0	23	17	6	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
414	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
168	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	21	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
168	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
169	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	90	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
169	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
170	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	90	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
170	12,65		37	1	13	-3,8	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	13	0,0	8,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	24	39	0,0	11	0	8
440	12,65		60	3	13	-3,5	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	13	0,0	7,9	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	24	39	0,0	11	83	8
2.5	1,00		30	5	13	2,7	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
440	12,65		37	1	3	3,7	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	3	0,0	-9,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	29					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n c	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
441	12,65		37	1	13	4,0	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	29	0,0	-10,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	30	49	0,0	11	0	8
177	12,65		60	3	29	-4,3	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	29	0,0	-10,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	31	51	0,0	11	84	8
2.5	1,00		30	5	29	-4,7	0,0	0,0	24	17	7	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
177	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
8	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	79	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
178	12,65		9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
180	12,65		60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	135	8
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
5	12,65		37	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	0	8
178	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	112	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
178	12,65		37	1	25	-7,8	0,0	0,0	19	60	17	8,6	5,7	25	0,0	14,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	44	72	0,0	11	0	8
442	12,65		60	3	25	-6,4	0,0	0,0	27	17	8	7,7	5,7	25	0,0	14,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	44	72	0,0	11	92	8
2.5	1,00		30	5	25	5,7	0,0	0,0	25	18	8	5,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
442	12,65		37	1	22	2,9	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	22	0,0	-6,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	20	33	0,0	11	0	8
180	12,65		60	3	22	-2,8	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	22	0,0	-7,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	21	35	0,0	11	93	8
2.5	1,00		30	5	22	-3,5	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
180	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
181	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	51	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
181	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
9	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	51	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
182	12,65		9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
184	12,65		60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	135	8
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
61	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
182	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	84	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
182	12,65		37	1	25	-5,3	0,0	0,0	16	62	15	5,7	5,7	25	0,0	10,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	30	50	0,0	11	0	8
443	12,65		60	3	25	-4,4	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	25	0,0	10,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	30	50	0,0	11	92	8
2.5	1,00		30	5	25	3,9	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
443	12,65		37	1	22	2,7	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	22	0,0	-7,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	22	37	0,0	11	0	8
184	12,65		60	3	22	-3,7	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	22	0,0	-7,9	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	24	39	0,0	11	93	8
2.5	1,00		30	5	22	-4,4	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
184	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
33	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	98	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
40	12,65		8	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,4	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	2	3	0,0	13	0	8
93	12,65		50	3	1	0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,4	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	2	3	0,0	13	221	8
2.5	1,00		25	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	0	0	0,0	13	0	8
415	12,65		9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
416	12,65		60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	110	8
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
8	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
185	12,65		60																								

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
9	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
187	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	70	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
187	12,65		37	1	25	-5,2	0,0	0,0	17	45	12	5,7	5,7	25	0,0	10,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	32	53	0,0	11	0	8
188	12,65		60	3	25	-4,3	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	25	0,0	10,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	32	52	0,0	11	93	8
2.5	1,00		30	5	25	4,5	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
188	12,65		37	1	22	4,1	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	22	0,0	-10,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	32	52	0,0	11	0	8
189	12,65		60	3	22	-5,0	0,0	0,0	24	18	7	5,7	5,7	22	0,0	-11,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	33	55	0,0	11	93	8
2.5	1,00		30	5	22	-6,0	0,0	0,0	20	34	11	6,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
189	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
13	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	75	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
191	12,65		8	1	1	1,2	0,0	0,0	23	8	3	4,0	4,0	1	0,0	6,1	0,0	24,9	22,4	2,9	0,0	27	17	0,0	5	25	8
193	12,65		50	3	1	2,1	0,0	0,0	23	14	6	4,0	4,0	1	0,0	3,6	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	16	26	0,0	13	91	8
2.5	1,00		25	5	1	1,2	0,0	0,0	23	8	3	4,0	4,0	1	0,0	-6,1	0,0	24,9	22,4	2,9	0,0	27	17	0,0	5	25	8
42	12,65		36	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	1	0,0	0,2	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	1	1	0,0	13	0	8
190	12,65		50	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,2	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	1	1	0,0	13	67	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	0	0	0,0	13	0	8
190	12,65		36	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	1	0,0	0,2	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	1	1	0,0	13	0	8
191	12,65		50	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,2	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	1	1	0,0	13	68	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	0	0	0,0	13	0	8
191	12,65		36	1	18	-5,6	0,0	0,0	28	17	9	6,8	4,8	18	0,0	8,1	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	29	47	0,0	13	0	8
193	12,65		50	3	18	3,4	0,0	0,0	23	15	6	4,8	4,8	18	0,0	8,1	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	29	47	0,0	13	141	8
2.5	1,00		30	5	18	5,5	0,0	0,0	28	17	8	4,8	6,8	0	0,0	0,0	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	0	0	0,0	13	0	8
193	12,65		36	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,0	1	0,0	0,6	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	2	3	0,0	13	0	8
194	12,65		50	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,6	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	2	3	0,0	13	227	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	0	0	0,0	13	0	8
194	12,65		36	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,0	1	0,0	0,6	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	2	3	0,0	13	0	8
43	12,65		50	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,6	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	2	3	0,0	13	227	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	0	0	0,0	13	0	8
195	12,65		8	1	1	1,3	0,0	0,0	23	8	3	4,0	4,0	1	0,0	6,3	0,0	24,9	22,4	2,9	0,0	28	17	0,0	5	25	8
197	12,65		50	3	1	2,3	0,0	0,0	23	15	6	4,0	4,0	1	0,0	3,8	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	17	27	0,0	13	96	8
2.5	1,00		25	5	1	1,3	0,0	0,0	23	8	3	4,0	4,0	1	0,0	-6,3	0,0	24,9	22,4	2,9	0,0	28	17	0,0	5	25	8
43	12,65		36	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	1	0,0	0,2	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	1	1	0,0	13	0	8
195	12,65		50	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,2	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	1	1	0,0	13	100	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	0	0	0,0	13	0	8
195	12,65		36	1	18	-5,0	0,0	0,0	26	18	8	5,8	4,8	18	0,0	7,1	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	25	41	0,0	13	0	8
197	12,65		50	3	18	3,0	0,0	0,0	23	13	5	4,8	4,8	18	0,0	7,1	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	25	41	0,0	13	146	8
2.5	1,00		30	5	18	5,0	0,0	0,0	26	18	8	4,8	5,8	0	0,0	0,0	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	0	0	0,0	13	0	8
197	12,65		36	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	1	0,0	0,3	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	1	2	0,0	13	0	8
198	12,65		50	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,3	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	1	2	0,0	13	128	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	0	0	0,0	13	0	8
198	12,65		36	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	1	0,0	0,3	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	1	2	0,0	13	0	8
199	12,65		50	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,3	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	1	2	0,0	13	128	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	0	0	0,0	13	0	8
199	12,65		36	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	1	0,0	0,2	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	1					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
445	12,65		37	1	29	3,5	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	29	0,0	-11,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	33	54	0,0	11	0	8
203	12,65		60	3	29	-5,0	0,0	0,0	24	18	7	5,7	5,7	29	0,0	-11,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	34	56	0,0	11	80	8
2.5	1,00		30	5	29	-5,5	0,0	0,0	25	17	7	6,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
203	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
16	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	99	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
204	12,65		9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
206	12,65		60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	135	8
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
13	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
204	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	90	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
204	12,65		37	1	25	-7,2	0,0	0,0	25	23	10	8,1	5,7	25	0,0	13,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	40	66	0,0	11	0	8
446	12,65		60	3	25	-5,9	0,0	0,0	25	18	8	6,7	5,7	25	0,0	13,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	40	66	0,0	11	93	8
2.5	1,00		30	5	25	5,2	0,0	0,0	20	31	9	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
446	12,65		37	1	22	3,5	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	22	0,0	-8,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	26	42	0,0	11	0	8
206	12,65		60	3	22	-3,8	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	22	0,0	-9,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	27	44	0,0	11	93	8
2.5	1,00		30	5	22	-4,6	0,0	0,0	23	17	6	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
206	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
17	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
207	12,65		9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
208	12,65		60	3	1	0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	1	0,0	11	75	8
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
62	12,65		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8
207	12,65		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	179	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
207	12,65		40	1	34	-4,5	0,0	0,0	24	18	7	5,2	5,2	34	0,0	13,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	43	71	0,0	12	0	8
447	12,65		55	3	34	-4,5	0,0	0,0	24	18	7	5,2	5,2	34	0,0	13,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	43	71	0,0	12	63	8
2.5	1,00		30	5	34	3,7	0,0	0,0	23	15	6	5,2	5,2	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
447	12,65		40	1	22	2,5	0,0	0,0	23	10	4	5,2	5,2	34	0,0	8,7	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	28	46	0,0	12	0	8
208	12,65		55	3	22	-3,0	0,0	0,0	23	12	4	5,2	5,2	22	0,0	-8,9	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	29	47	0,0	12	63	8
2.5	1,00		30	5	22	-3,0	0,0	0,0	23	12	4	5,2	5,2	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
208	12,65		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
34	12,65		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	63	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
45	12,65		40	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8
94	12,65		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	221	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
209	12,65		9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
210	12,65		60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	129	8
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
16	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
209	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	76	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
209	12,65		37	1	34	-6,5	0,0	0,0	27	18	8	7,7	5,7	34	0,0	12,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	38	62	0,0	11	0	8
448	12,65		60																								

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
213	12,65	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
21	12,65	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	70	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
214	12,65	10	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,6	5,6	1	0,0	0,5	0,0	35,8	31,4	4,3	0,0	2	1	0,0	5	25	8
217	12,65	70	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,6	5,6	1	0,0	0,4	0,0	36,0	22,6	6,0	0,0	1	2	0,0	16	135	8
2.5	1,00	25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,6	5,6	1	0,0	-0,5	0,0	35,8	31,4	4,3	0,0	2	1	0,0	5	25	8
219	12,65	10	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,6	5,6	1	0,0	0,5	0,0	35,8	31,4	4,3	0,0	2	1	0,0	5	25	8
222	12,65	70	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,6	5,6	1	0,0	0,4	0,0	36,0	22,6	6,0	0,0	1	2	0,0	16	135	8
2.5	1,00	25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,6	5,6	1	0,0	-0,5	0,0	35,8	31,4	4,3	0,0	2	1	0,0	5	25	8
47	12,65	34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
214	12,65	70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	92	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
214	12,65	34	1	18	-5,8	0,0	0,0	24	18	7	6,7	6,7	18	0,0	11,5	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	29	49	0,0	19	0	8
450	12,65	70	3	18	-4,7	0,0	0,0	23	15	6	6,7	6,7	18	0,0	11,4	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	29	48	0,0	19	92	8
2.5	1,00	30	5	12	4,6	0,0	0,0	23	14	5	6,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
450	12,65	34	1	6	3,6	0,0	0,0	23	11	4	6,7	6,7	6	0,0	-9,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	23	38	0,0	19	0	8
217	12,65	70	3	6	-4,1	0,0	0,0	23	13	5	6,7	6,7	6	0,0	-9,6	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	24	40	0,0	19	93	8
2.5	1,00	30	5	6	-5,0	0,0	0,0	23	16	6	6,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
217	12,65	34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
218	12,65	70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	86	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
218	12,65	34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
219	12,65	70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	86	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
219	12,65	34	1	18	-5,3	0,0	0,0	23	17	6	6,7	6,7	18	0,0	10,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	26	43	0,0	19	0	8
451	12,65	70	3	18	-4,4	0,0	0,0	23	14	5	6,7	6,7	18	0,0	10,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	26	43	0,0	19	92	8
2.5	1,00	30	5	18	3,8	0,0	0,0	23	12	5	6,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
451	12,65	34	1	6	4,3	0,0	0,0	23	13	5	6,7	6,7	6	0,0	-10,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	26	43	0,0	19	0	8
222	12,65	70	3	6	-4,4	0,0	0,0	23	14	5	6,7	6,7	6	0,0	-10,6	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	27	45	0,0	19	93	8
2.5	1,00	30	5	6	-5,3	0,0	0,0	23	17	6	6,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
222	12,65	34	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
48	12,65	70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	95	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
223	12,65	10	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,6	5,6	1	0,0	0,5	0,0	35,8	31,4	4,3	0,0	2	1	0,0	5	25	8
225	12,65	70	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,6	5,6	1	0,0	0,4	0,0	36,0	22,6	6,0	0,0	1	2	0,0	16	135	8
2.5	1,00	25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,6	5,6	1	0,0	-0,5	0,0	35,8	31,4	4,3	0,0	2	1	0,0	5	25	8
227	12,65	10	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,6	5,6	1	0,0	0,5	0,0	35,8	31,4	4,3	0,0	2	1	0,0	5	25	8
229	12,65	70	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,6	5,6	1	0,0	0,4	0,0	36,0	22,6	6,0	0,0	1	2	0,0	16	135	8
2.5	1,00	25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,6	5,6	1	0,0	-0,5	0,0	35,8	31,4	4,3	0,0	2	1	0,0	5	25	8
48	12,65	34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
223	12,65	70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	90	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
223	12,65	34	1	18	-5,2	0,0	0,0	23	16	6	6,7	6,7	18	0,0	10,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	26	43	0,0	19	0	8
452	12,65	70	3	18	-4,3	0,0	0,0	23	13	5	6,7	6,7	18	0,0	10,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	26	43	0,0	19	93	8
2.5	1,00	30	5	12	4,0	0,0	0,0	23	13	5	6,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
452	12,65	34	1	6	4,8	0,0	0,0	23	15	6	6,7	6,7	6	0,0	-12,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	31	51	0,0	19	0	8
225	12,65	70	3	6	-5,3	0,0	0,0	23	17	6	6,7	6,7	6	0,0	-12,5	0,0	30,4	23,6	6,6							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE									VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
20	12,65		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
231	12,65		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	30	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
231	12,65		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
79	12,65		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	30	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
232	12,65		9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
234	12,65		60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	135	8
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
21	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
232	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	98	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
232	12,65		37	1	25	-6,6	0,0	0,0	27	18	9	7,7	5,7	25	0,0	12,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	36	60	0,0	11	0	8
454	12,65		60	3	25	-5,5	0,0	0,0	25	17	7	6,7	5,7	25	0,0	12,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	36	59	0,0	11	93	8
2.5	1,00		30	5	25	4,4	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
454	12,65		37	1	22	5,2	0,0	0,0	19	31	9	5,7	5,7	22	0,0	-13,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	39	65	0,0	11	0	8
234	12,65		60	3	22	-6,0	0,0	0,0	25	20	8	6,7	5,7	22	0,0	-13,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	41	67	0,0	11	92	8
2.5	1,00		30	5	22	-7,2	0,0	0,0	24	26	11	8,1	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
234	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
25	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	82	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
236	12,65		39	1	1	0,6	0,0	0,0	23	2	1	6,2	6,2	1	0,0	2,6	0,0	39,7	36,3	5,1	0,0	7	3	0,0	6	30	8
237	12,65		65	3	1	0,9	0,0	0,0	23	3	1	6,2	6,2	1	0,0	1,4	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	4	6	0,0	20	82	8
2.5	1,00		30	5	1	0,6	0,0	0,0	23	2	1	6,2	6,2	1	0,0	-2,6	0,0	39,7	36,3	5,1	0,0	7	3	0,0	6	30	8
49	12,65		39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	0	8
235	12,65		65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	54	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
235	12,65		39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	0	8
236	12,65		65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	54	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
236	12,65		39	1	18	-4,1	0,0	0,0	23	14	5	6,2	6,2	18	0,0	6,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	17	27	0,0	20	0	8
237	12,65		65	3	6	-2,6	0,0	0,0	23	9	3	6,2	6,2	18	0,0	6,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	17	27	0,0	20	142	8
2.5	1,00		30	5	6	-4,2	0,0	0,0	23	14	5	6,2	6,2	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
237	12,65		39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	0	8
238	12,65		65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	65	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
238	12,65		39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	0	8
50	12,65		65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	65	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
50	12,65		39	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	0	8
109	12,65		65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,3	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	102	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
24	12,65		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
102	12,65		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	150	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
239	12,65		9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5</		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t·m)	M Eyd (t·m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t·m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t·m)	TRId (t·m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
242	12,65		40	1	34	-4,5	0,0	0,0	24	18	7	5,2	5,2	34	0,0	13,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	44	72	0,0	12	0	8
455	12,65		55	3	34	-4,5	0,0	0,0	24	18	7	5,2	5,2	34	0,0	13,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	44	72	0,0	12	63	8
2.5	1,00		30	5	34	3,9	0,0	0,0	23	15	6	5,2	5,2	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
455	12,65		40	1	29	2,9	0,0	0,0	23	12	4	5,2	5,2	29	0,0	-9,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	31	51	0,0	12	0	8
243	12,65		55	3	29	-3,2	0,0	0,0	23	13	5	5,2	5,2	29	0,0	-9,8	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	32	52	0,0	12	63	8
2.5	1,00		30	5	29	-3,2	0,0	0,0	23	13	5	5,2	5,2	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
243	12,65		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
35	12,65		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	63	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
53	12,65		8	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,4	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	2	3	0,0	13	0	8
92	12,65		50	3	1	0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,4	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	2	3	0,0	13	221	8
2.5	1,00		25	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	0	0	0,0	13	0	8
245	12,65		9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
246	12,65		60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	120	8
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
55	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
244	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	63	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
244	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
245	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	63	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
245	12,65		37	1	13	-3,6	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	13	0,0	5,9	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	18	29	0,0	11	0	8
456	12,65		60	3	13	-3,3	0,0	0,0	23	12	5	5,7	5,7	13	0,0	5,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	17	29	0,0	11	85	8
2.5	1,00		30	5	28	1,8	0,0	0,0	23	7	2	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
456	12,65		37	1	3	5,6	0,0	0,0	25	17	7	5,7	6,7	3	0,0	-14,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	43	70	0,0	11	0	8
246	12,65		60	3	3	-6,2	0,0	0,0	17	70	17	6,7	5,7	3	0,0	-14,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	44	72	0,0	11	85	8
2.5	1,00		30	5	15	5,3	0,0	0,0	17	51	13	7,8	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
246	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
56	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	85	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
247	12,65		9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
249	12,65		60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	135	8
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
29	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
247	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	97	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
247	12,65		37	1	25	-5,9	0,0	0,0	26	19	8	6,7	5,7	25	0,0	10,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	31	51	0,0	11	0	8
457	12,65		60	3	25	-5,0	0,0	0,0	24	18	7	5,7	5,7	25	0,0	10,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	31	51	0,0	11	93	8
2.5	1,00		30	5	25	3,6	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
457	12,65		37	1	22	4,2	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	22	0,0	-11,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	33	54	0,0	11	0	8
249	12,65		60	3	22	-5,0	0,0	0,0	24	18	7	5,7	5,7	22	0,0	-11,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	34	56	0,0	11	92	8
2.5	1,00		30	5	22	-6,1	0,0	0,0	19	42	12	6,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
249	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
61	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	85	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
30	12,65		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
254	12,65	40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	0	8	
420	12,65	55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	52	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
420	12,65	40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	0	8	
255	12,65	55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	53	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
255	12,65	40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8	
63	12,65	55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	129	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
256	12,65	9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8	
259	12,65	60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	135	8	
2.5	1,00	25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8	
32	12,65	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8	
256	12,65	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	80	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
256	12,65	37	1	34	-5,3	0,0	0,0	17	56	14	5,7	5,7	34	0,0	9,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	28	47	0,0	11	0	8	
458	12,65	60	3	34	-4,4	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	34	0,0	9,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	28	47	0,0	11	93	8	
2.5	1,00	30	5	34	3,3	0,0	0,0	23	12	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
458	12,65	37	1	29	4,0	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	29	0,0	-9,9	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	30	49	0,0	11	0	8	
259	12,65	60	3	29	-4,5	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	29	0,0	-10,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	31	51	0,0	11	92	8	
2.5	1,00	30	5	29	-5,4	0,0	0,0	25	17	7	6,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
259	12,65	37	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8	
64	12,65	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	102	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
261	12,65	9	1	9	0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	9	0,0	0,8	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	3	2	0,0	5	25	8	
91	12,65	60	3	9	0,3	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,8	9	0,0	0,5	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	2	3	0,0	11	37	8	
2.5	1,00	25	5	9	0,3	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,8	13	0,0	-0,7	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	3	2	0,0	5	25	8	
56	12,65	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8	
260	12,65	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	67	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
260	12,65	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8	
261	12,65	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	67	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
261	12,65	37	1	13	-3,1	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	13	0,0	4,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	14	23	0,0	11	0	8	
91	12,65	60	3	13	-2,9	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	13	0,0	4,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	14	23	0,0	11	87	8	
2.5	1,00	30	5	13	0,8	0,0	0,0	23	3	1	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
262	12,65	1	9	1	8	0,3	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,8	8	0,0	1,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	5	4	0,0	5	25	8
265	12,65	/	60	3	8	1,1	0,0	0,0	23	6	2	4,8	4,8	8	0,0	1,4	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	5	8	0,0	11	72	8
2.5	1,00	2	25	5	8	1,2	0,0	0,0	23	7	3	4,8	4,8	0	0,0	0,0	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	0	0	0,0	11	0	8
58	12,65	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8	
262	12,65	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	95	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
262	12,65	37	1	18	-2,7	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	18	0,0	4,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	13	21	0,0	11	0	8	
459	12,65	60	3	18	-2,3	0,0	0,0	23	8	3	5,7	5,7	18	0,0	4,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	13	21	0,0	11	97	8	
2.5	1,00	30	5	31	2,0	0,0	0,0	23	7	3	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
459	12,65	37	1	8	6,8	0,0	0,0	27	18	9	5,7	7,8	8	0,0	-15,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	47	77	0,0	11	0	8	
265	12,65	60	3	8	-7,1	0,0	0,0	28	19	9	8,1	5,7	8	0,0	-16,1	0,0	44,4										

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t·m)	M Eyd (t·m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t·m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t·m)	TRId (t·m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
267	12,65		37	1	15	-5,8	0,0	0,0	25	18	8	6,7	5,7	13	0,0	12,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	38	62	0,0	11	0	8
460	12,65		60	3	15	-5,3	0,0	0,0	16	59	14	5,7	5,7	13	0,0	12,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	38	62	0,0	11	80	8
2.5	1,00		30	5	13	4,2	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
460	12,65		37	1	3	2,8	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	3	0,0	-8,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	26	43	0,0	11	0	8
268	12,65		60	3	3	-4,0	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	3	0,0	-9,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	27	45	0,0	11	80	8
2.5	1,00		30	5	3	-4,4	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
268	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
269	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	99	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
269	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
270	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	99	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
270	12,65		37	1	15	-5,8	0,0	0,0	25	18	8	6,7	5,7	13	0,0	11,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	35	58	0,0	11	0	8
461	12,65		60	3	15	-5,3	0,0	0,0	16	61	15	5,7	5,7	13	0,0	11,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	35	58	0,0	11	84	8
2.5	1,00		30	5	13	4,0	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
461	12,65		37	1	6	3,1	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	6	0,0	-8,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	25	42	0,0	11	0	8
421	12,65		60	3	6	-3,9	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	6	0,0	-8,9	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	26	44	0,0	11	84	8
2.5	1,00		30	5	6	-4,3	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
421	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
271	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	42	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
271	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
37	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	66	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
273	12,65		8	1	1	1,1	0,0	0,0	23	7	3	4,0	4,0	1	0,0	5,5	0,0	24,9	22,4	2,9	0,0	24	15	0,0	5	25	8
275	12,65		50	3	1	1,7	0,0	0,0	23	11	4	4,0	4,0	1	0,0	3,3	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	15	24	0,0	13	77	8
2.5	1,00		25	5	1	1,1	0,0	0,0	23	7	3	4,0	4,0	1	0,0	-5,5	0,0	24,9	22,4	2,9	0,0	24	15	0,0	5	25	8
28	12,65		36	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	1	0,0	0,2	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	1	1	0,0	13	0	8
272	12,65		50	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,2	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	1	1	0,0	13	89	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	0	0	0,0	13	0	8
272	12,65		36	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	1	0,0	0,2	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	1	1	0,0	13	0	8
273	12,65		50	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,2	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	1	1	0,0	13	88	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	0	0	0,0	13	0	8
273	12,65		36	1	18	-5,4	0,0	0,0	16	93	22	5,8	4,8	18	0,0	8,7	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	31	50	0,0	13	0	8
275	12,65		50	3	18	3,7	0,0	0,0	23	16	6	4,8	4,8	18	0,0	8,7	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	31	50	0,0	13	127	8
2.5	1,00		30	5	18	5,4	0,0	0,0	28	17	8	4,8	6,8	0	0,0	0,0	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	0	0	0,0	13	0	8
275	12,65		36	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	1	0,0	0,1	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	0	0	0,0	13	0	8
276	12,65		50	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,1	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	0	0	0,0	13	24	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	0	0	0,0	13	0	8
276	12,65		36	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,0	1	0,0	0,5	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	2	3	0,0	13	0	8
277	12,65		50	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,5	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	2	3	0,0	13	224	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	0	0	0,0	13	0	8
277	12,65		36	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,0	1	0,0	0,5	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	2	3	0,0	13	0	8
42	12,65		50	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,5	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	2	3	0,0	13	224	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	0	0	0,0	13	0	8
279	12,65		10	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,6	5,6	1	0,0	0,5	0,0	35,8	31,4	4,3	0,0	2					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
283	12,65	34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
284	12,65	70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	92	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
284	12,65	34	1	12	-6,6	0,0	0,0	25	18	8	7,7	6,7	12	0,0	12,7	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	33	54	0,0	19	0	8
463	12,65	70	3	12	-5,4	0,0	0,0	24	17	6	6,7	6,7	12	0,0	12,7	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	33	54	0,0	19	93	8
2.5	1,00	30	5	12	5,0	0,0	0,0	23	16	6	6,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
463	12,65	34	1	6	3,8	0,0	0,0	23	12	4	6,7	6,7	6	0,0	-9,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	24	39	0,0	19	0	8
287	12,65	70	3	6	-4,1	0,0	0,0	23	13	5	6,7	6,7	6	0,0	-9,7	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	25	41	0,0	19	92	8
2.5	1,00	30	5	6	-4,9	0,0	0,0	23	16	6	6,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
287	12,65	34	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
47	12,65	70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	1	0,0	-0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	91	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
39	12,65	40	1	1	-0,3	0,0	0,0	23	1	1	5,2	4,0	1	0,0	0,7	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	4	0,0	12	0	8
288	12,65	55	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,7	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	4	0,0	12	280	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,3	0,0	0,0	23	1	1	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
288	12,65	40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
75	12,65	55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	130	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
290	12,65	26	1	1	1,2	0,0	0,0	23	7	3	4,4	4,4	1	0,0	5,8	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	24	16	0,0	5	25	8
291	12,65	55	3	1	1,8	0,0	0,0	23	11	4	4,4	4,4	1	0,0	3,0	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	12	20	0,0	12	75	8
2.5	1,00	25	5	1	1,2	0,0	0,0	23	7	3	4,4	4,4	1	0,0	-5,8	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	24	16	0,0	5	25	8
40	12,65	40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
289	12,65	55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	81	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
289	12,65	40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
290	12,65	55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	81	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
290	12,65	40	1	24	-6,4	0,0	0,0	28	18	9	7,5	6,2	24	0,0	10,8	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	35	58	0,0	12	0	8
291	12,65	55	3	24	4,7	0,0	0,0	23	20	7	5,2	5,2	24	0,0	10,8	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	35	57	0,0	12	125	8
2.5	1,00	30	5	24	6,7	0,0	0,0	28	18	9	6,2	7,7	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
291	12,65	40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
71	12,65	55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	108	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
293	12,65	9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
295	12,65	60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	137	8
2.5	1,00	25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
41	12,65	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
292	12,65	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	61	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
292	12,65	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
293	12,65	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	91	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
293	12,65	37	1	15	-5,8	0,0	0,0	25	18	8	6,7	5,7	15	0,0	11,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	35	58	0,0	11	0	8
464	12,65	60	3	15	-4,7	0,0	0,0	24	17	7	5,7	5,7	15	0,0	11,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	35	58	0,0	11	93	8
2.5	1,00	30	5	15	5,1	0,0	0,0	24	19	7	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
464	12,65	37	1	28	4,0	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	28	0,0	-9,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	29	48	0,0	11	0	8
295	12,65	60	3	28	-4,4	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	28	0,0	-10,3	0,0	44,4</									

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez a Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRld (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
299	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
36	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	51	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
101	12,65		39	1	12	-0,9	0,0	0,0	23	3	1	6,2	6,2	12	0,0	2,2	0,0	39,7	36,3	5,1	0,0	6	3	0,0	6	30	8
426	12,65		65	3	8	0,7	0,0	0,0	23	3	1	6,2	6,2	12	0,0	1,3	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	4	6	0,0	20	37	8
2.5	1,00		30	5	8	0,5	0,0	0,0	23	2	1	6,2	6,2	8	0,0	-2,0	0,0	39,7	36,3	5,1	0,0	6	3	0,0	6	30	8
101	12,65		39	1	6	1,8	0,0	0,0	23	6	2	6,2	6,2	6	0,0	-4,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	11	18	0,0	20	0	8
426	12,65		65	3	6	-1,8	0,0	0,0	23	6	2	6,2	6,2	6	0,0	-4,5	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	12	20	0,0	20	97	8
2.5	1,00		30	5	6	-2,3	0,0	0,0	23	8	3	6,2	6,2	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
426	12,65		39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
115	12,65		65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	26	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
300	12,65		9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
302	12,65		60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	135	8
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
46	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
300	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	90	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
300	12,65		37	1	15	-6,6	0,0	0,0	27	18	9	7,7	5,7	15	0,0	13,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	40	65	0,0	11	0	8
466	12,65		60	3	15	-5,4	0,0	0,0	16	74	17	5,7	5,7	15	0,0	13,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	40	65	0,0	11	93	8
2.5	1,00		30	5	15	5,5	0,0	0,0	25	17	7	5,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
466	12,65		37	1	28	5,7	0,0	0,0	25	18	8	5,7	6,7	28	0,0	-13,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	40	65	0,0	11	0	8
302	12,65		60	3	28	-5,5	0,0	0,0	25	17	7	6,7	5,7	28	0,0	-13,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	41	67	0,0	11	92	8
2.5	1,00		30	5	28	-6,7	0,0	0,0	27	18	9	7,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
302	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
51	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	69	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
304	12,65	1	9	1	8	0,2	0,0	0,0	23	1	1	4,8	4,8	8	0,0	1,1	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	4	3	0,0	5	25	8
306	12,65	/	60	3	8	0,8	0,0	0,0	23	4	2	4,8	4,8	8	0,0	1,0	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	4	6	0,0	11	67	8
2.5	1,00	2	25	5	8	0,9	0,0	0,0	23	5	2	4,8	4,8	0	0,0	0,0	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	0	0	0,0	11	0	8
49	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
303	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	51	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
303	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
304	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	51	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
304	12,65		37	1	24	-5,0	0,0	0,0	24	18	7	5,7	5,7	24	0,0	9,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	28	45	0,0	11	0	8
467	12,65		60	3	24	-4,2	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	24	0,0	9,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	28	45	0,0	11	92	8
2.5	1,00		30	5	24	3,4	0,0	0,0	23	12	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
467	12,65		37	1	19	3,6	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	19	0,0	-9,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	27	45	0,0	11	0	8
306	12,65		60	3	19	-4,1	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	19	0,0	-9,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	29	47	0,0	11	92	8
2.5	1,00		30	5	19	-5,0	0,0	0,0	24	18	7	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
306	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
65	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
307	12,65	1	9	1	24	0,3	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,8	24	0,0	1,3	0,0	30,4	26,9	3,6							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																												
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi				
468	12,65		37	1	28	4,1	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	28	0,0	-10,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	30	49	0,0	11	0	8	
311	12,65		60	3	28	-4,4	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	28	0,0	-10,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	31	51	0,0	11	92	8	
2.5	1,00		30	5	28	-5,4	0,0	0,0	15	90	19	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
311	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8	
67	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	85	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
422	12,65		9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8	
423	12,65		60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	110	8	
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8	
52	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8	
323	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	40	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
323	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
422	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	26	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
422	12,65		37	1	24	-5,3	0,0	0,0	16	64	15	5,7	5,7	25	0,0	11,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	35	58	0,0	11	0	8	
469	12,65		60	3	24	-4,9	0,0	0,0	24	18	7	5,7	5,7	25	0,0	11,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	35	58	0,0	11	80	8	
2.5	1,00		30	5	25	4,0	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
469	12,65		37	1	19	2,6	0,0	0,0	23	9	3	5,7	5,7	19	0,0	-6,9	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	21	34	0,0	11	0	8	
423	12,65		60	3	19	-2,8	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	19	0,0	-7,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	22	35	0,0	11	80	8	
2.5	1,00		30	5	19	-3,1	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
423	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8	
324	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	64	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
324	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8	
68	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	48	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
316	12,65		26	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,4	4,4	1	0,0	0,3	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	1	1	0,0	5	25	8	
318	12,65		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,4	4,4	1	0,0	0,1	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	1	1	0,0	12	70	8	
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,4	4,4	1	0,0	-0,3	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	1	1	0,0	5	25	8	
53	12,65		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8	
316	12,65		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	87	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
316	12,65		40	1	24	-6,6	0,0	0,0	28	18	9	7,6	5,3	24	0,0	20,6	0,0	44,5	22,5	9,4	0,0	67	92	0,0	10	0	8	
317	12,65		55	3	24	-6,6	0,0	0,0	28	18	9	7,6	5,2	24	0,0	20,6	0,0	44,5	22,5	9,4	0,0	67	92	0,0	10	60	8	
2.5	1,00		30	5	24	5,8	0,0	0,0	17	69	17	5,2	6,2	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
317	12,65		40	1	31	-4,1	0,0	0,0	23	16	6	5,2	5,2	24	0,0	15,9	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	52	85	0,0	12	0	8	
318	12,65		55	3	24	5,4	0,0	0,0	26	18	8	5,2	6,2	24	0,0	15,9	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	52	85	0,0	12	60	8	
2.5	1,00		30	5	24	5,4	0,0	0,0	26	18	8	5,2	6,2	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
318	12,65		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8	
69	12,65		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	131	8	
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
319	12,65		9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8	
322	12,65		60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	135	8	
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8	
54	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																												
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE									VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi				
313	12,65		37	1	24	-3,5	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	25	0,0	8,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	25	41	0,0	11	0	8	
471	12,65		60	3	9	3,5	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	25	0,0	8,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	25	41	0,0	11	80	8	
2.5	1,00		30	5	9	3,8	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
471	12,65		37	1	3	3,4	0,0	0,0	23	12	5	5,7	5,7	19	0,0	-8,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	25	41	0,0	11	0	8	
314	12,65		60	3	19	-3,1	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	19	0,0	-8,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	26	42	0,0	11	80	8	
2.5	1,00		30	5	19	-3,5	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
314	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8	
315	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	69	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
315	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8	
52	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	70	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
326	12,65		26	1	1	1,1	0,0	0,0	23	7	3	4,4	4,4	1	0,0	5,7	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	23	16	0,0	5	25	8	
327	12,65		55	3	1	1,8	0,0	0,0	23	10	4	4,4	4,4	1	0,0	3,0	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	12	20	0,0	12	73	8	
2.5	1,00		25	5	1	1,1	0,0	0,0	23	7	3	4,4	4,4	1	0,0	-5,7	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	23	16	0,0	5	25	8	
56	12,65		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8	
325	12,65		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	120	8	
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
325	12,65		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8	
326	12,65		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	120	8	
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
326	12,65		40	1	28	4,9	0,0	0,0	17	57	14	5,2	5,2	19	0,0	-7,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	24	39	0,0	12	0	8	
327	12,65		55	3	28	3,5	0,0	0,0	23	14	5	5,2	5,2	19	0,0	-7,8	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	25	42	0,0	12	123	8	
2.5	1,00		30	5	19	-4,6	0,0	0,0	24	18	7	5,2	5,2	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
327	12,65		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	0	8	
53	12,65		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	56	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
329	12,65		9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8	
331	12,65		60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	135	8	
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8	
57	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8	
328	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	59	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
328	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8	
329	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	59	8	
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
329	12,65		37	1	31	-3,8	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	31	0,0	8,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	25	41	0,0	11	0	8	
472	12,65		60	3	19	3,2	0,0	0,0	23	12	4	5,7	5,7	31	0,0	8,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	25	41	0,0	11	93	8	
2.5	1,00		30	5	31	3,7	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
472	12,65		37	1	12	4,4	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	12	0,0	-9,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	29	47	0,0	11	0	8	
331	12,65		60	3	12	-3,8	0,0	0,0	24	14	5	5,7	4,0	12	0,0	-10,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	30	49	0,0	11	92	8	
2.5	1,00		30	5	12	-4,7	0,0	0,0	24	17	7	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
331	12,65		37	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	0	8	
54	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	116	8	
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8	
37	12,65		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
336	12,65		40	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8
74	12,65		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	223	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
337	12,65	1	9	1	24	0,3	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,8	24	0,0	1,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	5	4	0,0	5	25	8
339	12,65	/	60	3	24	1,0	0,0	0,0	23	5	2	4,8	4,8	24	0,0	1,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	5	8	0,0	11	67	8
2.5	1,00	2	25	5	24	1,2	0,0	0,0	23	6	2	4,8	4,8	0	0,0	0,0	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	0	0	0,0	11	0	8
65	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
337	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	85	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
337	12,65		37	1	24	-4,8	0,0	0,0	24	18	7	5,7	5,7	24	0,0	9,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	29	47	0,0	11	0	8
473	12,65		60	3	24	-3,9	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	24	0,0	9,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	29	47	0,0	11	92	8
2.5	1,00		30	5	24	3,9	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
473	12,65		37	1	6	3,6	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	22	0,0	-6,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	19	31	0,0	11	0	8
339	12,65		60	3	6	3,1	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	22	0,0	-6,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	20	33	0,0	11	93	8
2.5	1,00		30	5	19	-3,2	0,0	0,0	23	12	4	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
339	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
58	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	97	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
66	12,65		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8
340	12,65		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	175	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
340	12,65		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
427	12,65		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	70	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
427	12,65		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
341	12,65		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	70	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
341	12,65		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	0	8
59	12,65		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	51	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
342	12,65	1	9	1	31	0,3	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,8	31	0,0	1,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	5	4	0,0	5	25	8
344	12,65	/	60	3	31	1,0	0,0	0,0	23	5	2	4,8	4,8	31	0,0	1,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	5	8	0,0	11	67	8
2.5	1,00	2	25	5	31	1,1	0,0	0,0	23	6	2	4,8	4,8	0	0,0	0,0	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	0	0	0,0	11	0	8
67	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
342	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	84	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
342	12,65		37	1	31	-4,8	0,0	0,0	24	18	7	5,7	5,7	31	0,0	9,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	29	47	0,0	11	0	8
474	12,65		60	3	31	-3,9	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	31	0,0	9,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	28	47	0,0	11	92	8
2.5	1,00		30	5	31	3,8	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
474	12,65		37	1	12	3,0	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	28	0,0	-6,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	19	31	0,0	11	0	8
344	12,65		60	3	28	-2,6	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	28	0,0	-6,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	20	33	0,0	11	93	8
2.5	1,00		30	5	28	-3,2	0,0	0,0	23	12	4	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
344	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
60	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	98	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
345	12,65		9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE									VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRld (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
349	12,65		37	1	24	-5,2	0,0	0,0	18	40	11	5,7	5,7	24	0,0	10,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	32	53	0,0	11	0	8
476	12,65		60	3	24	-4,8	0,0	0,0	24	17	7	5,7	5,7	24	0,0	10,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	32	53	0,0	11	80	8
2.5	1,00		30	5	24	3,3	0,0	0,0	23	12	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
476	12,65		37	1	19	3,9	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	19	0,0	-11,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	34	56	0,0	11	0	8
351	12,65		60	3	19	-4,9	0,0	0,0	24	18	7	5,7	5,7	19	0,0	-11,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	35	58	0,0	11	80	8
2.5	1,00		30	5	19	-5,4	0,0	0,0	15	76	17	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
351	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
39	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	35	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
353	12,65		26	1	1	1,1	0,0	0,0	23	6	3	4,4	4,4	1	0,0	6,1	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	25	17	0,0	5	25	8
354	12,65		55	3	1	2,0	0,0	0,0	23	12	5	4,4	4,4	1	0,0	3,7	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	15	24	0,0	12	82	8
2.5	1,00		25	5	1	1,1	0,0	0,0	23	6	3	4,4	4,4	1	0,0	-6,1	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	25	17	0,0	5	25	8
69	12,65		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
352	12,65		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	150	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
352	12,65		40	1	1	-0,4	0,0	0,0	23	1	1	5,2	4,0	1	0,0	0,8	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	4	0,0	12	0	8
353	12,65		55	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,8	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	4	0,0	12	282	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,4	0,0	0,0	23	1	1	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
353	12,65		40	1	19	6,6	0,0	0,0	28	18	9	5,2	7,7	19	0,0	-9,8	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	32	52	0,0	12	0	8
354	12,65		55	3	19	4,0	0,0	0,0	23	16	6	5,2	5,2	19	0,0	-10,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	34	55	0,0	12	132	8
2.5	1,00		30	5	19	-6,7	0,0	0,0	29	18	9	7,7	5,2	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
354	12,65		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
40	12,65		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	76	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
355	12,65		9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
357	12,65		60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	135	8
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
359	12,65		9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
361	12,65		60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	135	8
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
70	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
355	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	70	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
355	12,65		37	1	31	-6,1	0,0	0,0	19	39	11	6,7	5,7	31	0,0	11,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	35	57	0,0	11	0	8
477	12,65		60	3	31	-5,0	0,0	0,0	24	18	7	5,7	5,7	31	0,0	11,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	35	57	0,0	11	93	8
2.5	1,00		30	5	31	4,5	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
477	12,65		37	1	28	3,1	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	28	0,0	-8,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	25	40	0,0	11	0	8
357	12,65		60	3	28	-3,9	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	28	0,0	-8,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	26	42	0,0	11	93	8
2.5	1,00		30	5	28	-4,7	0,0	0,0	24	17	7	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
357	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
358	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	85	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
358	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
359	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	85	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
359	12,65		37	1	31	-5,4	0,0	0,0	25	17	7	6,7	5,7	31	0,0	10,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE									VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRld (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
479	12,65		37	1	12	6,0	0,0	0,0	21	29	10	5,7	6,7	28	0,0	-14,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	42	70	0,0	11	0	8
364	12,65		60	3	28	-6,1	0,0	0,0	18	55	14	6,7	5,7	28	0,0	-14,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	44	72	0,0	11	92	8
2.5	1,00		30	5	28	-7,5	0,0	0,0	21	42	13	8,4	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
364	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
46	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	81	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
75	12,65		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
105	12,65		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	150	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
73	12,65		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
103	12,65		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	150	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
74	12,65		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
104	12,65		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	150	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
76	12,65		39	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	6,2	4,0	1	0,0	0,6	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	2	3	0,0	20	0	8
365	12,65		65	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,6	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	2	3	0,0	20	188	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
365	12,65		39	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	6,2	4,0	1	0,0	0,6	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	2	3	0,0	20	0	8
51	12,65		65	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,6	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	2	3	0,0	20	188	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
123	12,65		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8
78	12,65		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	176	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
367	12,65	1	9	1	15	0,4	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,8	15	0,0	1,6	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	6	5	0,0	5	25	8
369	12,65	/	60	3	15	1,2	0,0	0,0	23	6	2	4,8	4,8	15	0,0	1,5	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	6	9	0,0	11	67	8
2.5	1,00	2	25	5	15	1,4	0,0	0,0	23	7	3	4,8	4,8	0	0,0	0,0	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	0	0	0,0	11	0	8
77	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
367	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	78	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
367	12,65		37	1	18	-6,3	0,0	0,0	27	17	8	7,7	5,7	15	0,0	12,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	37	60	0,0	11	0	8
480	12,65		60	3	18	-5,2	0,0	0,0	18	42	11	5,7	5,7	15	0,0	12,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	36	60	0,0	11	92	8
2.5	1,00		30	5	15	4,8	0,0	0,0	24	18	7	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
480	12,65		37	1	8	2,7	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	8	0,0	-6,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	19	31	0,0	11	0	8
369	12,65		60	3	6	-2,9	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	8	0,0	-6,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	20	33	0,0	11	93	8
2.5	1,00		30	5	6	-3,5	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
369	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
370	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	57	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
370	12,65		37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
60	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	57	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
372	12,65	1	9	1	31	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	31	0,0	1,1	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	4	3	0,0	5	25	8
123	12,65	/	60	3	31	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	31	0,0	1,0	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	4	6	0,0	11	40	8
2.5	1,00	2	25	5	31	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	0	0,0	0,0	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	0	0	0,0	11	0	8
76	12,65		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t·m)	M Eyd (t·m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t·m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t·m)	TRId (t·m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
102	12,65	40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
393	12,65	55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	107	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
393	12,65	40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
28	12,65	55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	107	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
108	12,65	40	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8
45	12,65	55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	215	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
83	12,65	8	1	1	-0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,0	4,0	1	0,0	0,8	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	3	6	0,0	13	0	8
41	12,65	50	3	1	0,2	0,0	0,0	23	2	1	4,0	4,0	1	0,0	-0,8	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	3	6	0,0	13	376	8
2.5	1,00	25	5	1	-0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	0	0	0,0	13	0	8
82	12,65	40	1	1	-0,6	0,0	0,0	23	3	1	5,2	4,0	1	0,0	1,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	3	5	0,0	12	0	8
46	12,65	55	3	1	0,3	0,0	0,0	23	1	0	5,2	5,2	1	0,0	-1,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	3	5	0,0	12	376	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,6	0,0	0,0	23	3	1	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
84	12,65	8	1	1	-0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,0	4,0	1	0,0	0,8	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	3	6	0,0	13	0	8
54	12,65	50	3	1	0,2	0,0	0,0	23	2	1	4,0	4,0	1	0,0	-0,8	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	3	6	0,0	13	376	8
2.5	1,00	25	5	1	-0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	0	0	0,0	13	0	8
377	12,65	9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
378	12,65	60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	120	8
2.5	1,00	25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
85	12,65	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
377	12,65	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	78	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
377	12,65	37	1	15	-5,9	0,0	0,0	25	18	8	6,7	5,7	15	0,0	12,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	36	59	0,0	11	0	8
481	12,65	60	3	15	-5,4	0,0	0,0	16	69	16	5,7	5,7	15	0,0	12,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	36	59	0,0	11	85	8
2.5	1,00	30	5	15	4,2	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
481	12,65	37	1	3	2,1	0,0	0,0	23	8	3	5,7	5,7	9	0,0	-6,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	20	33	0,0	11	0	8
378	12,65	60	3	9	-3,7	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	9	0,0	-7,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	21	35	0,0	11	85	8
2.5	1,00	30	5	9	-4,0	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
378	12,65	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
379	12,65	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	64	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
379	12,65	37	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
57	12,65	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	64	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
3	12,65	41	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,5	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	2	4	0,0	16	0	8
397	12,65	40	3	1	0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,5	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	2	4	0,0	16	263	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8
397	12,65	41	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	0	8
7	12,65	40	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	94	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8
399	12,65	27	1	1	0,3	0,0	0,0	25	2	1	4,0	4,0	1	0,0	1,4	0,0	19,4	17,9	2,2	0,0	8	4	0,0	5	25	8
401	12,65	40	3	1	0,5	0,0	0,0	25	3	1	4,0	4,0	1	0,0	0,9	0,0	19,5	11,3	3,0	0,0	5	8	0,0	16	81	8
2.5	1,00	25	5	1	0,3	0,0	0,0	25	2	1	4,0	4,0	1	0,0	-1,4	0,0	19,4	17,9	2,2	0,0	8	4	0,0	5	25	8
7	12,65	41	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	2	0,0	16	0	8
399	12,65	40	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	2	0,0	16	169	8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
405	12,65	41	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	0	8	
15	12,65	40	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	80	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8	
15	12,65	41	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	2	0,0	16	0	8	
406	12,65	40	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	2	0,0	16	138	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8	
406	12,65	41	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,4	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	2	3	0,0	16	0	8	
19	12,65	40	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,4	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	2	3	0,0	16	198	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8	
408	12,65	27	1	1	0,3	0,0	0,0	25	2	1	4,0	4,0	1	0,0	1,4	0,0	19,4	17,9	2,2	0,0	8	4	0,0	5	25	8	
410	12,65	40	3	1	0,5	0,0	0,0	25	3	1	4,0	4,0	1	0,0	0,9	0,0	19,5	11,3	3,0	0,0	5	8	0,0	16	81	8	
2.5	1,00	25	5	1	0,3	0,0	0,0	25	2	1	4,0	4,0	1	0,0	-1,4	0,0	19,4	17,9	2,2	0,0	8	4	0,0	5	25	8	
19	12,65	41	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	1	0,0	16	0	8	
407	12,65	40	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	1	0,0	16	40	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8	
407	12,65	41	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	0	8	
408	12,65	40	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	59	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8	
408	12,65	41	1	34	-6,5	0,0	0,0	30	19	11	7,5	6,8	34	0,0	10,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	45	71	0,0	16	0	8	
410	12,65	40	3	25	3,5	0,0	0,0	24	19	7	5,0	4,0	34	0,0	10,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	45	71	0,0	16	131	8	
2.5	1,00	30	5	34	6,4	0,0	0,0	30	19	10	7,1	7,4	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8	
410	12,65	41	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	0	8	
23	12,65	40	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	1	0,0	16	100	8	
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8	
23	12,65	41	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	2	0,0	16	0	8	
411	12,65	40	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	1	2	0,0	16	132	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8	
411	12,65	41	1	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,5	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	2	3	0,0	16	0	8	
27	12,65	40	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,5	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	2	3	0,0	16	232	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	19,5	14,0	4,0	0,0	0	0	0,0	16	0	8	
105	12,65	40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8	
394	12,65	55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	107	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
394	12,65	40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8	
44	12,65	55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	107	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
103	12,65	40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8	
395	12,65	55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	107	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
395	12,65	40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8	
42	12,65	55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	107	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
104	12,65	40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8	
396	12,65	55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	107	8	
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
396	12,65	40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8	
43	12,65	55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	107	8	
2.5	1,00	30																									

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t·m)	M Eyd (t·m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t·m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t·m)	TRId (t·m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
398	12,65		37	1	18	-3,9	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	18	0,0	5,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	16	25	0,0	11	0	8
99	12,65		60	3	18	-3,4	0,0	0,0	23	12	5	5,7	5,7	18	0,0	5,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	15	25	0,0	11	94	8
2.5	1,00		30	5	18	0,8	0,0	0,0	23	3	1	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
115	12,65		39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	0	8
425	12,65		65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	51	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
425	12,65		39	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	0	8
76	12,65		65	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	1	0,0	-0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	51	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
120	12,65		37	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
77	12,65		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	102	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
121	12,65		40	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	1	0,0	0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8
66	12,65		55	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	176	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
389	12,65		9	1	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
391	12,65		60	3	1	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	135	8
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	2	1	0,0	5	25	8
79	12,65		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
389	12,65		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	32	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
389	12,65		40	1	25	-3,9	0,0	0,0	23	16	6	5,2	5,2	25	0,0	8,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	27	45	0,0	12	0	8
483	12,65		55	3	25	-3,2	0,0	0,0	23	13	5	5,2	5,2	25	0,0	8,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	27	45	0,0	12	93	8
2.5	1,00		30	5	25	3,7	0,0	0,0	23	15	6	5,2	5,2	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
483	12,65		40	1	29	4,2	0,0	0,0	23	17	6	5,2	5,2	29	0,0	-9,9	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	32	53	0,0	12	0	8
391	12,65		55	3	29	-4,2	0,0	0,0	23	17	6	5,2	5,2	29	0,0	-10,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	33	55	0,0	12	93	8
2.5	1,00		30	5	29	-5,1	0,0	0,0	26	17	7	6,2	5,2	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
391	12,65		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	0	8
392	12,65		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	51	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
392	12,65		40	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
24	12,65		55	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	82	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
109	12,65		29	1	1	-0,9	1,5	9,4	17	10	3	7,2	3,6	24	2,1	0,0	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	4	0	0,0	2	15	8
110	10,47		150	3	1	-1,5	1,5	7,7	19	14	5	7,2	3,6	1	1,2	-1,5	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	7	4	0,0	8	214	8
2.5	1,00		15	5	1	-2,9	-1,3	6,2	19	40	15	8,2	4,1	1	1,2	-1,7	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	7	1	0,0	2	15	8
110	10,47		29	1	1	-2,9	0,8	3,7	17	76	25	7,2	3,6	31	0,3	2,0	-0,6	47,8	34,5	3,7	0,6	24	3	7,2	2	15	8
111	10,47		150	3	1	-2,4	0,8	3,7	22	18	8	7,2	3,6	31	0,3	1,9	-0,6	47,8	34,5	3,7	0,6	24	12	7,2	8	49	8
2.5	1,00		15	5	1	-1,3	0,8	3,7	21	10	4	7,2	3,6	31	0,3	1,4	-0,6	47,8	34,5	3,7	0,6	22	3	7,2	2	15	8
111	10,47		29	1	1	-1,1	0,7	2,1	21	8	4	7,2	3,6	1	0,2	3,5	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	11	3	0,0	2	15	8
112	12,65		150	3	1	3,8	0,6	4,1	21	48	21	7,2	10,2	1	0,2	3,3	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	10	9	0,0	8	365	8
2.5	1,00		15	5	1	3,2	0,3	5,4	22	30	14	7,2	9,2	1	0,2	-1,4	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	4	1	0,0	2	15	8
112	12,65		29	1	1	3,1	0,0	0,0	20	49	20	7,2	7,2	1	0,0	-4,3	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	13	3	0,0	2	15	8
113	12,65		150	3	1	2,1	0,0	0,0	24	15	7	7,2	7,2	1	0,0	-5,2	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	15	15	0,0	8	60	8
2.5	1,00		15	5	1	-1,2	0,0	0,0	23	9	4	7,2	3,6	1	0,0	-5,5	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	16	4	0,0	2	15	8
113	12,65		29	1	1	-1,8	0,0	0,0	23	12	6	7,2	3,6	1	0,0	-5,7	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	16	4	0,0	2	15	8
114	12,6																										

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
81	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
429	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
429	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
122	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
122	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
2	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	120	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
1	14,96	45	1	1	0,2	0,1	0,8	19	2	1	4,0	4,0	1	0,2	-0,4	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	3	4	0,0	11	0	8
124	14,96	60	3	1	0,2	0,1	0,8	19	2	1	4,0	4,0	1	0,2	-0,7	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	4	5	0,0	11	58	8
2.5	1,00	20	5	1	-0,1	0,0	0,8	16	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
124	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
125	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	58	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
125	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
430	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	93	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
430	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
127	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	92	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
127	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
5	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	58	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
86	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
380	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	81	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
380	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
3	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	114	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
2	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
128	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	111	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
128	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
86	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	79	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
3	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
129	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	116	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
129	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
431	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
431	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
130	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
130	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
131	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	65	8
2.5	1,00	20																								

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																													
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi					
141	16,28		46	1	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8		
28	16,25		30	3	1	0,0	0,0	0,0	30	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	92	8		
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	30	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8		
34	14,96		45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8		
156	14,96		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	90	8		
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8		
156	14,96		45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8		
90	14,96		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	100	8		
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8		
35	14,96		45	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	2	3	0,0	11	0	8		
436	14,96		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	2	3	0,0	11	174	8		
2.5	1,00		20	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8		
436	14,96		45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8		
160	14,96		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	93	8		
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8		
160	14,96		45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8		
161	14,96		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	70	8		
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8		
161	14,96		45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8		
36	14,96		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	70	8		
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8		
50	16,39		47	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	0	8		
307	16,39		50	3	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	61	8		
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8		
307	16,39		47	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	0	8		
308	16,39		50	3	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	65	8		
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8		
308	16,39		47	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	0	8		
121	16,39		50	3	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	65	8		
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8		
78	16,39		47	1	1	-0,2	0,0	0,0	25	1	1	4,0	4,0	1	0,0	0,4	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	2	3	0,0	12	0	8		
428	15,44		50	3	1	0,1	0,0	-0,1	27	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,4	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	2	3	0,0	12	260	8		
2.5	1,00		20	5	1	-0,2	0,0	-0,3	27	1	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8		
428	15,44		47	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	0	8		
375	15,18		50	3	1	0,0	0,0	0,0	33	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	74	8		
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	-0,1	34	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8		
375	15,18		47	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	0	8		
77	14,96		50	3	1	0,0	0,0	0,0	36	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	60	8		
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	-0,1	37	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8		
134	15,06		28	1	1	0,2	0,0	-0,6	33	1	1	4,0	4,0	1	0,0	0,9	0,0	13,9	13,5	1,5	0,0	7	3	0,0	5	25	8		
136	16,28		30	3	1	0,8	0,0	-0,3	28	5	3	4,0	4,0	1	0,0	0,8	0,0	14,0	11,3	2,1	0,0	6	7	0,0	16	321	8		
2.5	1,00		25	5	1	0,2	0,0	0,0	27	1	1	4,0	4,0	1	0,0	-0,9	0,0	13,9	13,5	1,5	0,0	7	3	0,0	5	25	8		
25	14,96		46	1	1	0,0	0,0	0,0	56	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8		
134	15,06		30	3	1	0,0	0,0	0,0	53	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	32	8		
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,										

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t·m)	M Eyd (t·m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t·m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t·m)	TRld (t·m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
56	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
260	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	67	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
260	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
261	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	67	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
261	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
91	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	87	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
59	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
114	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	102	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
33	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
152	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	72	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
152	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
153	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	72	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
153	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
435	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	95	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
435	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
155	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	95	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
155	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
34	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	76	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
77	14,96	45	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	2	3	0,0	11	0	8
480	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	2	3	0,0	11	171	8
2.5	1,00	20	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
480	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
369	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	92	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
369	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
370	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	57	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
370	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
60	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	57	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
90	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
384	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	95	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
384	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
35	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	100	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
37	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
162	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	105	8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t·m)	M Eyd (t·m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t·m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t·m)	TRId (t·m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
166	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
38	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	109	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
38	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
413	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	103	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
413	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
439	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
439	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
414	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
414	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
168	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	21	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
168	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
169	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	90	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
169	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
170	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	90	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
170	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
440	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	83	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
440	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
172	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	83	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
172	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
173	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	71	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
173	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
39	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	70	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
4	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
174	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	55	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
174	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
175	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	55	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
175	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
441	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	85	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
441	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
177	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	84	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
177	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
8	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	79	8
2.5	1,																									

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t·m)	M Eyd (t·m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t·m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t·m)	TRId (t·m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
443	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
184	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	93	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
184	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
33	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	98	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
8	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
185	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	85	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
185	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	0	8
415	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	36	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
415	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
444	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
444	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
416	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
416	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
186	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	54	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
186	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
12	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	65	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
9	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
187	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	70	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
187	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
188	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	93	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
188	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
189	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	93	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
189	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
13	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	75	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
12	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
202	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	71	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
202	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
445	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
445	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
203	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
203	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
16	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	99	8
2.5	1,0																									

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
448	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
210	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	90	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
210	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	0	8
20	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	40	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
17	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
211	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	95	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
211	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
449	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	92	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
449	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
213	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	93	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
213	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
21	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	70	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
47	14,96	49	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	1	0,0	0,2	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	0	8
214	14,96	70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,5	1	0,0	-0,2	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	92	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	0	0,0	0,0	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	0	0	0,0	12	0	8
214	14,96	49	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	1	0,0	0,2	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	0	8
450	14,96	70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,5	1	0,0	-0,2	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	92	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	0	0,0	0,0	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	0	0	0,0	12	0	8
450	14,96	49	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	1	0,0	0,2	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	0	8
217	14,96	70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,5	1	0,0	-0,2	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	93	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	0	0,0	0,0	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	0	0	0,0	12	0	8
217	14,96	49	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	1	0,0	0,2	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	0	8
218	14,96	70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,5	1	0,0	-0,2	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	86	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	0	0,0	0,0	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	0	0	0,0	12	0	8
218	14,96	49	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	1	0,0	0,2	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	0	8
219	14,96	70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,5	1	0,0	-0,2	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	86	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	0	0,0	0,0	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	0	0	0,0	12	0	8
219	14,96	49	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	1	0,0	0,2	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	0	8
451	14,96	70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,5	1	0,0	-0,2	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	92	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	0	0,0	0,0	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	0	0	0,0	12	0	8
451	14,96	49	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	1	0,0	0,2	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	0	8
222	14,96	70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,5	1	0,0	-0,2	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	93	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	0	0,0	0,0	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	0	0	0,0	12	0	8
222	14,96	49	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	1	0,0	0,2	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	0	8
48	14,96	70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,5	1	0,0	-0,2	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	95	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	0	0,0	0,0	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	0	0	0,0	12	0	8
48	14,96	49	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	1	0,0	0,2	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	0	8
223	14,96	70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,5	1	0,0	-0,2	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	90	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	0	0,0	0,0	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	0	0	0,0	12	0	8
223	14,96	49	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	1	0,0	0,2	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	0	8
452	14,96	70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,5	1	0,0	-0,2	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	93	8
2.5	1,1																									

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
230	14,96	49	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	1	0,0	0,1	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	0	8
49	14,96	70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,5	1	0,0	-0,1	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	63	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	0	0,0	0,0	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	0	0	0,0	12	0	8
20	14,96	48	1	1	0,0	0,0	0,0	55	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	0	0	0,0	12	0	8
231	15,07	55	3	1	0,0	0,0	0,0	51	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	0	0	0,0	12	32	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	24	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	0	0	0,0	12	0	8
231	15,07	48	1	1	0,0	0,0	0,0	55	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	0	0	0,0	12	0	8
79	15,18	55	3	1	0,0	0,0	0,0	51	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	0	0	0,0	12	32	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	24	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	0	0	0,0	12	0	8
21	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
232	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	98	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
232	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
454	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	93	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
454	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
234	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	92	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
234	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
25	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	82	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
236	15,37	9	1	1	-0,2	0,0	-0,7	29	1	1	4,8	4,0	1	0,0	1,0	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	4	3	0,0	5	25	8
237	15,90	60	3	1	0,1	0,0	-0,3	28	0	0	4,8	4,8	1	0,0	0,7	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	2	4	0,0	11	102	8
2.5	1,00	25	5	1	-0,2	0,0	0,0	23	1	1	4,8	4,0	1	0,0	-1,0	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	4	3	0,0	5	25	8
49	14,96	9	1	1	0,0	0,0	-0,1	43	0	0	4,8	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	0	1	0,0	11	0	8
235	15,16	60	3	1	0,0	0,0	0,0	40	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	0	1	0,0	11	58	8
2.5	1,00	25	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	0	0	0,0	11	0	8
235	15,16	9	1	1	0,0	0,0	-0,1	43	0	0	4,8	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	0	1	0,0	11	0	8
236	15,37	60	3	1	0,0	0,0	0,0	40	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	0	1	0,0	11	58	8
2.5	1,00	25	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	0	0	0,0	11	0	8
236	15,37	9	1	1	-0,1	0,0	-0,3	29	0	0	4,8	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	0	8
237	15,90	60	3	1	0,0	0,0	-0,1	28	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	152	8
2.5	1,00	25	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	0	0	0,0	11	0	8
237	15,90	9	1	1	0,0	0,0	-0,1	38	0	0	4,8	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	1	0,0	11	0	8
238	16,14	60	3	1	0,0	0,0	-0,1	36	0	0	4,8	4,8	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	1	0,0	11	70	8
2.5	1,00	25	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	0	0	0,0	11	0	8
25	14,96	45	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	2	3	0,0	11	0	8
240	14,96	60	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	2	3	0,0	11	177	8
2.5	1,00	20	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
240	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
241	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	98	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
241	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
29	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	69	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
82	16,39	47	1	1	-0,4	0,0	0,0	25	4	2	4,0	4,0	1	0,0	0,6	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	4	5	0,0	12	0	8
46	14,96	50	3	1	0,2	0,0	-0,2	26	2	1	4,0	4,0	1	0,0	-0,6	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	4	5	0,0	12	403	8
2.5																										

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t·m)	M Eyd (t·m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t·m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t·m)	TRId (t·m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
29	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
247	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	97	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
247	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
457	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	93	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
457	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
249	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	92	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
249	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
61	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	85	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
66	16,39	47	1	1	-0,2	0,0	0,0	25	2	1	4,0	4,0	1	0,0	0,4	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	2	4	0,0	12	0	8
427	15,43	50	3	1	0,1	0,0	-0,1	27	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,4	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	2	4	0,0	12	264	8
2.5	1,00	20	5	1	-0,2	0,0	-0,3	27	1	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
427	15,43	47	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	0	8
341	15,16	50	3	1	0,0	0,0	0,0	33	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	76	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	-0,1	34	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
341	15,16	47	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	1	0,0	12	0	8
59	14,96	50	3	1	0,0	0,0	0,0	38	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	1	0,0	12	54	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	-0,1	39	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
63	16,39	47	1	1	-0,1	0,0	0,0	25	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	2	3	0,0	12	0	8
242	15,69	50	3	1	0,0	0,0	-0,1	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	2	3	0,0	12	192	8
2.5	1,00	20	5	1	-0,1	0,0	-0,2	28	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
242	15,69	47	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	0	8
455	15,45	50	3	1	0,0	0,0	0,0	34	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	67	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	-0,1	35	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
455	15,45	47	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	0	8
243	15,20	50	3	1	0,0	0,0	0,0	34	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	67	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	-0,1	35	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
243	15,20	47	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	0	8
35	14,96	50	3	1	0,0	0,0	0,0	34	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	67	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	-0,1	35	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
32	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
256	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
256	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
458	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	93	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
458	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
259	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	92	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
259	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
64	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	102	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
85	14,96	45	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	2	3	0,0	11	0	8
481	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	2	3	0,0	11	163	8
2.5	1,00																									

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
265	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
59	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	90	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
20	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
266	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	70	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
266	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
267	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	70	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
267	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
460	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
460	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
268	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
268	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
269	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	99	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
269	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
270	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	99	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
270	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
461	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	84	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
461	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
421	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	84	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
421	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	0	8
271	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	42	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
271	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
37	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	66	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
32	14,96	49	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	1	0,0	0,1	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	0	8
278	14,96	70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,5	1	0,0	-0,1	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	65	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	0	0,0	0,0	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	0	0	0,0	12	0	8
278	14,96	49	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	1	0,0	0,1	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	0	8
279	14,96	70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,5	1	0,0	-0,1	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	65	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	0	0,0	0,0	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	0	0	0,0	12	0	8
279	14,96	49	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	1	0,0	0,2	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	0	8
462	14,96	70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,5	1	0,0	-0,2	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	92	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	0	0,0	0,0	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	0	0	0,0	12	0	8
462	14,96	49	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	1	0,0	0,2	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	0	8
282	14,96	70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,5	1	0,0	-0,2	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	93	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	0	0,0	0,0	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	0	0	0,0	12	0	8
282	14,96	49	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,0	1	0,0	0,2	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	0	8
283	14,96	70	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,5	4,5	1	0,0	-0,2	0,0	48,1	22,7	5,5	0,0	1	1	0,0	12	93	8
2.5	1,00																									

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
293	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
464	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	93	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
464	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
295	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	93	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
295	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
72	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	56	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
64	14,96	45	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	2	3	0,0	11	0	8
465	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	2	3	0,0	11	173	8
2.5	1,00	20	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
465	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
298	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	92	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
298	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	0	8
299	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	51	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
299	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	0	8
36	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	51	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
46	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
300	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	90	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
300	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
466	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	93	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
466	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
302	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	92	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
302	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
51	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	69	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
49	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	0	8
303	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	51	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
303	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	0	8
304	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	51	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
304	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
467	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	92	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
467	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
306	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	93	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
306	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
65	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5	1,00</																									

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t·m)	M Eyd (t·m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t·m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t·m)	TRId (t·m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
311	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
67	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	85	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
52	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	0	8
323	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	40	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
323	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
422	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	26	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
422	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
469	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
469	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
423	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
423	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
324	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	64	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
324	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	0	8
68	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	48	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
54	14,96	45	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
470	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	147	8
2.5	1,00	20	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
470	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
322	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	93	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
322	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
70	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	98	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
55	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
312	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	60	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
312	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
313	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	60	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
313	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
471	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
471	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
314	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
314	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
315	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	69	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
315	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
52	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	70	8
2.5	1,																									

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
337	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
473	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	92	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
473	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
339	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	93	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
339	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
58	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	97	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
76	16,39	47	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	0	8
372	16,39	50	3	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	61	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
372	16,39	47	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	0	8
373	16,39	50	3	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	65	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
373	16,39	47	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	0	8
123	16,39	50	3	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	65	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
67	14,96	45	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	2	3	0,0	11	0	8
474	14,96	60	3	1	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	2	3	0,0	11	177	8
2.5	1,00	20	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
474	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
344	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	93	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
344	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
60	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	98	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
68	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
345	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	81	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
345	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
475	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
475	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
347	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
347	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
348	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	95	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
348	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
349	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	94	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
349	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
476	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
476	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
351	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5	1,00</																									

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
478	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
361	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	93	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
361	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
41	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	30	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
72	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
362	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	98	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
362	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
479	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	93	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
479	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
364	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	92	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
364	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
46	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	81	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
39	14,96	48	1	1	-0,2	0,0	-0,4	26	2	1	4,0	4,0	1	0,0	0,5	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	3	4	0,0	12	0	8
288	16,00	55	3	1	0,1	0,0	-0,1	25	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,5	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	3	4	0,0	12	298	8
2.5	1,00	20	5	1	-0,2	0,0	0,0	24	2	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	0	0	0,0	12	0	8
288	16,00	48	1	1	-0,1	0,0	-0,2	28	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	1	2	0,0	12	0	8
75	16,49	55	3	1	0,0	0,0	-0,1	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	1	2	0,0	12	139	8
2.5	1,00	20	5	1	-0,1	0,0	0,0	24	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	0	0	0,0	12	0	8
37	14,96	48	1	1	0,0	0,0	-0,1	33	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	1	1	0,0	12	0	8
332	15,22	55	3	1	0,0	0,0	0,0	32	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	1	1	0,0	12	73	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	24	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	0	0	0,0	12	0	8
332	15,22	48	1	1	0,0	0,0	-0,1	33	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	1	1	0,0	12	0	8
333	15,47	55	3	1	0,0	0,0	0,0	32	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	1	1	0,0	12	73	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	24	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	0	0	0,0	12	0	8
333	15,47	48	1	1	0,0	0,0	-0,1	33	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	1	1	0,0	12	0	8
424	15,71	55	3	1	0,0	0,0	0,0	33	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	1	1	0,0	12	69	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	24	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	0	0	0,0	12	0	8
424	15,71	48	1	1	0,0	0,0	-0,1	33	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	1	1	0,0	12	0	8
334	15,96	55	3	1	0,0	0,0	0,0	33	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	1	1	0,0	12	69	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	24	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	0	0	0,0	12	0	8
334	15,96	48	1	1	-0,1	0,0	-0,2	28	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	1	2	0,0	12	0	8
73	16,49	55	3	1	0,0	0,0	-0,1	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	1	2	0,0	12	152	8
2.5	1,00	20	5	1	-0,1	0,0	0,0	24	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	0	0	0,0	12	0	8
38	14,96	48	1	1	0,0	0,0	-0,1	30	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	1	2	0,0	12	0	8
335	15,32	55	3	1	0,0	0,0	-0,1	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	1	2	0,0	12	102	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	24	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	0	0	0,0	12	0	8
335	15,32	48	1	1	0,0	0,0	-0,1	30	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	1	1	0,0	12	0	8
336	15,65	55	3	1	0,0	0,0	-0,1	30	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	1	1	0,0	12	96	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	24	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	0	0	0,0	12	0	8
336	15,65	48	1	1	-0,2	0,0	-0,3	26	1	1	4,0	4,0	1	0,0	0,4	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	2	4	0,0	12	0	8
74	16,49	55	3	1	0,1	0,0	-0,1	26	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,4	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	2	4	0,0	12	239	8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t·m)	M Eyd (t·m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t·m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t·m)	TRId (t·m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
148	16,11	28	1	1	-0,2	0,0	0,0	27	1	1	4,0	4,0	1	0,0	0,6	0,0	13,9	13,5	1,5	0,0	5	2	0,0	5	25	8
434	15,61	30	3	1	0,1	0,0	-0,2	32	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,4	0,0	14,0	11,3	2,1	0,0	3	3	0,0	16	99	8
2.5	1,00	25	5	1	-0,2	0,0	-0,4	33	1	1	4,0	4,0	1	0,0	-0,6	0,0	13,9	13,5	1,5	0,0	5	2	0,0	5	25	8
31	16,39	46	1	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
148	16,11	30	3	1	0,0	0,0	0,0	36	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	85	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	-0,1	36	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
148	16,11	46	1	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
434	15,61	30	3	1	0,0	0,0	0,0	32	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	149	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	-0,1	33	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
434	15,61	46	1	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
150	15,49	30	3	1	0,0	0,0	0,0	48	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	38	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	50	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
150	15,49	46	1	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
151	15,22	30	3	1	0,0	0,0	0,0	36	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	79	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	-0,1	37	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
151	15,22	46	1	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
32	14,96	30	3	1	0,0	0,0	0,0	36	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	79	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	-0,1	37	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
102	17,05	47	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	2	0,0	12	0	8
393	16,65	50	3	1	0,0	0,0	-0,1	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	2	0,0	12	115	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	-0,1	30	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
393	16,65	47	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	2	0,0	12	0	8
28	16,25	50	3	1	0,0	0,0	-0,1	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	2	0,0	12	115	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	-0,1	30	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
93	17,05	47	1	1	-0,1	0,0	0,0	25	1	1	4,0	4,0	1	0,0	0,4	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	2	3	0,0	12	0	8
83	16,27	50	3	1	0,1	0,0	-0,1	27	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,4	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	2	3	0,0	12	238	8
2.5	1,00	20	5	1	-0,1	0,0	-0,3	27	1	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
94	17,05	47	1	1	-0,1	0,0	0,0	25	1	1	4,0	4,0	1	0,0	0,4	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	2	3	0,0	12	0	8
82	16,39	50	3	1	0,1	0,0	-0,1	26	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,4	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	2	3	0,0	12	234	8
2.5	1,00	20	5	1	-0,1	0,0	-0,2	27	1	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
92	17,05	47	1	1	-0,1	0,0	0,0	25	1	1	4,0	4,0	1	0,0	0,4	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	2	3	0,0	12	0	8
84	16,39	50	3	1	0,1	0,0	-0,1	26	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,4	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	2	3	0,0	12	234	8
2.5	1,00	20	5	1	-0,1	0,0	-0,2	27	1	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
91	14,96	45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
385	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	83	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
385	14,96	45	1	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
85	14,96	60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	142	8
2.5	1,00	20	5	1	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
30	16,39	46	1	1	0,0	0,0	-0,1	33	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
147	16,87	30	3	1	0,0	0,0	0,0	32	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	147	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
147	16,87	46	1	1	0,0	0,0	0,0	42	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
100	17,05	30	3	1	0,0	0,0	0,0	41	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	54	8
2.5	1,00	20	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
100	17,05	28	1	1	0,3	0,0	0,0	27	2	1	4,0	4,0	1	0,0	1,2	0,0	13,9	13,5	1,5	0,0	9	3	0,0	5	25	8
388	16,52	30	3	1	0,5	0,0	-0,3	29	3	2	4,0	4,0	1	0,0	0,8	0,0	14,0	11,3	2,1	0,0	6	7	0,0	16	117	8
2.5	1																									

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
276	16,25		46	1	1	-0,1	0,0	0,0	29	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	2	2	0,0	12	0	8
277	16,25		30	3	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	2	2	0,0	12	224	8
2.5	1,00		20	5	1	-0,1	0,0	0,0	29	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
277	16,25		46	1	1	-0,1	0,0	0,0	29	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	2	2	0,0	12	0	8
42	16,25		30	3	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	2	2	0,0	12	224	8
2.5	1,00		20	5	1	-0,1	0,0	0,0	29	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
191	16,25		28	1	1	0,3	0,0	0,0	27	2	1	4,0	4,0	1	0,0	1,4	0,0	13,9	13,5	1,5	0,0	10	4	0,0	5	25	8
193	16,25		30	3	1	0,5	0,0	0,0	27	3	2	4,0	4,0	1	0,0	0,8	0,0	14,0	11,3	2,1	0,0	6	7	0,0	16	91	8
2.5	1,00		25	5	1	0,3	0,0	0,0	27	2	1	4,0	4,0	1	0,0	-1,4	0,0	13,9	13,5	1,5	0,0	10	4	0,0	5	25	8
42	16,25		46	1	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
190	16,25		30	3	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	67	8
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
190	16,25		46	1	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
191	16,25		30	3	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	68	8
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
191	16,25		46	1	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
193	16,25		30	3	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	141	8
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
193	16,25		46	1	1	-0,1	0,0	0,0	29	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	2	2	0,0	12	0	8
194	16,25		30	3	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	2	2	0,0	12	227	8
2.5	1,00		20	5	1	-0,1	0,0	0,0	29	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
194	16,25		46	1	1	-0,1	0,0	0,0	29	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	2	2	0,0	12	0	8
43	16,25		30	3	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	2	2	0,0	12	227	8
2.5	1,00		20	5	1	-0,1	0,0	0,0	29	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
195	16,25		28	1	1	0,3	0,0	0,0	27	2	1	4,0	4,0	1	0,0	1,4	0,0	13,9	13,5	1,5	0,0	11	4	0,0	5	25	8
197	16,25		30	3	1	0,5	0,0	0,0	28	3	2	4,0	4,0	1	0,0	0,9	0,0	14,0	11,3	2,1	0,0	6	8	0,0	16	96	8
2.5	1,00		25	5	1	0,3	0,0	0,0	27	2	1	4,0	4,0	1	0,0	-1,4	0,0	13,9	13,5	1,5	0,0	11	4	0,0	5	25	8
43	16,25		46	1	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
195	16,25		30	3	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	100	8
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
195	16,25		46	1	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
197	16,25		30	3	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	146	8
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
197	16,25		46	1	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
198	16,25		30	3	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	128	8
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
198	16,25		46	1	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
199	16,25		30	3	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	128	8
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
199	16,25		46	1	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
417	16,25		30	3	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	67	8
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
417	16,25		46	1	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
200	16,25		30	3	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	67	8
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
200	16,25		46	1	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
201	16,25																										

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRld (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
103	17,05		47	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	2	0,0	12	0	8
395	16,65		50	3	1	0,0	0,0	-0,1	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	2	0,0	12	115	8
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	-0,1	30	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
395	16,65		47	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	2	0,0	12	0	8
42	16,25		50	3	1	0,0	0,0	-0,1	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	2	0,0	12	115	8
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	-0,1	30	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
104	17,05		47	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	2	0,0	12	0	8
396	16,65		50	3	1	0,0	0,0	-0,1	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	2	0,0	12	115	8
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	-0,1	30	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
396	16,65		47	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	2	0,0	12	0	8
43	16,25		50	3	1	0,0	0,0	-0,1	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	2	0,0	12	115	8
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	-0,1	30	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
290	16,33		28	1	1	0,2	0,0	-0,1	28	1	1	4,0	4,0	1	0,0	1,1	0,0	13,9	13,5	1,5	0,0	8	3	0,0	5	25	8
291	16,36		30	3	1	0,3	0,0	0,0	28	2	1	4,0	4,0	1	0,0	0,7	0,0	14,0	11,3	2,1	0,0	5	6	0,0	16	75	8
2.5	1,00		25	5	1	0,2	0,0	0,0	27	1	1	4,0	4,0	1	0,0	-1,1	0,0	13,9	13,5	1,5	0,0	8	3	0,0	5	25	8
40	16,28		46	1	1	0,0	0,0	0,0	30	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
289	16,30		30	3	1	0,0	0,0	0,0	30	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	81	8
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
289	16,30		46	1	1	0,0	0,0	0,0	30	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
290	16,33		30	3	1	0,0	0,0	0,0	30	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	81	8
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
290	16,33		46	1	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
291	16,36		30	3	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	125	8
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
291	16,36		46	1	1	0,0	0,0	0,0	30	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
71	16,39		30	3	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	108	8
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
53	16,39		46	1	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
316	16,39		30	3	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	87	8
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
316	16,39		46	1	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
317	16,39		30	3	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	1	1	0,0	12	60	8
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
317	16,39		46	1	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
318	16,39		30	3	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	1	1	0,0	12	60	8
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
318	16,39		46	1	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
69	16,39		30	3	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	131	8
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
353	16,32		28	1	1	0,2	0,0	0,0	27	2	1	4,0	4,0	1	0,0	1,3	0,0	13,9	13,5	1,5	0,0	10	4	0,0	5	25	8
354	16,29		30	3	1	0,4	0,0	0,0	28	3	1	4,0	4,0	1	0,0	0,8	0,0	14,0	11,3	2,1	0,0	6	7	0,0	16	82	8
2.5	1,00		25	5	1	0,2	0,0	0,0	28	2	1	4,0	4,0	1	0,0	-1,3	0,0	13,9	13,5	1,5	0,0	10	4	0,0	5	25	8
69	16,39		46	1	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
352	16,36		30	3	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	150	8
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
352	16,36		46	1	1	-0,1	0,0	0,0	29	1	1	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	3	2	0,0	12	0	8
353	16,32		30																								

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																												
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE															
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRld (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi				
419	16,39		47	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	0	8	
252	16,39		50	3	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	58	8	
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
252	16,39		47	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	2	0,0	12	0	8	
62	16,39		50	3	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	2	0,0	12	128	8	
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
62	16,39		47	1	1	-0,1	0,0	0,0	25	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	2	3	0,0	12	0	8	
207	15,69		50	3	1	0,0	0,0	-0,1	27	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	2	3	0,0	12	192	8	
2.5	1,00		20	5	1	-0,1	0,0	-0,2	28	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
207	15,69		47	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	0	8	
447	15,45		50	3	1	0,0	0,0	0,0	34	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	67	8	
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	-0,1	35	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
447	15,45		47	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	0	8	
208	15,20		50	3	1	0,0	0,0	0,0	34	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	67	8	
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	-0,1	35	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
208	15,20		47	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	0	8	
34	14,96		50	3	1	0,0	0,0	0,0	34	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	67	8	
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	-0,1	35	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
105	17,05		47	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	2	0,0	12	0	8	
394	16,65		50	3	1	0,0	0,0	-0,1	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	2	0,0	12	115	8	
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	-0,1	30	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
394	16,65		47	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	2	0,0	12	0	8	
44	16,25		50	3	1	0,0	0,0	-0,1	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	2	0,0	12	115	8	
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	-0,1	30	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
433	15,67		28	1	1	0,1	0,0	-0,4	34	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,5	0,0	13,9	13,5	1,5	0,0	4	1	0,0	5	25	8	
146	16,09		30	3	1	0,2	0,0	-0,1	29	1	1	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	14,0	11,3	2,1	0,0	2	3	0,0	16	77	8	
2.5	1,00		25	5	1	0,1	0,0	0,0	27	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,5	0,0	13,9	13,5	1,5	0,0	4	1	0,0	5	25	8	
29	14,96		46	1	1	0,0	0,0	0,0	42	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
142	15,14		30	3	1	0,0	0,0	0,0	41	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	55	8	
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
142	15,14		46	1	1	0,0	0,0	0,0	42	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
143	15,32		30	3	1	0,0	0,0	0,0	41	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	55	8	
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
143	15,32		46	1	1	0,0	0,0	-0,1	35	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8	
433	15,67		30	3	1	0,0	0,0	0,0	33	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	106	8	
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
433	15,67		46	1	1	0,0	0,0	-0,1	34	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8	
146	16,09		30	3	1	0,0	0,0	0,0	33	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	127	8	
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
146	16,09		46	1	1	0,0	0,0	-0,1	36	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8	
30	16,39		30	3	1	0,0	0,0	0,0	35	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	93	8	
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
108	17,05		46	1	1	-0,1	0,0	0,0	29	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	2	2	0,0	12	0	8	
45	16,39		30	3	1	0,0	0,0	-0,1	31	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	2	2	0,0	12	225	8	
2.5	1,00		20	5	1	-0,1	0,0	-0,1	31	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8	
24	16,49		48	1	1	-0,1	0,0	-0,2	28	0	0	4,0	4,0	1	0,0													

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																													
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% /100	εc% /100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi					
109	16,64		46	1	1	0,0	0,0	0,0	39	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8		
482	16,85		30	3	1	0,0	0,0	0,0	38	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	1	1	0,0	12	63	8		
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8		
482	16,85		46	1	29	-0,3	4,3	0,0	29	3	2	4,0	4,0	27	13,6	1,0	0,0	14,9	13,6	1,4	0,0	99	92	0,0	8	0	8		
101	17,05		30	3	27	0,1	-3,3	0,0	29	1	1	4,0	4,0	28	13,6	1,0	0,0	14,9	13,6	1,4	0,0	99	92	0,0	8	62	8		
1.5	1,00		20	5	29	0,3	-4,2	0,0	29	3	2	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,2	6,8	1,1	0,0	0	0	0,0	12	0	8		
120	14,96		45	1	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8		
77	14,96		60	3	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	102	8		
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8		
115	16,62		46	1	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8		
425	16,50		30	3	1	0,0	0,0	0,0	36	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	52	8		
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	37	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8		
425	16,50		46	1	1	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8		
76	16,39		30	3	1	0,0	0,0	0,0	36	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	52	8		
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	37	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8		
121	16,39		47	1	1	-0,1	0,0	0,0	25	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	2	3	0,0	12	0	8		
66	16,39		50	3	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	2	3	0,0	12	176	8		
2.5	1,00		20	5	1	-0,1	0,0	0,0	25	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8		
79	15,18		48	1	1	0,0	0,0	0,0	52	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	0	1	0,0	12	0	8		
389	15,30		55	3	1	0,0	0,0	0,0	49	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	0	1	0,0	12	34	8		
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	24	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	0	0	0,0	12	0	8		
389	15,30		48	1	1	0,0	0,0	-0,1	30	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	1	1	0,0	12	0	8		
483	15,65		55	3	1	0,0	0,0	-0,1	30	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	1	1	0,0	12	99	8		
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	24	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	0	0	0,0	12	0	8		
483	15,65		48	1	1	0,0	0,0	-0,1	30	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	1	1	0,0	12	0	8		
391	15,99		55	3	1	0,0	0,0	-0,1	30	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	1	1	0,0	12	99	8		
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	24	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	0	0	0,0	12	0	8		
391	15,99		48	1	1	0,0	0,0	-0,1	37	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	0	1	0,0	12	0	8		
392	16,18		55	3	1	0,0	0,0	0,0	36	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	0	1	0,0	12	54	8		
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	24	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	0	0	0,0	12	0	8		
392	16,18		48	1	1	0,0	0,0	-0,1	31	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	1	1	0,0	12	0	8		
24	16,49		55	3	1	0,0	0,0	0,0	31	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	1	1	0,0	12	88	8		
2.5	1,00		20	5	1	0,0	0,0	0,0	24	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	0	0	0,0	12	0	8		
87	17,05		6	1	1	8,8	-0,5	0,0	23	16	5	6,4	6,4	1	-0,4	-6,0	0,0	28,4	36,4	11,3	0,0	16	17	0,0	11	50	8		
11	16,39		40	3	1	7,0	-0,3	-0,2	23	13	4	6,4	6,4	1	-0,4	-6,7	0,0	19,5	25,0	7,8	0,0	18	27	0,0	16	106	8		
2.5	1,00		50	5	1	-4,3	0,3	-0,4	25	8	3	6,4	3,2	1	-0,4	-7,0	0,0	28,4	36,4	11,3	0,0	19	19	0,0	11	50	8		
88	17,05		6	1	1	9,1	0,4	0,0	23	17	6	6,4	6,4	1	0,2	-6,2	0,0	28,4	36,4	11,3	0,0	16	17	0,0	11	50	8		
19	16,39		40	3	1	7,3	0,3	-0,2	23	13	5	6,4	6,4	1	0,2	-6,9	0,0	19,5	25,0	7,8	0,0	18	28	0,0	16	106	8		
2.5	1,00		50	5	1	-4,4	-0,1	-0,4	25	8	3	6,4	3,2	1	0,2	-7,2	0,0	28,4	36,4	11,3	0,0	19	20	0,0	11	50	8		
10	16,39		6	1	1	-3,1	0,4	-0,4	25	6	2	6,4	3,2	1	0,4	6,5	0,0	28,4	36,4	11,3	0,0	18	18	0,0	11	50	8		
87	17,05		40	3	1	7,1	-0,4	-0,2	23	13	4	6,4	6,4	1	0,4	6,2	0,0	19,5	25,0	7,8	0,0	17	25	0,0	16	101	8		
2.5	1,00		50	5	1	8,8	-0,5	0,0	23	16	5	6,4	6,4	1	0,4	5,6	0,0	28,4	36,4	11,3	0,0	15	15	0,0	11	50	8		
18	16,39		6	1	1	-3,2	-0,1	-0,4	25	6	2	6,4	3,2	1	-0,2	6,8	0,0	28,4	36,4	11,3	0,0	18	19	0,0	11	50	8		
88	17,05		40	3	1	7,4	0,3	-0,2	23	13	5	6,4	6,4	1	-0,2	6,5	0,0	19,5	25,0	7,8	0,0	17	26	0,0	16	101	8		
2.5	1,00		50	5	1	9,1	0,4	0,0	23	17	6	6,4	6,4	1	-0,2	5,													

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE												
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
333	2,80	2	35	1	22	3,2	0,0	0,0	27	6	3	12,1	12,1	22	0,0	-4,7	0,0	44,3	14,9	9,6	0,0	11	32	0,0	15	30	8
334	2,80	/	80	3	22	3,2	0,0	0,0	27	6	3	12,1	12,1	22	0,0	-4,9	0,0	44,3	14,9	9,6	0,0	11	33	0,0	15	5	8
2.5	1,00	2	30	5	22	1,5	0,0	0,0	27	3	1	12,1	12,1	22	0,0	-5,1	0,0	44,3	14,9	9,6	0,0	11	34	0,0	15	30	8
340	8,30	2	26	1	19	2,1	0,0	0,0	23	13	5	4,4	4,4	19	0,0	-2,9	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	12	19	0,0	12	0	8
341	8,30	/	55	3	19	2,0	0,0	0,0	23	12	5	4,4	4,4	19	0,0	-3,1	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	12	20	0,0	12	45	8
2.5	1,00	2	25	5	19	0,8	0,0	0,0	23	5	2	4,4	4,4	19	0,0	-3,1	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	13	9	0,0	5	25	8
374	8,30	2	26	1	28	2,6	0,0	0,0	23	16	6	4,4	4,4	28	0,0	-3,7	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	15	25	0,0	12	0	8
375	8,30	/	55	3	28	2,5	0,0	0,0	23	15	6	4,4	4,4	28	0,0	-3,9	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	16	26	0,0	12	44	8
2.5	1,00	2	25	5	28	0,9	0,0	0,0	23	6	2	4,4	4,4	28	0,0	-4,0	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	16	11	0,0	5	25	8
390	8,30	2	9	1	25	0,8	0,0	0,0	23	5	2	4,8	4,8	25	0,0	-0,7	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	3	4	0,0	11	0	8
392	8,30	/	60	3	25	0,7	0,0	0,0	23	4	2	4,8	4,8	25	0,0	-1,0	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	4	6	0,0	11	69	8
2.5	1,00	2	25	5	25	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	25	0,0	-1,1	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	4	3	0,0	5	25	8
262	12,65	2	9	1	8	1,9	0,0	0,0	23	10	4	4,8	4,8	8	0,0	-1,8	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	7	11	0,0	11	0	8
265	12,65	/	60	3	8	1,6	0,0	0,0	23	9	4	4,8	4,8	8	0,0	-2,0	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	8	12	0,0	11	73	8
2.5	1,00	2	25	5	8	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	8	0,0	-2,1	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	8	6	0,0	5	25	8
304	12,65	2	9	1	22	1,0	0,0	0,0	23	5	2	4,8	4,8	22	0,0	-0,9	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	3	6	0,0	11	0	8
306	12,65	/	60	3	22	0,9	0,0	0,0	23	5	2	4,8	4,8	20	0,0	-1,1	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	4	7	0,0	11	67	8
2.5	1,00	2	25	5	22	0,3	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,8	21	0,0	-1,2	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	5	3	0,0	5	25	8
307	12,65	2	9	1	19	1,3	0,0	0,0	23	7	3	4,8	4,8	19	0,0	-1,8	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	7	11	0,0	11	0	8
121	12,65	/	60	3	19	1,2	0,0	0,0	23	7	3	4,8	4,8	19	0,0	-2,0	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	7	12	0,0	11	40	8
2.5	1,00	2	25	5	19	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	19	0,0	-2,1	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	8	6	0,0	5	25	8
309	12,65	2	9	1	28	1,2	0,0	0,0	23	6	2	4,8	4,8	28	0,0	-1,1	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	4	7	0,0	11	0	8
311	12,65	/	60	3	28	1,0	0,0	0,0	23	5	2	4,8	4,8	28	0,0	-1,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	5	8	0,0	11	67	8
2.5	1,00	2	25	5	28	0,3	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,8	28	0,0	-1,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	5	4	0,0	5	25	8
337	12,65	2	9	1	6	1,7	0,0	0,0	23	9	4	4,8	4,8	6	0,0	-1,6	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	6	10	0,0	11	0	8
339	12,65	/	60	3	6	1,5	0,0	0,0	23	8	3	4,8	4,8	6	0,0	-1,9	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	7	12	0,0	11	68	8
2.5	1,00	2	25	5	6	0,5	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,8	6	0,0	-2,0	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	7	6	0,0	5	25	8
342	12,65	2	9	1	12	1,3	0,0	0,0	23	7	3	4,8	4,8	12	0,0	-1,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	5	8	0,0	11	0	8
344	12,65	/	60	3	12	1,2	0,0	0,0	23	6	2	4,8	4,8	12	0,0	-1,5	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	6	9	0,0	11	68	8
2.5	1,00	2	25	5	12	0,4	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,8	12	0,0	-1,6	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	6	5	0,0	5	25	8
367	12,65	2	9	1	31	1,2	0,0	0,0	23	7	3	4,8	4,8	31	0,0	-1,1	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	4	7	0,0	11	0	8
369	12,65	/	60	3	31	1,1	0,0	0,0	23	6	2	4,8	4,8	31	0,0	-1,4	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	5	8	0,0	11	68	8
2.5	1,00	2	25	5	31	0,3	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,8	31	0,0	-1,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	6	4	0,0	5	25	8
372	12,65	2	9	1	28	0,9	0,0	0,0	23	5	2	4,8	4,8	28	0,0	-1,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	4	7	0,0	11	0	8
123	12,65	/	60	3	28	0,8	0,0	0,0	23	4	2	4,8	4,8	28	0,0	-1,4	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	5	8	0,0	11	40	8
2.5	1,00	2	25	5	28	0,3	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,8	28	0,0	-1,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	5	4	0,0	5	25	8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																						
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y			IDENTIFICATIVO						DIREZIONE X		DIREZIONE Y		
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless	Fattore 'q' Tagl.	Fless.		Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless	Fattore 'q' Tagl.	Fless.
3	3	4	81	122	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		7	7	8	125	126	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
11	11	12	128	86	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		13	14	15	129	130	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
16	10	18	5	6	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		17	18	19	6	7	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
18	19	20	7	8	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		22	25	26	11	12	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
23	27	28	13	14	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		24	28	29	14	15	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
25	29	30	15	16	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		29	35	36	19	79	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
30	37	38	21	22	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		31	38	39	22	23	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
32	39	40	23	24	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		38	46	47	137	89	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
41	50	51	139	140	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		47	57	58	144	145	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
51	61	62	147	100	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		54	65	66	149	150	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
59	71	72	153	154	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		64	77	78	35	157	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
66	79	80	158	159	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		71	85	86	162	163	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
74	88	89	165	166	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		77	91	92	167	168	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
81	95	96	171	172	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		87	101	102	176	177	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
90	103	104	178	179	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		95	108	109	182	183	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
100	113	114	185	186	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		114	126	127	196	197	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
117	129	130	199	200	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		121	133	134	202	203	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
124	135	136	204	205	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		128	139	140	207	208	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
132	143	144	209	210	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		135	146	147	211	212	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
140	151	152	215	216	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		145	156	157	220	221	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
149	160	161	223	224	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		153	164	165	227	228	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
160	170	171	232	233	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		165	174	175	236	237	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
170	41	180	25	239	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		175	184	185	242	243	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
180	190	191	245	246	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		183	193	194	247	248	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
188	197	198	251	252	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		192	200	201	254	255	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
196	203	204	257	258	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		201	208	209	261	91	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
204	212	213	263	264	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		210	218	219	267	268	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
213	221	222	270	271	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		225	231	232	280	281	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
230	236	237	285	286	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		237	242	243	290	291	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
241	247	248	293	294	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		245	251	252	296	297	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
249	141	177	45	50	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		251	256	257	300	301	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
256	261	262	304	305	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		263	268	269	309	310	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98
268	273	274	313	314	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98		275	281	282	54	319	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																															
IDENTIFICATIVO								DIREZIONE X				DIREZIONE Y				IDENTIFICATIVO								DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.										
277	283	284	320	321	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	281	287	288	323	324	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
285	291	292	326	327	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	289	295	296	329	330	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
294	299	300	333	334	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	297	302	303	335	336	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
300	305	306	337	338	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	304	309	310	340	341	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
307	311	312	342	343	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	311	315	316	345	346	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
315	319	320	349	350	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	320	323	324	353	354	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
323	325	326	355	356	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	327	329	330	359	360	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
332	333	334	362	363	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	340	178	341	109	366	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
343	344	345	367	368	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	347	348	349	99	371	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
353	355	356	374	375	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	357	357	358	376	115	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
362	363	364	377	378	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	365	12	366	86	380	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
369	47	367	89	381	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	373	76	370	90	384	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
378	209	371	91	385	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	380	267	372	121	111	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
381	62	373	100	386	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	387	377	378	390	391	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
401	216	385	114	398	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	403	358	339	115	76	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
405	178	372	109	111	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	406	19	386	7	399	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
410	372	389	111	117	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	411	389	353	117	123	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
420	132	141	44	45	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	428	48	63	27	31	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
429	53	68	28	32	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	430	118	149	42	47	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
431	124	159	43	48	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	432	132	168	44	49	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
433	98	111	39	40	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	434	276	186	52	53	0,00	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
435	400	25	11	11	2,80	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	436	401	26	12	12	2,80	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
437	402	35	19	19	2,80	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	438	403	48	27	27	2,80	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
439	404	53	28	28	2,80	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	440	405	63	31	31	2,80	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
441	406	68	32	32	2,80	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	442	407	98	39	39	2,80	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
443	408	111	40	40	2,80	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	444	409	118	42	42	2,80	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
445	410	124	43	43	2,80	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	446	411	132	44	44	2,80	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
447	412	141	45	45	2,80	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	448	413	149	47	47	2,80	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
449	414	159	48	48	2,80	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	450	415	168	49	49	2,80	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
451	416	177	50	50	2,80	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	452	417	276	52	52	2,80	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
453	418	186	53	53	2,80	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98	454	419	36	79	79	2,80	0,00	2,98	2,98	2,98	2,98										
465	422	423	81	122	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	466	420	421	1	80	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
467	421	422	80	81	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	468	422	423	81	122	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
469	423	424	122	2	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	482	426	427	125	126	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
483	420	425	1	124	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	484	425	426	124	125	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
485	426	427	125	126	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	486	427	428	126	127	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
487	428	429	127	5	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	492	430	431	128	86	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
493	424	430	2	128	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	494	430	431	128	86	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
505	433	434	129	130	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	506	432	433	3	129	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
507	433	434	129	130	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	508	434	435	130	131	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
509	435	436	131	4	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	515	432	437	3	397	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
516	437	438	397	7	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	526	438	439	7	399	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
527	439	440	399	400	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	528	440	441	400	401	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
529	441	400	401	11	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	542	400	442	11	402	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
543	442	443	402	403	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	544	443	444	403	404	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
545	444	445	404	405	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	546	445	446	405	15	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
552	447	448	9	132	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	553	448	449	132	10	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
556	449	450	10	87	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	562	446	451	15	406	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
563	451	402	406	19	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	576	402	452	19	407	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
577	452	453	407	408	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	578	453	454	408	409	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
579	454	455	409	410	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	580	455	456	410	23	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
586	456	457	23	411	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	587	457	403	411	27	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
593	458	459	17	133	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	594	459	460	133	18	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
597	460	461	18	88	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	610	463	464	390	391	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
611	419	462	79	389	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	612	462	463	389	390	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
613	463	464	390	391	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	614	464	465	391	392	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
615	465	466	392	24	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	626	467	468	25	134	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
627	468	469	134	135	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	628	468	470	135	136	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
629	470	471	136	26	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	634	472	473	137	89	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
635	471	472	26	137	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	636	472	473	137	89	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
650	475	476	139	140	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	651	403	474	27	138	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
652	474	475	138	139	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	653	475	476	139	140	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
654	476	477	140	141	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	655	477	404	141	28	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98										
671	481	2053	144	145	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	6																				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																					
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y		IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y	
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.
822	525	526	176	177	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	823	526	527	177	8	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
837	528	529	178	179	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	838	429	528	5	178	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
839	528	529	178	179	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	840	529	530	179	180	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
841	530	531	180	181	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	842	531	447	181	9	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
853	533	534	182	183	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	854	532	533	61	182	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
855	533	534	182	183	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	856	534	535	183	184	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
857	535	492	184	33	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	860	408	536	40	93	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
870	537	2145	185	186	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	871	527	537	8	185	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
872	537	538	185	415	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	873	538	539	415	416	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
874	539	540	416	186	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	875	540	401	186	12	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
886	447	541	9	187	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	887	541	542	187	188	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
888	542	543	188	189	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	889	543	544	189	13	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
905	409	545	42	190	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	906	545	546	190	191	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
907	546	547	191	192	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	908	547	548	192	193	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
909	548	549	193	194	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	910	549	410	194	43	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
930	551	552	196	197	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	931	554	555	199	200	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
932	410	550	43	195	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	933	550	551	195	196	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
934	551	552	196	197	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	935	552	553	197	198	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
936	553	554	198	199	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	937	554	555	199	417	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
938	555	556	417	200	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	939	556	557	200	201	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
940	557	411	201	44	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	949	558	559	202	203	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
950	401	558	12	202	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	951	558	559	202	203	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
952	559	560	203	16	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	964	561	562	204	205	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
965	544	561	13	204	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	966	561	562	204	205	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
967	562	563	205	206	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	968	563	458	206	17	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
977	565	566	207	208	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	978	564	565	62	207	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
979	565	566	207	208	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	980	566	497	208	34	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
983	412	567	45	94	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	990	568	569	209	210	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
991	560	568	16	209	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	992	568	569	209	210	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
993	569	570	210	20	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1004	571	572	211	212	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1005	458	571	17	211	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1006	571	572	211	212	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1007	572	573	212	213	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1008	573	574	213	21	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1036	576	577	215	216	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1037	581	582	220	221	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1038	413	575	47	214	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1039	575	576	214	215	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1040	576	577	215	216	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1041	577	578	216	217	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1042	578	579	217	218	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1043	579	580	218	219	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1044	580	581	219	220	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1045	581	582	220	221	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1046	582	583	221	222	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1047	583	414	222	48	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1071	584	585	223	224	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1072	588	589	227	228	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1073	414	584	48	223	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1074	584	585	223	224	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1075	585	586	224	225	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1076	586	587	225	226	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1077	587	588	226	227	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1078	588	589	227	228	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1079	589	590	228	229	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1080	590	591	229	230	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1081	591	415	230	49	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1087	570	592	20	231	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1088	592	419	231	79	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1100	593	594	232	233	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1101	574	593	21	232	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1102	593	594	232	233	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1103	594	595	233	234	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1104	595	467	234	25	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1117	597	2572	236	237	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1118	415	596	49	235	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1119	596	597	235	236	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1120	597	598	236	418	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1121	598	599	418	237	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1122	599	600	237	238	2,80	2,80	2,98			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																					
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y		IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y	
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fless.
1374	664	665	288	75	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1383	667	668	290	291	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1384	408	666	40	289	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1385	666	667	289	290	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1386	667	668	290	291	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1387	668	669	291	71	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1400	672	673	293	294	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1401	670	671	41	292	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1402	671	672	292	293	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1403	672	673	293	294	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1404	673	674	294	295	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1405	674	675	295	72	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1418	676	677	296	297	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1419	630	676	64	296	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1420	676	677	296	297	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1421	677	678	297	298	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1422	678	679	298	299	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1423	679	506	299	36	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1434	681	682	300	301	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1435	680	681	46	300	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1436	681	682	300	301	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1437	682	683	301	302	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1438	683	684	302	51	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1451	686	687	304	305	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1452	415	685	49	303	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1453	685	686	303	304	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1454	686	687	304	305	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1455	687	688	305	306	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1456	688	689	306	65	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1465	416	690	50	307	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1466	690	691	307	308	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1467	691	692	308	121	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1479	693	694	309	310	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1480	684	693	51	309	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1481	693	694	309	310	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1482	694	695	310	311	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1483	695	696	311	67	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1493	697	2750	323	324	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1494	417	697	52	323	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1495	697	698	323	422	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1496	698	699	422	423	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1497	699	700	423	324	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1498	700	701	324	68	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1509	418	702	53	316	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1510	702	703	316	317	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1511	703	704	317	318	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1512	704	705	318	69	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1525	708	709	320	321	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1526	706	707	54	319	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1527	707	708	319	320	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1528	708	709	320	321	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1529	709	710	321	322	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1530	710	711	322	70	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1543	713	714	313	314	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1544	610	712	55	312	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1545	712	713	312	313	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1546	713	714	313	314	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1547	714	715	314	315	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1548	715	417	315	52	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1558	717	718	326	327	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1559	614	716	56	325	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1560	716	717	325	326	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1561	717	718	326	327	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1562	718	418	327	53	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1576	721	722	329	330	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1577	719	720	57	328	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1578	720	721	328	329	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1579	721	722	329	330	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1580	722	723	330	331	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1581	723	706	331	54	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1591	725	726	333	334	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1592	507	724	37	332	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1593	724	725	332	333	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1594	725	726	333	424	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1595	726	727	424	334	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1596	727	728	334	73	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1604	729	730	335	336	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1605	513	729	38	335	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1606	729	730	335	336	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1607	730	731	336	74	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1619	732	733	337	338	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1620	689	732	65	337	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1621	732	733	337	338	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1622	733	734	338	339	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1623	734	634	339	58	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1630	736	737	340	341	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1631	735	736	66	340	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1632	736	737	340	341	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1633	737	639	341	59	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1643	738	739	342	343	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1644	696	738	67	342	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1645	738	739	342	343	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1646	739	740	343	344	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1647	740	741	344	60	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1669	742	743	345	346	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1670	746	747	349	350	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1671	701	742	68	345	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1672	742	743	345	346	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1673	743	744	346	347	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2											

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																					
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y		IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y	
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fless.
1906	802	405	388	31	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1911	601	803	109	366	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1912	803	784	366	101	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1918	602	804	102	393	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1919	804	404	393	28	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1922	759	412	108	45	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1928	763	805	105	394	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1929	805	411	394	44	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1935	764	806	103	395	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1936	806	409	395	42	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1942	765	807	104	396	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1943	807	410	396	43	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1947	780	781	123	78	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1952	640	808	114	398	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1953	808	775	398	99	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1957	777	770	120	77	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1961	692	735	121	66	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1962	400	2146	11	633	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1963	402	2175	19	660	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1964	403	2312	27	797	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1965	412	2865	45	1339	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1966	809	810	113	119	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1967	410	2499	43	980	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1968	811	810	118	119	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1969	810	777	119	120	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1970	372	812	111	112	0,00	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1971	812	809	112	113	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1972	809	640	113	114	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1973	404	2383	28	868	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1974	409	2502	42	983	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1975	411	2548	44	1029	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1976	411	2841	44	1315	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1977	407	2753	39	1227	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1978	417	2631	52	1108	2,80	2,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1979	813	1973	11	11	8,30	5,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1980	814	1974	12	12	8,30	5,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1981	815	1975	19	19	8,30	5,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1982	816	1976	27	27	8,30	5,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1983	817	1977	28	28	8,30	5,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1984	818	1978	31	31	8,30	5,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1985	819	1979	32	32	8,30	5,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1986	820	1980	39	39	8,30	5,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1987	821	1981	40	40	8,30	5,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1988	822	1982	42	42	8,30	5,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1989	823	1983	43	43	8,30	5,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1990	824	1984	44	44	8,30	5,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1991	825	1985	45	45	8,30	5,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1992	826	1986	47	47	8,30	5,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1993	827	1987	48	48	8,30	5,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1994	828	1988	49	49	8,30	5,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1995	829	1989	50	50	8,30	5,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1996	830	1990	52	52	8,30	5,80	2,98	2,98	2,98	2,98
1997	831	1991	53	53	8,30	5,80	2,98	2,98	2,98	2,98	1998	832	1992	79	79	8,30	5,80	2,98	2,98	2,98	2,98
2005	835	836	81	122	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2006	833	834	1	80	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2007	834	835	80	81	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2008	835	836	81	122	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2009	836	837	122	2	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2017	839	840	125	126	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2018	833	838	1	124	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2019	838	839	124	125	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2020	839	840	125	126	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2021	840	841	126	127	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2022	841	842	127	5	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2025	843	844	128	86	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2026	837	843	2	128	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2027	843	844	128	86	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2034	846	847	129	130	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2035	845	846	3	129	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2036	846	847	129	130	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2037	847	848	130	131	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2038	848	849	131	4	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2041	844	850	86	380	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2042	844	850	86	380	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2043	850	845	380	3	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2046	851	813	87	11	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2049	852	815	88	19	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2053	853	854	9	132	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2054	854	855	132	10	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2056	855	851	10	87	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2064	856	857	89	381	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2065	857	858	381	382	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2066	858	859	382	383	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2067	859	816	383	27	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2071	860	861	90	384	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2072	860	861	90	384	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2073	861	862	384	35	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2076	863	864	93	83	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2080	865	866	17	133	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2081	866	867	133	18	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2083	867	852	18	88	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2086	868	869	94	82	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2089	870	871	92	84	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2093	872	873	91	385	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2094	872	873	91	385	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2095	873	874	385	85	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2102	875	876	25	134	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2103	876	877	134	135	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2104	877	878	135	136	8,30	8,30	2,98</			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																					
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y		IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y	
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl. Fless.		Fattore 'q' Tagl. Fless.		Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl. Fless.		Fattore 'q' Tagl. Fless.	
2296	822	939	42	190	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2297	939	940	190	191	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2298	940	941	191	193	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2299	941	942	193	194	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2300	942	823	194	43	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2313	943	944	195	197	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2314	823	943	43	195	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2315	943	944	195	197	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2316	944	945	197	198	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2317	945	946	198	199	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2318	946	947	199	417	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2319	947	948	417	200	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2320	948	949	200	201	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2321	949	824	201	44	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2327	950	951	202	203	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2328	814	950	12	202	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2329	950	951	202	203	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2330	951	952	203	16	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2337	953	954	204	206	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2338	938	953	13	204	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2339	953	954	204	206	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2340	954	865	206	17	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2346	956	957	207	208	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2347	955	956	62	207	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2348	956	957	207	208	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2349	957	901	208	34	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2351	825	868	45	94	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2356	958	959	209	210	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2357	952	958	16	209	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2358	958	959	209	210	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2359	959	960	210	20	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2365	961	962	211	213	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2366	865	961	17	211	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2367	961	962	211	213	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2368	962	963	213	21	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2382	964	965	214	217	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2383	967	968	219	222	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2384	826	964	47	214	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2385	964	965	214	217	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2386	965	966	217	218	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2387	966	967	218	219	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2388	967	968	219	222	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2389	968	827	222	48	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2402	969	970	223	225	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2403	972	973	227	229	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2404	827	969	48	223	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2405	969	970	223	225	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2406	970	971	225	226	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2407	971	972	226	227	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2408	972	973	227	229	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2409	973	974	229	230	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2410	974	828	230	49	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2414	960	975	20	231	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2415	975	832	231	79	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2422	976	977	232	234	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2423	963	976	21	232	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2424	976	977	232	234	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2425	977	875	234	25	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2435	979	980	236	418	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2436	828	978	49	235	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2437	978	979	235	236	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2438	979	980	236	418	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2439	980	981	418	237	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2440	981	982	237	238	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2441	982	829	238	50	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2444	829	983	50	109	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2447	984	985	24	102	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2451	986	987	239	241	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2452	875	986	25	239	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2453	986	987	239	241	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2454	987	883	241	29	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2460	989	990	242	243	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2461	988	989	63	242	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2462	989	990	242	243	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2463	990	862	243	35	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2465	831	870	53	92	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2472	993	994	245	246	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2473	991	992	55	244	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2474	992	993	244	245	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2475	993	994	245	246	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2476	994	995	246	56	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2483	996	997	247	249	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2484	883	996	29	247	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2485	996	997	247	249	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2486	997	929	249	61	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2494	890	998	30	250	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2495	998	999	250	251	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2496	999	1000	251	419	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2497	1000	1001	419	252	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2498	1001	955	252	62	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2506	818	1002	31	253	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2507	1002	1003	253	254	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2508	1003	1004	254	420	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2509	1004	1005	420	255	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2510	1005	988	255	63	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2518	1006	1007	256	259	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2519	819	1006	32	256	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2520	1006	1007	256	259	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2521	1007	1008	259	64	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2526										

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																					
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y		IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y	
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fless.
2716	1076	1077	319	322	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2717	1075	1076	54	319	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2718	1076	1077	319	322	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2719	1077	1078	322	70	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2727	1080	1081	313	314	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2728	991	1079	55	312	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2729	1079	1080	312	313	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2730	1080	1081	313	314	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2731	1081	1082	314	315	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2732	1082	830	315	52	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2739	1084	1085	326	327	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2740	995	1083	56	325	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2741	1083	1084	325	326	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2742	1084	1085	326	327	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2743	1085	831	327	53	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2752	1088	1089	329	330	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2753	1086	1087	57	328	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2754	1087	1088	328	329	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2755	1088	1089	329	330	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2756	1089	1090	330	331	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2757	1090	1075	331	54	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2765	907	1091	37	332	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2766	1091	1092	332	333	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2767	1092	1093	333	424	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2768	1093	1094	424	334	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2769	1094	1095	334	73	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2776	913	1096	38	335	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2777	1096	1097	335	336	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2778	1097	1098	336	74	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2785	1099	1100	337	339	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2786	1060	1099	65	337	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2787	1099	1100	337	339	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2788	1100	1011	339	58	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2794	1102	1103	340	341	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2795	1101	1102	66	340	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2796	1102	1103	340	427	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2797	1103	1104	427	341	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2798	1104	1015	341	59	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2804	1105	1106	342	344	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2805	1066	1105	67	342	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2806	1105	1106	342	344	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2807	1106	1107	344	60	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2819	1108	1109	345	347	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2820	1111	1112	349	351	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2821	1071	1108	68	345	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2822	1108	1109	345	347	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2823	1109	1110	347	348	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2824	1110	1111	348	349	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2825	1111	1112	349	351	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2826	1112	820	351	39	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2833	1114	1115	353	354	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2834	1074	1113	69	352	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2835	1113	1114	352	353	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2836	1114	1115	353	354	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2837	1115	821	354	40	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2847	1116	1117	355	357	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2848	1119	1120	359	361	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2849	1078	1116	70	355	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2850	1116	1117	355	357	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2851	1117	1118	357	358	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2852	1118	1119	358	359	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2853	1119	1120	359	361	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2854	1120	1041	361	41	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2857	1040	1121	71	108	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2863	1122	1123	362	364	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2864	1045	1122	72	362	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2865	1122	1123	362	364	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2866	1123	1052	364	46	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2868	1036	1124	75	105	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2871	1095	1125	73	103	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2873	1098	1126	74	104	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2877	1127	1128	76	365	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2878	1128	1055	365	51	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2884	1129	1130	101	376	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2885	1130	1131	376	426	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2886	1131	1132	426	115	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2893	1134	1135	367	369	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2894	1133	1134	77	367	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2895	1134	1135	367	369	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2896	1135	1136	369	370	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2897	1136	1107	370	60	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2903	1127	1137	76	372	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2904	1137	1138	372	373	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2905	1138	1139	373	123	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2911	1141	1142	374	375	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2912	1140	1141	78	374	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2913	1141	1142	374	428	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2914	1142	1143	428	375	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2915	1143	1133	375	77	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2921	892	1144	100	387	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2922	892	1144	100	387	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2923	1144	1145	387	388	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2924	1145	818	388	31	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2927	1139	1140	123	78	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2929	864	1041	83	41	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2931	869	1052	82	46	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
2933	871	1075	84	54	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	2939	1146	1147	377	378	8,					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																						
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y		IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y		
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fless.		Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fless.
3079	1185	867	18	18	8,30	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3080	1186	815	19	19	8,30	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3081	1187	816	27	27	12,65	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98		3082	1188	817	28	28	12,65	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
3083	1189	818	31	31	12,65	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98		3084	1190	819	32	32	12,65	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
3085	1191	820	39	39	12,65	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98		3086	1192	821	40	40	12,65	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
3087	1193	822	42	42	12,65	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98		3088	1194	823	43	43	12,65	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
3089	1195	824	44	44	12,65	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98		3090	1196	825	45	45	12,65	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
3091	1197	826	47	47	12,65	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98		3092	1198	827	48	48	12,65	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
3093	1199	828	49	49	12,65	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98		3094	1200	829	50	50	12,65	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
3095	1201	830	52	52	12,65	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98		3096	1202	831	53	53	12,65	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98
3097	1203	832	79	79	12,65	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98		3105	1206	1208	81	122	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3106	1204	1205	1	80	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3107	1205	1206	80	81	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3108	1206	1207	81	429	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3109	1207	1208	429	122	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3110	1208	1209	122	2	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3118	1211	1213	125	127	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3119	1204	1210	1	124	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3120	1210	1211	124	125	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3121	1211	1212	125	430	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3122	1212	1213	430	127	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3123	1213	1214	127	5	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3126	1215	1216	128	86	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3127	1209	1215	2	128	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3128	1215	1216	128	86	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3136	1218	1220	129	130	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3137	1217	1218	3	129	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3138	1218	1219	129	431	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3139	1219	1220	431	130	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3140	1220	1221	130	131	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3141	1221	1222	131	4	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3144	1216	1223	86	380	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3145	1216	1223	86	380	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3146	1223	1217	380	3	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3149	1224	1183	87	11	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3152	1225	1186	88	19	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3156	1226	1227	9	132	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3157	1227	1182	132	10	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3159	1182	1224	10	87	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3167	1228	1229	89	381	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3168	1229	1230	381	382	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3169	1230	1231	382	383	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3170	1231	1187	383	27	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3174	1232	1233	90	384	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3175	1232	1233	90	384	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3176	1233	1234	384	35	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3179	1235	1236	93	83	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3182	1237	1238	94	82	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3186	1239	1240	17	133	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3187	1240	1185	133	18	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3189	1185	1225	18	88	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3192	1241	1242	92	84	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3196	1243	1244	91	385	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3197	1243	1244	91	385	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3198	1244	1245	385	85	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3201	1246	1247	99	371	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3202	1246	1247	99	371	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3203	1247	1248	371	120	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3209	1249	1250	100	387	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3210	1249	1250	100	387	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3211	1250	1251	387	388	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3212	1251	1189	388	31	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3219	1252	1253	25	134	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3220	1253	1254	134	135	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3221	1254	1255	135	136	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3222	1255	1256	136	26	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3227	1256	1257	26	137	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3228	1257	1228	137	89	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3235	1258	1260	138	141	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3236	1187	1258	27	138	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3237	1258	1259	138	432	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3238	1259	1260	432	141	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3239	1260	1188	141	28	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3248	1263	1265	143	145	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3249	1261	1262	29	142	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3250	1262	1263	142	143	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3251	1263	1264	143	433	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3252	1264	1265	433	145	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3253	1265	1266	145	146	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3254	1266	1267	146	30	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3258	1268	1249	147	100	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3259	1267	1268	30	147	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3260	1268	1249	147	100	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3270	1270	1272	149	150	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98		3271	1189	1269	31	148	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3272	1269	1270	148	149																		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																					
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y		IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y	
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fless.
3460	1338	1340	202	203	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3461	1184	1338	12	202	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3462	1338	1339	202	445	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3463	1339	1340	445	203	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3464	1340	1341	203	16	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3471	1342	1344	204	206	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3472	1326	1342	13	204	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3473	1342	1343	204	446	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3474	1343	1344	446	206	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3475	1344	1239	206	17	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3482	1346	1348	207	208	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3483	1345	1346	62	207	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3484	1346	1347	207	447	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3485	1347	1348	447	208	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3486	1348	1279	208	34	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3488	1196	1237	45	94	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3494	1349	1351	209	210	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3495	1341	1349	16	209	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3496	1349	1350	209	448	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3497	1350	1351	448	210	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3498	1351	1352	210	20	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3504	1353	1355	211	213	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3505	1239	1353	17	211	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3506	1353	1354	211	449	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3507	1354	1355	449	213	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3508	1355	1356	213	21	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3520	1357	1359	214	217	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3521	1361	1363	219	222	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3522	1197	1357	47	214	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3523	1357	1358	214	450	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3524	1358	1359	450	217	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3525	1359	1360	217	218	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3526	1360	1361	218	219	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3527	1361	1362	219	451	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3528	1362	1363	451	222	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3529	1363	1198	222	48	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3542	1364	1366	223	225	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3543	1368	1370	227	229	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3544	1198	1364	48	223	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3545	1364	1365	223	452	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3546	1365	1366	452	225	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3547	1366	1367	225	226	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3548	1367	1368	226	227	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3549	1368	1369	227	453	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3550	1369	1370	453	229	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3551	1370	1371	229	230	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3552	1371	1199	230	49	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3556	1352	1372	20	231	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3557	1372	1203	231	79	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3564	1373	1375	232	234	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3565	1356	1373	21	232	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3566	1373	1374	232	454	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3567	1374	1375	454	234	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3568	1375	1252	234	25	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3576	1377	1378	236	237	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3577	1199	1376	49	235	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3578	1376	1377	235	236	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3579	1377	1378	236	237	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3580	1378	1379	237	238	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3581	1379	1200	238	50	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3584	1200	1380	50	109	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3587	1381	1382	24	102	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3592	1383	1385	239	241	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3593	1252	1383	25	239	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3594	1383	1384	239	240	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3595	1384	1385	240	241	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3596	1385	1261	241	29	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3603	1387	1389	242	243	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3604	1386	1387	63	242	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3605	1387	1388	242	455	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3606	1388	1389	455	243	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3607	1389	1234	243	35	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3609	1202	1241	53	92	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3617	1392	1394	245	246	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3618	1390	1391	55	244	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3619	1391	1392	244	245	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3620	1392	1393	245	456	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3621	1393	1394	456	246	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3622	1394	1395	246	56	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3629	1396	1398	247	249	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3630	1261	1396	29	247	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3631	1396	1397	247	457	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3632	1397	1398	457	249	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3633	1398	1314	249	61	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3641	1267	1399	30	250	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3642	1399	1400	250	251	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3643	1400	1401	251	419	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3644	1401	1402	419	252	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3645	1402	1345	252	62	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3653	1189	1403	31	253	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3654	1403	1404	253	254	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3655	1404	1405	254	420	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3656	1405	1406	420	255	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3657	1406	1386	255	63	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3664	1407	1409	256	259	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98												

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																					
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y		IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y	
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fless.
3853	1201	1477	52	323	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3854	1477	1478	323	422	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3855	1478	1479	422	469	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3856	1479	1480	469	423	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3857	1480	1481	423	324	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3858	1481	1482	324	68	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3864	1483	1485	316	318	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3865	1202	1483	53	316	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3866	1483	1484	316	317	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3867	1484	1485	317	318	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3868	1485	1486	318	69	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3874	1488	1490	319	322	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3875	1487	1488	54	319	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3876	1488	1489	319	470	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3877	1489	1490	470	322	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3878	1490	1491	322	70	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3887	1493	1495	313	314	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3888	1390	1492	55	312	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3889	1492	1493	312	313	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3890	1493	1494	313	471	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3891	1494	1495	471	314	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3892	1495	1496	314	315	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3893	1496	1201	315	52	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3900	1498	1499	326	327	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3901	1395	1497	56	325	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3902	1497	1498	325	326	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3903	1498	1499	326	327	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3904	1499	1202	327	53	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3913	1502	1504	329	331	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3914	1500	1501	57	328	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3915	1501	1502	328	329	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3916	1502	1503	329	472	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3917	1503	1504	472	331	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3918	1504	1487	331	54	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3926	1286	1505	37	332	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3927	1505	1506	332	333	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3928	1506	1507	333	424	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3929	1507	1508	424	334	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3930	1508	1509	334	73	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3937	1294	1510	38	335	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3938	1510	1511	335	336	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3939	1511	1512	336	74	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3946	1513	1514	337	339	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3947	1469	1513	65	337	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3948	1513	1514	337	473	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3949	1514	1515	473	339	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3950	1515	1413	339	58	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3957	1516	1517	66	340	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3958	1517	1518	340	427	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3959	1518	1519	427	341	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3960	1519	1417	341	59	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3966	1520	1521	342	344	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3967	1476	1520	67	342	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3968	1520	1521	342	474	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3969	1521	1522	474	344	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3970	1522	1523	344	60	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3982	1524	1526	345	347	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3983	1528	1530	349	351	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3984	1482	1524	68	345	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3985	1524	1525	345	475	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3986	1525	1526	475	347	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3987	1526	1527	347	348	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3988	1527	1528	348	349	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3989	1528	1529	349	476	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3990	1529	1530	476	351	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3991	1530	1191	351	39	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
3998	1532	1533	353	354	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	3999	1486	1531	69	352	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
4000	1531	1532	352	353	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	4001	1532	1533	353	354	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
4002	1533	1192	354	40	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	4012	1534	1536	355	357	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
4013	1538	1540	359	361	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	4014	1491	1534	70	355	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
4015	1534	1535	355	477	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	4016	1535	1536	477	357	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
4017	1536	1537	357	358	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	4018	1537	1538	358	359	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
4019	1538	1539	359	478	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	4020	1539	1540	478	361	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
4021	1540	1447	361	41	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	4024	1446	1541	71	108	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
4030	1542	1544	362	364	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	4031	1452	1542	72	362	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
4032	1542	1543	362	479	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	4033	1543	1544	479	364	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
4034	1544	1460	364	46	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	4036	1442	1545	75	105	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
4039	1509	1546	73	103	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	4041	1512	1547	74	104	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
4045	1548	1549	76	365	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	4046	1549	1464	365	51	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
4049	1550	1551	123	78	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	4056	1553	1554	367	369	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
4057	1552	1553	77	367	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	4058	1553	1554	367</							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																					
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y		IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y	
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless	Fattore 'q' Tagl.	Fless.
4219	1598	1226	9	9	14,96	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	4220	1599	1182	10	10	16,39	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
4221	1600	1183	11	11	16,39	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	4222	1601	1184	12	12	14,96	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
4223	1602	1239	17	17	14,96	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	4224	1603	1185	18	18	16,39	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
4225	1604	1186	19	19	16,39	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	4226	1605	1188	28	28	16,25	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
4227	1606	1190	32	32	14,96	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	4228	1607	1191	39	39	14,96	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
4229	1608	1192	40	40	16,28	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	4230	1609	1193	42	42	16,25	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
4231	1610	1194	43	43	16,25	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	4232	1611	1195	44	44	16,25	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
4233	1612	1196	45	45	16,39	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	4234	1613	1197	47	47	14,96	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
4235	1614	1198	48	48	14,96	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	4236	1615	1199	49	49	14,96	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
4237	1616	1200	50	50	16,39	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	4238	1617	1464	51	51	14,96	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
4239	1618	1201	52	52	14,96	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	4240	1619	1202	53	53	16,39	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
4241	1620	1395	56	56	14,96	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	4242	1621	1548	76	76	16,39	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98
4243	1622	1203	79	79	15,18	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	4252	1623	1624	1	80	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4253	1624	1625	80	81	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4254	1625	1626	81	429	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4255	1626	1627	429	122	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4256	1627	1628	122	2	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4264	1623	1629	1	124	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4265	1629	1630	124	125	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4266	1630	1631	125	430	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4267	1631	1632	430	127	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4268	1632	1633	127	5	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4272	1634	1635	86	380	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4273	1635	1636	380	3	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4277	1628	1637	2	128	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4278	1637	1634	128	86	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4287	1636	1638	3	129	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4288	1638	1639	129	431	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4289	1639	1640	431	130	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4290	1640	1641	130	131	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4291	1641	1642	131	4	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4296	1643	1644	26	137	16,39	16,77	2,98	2,98	2,98	2,98	4297	1644	1645	137	89	16,77	17,05	2,98	2,98	2,98	2,98
4305	1646	1647	27	138	16,39	16,37	2,98	2,98	2,98	2,98	4306	1647	1648	138	432	16,37	16,32	2,98	2,98	2,98	2,98
4307	1648	1649	432	141	16,32	16,28	2,98	2,98	2,98	2,98	4308	1649	1605	141	28	16,28	16,25	2,98	2,98	2,98	2,98
4313	1650	1651	34	156	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4314	1651	1652	156	90	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4321	1653	1654	35	436	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4322	1654	1655	436	160	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4323	1655	1656	160	161	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4324	1656	1657	161	36	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4330	1616	1658	50	307	16,39	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98	4331	1658	1659	307	308	16,39	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98
4332	1659	1660	308	121	16,39	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98	4338	1661	1662	78	428	16,39	15,44	2,98	2,98	2,98	2,98
4339	1662	1663	428	375	15,44	15,18	2,98	2,98	2,98	2,98	4340	1663	1664	375	77	15,18	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4345	1666	1667	134	136	15,06	16,28	2,98	2,98	2,98	2,98	4346	1665	1666	25	134	14,96	15,06	2,98	2,98	2,98	2,98
4347	1666	1667	134	136	15,06	16,28	2,98	2,98	2,98	2,98	4348	1667	1643	136	26	16,28	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98
4352	1668	1669	99	371	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4353	1669	1670	371	120	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4357	1645	1671	89	383	17,05	16,52	2,98	2,98	2,98	2,98	4358	1645	1671	89	383	17,05	16,52	2,98	2,98	2,98	2,98
4359	1671	1646	383	27	16,52	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98	4365	1620	1672	56	260	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4366	1672	1673	260	261	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4367	1673	1674	261	91	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4370	1675	1676	59	114	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4378	1677	1678	33	152	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4379	1678	1679	152	153	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4380	1679	1680	153	435	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4381	1680	1681	435	155	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4382	1681	1650	155	34	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4389	1664	1682	77	480	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4390	1682	1683	480	369	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4391	1683	1684	369	370	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4392	1684	1685	370	60	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4397	1652	1686	90	384	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4398	1686	1653	384	35	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4412	1687	1688	37	162	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4413	1688	1689	162	437	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4414	1689	1690	437	163	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4415	1690	1691	163	164	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4416	1691	1692	164	165	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4417	1692	1693	165	438	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4418	1693	1694	438	166	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4419	1694	1695	166	38	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4436	1695	1696	38	413	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4437	1696	1697	413	439	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4438	1697	1698	439	414	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4439	1698	1699								

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																					
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y		IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y	
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless	Fattore 'q' Tagl.	Fless.
4651	1775	1776	247	457	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4652	1776	1777	457	249	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4653	1777	1714	249	61	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4659	1778	1779	66	427	16,39	15,43	2,98	2,98	2,98	2,98
4660	1779	1780	427	341	15,43	15,16	2,98	2,98	2,98	2,98	4661	1780	1675	341	59	15,16	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4669	1781	1782	63	242	16,39	15,69	2,98	2,98	2,98	2,98	4670	1782	1783	242	455	15,69	15,45	2,98	2,98	2,98	2,98
4671	1783	1784	455	243	15,45	15,20	2,98	2,98	2,98	2,98	4672	1784	1653	243	35	15,20	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4680	1606	1785	32	256	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4681	1785	1786	256	458	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4682	1786	1787	458	259	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4683	1787	1788	259	64	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4690	1789	1790	85	481	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4691	1790	1791	481	378	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4692	1791	1792	378	379	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4693	1792	1793	379	57	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4700	1794	1795	58	262	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4701	1795	1796	262	459	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4702	1796	1797	459	265	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4703	1797	1675	265	59	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4719	1737	1798	20	266	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4720	1798	1799	266	267	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4721	1799	1800	267	460	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4722	1800	1801	460	268	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4723	1801	1802	268	269	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4724	1802	1803	269	270	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4725	1803	1804	270	461	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4726	1804	1805	461	421	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4727	1805	1806	421	271	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4728	1806	1687	271	37	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4743	1606	1807	32	278	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4744	1807	1808	278	279	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4745	1808	1809	279	462	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4746	1809	1810	462	282	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4747	1810	1811	282	283	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4748	1811	1812	283	284	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4749	1812	1813	284	463	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4750	1813	1814	463	287	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4751	1814	1613	287	47	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4759	1734	1815	41	292	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4760	1815	1816	292	293	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4761	1816	1817	293	464	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4762	1817	1818	464	295	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4763	1818	1819	295	72	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4770	1788	1820	64	465	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4771	1820	1821	465	298	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4772	1821	1822	298	299	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4773	1822	1657	299	36	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4781	1769	1823	46	300	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4782	1823	1824	300	466	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4783	1824	1825	466	302	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4784	1825	1617	302	51	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4792	1615	1826	49	303	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4793	1826	1827	303	304	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4794	1827	1828	304	467	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4795	1828	1829	467	306	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4796	1829	1830	306	65	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4800	1831	1832	101	426	17,05	16,71	2,98	2,98	2,98	2,98
4801	1831	1832	101	426	17,05	16,71	2,98	2,98	2,98	2,98	4802	1832	1833	426	115	16,71	16,62	2,98	2,98	2,98	2,98
4810	1617	1834	51	309	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4811	1834	1835	309	468	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4812	1835	1836	468	311	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4813	1836	1837	311	67	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4824	1618	1838	52	323	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4825	1838	1839	323	422	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4826	1839	1840	422	469	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4827	1840	1841	469	423	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4828	1841	1842	423	324	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4829	1842	1843	324	68	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4835	1844	1845	54	470	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4836	1845	1846	470	322	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4837	1846	1847	322	70	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4847	1770	1848	55	312	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4848	1848	1849	312	313	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4849	1849	1850	313	471	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4850	1850	1851	471	314	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4851	1851	1852	314	315	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4852	1852	1618	315	52	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4861	1793	1853	57	328	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4862	1853	1854	328	329	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4863	1854	1855	329	472	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4864	1855	1856	472	331	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4865	1856	1844	331	54	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4873	1830	1857	65	337	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4874	1857	1858	337	473	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4875	1858	1859	473	339	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	4876	1859	1794	339	58	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4882	1621	1860	76	372	16,39	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98	4883	1860	1861	372	373	16,39	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98
4884	1861	1862	373	123	16,39	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98	4890	1837	1863	67	474	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
4891	1863	1864	474	344	14,96	14,96	2,98	2,98	2,td												

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																					
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y		IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y	
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless.		
5104	1932	1933	290	291	16,33	16,36	2,98	2,98	2,98	2,98	5105	1933	1934	291	71	16,36	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98
5112	1619	1935	53	316	16,39	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98	5113	1935	1936	316	317	16,39	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98
5114	1936	1937	317	318	16,39	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98	5115	1937	1938	318	69	16,39	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98
5122	1940	1941	353	354	16,32	16,29	2,98	2,98	2,98	2,98	5123	1938	1939	69	352	16,39	16,36	2,98	2,98	2,98	2,98
5124	1939	1940	352	353	16,36	16,32	2,98	2,98	2,98	2,98	5125	1940	1941	353	354	16,32	16,29	2,98	2,98	2,98	2,98
5126	1941	1608	354	40	16,29	16,28	2,98	2,98	2,98	2,98	5129	1934	1942	71	108	16,39	17,05	2,98	2,98	2,98	2,98
5137	1907	1943	30	250	16,39	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98	5138	1943	1944	250	251	16,39	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98
5139	1944	1945	251	419	16,39	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98	5140	1945	1946	419	252	16,39	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98
5141	1946	1947	252	62	16,39	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98	5149	1947	1948	62	207	16,39	15,69	2,98	2,98	2,98	2,98
5150	1948	1949	207	447	15,69	15,45	2,98	2,98	2,98	2,98	5151	1949	1950	447	208	15,45	15,20	2,98	2,98	2,98	2,98
5152	1950	1650	208	34	15,20	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	5156	1951	1952	105	394	17,05	16,65	2,98	2,98	2,98	2,98
5157	1952	1611	394	44	16,65	16,25	2,98	2,98	2,98	2,98	5165	1955	1956	433	146	15,67	16,09	2,98	2,98	2,98	2,98
5166	1767	1953	29	142	14,96	15,14	2,98	2,98	2,98	2,98	5167	1953	1954	142	143	15,14	15,32	2,98	2,98	2,98	2,98
5168	1954	1955	143	433	15,32	15,67	2,98	2,98	2,98	2,98	5169	1955	1956	433	146	15,67	16,09	2,98	2,98	2,98	2,98
5170	1956	1907	146	30	16,09	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98	5172	1942	1612	108	45	17,05	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98
5175	1957	1901	24	102	16,49	17,05	2,98	2,98	2,98	2,98	5177	1882	1951	75	105	16,49	17,05	2,98	2,98	2,98	2,98
5180	1887	1927	73	103	16,49	17,05	2,98	2,98	2,98	2,98	5182	1890	1929	74	104	16,49	17,05	2,98	2,98	2,98	2,98
5186	1676	1958	114	398	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	5187	1958	1668	398	99	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
5191	1959	1831	482	101	16,85	17,05	2,98	2,98	2,98	2,98	5192	1926	1959	109	482	16,64	16,85	2,98	2,98	2,98	2,98
5193	1959	1831	482	101	16,85	17,05	2,98	2,98	2,98	2,98	5196	1670	1664	120	77	14,96	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
5200	1833	1960	115	425	16,62	16,50	2,98	2,98	2,98	2,98	5201	1960	1621	425	76	16,50	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98
5204	1660	1778	121	66	16,39	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98	5213	1622	1961	79	389	15,18	15,30	2,98	2,98	2,98	2,98
5214	1961	1962	389	483	15,30	15,65	2,98	2,98	2,98	2,98	5215	1962	1963	483	391	15,65	15,99	2,98	2,98	2,98	2,98
5216	1963	1964	391	392	15,99	16,18	2,98	2,98	2,98	2,98	5217	1964	1957	392	24	16,18	16,49	2,98	2,98	2,98	2,98
5218	1602	1603	17	18	14,96	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98	5219	1965	1600	87	11	17,05	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98
5220	1966	1604	88	19	17,05	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98	5221	1599	1965	10	87	16,39	17,05	2,98	2,98	2,98	2,98
5222	1598	1599	9	10	14,96	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98	5223	1600	1601	11	12	16,39	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
5224	1603	1966	18	88	16,39	17,05	2,98	2,98	2,98	2,98	5225	1604	1622	19	79	16,39	15,18	2,98	2,98	2,98	2,98
5226	1967	1642	95	4	17,05	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	5227	1965	1966	87	88	17,05	17,05	2,98	2,98	2,98	2,98
5228	1618	1619	52	53	14,96	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98	5229	1967	1623	95	1	17,05	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
5230	1966	1968	88	106	17,05	17,05	2,98	2,98	2,98	2,98	5231	1969	1781	97	63	17,05	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98
5232	1968	1646	106	27	17,05	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98	5233	1645	1909	89	100	17,05	17,05	2,98	2,98	2,98	2,98
5234	1967	1965	95	87	17,05	17,05	2,98	2,98	2,98	2,98	5235	1969	1947	97	62	17,05	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98
5236	1968	1737	106	20	17,05	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	5237	1903	1970	93	96	17,05	17,05	2,98	2,98	2,98	2,98
5238	1904	1971	94	107	17,05	17,05	2,98	2,98	2,98	2,98	5239	1972	1661	98	78	17,05	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98
5240	1972	1831	98	101	17,05	17,05	2,98	2,98	2,98	2,98	5241	1901	1927	102	103	17,05	17,05	2,98	2,98	2,98	2,98
5242	1927	1929	103	104	17,05	17,05	2,98	2,98	2,98	2,98	5243	1972	1778	98	66	17,05	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98
5244	1970	1619	96	53	17,05	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98	5245	1970	1891	96	84	17,05	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98
5246	1612	1616	45	50	16,39	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98	5247	1607	1608	39	40	14,96	16,28	2,98	2,98	2,98	2,98
5248	1611	1612	44	45	16,25	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98	5249	1909	1969	100	97	17,05	17,05	2,98	2,98	2,98	2,98
5250	1621	1617	76	51	16,39	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	5251	1831	1904	101	94	17,05	17,05	2,98	2,98	2,98	2,98
5252	1781	1657	63	36	16,39	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	5253	1947	1677	62	33	16,39	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
5254	1661	1685	78	60	16,39	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	5255	1778	1794	66	58	16,39	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
5256	1619	1770	53	55	16,39	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98	5257	1891	1793	84	57	16,39	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
5258	1968	1645	106	89	17,05	17,05	2,98	2,98	2,98	2,98	5259	1971	1903	107	93	17,05	17,05	2,98	2,98	2,98	2,98
5260	1971	1612	107	45	17,05	16,39	2,98	2,98	2,98	2,98	5261	1934	1607	71	39	16,39	14,96	2,98	2,98	2,98	2,98
5262	1929	1951	104	105	17,05	17,05	2,98	2,98	2,98	2,98	5263	1951	1942	105	108	17,05	17,05	2,98	2,98	2,98	2,98
5264	1968	1901	106	102	17,05	17,05	2,98	2,98	2,98	2,98	5265	1942	1971	108	107	17,05	17,05	2,			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																				
IDENTIFICATIVO								DIREZIONE X		DIREZIONE Y		IDENTIFICATIVO								
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Fattore 'q' Tagl.
5569	3312	829	1341	50	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	5570	3354	3355	1227	1228	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98
5571	3355	3356	1228	1229	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	5572	3356	821	1229	40	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98
5573	3443	3444	1108	1109	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	5574	3444	3445	1109	1110	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98
5575	3445	831	1110	53	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	5576	2929	2930	797	798	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98
5577	2930	2931	798	799	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98	2,98	5578	2931	818	799	31	8,30	8,30	2,98	2,98	2,98
5580	1415	1416	262	265	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	5581	1467	1468	304	306	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98
5582	1471	1472	307	121	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	5583	1474	1475	309	311	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98
5584	1514	1515	337	339	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	5586	1521	1522	342	344	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98
5590	1554	1555	367	369	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98	2,98	5591	1558	1550	372	123	12,65	12,65	2,98	2,98	2,98

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi			
81	0,00		25 1 9	1,00		27,9	0,0	19	4	1	26,0	26,0	25	0,0	-30,1	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	11	14	0,0	16	80	10	
122	0,00		100 3 9	1,00		27,9	0,0	19	4	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10	
2.5			130 5 13	1,00		-25,7	0,0	19	4	1	26,0	26,0	13	0,0	21,5	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	8	10	0,0	16	80	10	
125	0,00		25 1 34	1,00		-77,3	0,6	19	12	3	26,0	26,0	15	0,0	-48,9	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	18	23	0,0	16	83	10	
126	0,00		100 3 34	1,00		-77,9	0,6	19	12	3	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10	
2.5			130 5 34	1,00		-77,9	0,6	19	12	3	26,0	26,0	13	0,0	-34,3	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	12	16	0,0	16	83	10	
128	0,00		25 1 34	1,00		-82,4	0,0	19	13	3	26,0	26,0	25	0,0	-46,3	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	17	22	0,0	16	40	10	
86	0,00		100 3 34	1,00		-82,4	0,0	19	13	3	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10	
2.5			130 5 34	1,00		-82,4	0,0	19	13	3	26,0	26,0	25	0,0	-36,7	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	13	17	0,0	16	40	10	
129	0,00		25 1 25	1,00		-41,4	0,0	19	6	2	26,0	26,0	15	0,0	21,6	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	8	10	0,0	16	80	10	
130	0,00		100 3 25	1,00		-41,4	0,0	19	6	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10	
2.5			130 5 25	1,00		-41,4	0,0	19	6	2	26,0	26,0	31	0,0	39,3	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	14	19	0,0	16	80	10	
5	0,00		25 1 9	1,00		21,5	3,1	18	4	1	26,0	26,0	33	0,0	-62,0	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	22	29	0,0	16	126	10	
6	0,00		100 3 34	1,00		-85,9	4,3	19	14	3	26,0	26,0	34	0,0	-37,8	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	14	22	0,0	20	159	10	
2.5			130 5 31	1,00		-81,9	4,5	19	13	3	26,0	26,0	15	0,0	14,6	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	5	7	0,0	16	126	10	
6	0,00		25 1 34	1,00		-81,1	0,0	19	13	3	26,0	26,0	31	0,0	35,6	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	13	17	0,0	16	126	10	
7	0,00		100 3 15	1,00		95,0	0,0	19	15	4	26,0	26,0	31	0,0	59,8	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	22	35	0,0	20	132	10	
2.5			130 5 31	1,00		105,5	0,0	20	16	4	26,0	27,0	31	0,0	83,6	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	30	39	0,0	16	126	10	
7	0,00		25 1 13	1,00		-35,0	4,5	18	6	1	26,0	26,0	25	0,0	-44,8	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	16	21	0,0	16	126	10	
8	0,00		100 3 13	1,00		-35,0	4,5	18	6	1	26,0	26,0	13	0,0	22,4	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	8	13	0,0	20	154	10	
2.5			130 5 25	1,00		-27,9	3,6	18	5	1	26,0	26,0	15	0,0	42,9	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	16	20	0,0	16	126	10	
11	0,00		25 1 13	1,00		-69,4	9,9	18	12	3	26,0	26,0	9	0,0	-36,1	0,0	265,4	269,8	65,8	0,0	13	11	0,0	16	123	10	
12	0,00		100 3 15	1,00		-70,5	11,8	18	12	3	26,0	26,0	15	0,0	35,8	0,0	51,3	203,2	61,6	0,0	13	18	0,0	25	160	10	
2.5			130 5 9	1,00		-30,7	12,0	16	6	1	26,0	26,0	15	0,0	57,0	0,0	265,4	269,8	65,8	0,0	21	18	0,0	16	123	10	
13	0,00		25 1 15	1,00		94,1	3,7	19	15	4	26,0	26,0	15	0,0	-71,9	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	26	34	0,0	16	126	10	
14	0,00		100 3 15	1,00		79,7	3,7	19	13	3	26,0	26,0	15	0,0	-47,9	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	17	28	0,0	20	159	10	
2.5			130 5 15	1,00		-46,2	3,7	18	7	2	26,0	26,0	16	0,0	-19,1	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	7	9	0,0	16	126	10	
14	0,00		25 1 18	1,00		-46,2	0,0	19	7	2	26,0	26,0	15	0,0	24,0	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	9	11	0,0	16	126	10	
15	0,00		100 3 18	1,00		85,5	0,0	19	13	3	26,0	26,0	16	0,0	47,2	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	17	28	0,0	20	132	10	
2.5			130 5 18	1,00		92,5	0,0	19	14	4	26,0	26,0	16	0,0	69,4	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	25	33	0,0	16	126	10	
15	0,00		25 1 15	1,00		-67,0	4,0	19	11	3	26,0	26,0	9	0,0	-44,0	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	16	21	0,0	16	126	10	
16	0,00		100 3 15	1,00		-71,2	4,0	19	11	3	26,0	26,0	15	0,0	35,8	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	13	21	0,0	20	154	10	
2.5			130 5 8	1,00		-26,6	2,6	18	4	1	26,0	26,0	15	0,0	58,1	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	21	27	0,0	16	126	10	
19	0,00		25 1 15	1,00		-81,1	10,2	18	14	3	26,0	26,0	3	0,0	-44,0	0,0	265,4	269,8	65,8	0,0	16	14	0,0	16	123	10	
79	0,00		100 3 15	1,00		-80,0	10,2	18	14	3	26,0	26,0	15	0,0	48,4	0,0	51,3	203,2	61,6	0,0	18	24	0,0	25	160	10	
2.5			130 5 15	1,00		64,3	10,2	18	11	3	26,0	26,0	15	0,0	70,1	0,0	265,4	269,8	65,8	0,0	26	22	0,0	16	123	10	
21	0,00		25 1 8	1,00		17,8	2,2	18	3	1	26,0	26,0	11	0,0	-56,8	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	21	27	0,0	16	126	10	
22	0,00		100 3 12	1,00		-76,6	3,4	19	12	3	26,0	26,0	11	0,0	-32,1	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	12	19	0,0	20	159	10	
2.5			130 5 12	1,00		-75,4	3,4	19	12	3	26,0	26,0	11	0,0	19,2	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	7	9	0,0	16	126	10	
22	0,00		25 1 12	1,00		-66,3	0,0	19	10	3	26,0	26,0	11	0,0	41,3	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	15	19	0,0	16	126	10	
23	0,00		100 3 13	1,00		132,7	0,0	23	15	5	26,0	35,5	11	0,0	65,4	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	24	39	0,0	20	132	10	
2.5			130 5 13	1,00		141,7	0,0	23	15	5	26,0	37,7	11	0,0	88,7	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	32	42	0,0	16	126	10	
23	0,00		25 1 31	1,00		-60,3	4,2	19	10	2	26,0	26,0	19	0,0	-48,0	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	17	23	0,0	16	126	10	
24	0,00		100 3 31	1,00		-59,7	4,2	19	10	2	26,0	26,0	31	0,0	48,6	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	18	29	0,0	20	154	10	
2.5			130 5 31	1,00		84,9	4,2	19	13	3	26,0	26,0	31	0,0	70,6	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	26	33	0,0	16	126	10	
137	0,00		25 1 25	1,00		-33,8	0,0	19	5	1	26,0	26,0	9	0,0	-34,1	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	12	16	0,0	16	40	10	
89	0,00		100 3 25	1,00		-33,8	0,0	19	5	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10	
2.5			130 5 25	1,00		-33,8	0,0	19	5	1	26,0	26,0	13	0,0	30,9	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	11	15	0,0	16	40	10	
139	0,00		25 1 13	1,00		-166,1	1,5	26	14	5	49,0	37,5	13	0,0	168,7	0,0	265,4	269,8	65,8	0,0	63	53	0,0	16	57	10	
140	0,00		100 3 13	1,00		-166,1	1,5	26	14	5	49,0	37,5	0	0,0	0,0	0,0	51,3	203,2	61,6	0,0	0	0	0,0	25	0	10	
2.5			130 5 31	1,00		-71,4	1,0	19	11	3	26,0	26,0	13	0,0	178,3	0,0	265,4	269,8	65,8	0,0	66	56	0,0	16	57	10	
144	0,00		25 1 29	1,00		-43,5	1,1	19	7	2	26,0	26,0	29	0,0	-27,6	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	10	13	0,0	16	74	10	
145	0,00		100 3 29	1,00		-43,4	1,1	19	7	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10	
2.5			130 5 29	1,00		-43,4	1,1	19	7	2	26,0	26,0	34	0,0	32,5	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	12	15	0,0	16	74	10	
147	0,00		25 1 13	1,00		-39,9	0,0	19	6	2	26,0	26,0	25	0,0	-30,3	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	11	14	0,0	16	26	10	
100	0,00		100 3 13	1,00		-39,9	0,0	19	6	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - FONDAZIONE																													
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE																
					Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf 100	εc 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi					
2.5			130	5	13	1,00	-39,9	0,0	19	6	2	26,0	26,0	25	0,0	-26,0	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	9	12	0,0	16	26	10		
149	0,00		25	1	18	1,00	-17,5	0,7	19	3	1	26,0	26,0	6	0,0	-21,8	0,0	265,4	269,8	65,8	0,0	8	7	0,0	16	65	10		
150	0,00		100	3	18	1,00	-17,5	0,7	19	3	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	51,3	203,2	61,6	0,0	0	0	0,0	25	0	10		
2.5			130	5	18	1,00	-17,5	0,7	19	3	1	26,0	26,0	12	0,0	21,5	0,0	265,4	269,8	65,8	0,0	8	7	0,0	16	65	10		
153	0,00		25	1	12	1,00	-38,0	0,8	19	6	1	26,0	26,0	6	0,0	-28,1	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	10	13	0,0	16	67	10		
154	0,00		100	3	12	1,00	-41,3	0,8	19	6	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10		
2.5			130	5	12	1,00	-38,0	0,8	19	6	1	26,0	26,0	12	0,0	18,2	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	7	9	0,0	16	67	10		
35	0,00		25	1	22	1,00	-26,3	3,2	18	4	1	26,0	26,0	6	0,0	-34,7	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	13	16	0,0	16	41	10		
157	0,00		100	3	22	1,00	-26,3	3,2	18	4	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10		
2.5			130	5	22	1,00	-26,3	3,2	18	4	1	26,0	26,0	6	0,0	-26,3	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	10	12	0,0	16	41	10		
158	0,00		25	1	6	1,00	-35,3	0,6	19	6	1	26,0	26,0	8	0,0	-21,7	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	8	10	0,0	16	67	10		
159	0,00		100	3	6	1,00	-35,4	0,6	19	6	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10		
2.5			130	5	6	1,00	-35,3	0,6	19	6	1	26,0	26,0	12	0,0	31,8	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	12	15	0,0	16	67	10		
162	0,00		25	1	25	1,00	21,7	0,0	19	3	1	26,0	26,0	9	0,0	-24,8	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	9	12	0,0	16	80	10		
163	0,00		100	3	25	1,00	21,7	0,0	19	3	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10		
2.5			130	5	25	1,00	18,6	0,0	19	3	1	26,0	26,0	13	0,0	26,3	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	10	12	0,0	16	80	10		
165	0,00		25	1	25	1,00	19,3	0,0	19	3	1	26,0	26,0	7	0,0	-21,6	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	8	10	0,0	16	80	10		
166	0,00		100	3	31	1,00	23,0	0,0	19	4	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10		
2.5			130	5	31	1,00	23,0	0,0	19	4	1	26,0	26,0	15	0,0	26,0	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	9	12	0,0	16	80	10		
167	0,00		25	1	9	1,00	28,3	0,0	19	4	1	26,0	26,0	9	0,0	-37,3	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	13	18	0,0	16	111	10		
168	0,00		100	3	9	1,00	28,3	0,0	19	4	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10		
2.5			130	5	13	1,00	24,9	0,0	19	4	1	26,0	26,0	13	0,0	37,3	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	13	18	0,0	16	111	10		
171	0,00		25	1	22	1,00	51,5	0,0	19	8	2	26,0	26,0	25	0,0	-17,9	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	6	8	0,0	16	73	10		
172	0,00		100	3	22	1,00	52,7	0,0	19	8	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10		
2.5			130	5	22	1,00	52,7	0,0	19	8	2	26,0	26,0	29	0,0	25,9	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	9	12	0,0	16	73	10		
176	0,00		25	1	25	1,00	-46,5	0,5	19	7	2	26,0	26,0	9	0,0	-26,3	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	10	12	0,0	16	73	10		
177	0,00		100	3	34	1,00	-47,7	0,5	19	7	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10		
2.5			130	5	25	1,00	-46,1	0,5	19	7	2	26,0	26,0	3	0,0	-14,2	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	5	7	0,0	16	73	10		
178	0,00		25	1	34	1,00	-84,0	1,2	19	13	3	26,0	26,0	13	0,0	-26,6	5,7	273,9	276,3	40,8	7,1	24	20	8,8	16	77	10		
179	0,00		100	3	34	1,00	-84,0	1,2	19	13	3	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10		
2.5			130	5	34	1,00	-83,1	1,2	19	13	3	26,0	26,0	34	0,0	37,1	6,2	273,9	276,3	40,8	7,0	29	24	8,7	16	77	10		
182	0,00		25	1	29	1,00	-40,5	0,7	19	6	2	26,0	26,0	22	0,0	-23,0	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	8	11	0,0	16	74	10		
183	0,00		100	3	29	1,00	-44,4	0,7	19	7	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10		
2.5			130	5	29	1,00	-39,7	0,7	19	6	2	26,0	26,0	12	0,0	21,3	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	8	10	0,0	16	74	10		
185	0,00		25	1	25	1,00	-64,5	1,4	19	10	2	26,0	26,0	34	0,0	33,6	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	12	16	0,0	16	125	10		
186	0,00		100	3	25	1,00	-64,5	1,4	19	10	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10		
2.5			130	5	15	1,00	29,0	1,5	19	5	1	26,0	26,0	34	0,0	57,7	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	21	27	0,0	16	125	10		
196	0,00		25	1	6	1,00	86,9	0,3	19	13	3	26,0	26,0	6	0,0	-51,8	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	19	24	0,0	16	63	10		
197	0,00		100	3	6	1,00	86,9	0,3	19	13	3	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10		
2.5			130	5	6	1,00	86,9	0,3	19	13	3	26,0	26,0	6	0,0	-38,6	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	14	18	0,0	16	63	10		
199	0,00		25	1	29	1,00	-25,3	0,0	19	4	1	26,0	26,0	22	0,0	-30,3	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	11	14	0,0	16	67	10		
200	0,00		100	3	29	1,00	-25,3	0,0	19	4	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10		
2.5			130	5	29	1,00	-25,3	0,0	19	4	1	26,0	26,0	22	0,0	-14,7	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	5	7	0,0	16	67	10		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf 100	εc 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi			
2.5			130	5	6	1,00	50,7	1,8	19	8	2	26,0	26,0	6	0,0	-27,8	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	10	13	0,0	16	73	10
227	0,00		25	1	18	1,00	34,1	0,7	19	5	1	26,0	26,0	6	0,0	-23,7	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	9	11	0,0	16	73	10
228	0,00		100	3	18	1,00	35,5	0,7	19	6	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	18	1,00	35,5	0,7	19	6	1	26,0	26,0	12	0,0	30,4	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	11	14	0,0	16	73	10
232	0,00		25	1	22	1,00	-36,7	0,4	19	6	1	26,0	26,0	34	0,0	40,1	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	15	19	0,0	16	74	10
233	0,00		100	3	22	1,00	-37,4	0,4	19	6	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	22	1,00	-36,4	0,4	19	6	1	26,0	26,0	34	0,0	52,8	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	19	25	0,0	16	74	10
236	0,00		25	1	12	1,00	29,0	0,0	19	5	1	26,0	26,0	6	0,0	-59,2	0,0	265,4	269,8	65,8	0,0	22	19	0,0	16	71	10
237	0,00		100	3	8	1,00	-53,6	0,0	19	9	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	51,3	203,2	61,6	0,0	0	0	0,0	25	0	10
2.5			130	5	8	1,00	-53,6	0,0	19	9	2	26,0	26,0	6	0,0	-44,8	0,0	265,4	269,8	65,8	0,0	17	14	0,0	16	71	10
25	0,00		25	1	34	1,00	65,0	2,6	19	10	2	26,0	26,0	29	0,0	-26,9	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	10	13	0,0	16	40	10
239	0,00		100	3	34	1,00	65,0	2,6	19	10	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	34	1,00	65,0	2,6	19	10	2	26,0	26,0	25	0,0	27,5	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	10	13	0,0	16	40	10
242	0,00		25	1	22	1,00	-27,3	1,2	19	4	1	26,0	26,0	12	0,0	-14,4	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	5	7	0,0	16	63	10
243	0,00		100	3	29	1,00	-29,9	1,2	19	5	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	22	1,00	-27,3	1,2	19	4	1	26,0	26,0	22	0,0	18,9	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	7	9	0,0	16	63	10
245	0,00		25	1	13	1,00	-26,6	1,5	19	4	1	26,0	26,0	9	0,0	-30,7	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	11	14	0,0	16	85	10
246	0,00		100	3	13	1,00	-26,6	1,5	19	4	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	31	1,00	-11,7	2,9	17	2	0	26,0	26,0	15	0,0	32,5	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	12	15	0,0	16	85	10
247	0,00		25	1	25	1,00	54,4	0,6	19	8	2	26,0	26,0	29	0,0	-28,4	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	10	13	0,0	16	74	10
248	0,00		100	3	25	1,00	55,3	0,6	19	9	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	25	1,00	55,3	0,6	19	9	2	26,0	26,0	25	0,0	18,1	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	7	9	0,0	16	74	10
251	0,00		25	1	27	1,00	-15,6	0,0	19	2	1	26,0	26,0	29	0,0	-26,5	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	10	13	0,0	16	58	10
252	0,00		100	3	29	1,00	-17,1	0,0	19	3	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	29	1,00	-17,1	0,0	19	3	1	26,0	26,0	25	0,0	18,9	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	7	9	0,0	16	58	10
254	0,00		25	1	34	1,00	84,0	0,0	19	13	3	26,0	26,0	34	0,0	-23,8	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	9	11	0,0	16	53	10
255	0,00		100	3	34	1,00	84,0	0,0	19	13	3	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	34	1,00	84,0	0,0	19	13	3	26,0	26,0	34	0,0	-12,8	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	5	6	0,0	16	53	10
257	0,00		25	1	34	1,00	72,6	0,8	19	11	3	26,0	26,0	12	0,0	-28,5	-4,6	273,9	276,3	40,8	6,8	22	18	8,5	16	60	10
258	0,00		100	3	34	1,00	72,6	0,8	19	11	3	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	34	1,00	72,6	0,8	19	11	3	26,0	26,0	12	0,0	-15,6	-4,7	273,9	276,3	40,8	6,9	17	12	8,5	16	60	10
261	0,00		25	1	24	1,00	-17,6	0,0	19	3	1	26,0	26,0	9	0,0	-33,3	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	12	16	0,0	16	43	10
91	0,00		100	3	24	1,00	-17,6	0,0	19	3	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	24	1,00	-17,6	0,0	19	3	1	26,0	26,0	9	0,0	-25,3	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	9	12	0,0	16	43	10
263	0,00		25	1	28	1,00	-34,2	1,4	19	5	1	26,0	26,0	6	0,0	-37,0	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	13	17	0,0	16	68	10
264	0,00		100	3	28	1,00	-34,3	1,4	19	5	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	28	1,00	-34,2	1,4	19	5	1	26,0	26,0	6	0,0	-20,8	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	8	10	0,0	16	68	10
267	0,00		25	1	15	1,00	34,4	0,0	19	5	1	26,0	26,0	25	0,0	-17,9	5,8	273,9	276,3	40,8	7,8	21	14	9,7	16	80	10
268	0,00		100	3	15	1,00	38,0	0,0	19	6	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	15	1,00	38,0	0,0	19	6	1	26,0	26,0	34	0,0	17,6	6,0	273,9	276,3	40,8	7,9	21	14	9,8	16	80	10
270	0,00		25	1	9	1,00	25,2	0,0	19	4	1	26,0	26,0	3	0,0	-36,1	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	13	17	0,0	16	105	10
271	0,00		100	3	9	1,00	25,2	0,0	19	4	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	15	1,00	22,4	0,0	19	3	1	26,0	26,0	15	0,0	31,6	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	11	15	0,0	16	105	10
280	0,00		25	1	18	1,00	-27,2	0,3	19	4	1	26,0	26,0	6	0,0	-26,5	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	10	12	0,0	16	68	10
281	0,00		100	3	1																						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi			
2.5			130	5	8	1,00	43,2	0,7	19	7	2	26,0	26,0	21	0,0	-15,7	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	6	7	0,0	16	73	10
309	0,00		25	1	3	1,00	31,9	3,9	18	5	1	26,0	26,0	19	0,0	-40,0	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	14	19	0,0	16	74	10
310	0,00		100	3	3	1,00	31,9	3,9	18	5	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	3	1,00	30,1	3,9	18	5	1	26,0	26,0	31	0,0	28,4	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	10	13	0,0	16	74	10
313	0,00		25	1	24	1,00	-37,4	0,0	19	6	1	26,0	26,0	15	0,0	-21,3	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	8	10	0,0	16	80	10
314	0,00		100	3	24	1,00	-41,6	0,0	19	6	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	24	1,00	-39,5	0,0	19	6	2	26,0	26,0	25	0,0	25,5	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	9	12	0,0	16	80	10
54	0,00		25	1	3	1,00	49,3	3,6	19	8	2	26,0	26,0	3	0,0	-34,1	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	12	16	0,0	16	28	10
319	0,00		100	3	3	1,00	49,3	3,6	19	8	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	3	1,00	49,3	3,6	19	8	2	26,0	26,0	3	0,0	-27,2	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	10	13	0,0	16	28	10
320	0,00		25	1	3	1,00	28,0	1,1	19	4	1	26,0	26,0	3	0,0	-28,4	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	10	13	0,0	16	67	10
321	0,00		100	3	3	1,00	28,0	1,1	19	4	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	3	1,00	28,0	1,1	19	4	1	26,0	26,0	31	0,0	32,0	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	12	15	0,0	16	67	10
323	0,00		25	1	24	1,00	-50,3	0,8	19	8	2	26,0	26,0	28	0,0	-36,0	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	13	17	0,0	16	125	10
324	0,00		100	3	24	1,00	-50,8	0,8	19	8	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	31	1,00	-45,4	0,7	19	7	2	26,0	26,0	24	0,0	49,6	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	18	23	0,0	16	125	10
326	0,00		25	1	24	1,00	-78,1	0,9	19	12	3	26,0	26,0	19	0,0	-19,6	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	7	9	0,0	16	62	10
327	0,00		100	3	24	1,00	-78,1	0,9	19	12	3	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	24	1,00	-78,1	0,9	19	12	3	26,0	26,0	31	0,0	24,7	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	9	12	0,0	16	62	10
329	0,00		25	1	24	1,00	-60,9	0,5	19	9	2	26,0	26,0	9	0,0	-32,4	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	12	15	0,0	16	81	10
330	0,00		100	3	24	1,00	-63,8	0,5	19	10	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	24	1,00	-57,8	0,5	19	9	2	26,0	26,0	31	0,0	19,5	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	7	9	0,0	16	81	10
333	0,00		25	1	34	1,00	-56,8	0,0	19	9	2	26,0	26,0	15	0,0	-22,0	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	8	10	0,0	16	65	10
334	0,00		100	3	34	1,00	-57,5	0,0	19	9	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	34	1,00	-56,8	0,0	19	9	2	26,0	26,0	7	0,0	8,8	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	3	4	0,0	16	65	10
335	0,00		25	1	28	1,00	39,3	0,9	19	6	1	26,0	26,0	28	0,0	14,3	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	5	7	0,0	16	45	10
336	0,00		100	3	28	1,00	39,3	0,9	19	6	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	28	1,00	39,3	0,9	19	6	1	26,0	26,0	28	0,0	22,6	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	8	11	0,0	16	45	10
337	0,00		25	1	19	1,00	-37,5	0,7	19	6	1	26,0	26,0	6	0,0	-29,1	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	11	14	0,0	16	74	10
338	0,00		100	3	28	1,00	-37,6	0,7	19	6	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	19	1,00	-37,2	0,7	19	6	1	26,0	26,0	18	0,0	21,5	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	8	10	0,0	16	74	10
340	0,00		25	1	28	1,00	-53,0	0,7	19	8	2	26,0	26,0	12	0,0	16,0	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	6	8	0,0	16	70	10
341	0,00		100	3	28	1,00	-53,0	0,7	19	8	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	28	1,00	-53,0	0,7	19	8	2	26,0	26,0	27	0,0	32,3	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	12	15	0,0	16	70	10
342	0,00		25	1	19	1,00	-32,0	0,4	19	5	1	26,0	26,0	19	0,0	-34,9	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	13	16	0,0	16	81	10
343	0,00		100	3	19	1,00	-31,1	0,4	19	5	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	19	1,00	-31,1	0,4	19	5	1	26,0	26,0	8	0,0	17,5	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	6	8	0,0	16	81	10
345	0,00		25	1	9	1,00	27,1	0,0	19	4	1	26,0	26,0	28	0,0	-22,2	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	8	10	0,0	16	69	10
346	0,00		100	3	9	1,00	27,1	0,0	19	4	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	9	1,00	27,1	0,0	19	4	1	26,0	26,0	24	0,0	27,1	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	10	13	0,0	16	69	10
349	0,00		25	1	25	1,00	54,3	0,7	19	8	2	26,0	26,0	3	0,0	-14,1	-5,0	273,9	276,3	40,8	7,1	17	12	8,8	16	69	10
350	0,00		100	3	25	1,00	54,3	0,7	19	8	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	25	1,00	54,3	0,7	19	8	2	26,0	26,0	15	0,0	29,2	4,5	273,9	276,3	40,8	7,0	22	19	8,7	16	69	10
353	0,00		25	1	28	1,00	54,6	0,6	19	8	2	26,0	26,0	24	0,0	52,7	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	19	25	0,0	16	66	10
354	0,00		100	3	28	1,00																					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf 100	εc 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi			
2.5			130	5	19	1,00	-50,6	0,8	19	8	2	26,0	26,0	3	0,0	34,8	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	13	16	0,0	16	69	10
376	0,00		25	1	6	1,00	-81,8	0,0	19	13	3	26,0	26,0	6	0,0	-18,5	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	7	9	0,0	16	28	10
115	0,00		100	3	6	1,00	-81,8	0,0	19	13	3	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	6	1,00	-81,8	0,0	19	13	3	26,0	26,0	6	0,0	-10,7	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	4	5	0,0	16	28	10
377	0,00		25	1	9	1,00	-35,1	0,0	19	5	1	26,0	26,0	9	0,0	-27,5	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	10	13	0,0	16	85	10
378	0,00		100	3	9	1,00	-35,5	0,0	19	5	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	9	1,00	-32,5	0,0	19	5	1	26,0	26,0	31	0,0	29,1	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	11	14	0,0	16	85	10
86	0,00		25	1	34	1,00	-104,4	0,0	20	15	4	28,0	26,0	25	0,0	-38,1	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	14	18	0,0	16	40	10
380	0,00		100	3	34	1,00	-104,4	0,0	20	15	4	28,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	34	1,00	-104,4	0,0	20	15	4	28,0	26,0	25	0,0	-28,1	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	10	13	0,0	16	40	10
89	0,00		25	1	25	1,00	-36,2	0,0	19	6	1	26,0	26,0	13	0,0	34,1	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	12	16	0,0	16	16	10
381	0,00		100	3	25	1,00	-36,2	0,0	19	6	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	25	1,00	-36,2	0,0	19	6	1	26,0	26,0	13	0,0	37,5	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	14	18	0,0	16	16	10
90	0,00		25	1	6	1,00	17,9	2,5	18	3	1	26,0	26,0	6	0,0	-36,8	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	13	17	0,0	16	47	10
384	0,00		100	3	6	1,00	17,9	2,5	18	3	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	22	1,00	-12,6	3,3	17	2	0	26,0	26,0	6	0,0	-27,8	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	10	13	0,0	16	47	10
91	0,00		25	1	24	1,00	-17,8	0,0	19	3	1	26,0	26,0	9	0,0	-17,9	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	6	8	0,0	16	42	10
385	0,00		100	3	24	1,00	-19,7	0,0	19	3	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	24	1,00	-17,8	0,0	19	3	1	26,0	26,0	13	0,0	24,2	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	9	11	0,0	16	42	10
121	0,00		25	1	28	1,00	37,1	0,0	19	6	1	26,0	26,0	3	0,0	-61,7	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	22	29	0,0	16	51	10
111	0,00		100	3	28	1,00	37,1	0,0	19	6	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	12	1,00	35,9	0,0	19	6	1	26,0	26,0	3	0,0	-49,5	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	18	23	0,0	16	51	10
100	0,00		25	1	13	1,00	-36,3	0,3	19	6	1	26,0	26,0	29	0,0	23,2	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	8	11	0,0	16	44	10
386	0,00		100	3	13	1,00	-36,3	0,3	19	6	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	13	1,00	-36,3	0,3	19	6	1	26,0	26,0	29	0,0	32,3	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	12	15	0,0	16	44	10
390	0,00		25	1	22	1,00	-73,8	1,2	19	12	3	26,0	26,0	29	0,0	-70,1	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	25	33	0,0	16	69	10
391	0,00		100	3	29	1,00	-76,0	1,4	19	12	3	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	29	1,00	-76,0	1,4	19	12	3	26,0	26,0	29	0,0	-57,7	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	21	27	0,0	16	69	10
114	0,00		25	1	19	1,00	-20,9	0,0	19	3	1	26,0	26,0	19	0,0	5,3	-6,0	273,9	276,3	40,8	8,1	17	9	10,0	16	13	10
398	0,00		100	3	19	1,00	-20,9	0,0	19	3	1	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	19	1,00	-20,9	0,0	19	3	1	26,0	26,0	19	0,0	9,0	-6,0	273,9	276,3	40,8	8,1	18	11	10,0	16	13	10
115	0,00		25	1	6	1,00	-81,8	0,0	19	13	3	26,0	26,0	12	0,0	11,6	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	4	5	0,0	16	51	10
76	0,00		100	3	6	1,00	-82,3	0,0	19	13	3	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	6	1,00	-81,8	0,0	19	13	3	26,0	26,0	12	0,0	22,2	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	8	10	0,0	16	51	10
7	0,00		25	1	34	1,00	-144,7	0,0	24	15	5	38,7	26,0	34	0,0	92,6	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	33	44	0,0	16	85	10
399	0,00		100	3	34	1,00	-144,7	0,0	24	15	5	38,7	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	3	1,00	-71,7	0,0	19	11	3	26,0	26,0	34	0,0	107,0	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	39	50	0,0	16	85	10
111	0,00		25	1	3	1,00	-50,7	0,0	19	8	2	26,0	26,0	3	0,0	-46,3	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	17	22	0,0	16	121	10
117	0,00		100	3	3	1,00	-55,4	0,0	19	9	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	3	1,00	-55,1	0,0	19	9	2	26,0	26,0	11	0,0	19,7	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	7	9	0,0	16	121	10
117	0,00		25	1	3	1,00	-55,1	0,0	19	9	2	26,0	26,0	11	0,0	28,7	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	10	14	0,0	16	51	10
123	0,00		100	3	3	1,00	-55,1	0,0	19	9	2	26,0	26,0	0	0,0	0,0	0,0	64,7	169,6	84,7	0,0	0	0	0,0	20	0	10
2.5			130	5	3	1,00	-55,1	0,0	19	9	2	26,0	26,0	11	0,0	38,1	0,0	80,8	212,0	105,9	0,0	14	18	0,0	16	51	10
44	0,00		25	1	3	1,00	91,0	8,7	19	14	4	27,0	28,0	3	0,0	-88,8	0,0	265,4	269,8	65,8	0,0	33	28	0,0	16	123	10
45	0,00		100																								

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRLd (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe			
																								Pas	Lun	Fi	
2.5			130	5	15	1,00	73,4	4,6	19	12	3	26,0	26,0	15	0,0	59,6	0,0	265,4	269,8	65,8	0,0	22	19	0,0	16	123	10

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE												
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ /d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRLd (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe			
																								Pas	Lun Fi		
109	0,00		29	1	24	-0,3	0,0	2,3	18	3	1	7,2	3,6	15	0,0	1,0	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	3	1	0,0	2	15	8
111	0,00		150	3	24	0,2	0,0	2,3	16	2	1	7,2	7,2	19	0,0	-0,9	0,0	160,1	34,7	10,3	0,0	3	3	0,0	8	161	8
2.5			15	5	19	-0,5	0,0	1,7	20	4	2	7,2	3,6	19	0,0	-1,1	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	3	1	0,0	2	15	8
81	2,80		30	1	3	0,3	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	1,8	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	4	15	0,0	15	25	8
122	2,80		100	3	3	0,7	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	110	8
2.5			25	5	3	0,3	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	-1,8	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	4	15	0,0	15	25	8
1	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
80	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	66	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
80	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
81	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	66	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
81	2,80		33	1	9	7,5	0,0	0,0	24	15	6	9,5	10,5	13	0,0	9,7	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	17	28	0,0	13	0	8
122	2,80		100	3	13	4,6	0,0	0,0	23	10	4	9,5	9,5	9	0,0	-9,8	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	18	28	0,0	13	160	8
2.5			30	5	13	7,8	0,0	0,0	25	16	6	9,5	10,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
122	2,80		33	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
2	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	120	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
125	2,80		30	1	3	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	2,1	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	18	0,0	15	25	8
126	2,80		100	3	3	0,9	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	3	0,0	-0,1	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	1	0,0	15	115	8
2.5			25	5	3	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	-2,1	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	18	0,0	15	25	8
1	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
124	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	58	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
124	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
125	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	58	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
125	2,80		33	1	29	9,7	0,0	0,0	27	16	7	9,5	13,0	29	0,0	-10,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	18	29	0,0	13	0	8
126	2,80		100	3	29	5,8	0,0	0,0	23	13	5	9,5	9,5	29	0,0	-11,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	20	33	0,0	13	165	8
2.5			30	5	29	-8,1	0,0	0,0	26	15	6	11,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
126	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
127	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	20	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
127	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
5	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	58	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
128	2,80		30	1	34	-0,1	0,0	0,0	26	0	0	12,1	12,1	33	0,0	-0,4	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	1	3	0,0	15	25	8
86	2,80		100	3	34	-0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	33	0,0	-0,6	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	1	5	0,0	15	29	8
2.5			25	5	34	-0,5	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	33	0,0	-0,9	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	2	7	0,0	15	25	8
2	2,80		33	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
128	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	111	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
128	2,80		33	1	9	6,8	0,0	0,0	23	15	6	9,5	9,5	9	0,0	-11,7	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	21	34	0,0	13	0	8
86	2,80		100	3	9	6,3	0,0	0,0	23	14	5	9,5	9,5	9	0,0	-12,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	22	36	0,0	13	79	8
2.5			30	5	9	-2,7	0,0	0,0	23	6	2	9,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
129	2,80		30	1	3	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	2,1	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	17	0,0	15	25	8
130	2,80		100	3	3	0,8	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	110	8
2.5			25	5	3	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	-2,1	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	17	0,0	15	25	8
3	2,80		33	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
129	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	116	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
129	2,80		33	1	15	-6,5	0,0	0,0	23	14	5	9,5	9,5	15	0,0	9,9	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	18	29	0,0	13	0	8
130	2,80		100	3	15	5,1	0,0	0,0	23	11	4	9,5	9,5	15	0,0	9,8	0,0	64									

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
3 397 2.5	2,80 2,80		41 40 30	1 3 5	3 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	2 2 0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 263 0	8 8 8
397 7 2.5	2,80 2,80		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 94 0	8 8 8
7 399 2.5	2,80 2,80		41 40 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 169 0	8 8 8
399 400 2.5	2,80 2,80		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 65 0	8 8 8
400 401 2.5	2,80 2,80		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 65 0	8 8 8
401 11 2.5	2,80 2,80		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 100 0	8 8 8
11 402 2.5	2,80 2,80		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 60 0	8 8 8
402 403 2.5	2,80 2,80		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 59 0	8 8 8
403 404 2.5	2,80 2,80		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 66 0	8 8 8
404 405 2.5	2,80 2,80		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 65 0	8 8 8
405 15 2.5	2,80 2,80		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 80 0	8 8 8
9 132 2.5	2,80 2,80		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 206 0	8 8 8
132 10 2.5	2,80 2,80		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 206 0	8 8 8
10 87 2.5	2,80 2,80		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 190 0	8 8 8
15 406 2.5	2,80 2,80		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 138 0	8 8 8
406 19 2.5	2,80 2,80		41 40 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 218 0	8 8 8
19 407 2.5	2,80 2,80		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 60 0	8 8 8
407 408 2.5	2,80 2,80		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 59 0	8 8 8
408 409 2.5	2,80 2,80		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 66 0	8 8 8
409 410 2.5	2,80 2,80		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 65 0	8 8 8
410 23 2.5	2,80 2,80		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 100 0	8 8 8
23 411 2.5	2,80 2,80		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
411 27 2.5	2,80 2,80 2,80		41 40 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	2 2 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 232 0	8 8 8
17 133 2.5	2,80 2,80 2,80		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 206 0	8 8 8
133 18 2.5	2,80 2,80 2,80		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 206 0	8 8 8
18 88 2.5	2,80 2,80 2,80		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 190 0	8 8 8
390 391 2.5	2,80 2,80 2,80		35 80 30	1 3 5	3 3 3	0,2 0,2 0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 27 27	0 0 0	0 0 0	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,7 0,0 -0,7	0,0 0,0 0,0	44,3 44,3 44,3	14,9 14,9 14,9	9,6 9,6 9,6	0,0 0,0 0,0	2 0 2	5 0 5	0,0 0,0 0,0	15 15 15	30 77 30	8 8 8
79 389 2.5	2,80 2,80 2,80		35 80 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	7,6 7,6 7,6	4,0 7,6 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	41,5 41,5 41,5	28,1 28,1 28,1	9,1 9,1 9,1	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 32 0	8 8 8
389 390 2.5	2,80 2,80 2,80		35 80 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	7,6 7,6 7,6	4,0 7,6 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	-0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	41,5 41,5 41,5	28,1 28,1 28,1	9,1 9,1 9,1	0,0 0,0 0,0	0 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 48 0	8 8 8
390 391 2.5	2,80 2,80 2,80		35 80 30	1 3 5	25 25 25	-6,5 5,1 7,9	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 23 28	16 14 15	7 5 7	8,6 7,6 7,6	7,6 7,6 11,0	25 25 0	0,0 0,0 0,0	10,9 10,9 0,0	0,0 0,0 0,0	41,5 41,5 41,5	28,1 28,1 28,1	9,1 9,1 9,1	0,0 0,0 0,0	24 24 0	39 39 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 137 0	8 8 8
391 392 2.5	2,80 2,80 2,80		35 80 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	7,6 7,6 7,6	4,0 7,6 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	41,5 41,5 41,5	28,1 28,1 28,1	9,1 9,1 9,1	0,0 0,0 0,0	0 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 51 0	8 8 8
392 24 2.5	2,80 2,80 2,80		35 80 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	7,6 7,6 7,6	4,0 7,6 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	41,5 41,5 41,5	28,1 28,1 28,1	9,1 9,1 9,1	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 82 0	8 8 8
25 134 2.5	2,80 2,80 2,80		39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 30 0	8 8 8
134 135 2.5	2,80 2,80 2,80		39 65 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 175 0	8 8 8
135 136 2.5	2,80 2,80 2,80		39 65 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 175 0	8 8 8
136 26 2.5	2,80 2,80 2,80		39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 31 0	8 8 8
137 89 2.5	2,80 2,80 2,80		10 70 25	1 3 5	29 25 25	0,1 -0,3 -0,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 1 1	0 0 0	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	29 25 25	0,0 0,0 0,0	0,5 -0,5 -0,6	0,0 0,0 0,0	38,4 38,4 38,4	12,0 12,0 12,0	6,3 6,3 6,3	0,0 0,0 0,0	2 1 2	4 4 5	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 31 25	8 8 8
26 137 2.5	2,80 2,80 2,80		39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 109 0	8 8 8
137 89 2.5	2,80 2,80 2,80		39 65 30	1 3 5	8 8 9	9,2 8,6 -3,7	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	31 31 23	17 16 12	10 9 5	6,2 6,2 6,2	11,8 11,2 6,2	9 9 0	0,0 0,0 0,0	-15,6 -16,0 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	43 44 0	70 71 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 81 0	8 8 8
139 140 2.5	2,80 2,80 2,80		10 70 25	1 3 5	3 3 3	0,0 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	3 1 3	0,0 0,0 0,0	0,3 0,0 -0,3	0,0 0,0 0,0	38,4 38,4 38,4	12,0 12,0 12,0	6,3 6,3 6,3	0,0 0,0 0,0	1 0 1	2 0 2	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 65 25	8 8 8
27 138 2.5	2,80 2,80 2,80		39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 67 0	8 8 8
138 139 2.5	2,80 2,80 2,80		39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 83 0	8 8 8
139 140 2.5	2,80 2,80 2,80		39 65 30	1 3 5	3 3 6	8,4 5,8 -7,8	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	30 27 30	16 15 15	9 7 8	7,2 6,2 10,8	11,4 8,2 6,2	6 6 0	0,0 0,0 0,0	-13,7 -14,3 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	38 39 0	61 64 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 115 0	8 8 8
140 141 2.5	2,80 2,80 2,80		39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 																		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
141	2,80		39	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	3	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	0	8
28	2,80		65	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	3	0,0	-0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	92	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
144	2,80	1	10	1	22	0,2	0,0	0,0	29	1	0	12,1	12,1	22	0,0	1,1	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	3	9	0,0	15	25	8
145	2,80	/	70	3	22	0,6	0,0	0,0	29	1	1	12,1	12,1	22	0,0	0,9	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	3	8	0,0	15	24	8
2.5		2	25	5	22	0,7	0,0	0,0	29	2	1	12,1	12,1	22	0,0	0,8	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	2	6	0,0	15	25	8
29	2,80		34	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	0	8
142	2,80		70	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	3	0,0	0,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	52	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
142	2,80		34	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	0	8
143	2,80		70	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	3	0,0	0,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	52	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
143	2,80		34	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
144	2,80		70	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	3	0,0	0,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	23	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
144	2,80		34	1	34	-7,6	0,0	0,0	29	15	8	10,8	7,7	18	0,0	10,8	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	28	46	0,0	19	0	8
412	2,80		70	3	34	-5,6	0,0	0,0	25	15	6	7,7	6,7	18	0,0	10,8	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	28	46	0,0	19	120	8
2.5			30	5	18	5,3	0,0	0,0	23	17	6	6,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
412	2,80		34	1	18	8,0	0,0	0,0	29	15	8	9,0	11,3	6	0,0	-11,9	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	30	50	0,0	19	0	8
145	2,80		70	3	18	8,0	0,0	0,0	29	15	8	9,0	11,3	6	0,0	-12,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	31	51	0,0	19	27	8
2.5			30	5	18	8,0	0,0	0,0	29	15	8	9,0	11,3	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
145	2,80		34	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	0	8
146	2,80		70	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	3	0,0	-0,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	50	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
146	2,80		34	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
30	2,80		70	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	3	0,0	-0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	87	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
147	2,80		10	1	8	1,0	0,0	0,0	30	2	1	12,1	12,1	8	0,0	4,3	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	14	36	0,0	15	25	8
100	2,80		70	3	8	2,1	0,0	0,0	30	5	3	12,1	12,1	8	0,0	4,2	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	13	35	0,0	15	1	8
2.5			25	5	8	2,1	0,0	0,0	30	5	3	12,1	12,1	8	0,0	4,1	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	13	34	0,0	15	25	8
30	2,80		34	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	3	0,0	0,4	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	2	0,0	19	0	8
147	2,80		70	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	3	0,0	-0,4	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	2	0,0	19	139	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
147	2,80		34	1	8	8,4	0,0	0,0	30	15	8	8,9	11,7	8	0,0	-12,9	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	33	55	0,0	19	0	8
100	2,80		70	3	8	8,4	0,0	0,0	30	15	8	8,9	11,7	8	0,0	-13,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	34	56	0,0	19	51	8
2.5			30	5	8	5,5	0,0	0,0	25	15	6	6,7	7,7	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
149	2,80		10	1	3	0,1	0,0	0,0	29	0	0	12,1	12,1	3	0,0	0,6	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	2	5	0,0	15	25	8
150	2,80		70	3	3	0,2	0,0	0,0	29	0	0	12,1	12,1	3	0,0	0,0	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	0	0	0,0	15	81	8
2.5			25	5	3	0,1	0,0	0,0	29	0	0	12,1	12,1	3	0,0	-0,6	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	2	5	0,0	15	25	8
31	2,80		34	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
148	2,80		70	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	3	0,0	-0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	80	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
148	2,80		34	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	0	8
149	2,80		70	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	3	0,0	-0,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	46	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
149	2,80		34	1	12	-4,3	0,0	0,0	23	14	5	6,7	6,7	12	0,0	7,9	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	20	34	0,0	19	0	8
150	2,80		70	3																							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf 100	εc 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
154	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
155	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	56	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
155	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
34	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	76	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
34	2,80		33	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
156	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	90	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
156	2,80		33	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
90	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	100	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
158	2,80		30	1	3	0,3	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	1,7	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	4	15	0,0	15	25	8
159	2,80		100	3	3	0,6	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	3	0,0	0,1	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	1	0,0	15	85	8
2.5			25	5	3	0,3	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	-1,7	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	4	15	0,0	15	25	8
35	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
157	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	82	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
157	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
158	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	20	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
158	2,80		33	1	18	-4,5	0,0	0,0	23	10	4	9,5	9,5	18	0,0	8,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	15	24	0,0	13	0	8
159	2,80		100	3	18	4,0	0,0	0,0	23	9	3	9,5	9,5	18	0,0	8,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	15	24	0,0	13	135	8
2.5			30	5	6	-6,1	0,0	0,0	23	13	5	9,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
159	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
160	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	30	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
160	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
161	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	70	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
161	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
36	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	70	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
162	2,80		30	1	3	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	2,1	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	17	0,0	15	25	8
163	2,80		100	3	3	0,8	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	110	8
2.5			25	5	3	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	-2,1	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	17	0,0	15	25	8
165	2,80		30	1	3	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	2,1	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	17	0,0	15	25	8
166	2,80		100	3	3	0,8	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	111	8
2.5			25	5	3	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	-2,1	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	17	0,0	15	25	8
37	2,80		33	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
162	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	105	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
162	2,80		33	1	13	-9,5	0,0	0,0	27	16	7	12,8	9,5	13	0,0	11,8	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	21	34	0,0	13	0	8
163	2,80		100	3	13	-5,2	0,0	0,0	23	11	4	9,5	9,5	13	0,0	11,7	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	21	34	0,0	13	160	8
2.5			30	5	13	8,3	0,0	0,0	26	15	7	9,5	11,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
163	2,80		33	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	td

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf 100	εc 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
167 413 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	13 13 13	-11,3 -11,3 -8,7	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 25	15 15 16	8 8 7	15,6 15,6 11,5	10,5 10,5 10,5	13 13 0	0,0 0,0 0,0	21,4 21,4 0,0	0,6 0,6 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	1,5 1,5 0,0	45 45 0	66 66 0	5,7 5,7 0,0	13 13 13	0 41 0	8 8 8
413 414 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	9 13 13	4,0 2,7 4,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	9 6 10	3 2 4	9,5 9,5 9,5	9,5 9,5 9,5	13 9 0	0,0 0,0 0,0	5,6 -5,8 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	10 10 0	16 17 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 160 0	8 8 8
414 168 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	9 9 9	-11,1 -11,1 -11,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	28 28 28	15 15 15	8 8 8	15,7 15,7 15,7	15,3 15,3 15,3	9 9 0	0,0 0,0 0,0	-12,4 -12,5 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	22 23 0	36 36 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 21 0	8 8 8
168 169 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 90 0	8 8 8
169 170 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 90 0	8 8 8
170 171 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 21 0	8 8 8
171 172 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	13 13 13	-9,7 6,0 9,8	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 23 27	16 13 16	7 5 7	13,2 9,5 12,5	12,5 9,5 13,3	13 13 0	0,0 0,0 0,0	13,9 13,9 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	25 25 0	40 40 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 146 0	8 8 8
172 173 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 71 0	8 8 8
173 39 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 70 0	8 8 8
176 177 2.5	2,80 2,80 2,80		30 100 25	1 3 5	3 3 3	0,4 0,7 0,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	26 26 26	1 2 1	0 1 0	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	3 1 3	0,0 0,0 0,0	1,9 0,0 -1,9	0,0 0,0 0,0	56,0 56,0 56,0	12,0 12,0 12,0	9,4 9,4 9,4	0,0 0,0 0,0	4 0 4	16 0 16	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 95 25	8 8 8
4 174 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 55 0	8 8 8
174 175 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 55 0	8 8 8
175 176 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 24 0	8 8 8
176 177 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	22 22 22	7,5 -5,2 -8,5	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 23 26	15 11 16	6 4 7	9,5 9,5 11,5	10,5 9,5 9,5	22 22 0	0,0 0,0 0,0	-10,5 -11,6 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	19 21 0	30 34 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 145 0	8 8 8
177 8 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 79 0	8 8 8
178 179 2.5	2,80 2,80 2,80		30 100 25	1 3 5	3 3 3	0,4 0,8 0,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	26 26 26	1 2 1	0 1 0	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	3 1 3	0,0 0,0 0,0	2,0 0,0 -2,0	0,0 0,0 0,0	56,0 56,0 56,0	12,0 12,0 12,0	9,4 9,4 9,4	0,0 0,0 0,0	4 0 4	17 0 17	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 103 25	8 8 8
5 178 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 112 0	8 8 8
178 179 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	22 22 29	8,1 5,2 -7,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 23 23	16 11 16	7 4 6	9,5 9,5 9,5	10,5 9,5 9,5	22 22 0	0,0 0,0 0,0	-9,3 -10,4 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	17 19 0	27 30 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 153 0	8 8 8
179 180 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 32 0	8 8 8
180 181 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 51 0	8 8 8
181 9 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 51 0	8 8 8
182 183 2.5	2,80 2,80 2,80																										

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
61 182 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 84 0	8 8 8
182 183 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	22 22 22	7,4 4,6 -7,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	16 10 16	6 4 6	9,5 9,5 9,5	9,5 9,5 9,5	22 22 0	0,0 0,0 0,0	-9,3 -10,4 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	17 19 0	27 30 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 148 0	8 8 8
183 184 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 37 0	8 8 8
184 33 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 98 0	8 8 8
40 93 2.5	2,80 2,80 2,80		37 60 30	1 3 5	3 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,5 -0,5 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 2 0	2 0 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 221 0	8 8 8
185 186 2.5	2,80 2,80 2,80	1 / 2	30 100 25	1 3 5	29 29 29	0,3 0,9 1,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	26 26 26	1 2 2	0 1 1	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	29 29 29	0,0 0,0 0,0	1,2 0,8 0,4	0,0 0,0 0,0	56,0 56,0 56,0	12,0 12,0 12,0	9,4 9,4 9,4	0,0 0,0 0,0	3 2 1	10 7 3	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 75 25	8 8 8
8 185 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 85 0	8 8 8
185 415 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	34 34 34	-10,8 -10,8 -9,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 27	15 15 16	8 8 7	15,1 15,1 12,7	10,5 10,5 10,5	34 34 0	0,0 0,0 0,0	19,9 19,9 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	36 36 0	58 58 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 36 0	8 8 8
415 416 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	22 22 34	3,1 2,1 2,7	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	7 5 6	3 2 2	9,5 9,5 9,5	9,5 9,5 9,5	34 34 0	0,0 0,0 0,0	4,1 4,1 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	7 7 0	12 12 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 160 0	8 8 8
416 186 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	15 22 22	5,7 -6,1 -6,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	12 13 13	5 5 5	9,5 9,5 9,5	9,5 9,5 9,5	29 29 0	0,0 0,0 0,0	-16,8 -17,2 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	30 31 0	49 50 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 54 0	8 8 8
186 12 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 65 0	8 8 8
9 187 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 70 0	8 8 8
187 188 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 93 0	8 8 8
188 189 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 93 0	8 8 8
189 13 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 75 0	8 8 8
42 190 2.5	2,80 2,80 2,80		35 80 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	7,6 7,6 7,6	4,0 7,6 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	41,5 41,5 41,5	28,1 28,1 28,1	9,1 9,1 9,1	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 67 0	8 8 8
190 191 2.5	2,80 2,80 2,80		35 80 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	7,6 7,6 7,6	4,0 7,6 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	41,5 41,5 41,5	28,1 28,1 28,1	9,1 9,1 9,1	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 68 0	8 8 8
191 192 2.5	2,80 2,80 2,80		35 80 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	7,6 7,6 7,6	4,0 7,6 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	41,5 41,5 41,5	28,1 28,1 28,1	9,1 9,1 9,1	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 70 0	8 8 8
192 193 2.5	2,80 2,80 2,80		35 80 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	7,6 7,6 7,6	4,0 7,6 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	41,5 41,5 41,5	28,1 28,1 28,1	9,1 9,1 9,1	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 70 0	8 8 8
193 194 2.5	2,80 2,80 2,80		35 80 30	1 3 5	3 3 3	-0,3 0,1 -0,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	7,6 7,6 7,6	4,0 7,6 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,7 -0,7 0,0	0,0 0,0 0,0	41,5 41,5 41,5	28,1 28,1 28,1	9,1 9,1 9,1	0,0 0,0 0,0	2 2 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 227 0	8 8 8
194 43 2.5	2,80 2,80 2,80		35 80 30	1 3 5	3 3 3	-0,3 0,1 -0,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	7,6 7,6 7,6	4,0 7,6 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,7 -0,7 0,0	0,0 0,0 0,0	41,5 41,5 41,5	28,1 28,1 28,1	9,1 9,1 9,1	0,0 0,0 0,0	2 2 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 227 0	8 8 8
196 197 2.5	2,80 2,80 2,80		10 70 25	1 3 5	3 3 3	0,1 0,1 0,1	0,0 0,0 0,0																				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
199 200 2.5	2,80 2,80 2	1 / 2	10 70 25	1 3 5	12 12 12	0,9 2,3 2,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	30 30 30	2 5 5	1 3 3	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	12 12 12	0,0 0,0 0,0	3,7 3,6 3,4	0,0 0,0 0,0	38,4 38,4 38,4	12,0 12,0 12,0	6,3 6,3 6,3	0,0 0,0 0,0	12 11 11	31 30 29	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 17 25	8 8 8
43 195 2.5	2,80 2,80 2		34 70 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 3 4,0	3 6 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 30,4 0,0	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 0 1	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 100 0	8 8 8	
195 196 2.5	2,80 2,80 2		34 70 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 6,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 21 0	8 8 8
196 197 2.5	2,80 2,80 2		34 70 30	1 3 5	6 6 6	7,4 -5,8 -8,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 25 25	15 16 15	7 6 8	8,7 7,7 11,7	10,7 7,7 10,9	6 6 0	0,0 0,0 0,0	-12,2 -12,9 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	31 33 0	52 54 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 125 0	8 8 8
197 198 2.5	2,80 2,80 2		34 70 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 6,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 128 0	8 8 8
198 199 2.5	2,80 2,80 2		34 70 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 6,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 128 0	8 8 8
199 417 2.5	2,80 2,80 2		34 70 30	1 3 5	8 8 12	8,7 8,7 6,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 27	15 15 15	8 8 7	11,0 11,0 6,7	12,1 12,1 8,7	12 0 0	0,0 0,0 0,0	20,5 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	52 0 0	87 0 0	0,0 0,0 0,0	17 19 18	34 0 34	8 8 8
417 200 2.2	2,80 2,80 2		34 70 30	1 3 5	6 8 8	8,5 -12,1 -13,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	30 35 35	16 16 16	9 11 11	6,7 17,0 18,0	11,2 6,7 9,5	8 8 0	0,0 0,0 0,0	-31,8 -32,0 0,0	0,6 0,6 0,0	47,0 47,0 26,7	42,7 42,7 20,8	6,1 6,1 5,8	1,0 1,0 0,0	84 85 0	77 78 0	3,6 3,6 0,0	9 9 19	0 67 0	8 8 8
200 201 2.5	2,80 2,80 2		34 70 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	0 1 0	1 0 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 67 0	8 8 8
201 44 2.5	2,80 2,80 2		34 70 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 6,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 67 0	8 8 8
202 203 2.5	2,80 2,80 2		30 100 25	1 3 5	3 3 3	0,4 0,8 0,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	26 26 26	1 2 1	0 1 0	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	3 1 3	0,0 0,0 0,0	2,1 0,0 -2,1	0,0 0,0 0,0	56,0 56,0 56,0	12,0 12,0 12,0	9,4 9,4 9,4	0,0 0,0 0,0	5 0 5	17 0 17	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 110 25	8 8 8
12 202 2.5	2,80 2,80 2		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 71 0	8 8 8
202 203 2.5	2,80 2,80 2		33 100 30	1 3 5	34 34 34	-8,1 4,5 8,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 23 25	16 10 15	7 4 6	10,5 9,5 10,5	9,5 9,5 11,5	34 34 0	0,0 0,0 0,0	10,7 10,7 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	19 19 0	31 31 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 160 0	8 8 8
203 16 2.5	2,80 2,80 2		33 100 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 99 0	8 8 8
204 205 2.5	2,80 2,80 2		30 100 25	1 3 5	3 3 3	0,4 0,8 0,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	26 26 26	1 2 1	0 1 0	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	3 1 3	0,0 0,0 0,0	2,0 0,0 -2,0	0,0 0,0 0,0	56,0 56,0 56,0	12,0 12,0 12,0	9,4 9,4 9,4	0,0 0,0 0,0	4 0 4	17 0 17	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 103 25	8 8 8
13 204 2.5	2,80 2,80 2		33 100 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 90 0	8 8 8
204 205 2.5	2,80 2,80 2		33 100 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,6 -0,6 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 153 0	8 8 8
205 206 2.5	2,80 2,80 2		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 32 0	8 8 8
206 17 2.5	2,80 2,80 2		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 80 0	8 8 8
207 208 2.5	2,80 2,80 2		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,0 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	31 31 31	0 0 0	0 0 0	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	3 1 3	0,0 0,0 0,0	0,2 0,0 -0,2	0,0 0,0 0,0	32,5 32,5 32,5	12,0 12,0 12,0	5,2 5,2 5,2	0,0 0,0 0,0	1 0 1	2 0 2	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 75 25	8 8 8
62 207 2.5	2,80 2,80 2		37 60 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 179 0	8 8 8
207 208 2.5	2,80 2,80 2		37 60 30	1 3 5	22 34 34	7,8 5,9 8,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	30 28 30	15 15 15	8 7 8																

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
208 34 2.5	2,80 2,80		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 63 0	8 8 8
45 94 2.5	2,80 2,80		34 70 30	1 3 5	3 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 3,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,6 -0,6 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,1 0,0	1 2 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 221 0	8 8 8
209 210 2.5	2,80 2,80		30 100 25	1 3 5	3 3 3	0,1 0,3 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	26 26 26	0 1 0	0 0 0	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,6 0,0 -0,6	0,0 0,0 0,0	56,0 56,0 56,0	12,0 12,0 12,0	9,4 9,4 9,4	0,0 0,0 0,0	1 0 1	5 0 5	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 129 25	8 8 8
16 209 2.5	2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 76 0	8 8 8
209 210 2.5	2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	22 22 22	8,1 4,8 -7,5	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 23 24	15 10 15	6 4 6	11,5 9,5 10,5	11,5 9,5 9,5	34 22 0	0,0 0,0 0,0	8,4 -9,4 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	15 17 0	24 27 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 179 0	8 8 8
210 20 2.5	2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 40 0	8 8 8
211 212 2.5	2,80 2,80		30 100 25	1 3 5	3 3 3	0,4 0,7 0,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	26 26 26	1 2 1	0 1 0	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	3 1 3	0,0 0,0 0,0	1,9 0,0 -1,9	0,0 0,0 0,0	56,0 56,0 56,0	12,0 12,0 12,0	9,4 9,4 9,4	0,0 0,0 0,0	4 0 4	16 0 16	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 97 25	8 8 8
17 211 2.5	2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 95 0	8 8 8
211 212 2.5	2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	25 25 25	-9,4 5,7 9,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 23 27	16 12 16	7 5 7	12,6 9,5 10,5	9,5 9,5 12,6	25 25 0	0,0 0,0 0,0	13,3 13,2 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	24 24 0	38 38 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 147 0	8 8 8
212 213 2.5	2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 38 0	8 8 8
213 21 2.5	2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 70 0	8 8 8
215 216 2.5	2,80 2,80		30 100 25	1 3 5	3 3 3	0,3 0,6 0,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	26 26 26	1 1 1	0 1 0	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	3 3 3	0,0 0,0 0,0	1,9 0,1 -1,9	0,0 0,0 0,0	56,0 56,0 56,0	12,0 12,0 12,0	9,4 9,4 9,4	0,0 0,0 0,0	4 0 4	16 1 16	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 85 25	8 8 8
220 221 2.5	2,80 2,80		30 100 25	1 3 5	3 3 3	0,3 0,6 0,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	26 26 26	1 1 1	0 1 0	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	3 3 3	0,0 0,0 0,0	1,9 0,1 -1,9	0,0 0,0 0,0	56,0 56,0 56,0	12,0 12,0 12,0	9,4 9,4 9,4	0,0 0,0 0,0	4 0 4	16 1 16	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 85 25	8 8 8
47 214 2.5	2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 92 0	8 8 8
214 215 2.5	2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 24 0	8 8 8
215 216 2.5	2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	18 18 18	-6,7 4,9 7,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 24	15 11 15	6 4 6	9,5 9,5 9,5	9,5 9,5 10,5	18 18 0	0,0 0,0 0,0	11,1 11,1 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	20 20 0	32 32 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 135 0	8 8 8
216 217 2.5	2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 26 0	8 8 8
217 218 2.5	2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 86 0	8 8 8
218 219 2.5	2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 86 0	8 8 8
219 220 2.5	2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 22 0	8 8 8
220 221 2.5	2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	8 8 8	7,7 4,9 -6,8	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 23 23	15 11 15	6 4 6	9,5 9,5 9,5	10,5 9,5 9,5	8 8 0	0,0 0,0 0,0	-10,2 -11,2 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	18 20 0	29 33 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 135 0	8 8 8
221 222 2.5	2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0																

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
222 48 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 95 0	8 8 8
223 224 2.5	2,80 2,80 2,80		30 100 25	1 3 5	3 3 3	0,4 0,8 0,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	26 26 26	1 2 1	0 1 0	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	3 1 3	0,0 0,0 0,0	2,1 0,0 -2,1	0,0 0,0 0,0	56,0 56,0 56,0	12,0 12,0 12,0	9,4 9,4 9,4	0,0 0,0 0,0	5 0 5	17 0 17	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 97 25	8 8 8
227 228 2.5	2,80 2,80 2,80		30 100 25	1 3 5	3 3 3	0,4 0,8 0,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	26 26 26	1 2 1	0 1 0	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	3 1 3	0,0 0,0 0,0	2,1 0,0 -2,1	0,0 0,0 0,0	56,0 56,0 56,0	12,0 12,0 12,0	9,4 9,4 9,4	0,0 0,0 0,0	5 0 5	17 0 17	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 97 25	8 8 8
48 223 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 90 0	8 8 8
223 224 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	18 18 18	-6,7 4,7 7,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 24	15 10 15	6 4 6	9,5 9,5 9,5	9,5 9,5 10,5	18 18 0	0,0 0,0 0,0	10,2 10,1 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	18 18 0	29 29 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 147 0	8 8 8
224 225 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 38 0	8 8 8
225 226 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 92 0	8 8 8
226 227 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 93 0	8 8 8
227 228 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	6 6 6	11,1 -7,0 -11,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 23 29	16 15 16	8 6 8	9,5 9,5 15,6	15,2 9,5 9,5	6 6 0	0,0 0,0 0,0	-14,9 -16,0 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	27 29 0	43 46 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 147 0	8 8 8
228 229 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 38 0	8 8 8
229 230 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 63 0	8 8 8
230 49 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 63 0	8 8 8
20 231 2.5	2,80 2,80 2,80		35 80 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	7,6 7,6 7,6	4,0 7,6 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	41,5 41,5 41,5	28,1 28,1 28,1	9,1 9,1 9,1	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 30 0	8 8 8
231 79 2.5	2,80 2,80 2,80		35 80 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	7,6 7,6 7,6	4,0 7,6 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	41,5 41,5 41,5	28,1 28,1 28,1	9,1 9,1 9,1	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 30 0	8 8 8
232 233 2.5	2,80 2,80 2,80		30 100 25	1 3 5	3 3 3	0,4 0,7 0,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	26 26 26	1 2 1	0 1 0	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	3 1 3	0,0 0,0 0,0	1,9 0,0 -1,9	0,0 0,0 0,0	56,0 56,0 56,0	12,0 12,0 12,0	9,4 9,4 9,4	0,0 0,0 0,0	4 0 4	16 0 16	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 98 25	8 8 8
21 232 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 98 0	8 8 8
232 233 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	22 22 22	9,6 5,9 -9,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 23 27	16 13 16	7 5 7	10,5 9,5 12,5	12,9 9,5 9,5	22 22 0	0,0 0,0 0,0	-12,2 -13,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	22 24 0	35 38 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 148 0	8 8 8
233 234 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 37 0	8 8 8
234 25 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 82 0	8 8 8
236 237 2.5	2,80 2,80 2,80	1 / 2	10 70 25	1 3 5	31 31 31	0,1 0,3 0,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 1 1	0 0 1	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	31 31 31	0,0 0,0 0,0	0,6 0,5 0,3	0,0 0,0 0,0	38,4 38,4 38,4	12,0 12,0 12,0	6,3 6,3 6,3	0,0 0,0 0,0	2 2 1	5 4 3	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 21 25	8 8 8
49 235 2.5	2,80 2,80 2,80		34 70 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 6,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 54 0	8 8 8
235 236 2.5	2,80 2,80 2,80		34 70 30	1 3 5	3																						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
236	2,80		34	1	6	6,8	0,0	0,0	27	16	7	8,7	9,2	6	0,0	-9,6	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	25	41	0,0	19	0	8
418	2,80		70	3	6	5,0	0,0	0,0	23	16	6	6,7	6,7	6	0,0	-10,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	26	43	0,0	19	120	8
2.5			30	5	6	-5,0	0,0	0,0	23	16	6	6,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
418	2,80		34	1	6	-8,4	0,0	0,0	30	16	8	11,5	7,7	6	0,0	-17,1	-0,3	30,4	23,6	6,6	0,9	49	77	3,8	19	0	8
237	2,80		70	3	6	-8,4	0,0	0,0	30	16	8	11,5	7,7	6	0,0	-17,2	-0,3	30,4	23,6	6,6	0,9	49	77	3,8	19	22	8
2.5			30	5	6	-8,4	0,0	0,0	30	16	8	11,5	7,7	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
237	2,80		34	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	0	8
238	2,80		70	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	3	0,0	-0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	65	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
238	2,80		34	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	0	8
50	2,80		70	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	3	0,0	-0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	65	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
50	2,80		34	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	3	0,0	0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
109	2,80		70	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	3	0,0	-0,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	102	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
24	2,80		35	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	3	0,0	0,4	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	2	0,0	16	0	8
102	2,80		80	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6	3	0,0	-0,4	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	2	0,0	16	150	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8
25	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
239	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	80	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
239	2,80		33	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
240	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	98	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
240	2,80		33	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
241	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	98	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
241	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
29	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	69	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
242	2,80		9	1	3	0,0	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	3	0,0	0,2	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	1	2	0,0	15	25	8
243	2,80		60	3	3	0,1	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	0	0	0,0	15	75	8
2.5			25	5	3	0,0	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	3	0,0	-0,2	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	1	2	0,0	15	25	8
63	2,80		37	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	0	8
242	2,80		60	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	179	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
242	2,80		37	1	29	7,1	0,0	0,0	30	15	8	8,6	10,5	25	0,0	11,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	33	55	0,0	11	0	8
243	2,80		60	3	25	5,4	0,0	0,0	27	15	7	5,7	7,7	29	0,0	-11,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	35	57	0,0	11	125	8
2.5			30	5	25	7,5	0,0	0,0	30	15	8	10,5	10,9	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
243	2,80		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
35	2,80		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	63	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
53	2,80		37	1	3	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,7	4,0	3	0,0	0,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	0	8
92	2,80		60	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	221	8
2.5			30	5	3	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
245	2,80		30	1	3	0,5	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	2,2	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	18	0,0	15	25	8
246	2,80		100	3																							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
247	2,80		33	1	25	-4,9	0,0	0,0	23	11	4	9,5	9,5	25	0,0	8,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	15	25	0,0	13	0	8
248	2,80		100	3	25	4,7	0,0	0,0	23	10	4	9,5	9,5	25	0,0	8,5	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	15	25	0,0	13	148	8
2.5			30	5	25	7,0	0,0	0,0	23	15	6	9,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
248	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
249	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	37	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
249	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
61	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	85	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
251	2,80		9	1	3	0,0	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	3	0,0	0,2	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	1	2	0,0	15	25	8
252	2,80		60	3	3	0,1	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	0	0	0,0	15	66	8
2.5			25	5	3	0,0	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	3	0,0	-0,2	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	1	2	0,0	15	25	8
30	2,80		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
250	2,80		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	61	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
250	2,80		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
251	2,80		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	61	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
251	2,80		37	1	34	-8,2	0,0	0,0	31	16	9	11,3	7,4	34	0,0	25,0	0,0	36,4	33,5	4,7	0,0	75	67	0,0	6	0	8
419	2,80		60	3	34	-8,2	0,0	0,0	31	16	9	11,3	6,7	34	0,0	25,0	0,0	36,4	33,5	4,7	0,0	75	67	0,0	6	58	8
2.5			30	5	34	6,2	0,0	0,0	28	16	8	5,7	8,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
419	2,80		37	1	29	6,3	0,0	0,0	28	16	8	5,7	8,2	29	0,0	-23,5	0,0	69,8	32,1	15,0	0,0	70	73	0,0	7	0	8
252	2,80		60	3	29	-7,4	0,0	0,0	30	15	8	10,7	8,4	29	0,0	-23,6	0,0	36,4	33,5	4,7	0,0	71	63	0,0	6	58	8
2.5			30	5	29	-7,4	0,0	0,0	30	15	8	10,7	8,4	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
252	2,80		37	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
62	2,80		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	128	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
254	2,80		9	1	3	0,0	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	3	0,0	0,2	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	1	2	0,0	15	25	8
255	2,80		60	3	3	0,1	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	0	0	0,0	15	55	8
2.5			25	5	3	0,0	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	3	0,0	-0,2	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	1	2	0,0	15	25	8
31	2,80		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
253	2,80		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	67	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
253	2,80		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
254	2,80		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	66	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
254	2,80		37	1	25	-8,6	0,0	0,0	31	16	9	11,7	7,8	25	0,0	26,3	0,0	36,4	33,5	4,7	0,0	78	70	0,0	6	0	8
420	2,80		60	3	25	-8,6	0,0	0,0	32	16	9	11,7	6,7	25	0,0	26,2	0,0	36,4	33,5	4,7	0,0	78	70	0,0	6	52	8
2.5			30	5	25	5,1	0,0	0,0	27	14	6	5,7	7,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
420	2,80		37	1	29	4,8	0,0	0,0	25	15	6	5,7	6,8	29	0,0	-21,9	0,0	69,8	32,1	15,0	0,0	65	68	0,0	7	0	8
255	2,80		60	3	25	6,9	0,0	0,0	29	14	7	10,1	10,3	29	0,0	-22,0	0,0	69,8	32,1	15,0	0,0	66	69	0,0	7	53	8
2.5			30	5	25	6,9	0,0	0,0	29	14	7	10,1	10,3	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
255	2,80		37	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
63	2,80		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	129	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
257	2,80		30	1	25	-4,6	0,0	0,0	27	10	5	12,1	12,1	25	0,0	7,7	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	17	64				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t°m)	M Eyd (t°m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t°m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t°m)	TRId (t°m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
56 260 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 67 0	8 8 8
260 261 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 67 0	8 8 8
261 91 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	13 13 13	-7,7 -7,0 5,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 23 23	15 15 11	6 6 4	10,5 9,5 9,5	9,5 9,5 9,5	13 13 0	0,0 0,0 0,0	15,0 15,0 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	27 27 0	43 43 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 87 0	8 8 8
263 264 2.5	2,80 2,80 2,80		30 100 25	1 3 5	3 3 3	0,3 0,6 0,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	26 26 26	1 1 1	0 1 0	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	3 3 3	0,0 0,0 0,0	1,7 0,1 -1,7	0,0 0,0 0,0	56,0 56,0 56,0	12,0 12,0 12,0	9,4 9,4 9,4	0,0 0,0 0,0	4 0 15	15 1 15	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 85 25	8 8 8
58 262 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 95 0	8 8 8
262 263 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 33 0	8 8 8
263 264 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	12 12 18	-5,6 -3,5 4,8	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	12 8 10	5 3 4	9,5 9,5 9,5	9,5 9,5 9,5	18 18 0	0,0 0,0 0,0	8,1 8,1 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	15 15 0	24 23 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 135 0	8 8 8
264 265 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 27 0	8 8 8
265 59 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 90 0	8 8 8
59 114 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 102 0	8 8 8
267 268 2.5	2,80 2,80 2,80		30 100 25	1 3 5	3 3 3	0,4 0,8 0,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	26 26 26	1 2 1	0 1 0	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	3 1 3	0,0 0,0 0,0	2,1 0,0 -2,1	0,0 0,0 0,0	56,0 56,0 56,0	12,0 12,0 12,0	9,4 9,4 9,4	0,0 0,0 0,0	5 0 5	17 0 17	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 110 25	8 8 8
270 271 2.5	2,80 2,80 2,80	1 / 2	30 100 25	1 3 5	3 3 3	0,3 0,9 1,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	26 26 26	1 2 2	0 1 1	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	3 3 15	0,0 0,0 0,0	1,3 1,0 -0,7	0,0 0,0 0,0	56,0 56,0 56,0	12,0 12,0 12,0	9,4 9,4 9,4	0,0 0,0 0,0	3 2 2	11 8 6	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 55 25	8 8 8
20 266 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 70 0	8 8 8
266 267 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 70 0	8 8 8
267 268 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	15 15 15	-9,6 -5,1 8,9	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 23 26	16 11 16	7 4 7	12,8 9,5 9,5	9,5 9,5 11,5	15 15 0	0,0 0,0 0,0	12,1 12,1 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	22 22 0	35 35 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 160 0	8 8 8
268 269 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 99 0	8 8 8
269 270 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 99 0	8 8 8
270 421 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	15 15 15	-7,5 -4,5 4,5	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 23 23	15 10 10	6 4 4	10,5 9,5 9,5	9,5 9,5 9,5	15 15 0	0,0 0,0 0,0	7,7 7,7 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	14 14 0	22 22 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 168 0	8 8 8
421 271 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	-7,6 -10,3 -10,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 27 27	15 16 16	6 8 8	10,5 13,6 13,6	10,5 11,5 11,5	3 3 0	0,0 0,0 0,0	-20,9 -21,2 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	37 38 0	61 61 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 42 0	8 8 8
271 37 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 66 0	8 8 8
28 272 2.5	2,80 2,80 2,80		35 80 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	7,6 7,6 7,6	4,0 7,6 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	41,5 41,5 41,5	28,1 28,1 28,1	9,1 9,1 9,1	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 89 0	8 8 8
272 273 2.5	2,80 2,80 2,80																										

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf 100	εc 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
273	2,80		35	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	3	0,0	0,2	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	1	0,0	16	0	8
274	2,80		80	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6	3	0,0	0,2	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	1	0,0	16	64	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8
274	2,80		35	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	3	0,0	0,2	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	1	0,0	16	0	8
275	2,80		80	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6	3	0,0	0,2	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	1	0,0	16	64	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8
275	2,80		35	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	3	0,0	0,1	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8
276	2,80		80	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6	3	0,0	0,1	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	24	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8
276	2,80		35	1	3	-0,3	0,0	0,0	23	1	0	7,6	4,0	3	0,0	0,7	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	2	2	0,0	16	0	8
277	2,80		80	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6	3	0,0	-0,7	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	2	2	0,0	16	224	8
2.5			30	5	3	-0,3	0,0	0,0	23	1	0	7,6	4,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8
277	2,80		35	1	3	-0,3	0,0	0,0	23	1	0	7,6	4,0	3	0,0	0,7	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	2	2	0,0	16	0	8
42	2,80		80	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6	3	0,0	-0,7	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	2	2	0,0	16	224	8
2.5			30	5	3	-0,3	0,0	0,0	23	1	0	7,6	4,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8
280	2,80		30	1	3	0,3	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	1,9	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	4	16	0,0	15	25	8
281	2,80		100	3	3	0,6	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	3	0,0	0,1	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	1	0,0	15	85	8
2.5			25	5	3	0,3	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	-1,9	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	4	16	0,0	15	25	8
285	2,80		30	1	3	0,3	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	1,9	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	4	16	0,0	15	25	8
286	2,80		100	3	3	0,6	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	3	0,0	0,1	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	1	0,0	15	85	8
2.5			25	5	3	0,3	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	-1,9	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	4	16	0,0	15	25	8
32	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
278	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	65	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
278	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
279	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	65	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
279	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
280	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	22	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
280	2,80		33	1	12	-11,1	0,0	0,0	29	16	8	15,2	9,5	12	0,0	15,8	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	28	46	0,0	13	0	8
281	2,80		100	3	12	-6,8	0,0	0,0	23	15	6	9,5	9,5	12	0,0	15,7	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	28	46	0,0	13	135	8
2.5			30	5	12	9,6	0,0	0,0	27	16	7	9,5	12,7	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
281	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
282	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	28	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
282	2,80		33	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
283	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	92	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
283	2,80		33	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
284	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	92	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
284	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
285	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	22	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
285	2,80		33	1	8	7,4	0,0	0,0	23	16	6	9,5	9,5	8	0,0	-10,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	18	29	0,0	13	0	8
286	2,80		</																								

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
289	2,80		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
290	2,80		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	81	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
290	2,80		37	1	24	-11,7	0,0	0,0	34	15	10	17,3	16,8	24	0,0	19,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	58	96	0,0	9	0	8
291	2,80		60	3	24	8,6	0,0	0,0	32	16	10	5,7	12,0	24	0,0	19,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	58	96	0,0	9	125	8
2.5			30	5	24	12,4	0,0	0,0	34	15	10	16,8	18,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
291	2,80		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
71	2,80		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	108	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
293	2,80		30	1	3	0,3	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	1,7	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	4	15	0,0	15	25	8
294	2,80		100	3	3	0,6	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	3	0,0	0,1	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	1	0,0	15	85	8
2.5			25	5	3	0,3	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	-1,7	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	4	15	0,0	15	25	8
41	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
292	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	61	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
292	2,80		33	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
293	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	91	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
293	2,80		33	1	19	10,8	0,0	0,0	29	15	8	10,5	15,1	19	0,0	-14,6	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	26	42	0,0	13	0	8
294	2,80		100	3	19	6,8	0,0	0,0	23	15	6	9,5	9,5	19	0,0	-15,6	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	28	45	0,0	13	135	8
2.5			30	5	19	-9,6	0,0	0,0	27	16	7	12,8	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
294	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
295	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	52	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
295	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
72	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	56	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
296	2,80		30	1	3	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	2,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	4	16	0,0	15	25	8
297	2,80		100	3	3	0,7	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	102	8
2.5			25	5	3	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	-2,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	4	16	0,0	15	25	8
64	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
296	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	80	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
296	2,80		33	1	29	6,1	0,0	0,0	23	13	5	9,5	9,5	25	0,0	7,8	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	14	23	0,0	13	0	8
297	2,80		100	3	25	4,0	0,0	0,0	23	9	3	9,5	9,5	29	0,0	-8,8	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	16	25	0,0	13	152	8
2.5			30	5	29	-6,4	0,0	0,0	23	14	5	9,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
297	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
298	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	33	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
298	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
299	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	51	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
299	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
36	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	51	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
300	2,80		30	1	3	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	1,9	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	4	16	0,0	15	25	8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf 100	εc 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
303	2,80		33 1 19		0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
304	2,80		100 3 3		0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	51	8
2.5			30 5 23		0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
304	2,80		33 1 31		-13,8	0,0	0,0	31	16	9	19,2	15,1	31	0,0	17,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	31	50	0,0	13	0	8
305	2,80		100 3 31		-8,8	0,0	0,0	26	16	7	11,5	9,5	31	0,0	17,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	31	50	0,0	13	146	8
2.5			30 5 31		10,8	0,0	0,0	29	15	8	11,5	15,2	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
305	2,80		33 1 3		0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
306	2,80		100 3 3		0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	39	8
2.5			30 5 3		0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
306	2,80		33 1 3		0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
65	2,80		100 3 3		0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	80	8
2.5			30 5 3		0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
50	2,80		37 1 3		0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
307	2,80		60 3 3		0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	61	8
2.5			30 5 3		0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
307	2,80		37 1 3		0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
308	2,80		60 3 3		0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	65	8
2.5			30 5 3		0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
308	2,80		37 1 3		0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
121	2,80		60 3 3		0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	65	8
2.5			30 5 3		0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
309	2,80		30 1 3		0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	1,9	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	4	16	0,0	15	25	8
310	2,80		100 3 3		0,7	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	98	8
2.5			25 5 3		0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	-1,9	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	4	16	0,0	15	25	8
51	2,80		33 1 3		-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
309	2,80		100 3 3		0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	97	8
2.5			30 5 3		-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
309	2,80		33 1 19		7,2	0,0	0,0	23	16	6	9,5	9,5	19	0,0	-9,8	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	18	28	0,0	13	0	8
310	2,80		100 3 19		-5,0	0,0	0,0	23	11	4	9,5	9,5	19	0,0	-10,9	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	20	32	0,0	13	148	8
2.5			30 5 19		-8,2	0,0	0,0	26	15	6	11,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
310	2,80		33 1 3		0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
311	2,80		100 3 3		0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	37	8
2.5			30 5 3		0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
311	2,80		33 1 3		0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
67	2,80		100 3 3		0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	85	8
2.5			30 5 3		0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
323	2,80	1	30 1 25		0,2	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	25	0,0	1,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	2	9	0,0	15	25	8
324	2,80	/	100 3 25		0,7	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	7	0,0	0,6	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	1	5	0,0	15	75	8
2.5		2	25 5 25		0,8	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	7	0,0	0,2	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	1	2	0,0	15	25	8
52	2,80		33 1 3		0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
323	2,80		100 3 3		0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	40	8
2.5			30 5 3		0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
323	2,80		33 1 24		-10,0	0,0	0,0	27	16	8	13,1	9,5	24	0,0	18,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	33	53	0,0	13	0	8
422	2,80		100 3 24		-10,0	0,0	0,0	27	16	8	13,1	9,5	24	0,0	18,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	33	53	0,0	13	26	8
2.5			30 5 24		-10,0	0,0	0,0	27	16	8	13,1	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
422	2,80		33 1 24		-3,6	0,0	0,0	23	8	3	9,5	9,5	24	0,0	5,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	9	15	0,0	13	0	8
423	2,80		100 3 24		2,2	0,0	0,0	23	5	2	9,5	9,5	24	0,0	5,2	0,0	64,7	34,5								

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf 100	εc 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
320	2,80		30	1	3	0,3	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	1,7	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	4	15	0,0	15	25	8
321	2,80		100	3	3	0,6	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	3	0,0	0,1	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	1	0,0	15	85	8
2.5			25	5	3	0,3	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	-1,7	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	4	15	0,0	15	25	8
54	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
319	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	55	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
319	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
320	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	25	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
320	2,80		33	1	19	8,8	0,0	0,0	26	16	7	9,5	11,5	19	0,0	-12,9	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	23	37	0,0	13	0	8
321	2,80		100	3	19	-5,5	0,0	0,0	23	12	5	9,5	9,5	19	0,0	-13,9	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	25	40	0,0	13	135	8
2.5			30	5	19	-9,2	0,0	0,0	27	16	7	12,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
321	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
322	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	25	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
322	2,80		33	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
70	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	98	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
313	2,80		30	1	3	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	2,1	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	17	0,0	15	25	8
314	2,80		100	3	3	0,8	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	110	8
2.5			25	5	3	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	-2,1	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	5	17	0,0	15	25	8
55	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
312	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	60	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
312	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
313	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	60	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
313	2,80		33	1	28	7,3	0,0	0,0	23	16	6	9,5	9,5	28	0,0	-7,9	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	14	23	0,0	13	0	8
314	2,80		100	3	28	4,2	0,0	0,0	23	9	3	9,5	9,5	28	0,0	-9,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	16	26	0,0	13	160	8
2.5			30	5	28	-6,4	0,0	0,0	23	14	5	9,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
314	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
315	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	69	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
315	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
52	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	70	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
326	2,80		9	1	3	0,0	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	3	0,0	0,2	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	1	2	0,0	15	25	8
327	2,80		60	3	3	0,1	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	0	0	0,0	15	73	8
2.5			25	5	3	0,0	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	3	0,0	-0,2	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	1	2	0,0	15	25	8
56	2,80		37	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
325	2,80		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	120	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
325	2,80		37	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
326	2,80		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	120	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
326	2,80		37	1	19	12,6	0,0	0,0	36	16	11	11,6	17,8	19	0,0	-18,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	56	92	0,0	9	0	8</

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
331 54 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 116 0	8 8 8
333 334 2.5	2,80 2,80 2,80	1 / 2	35 80 30	1 3 5	25 25 25	1,1 2,4 2,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 27 27	2 4 4	1 2 2	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	25 25 25	0,0 0,0 0,0	3,8 3,6 3,4	0,0 0,0 0,0	44,3 44,3 44,3	14,9 14,9 14,9	9,6 9,6 9,6	0,0 0,0 0,0	9 8 8	26 24 23	0,0 0,0 0,0	15 15 15	30 5 30	8 8 8
37 332 2.5	2,80 2,80 2,80		35 80 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	7,6 7,6 7,6	4,0 7,6 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	41,5 41,5 41,5	28,1 28,1 28,1	9,1 9,1 9,1	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 69 0	8 8 8
332 333 2.5	2,80 2,80 2,80		35 80 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	7,6 7,6 7,6	4,0 7,6 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	41,5 41,5 41,5	28,1 28,1 28,1	9,1 9,1 9,1	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 68 0	8 8 8
333 424 2.5	2,80 2,80 2,80		35 80 30	1 3 5	29 29 25	7,3 7,3 4,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	26 26 23	16 16 11	7 7 4	8,6 8,6 7,6	9,6 9,6 7,6	25 25 0	0,0 0,0 0,0	15,5 15,5 0,0	0,0 0,0 0,0	41,5 41,5 41,5	28,1 28,1 28,1	9,1 9,1 9,1	0,0 0,0 0,0	35 35 0	55 55 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 65 0	8 8 8
424 334 2.5	2,80 2,80 2,80		35 80 30	1 3 5	29 29 29	5,4 -8,5 -8,5	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 28 28	15 16 16	6 8 8	7,6 11,4 11,4	7,6 7,6 7,6	29 29 0	0,0 0,0 0,0	-21,1 -21,5 0,0	0,0 0,0 0,0	41,5 41,5 41,5	28,1 28,1 28,1	9,1 9,1 9,1	0,0 0,0 0,0	47 48 0	75 77 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 65 0	8 8 8
334 73 2.5	2,80 2,80 2,80		35 80 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	7,6 7,6 7,6	4,0 7,6 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	41,5 41,5 41,5	28,1 28,1 28,1	9,1 9,1 9,1	0,0 0,0 0,0	1 2 0	2 0 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 142 0	8 8 8
335 336 2.5	2,80 2,80 2,80		10 70 25	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	3 1 3	0,0 0,0 0,0	0,2 0,0 -0,2	0,0 0,0 0,0	38,4 38,4 38,4	12,0 12,0 12,0	6,3 6,3 6,3	0,0 0,0 0,0	1 0 1	2 0 2	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 40 25	8 8 8
38 335 2.5	2,80 2,80 2,80		34 70 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 6,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 96 0	8 8 8
335 336 2.5	2,80 2,80 2,80		34 70 30	1 3 5	31 34 34	-7,3 6,3 7,8	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	28 27 29	15 15 15	7 7 8	10,7 6,7 6,7	9,2 8,7 10,9	31 31 0	0,0 0,0 0,0	17,0 17,0 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	44 44 0	72 72 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 90 0	8 8 8
336 74 2.5	2,80 2,80 2,80		34 70 30	1 3 5	3 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 6,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,6 -0,6 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	2 2 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 223 0	8 8 8
337 338 2.5	2,80 2,80 2,80		30 100 25	1 3 5	3 3 3	0,4 0,7 0,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	26 26 26	1 2 1	0 1 0	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	3 1 3	0,0 0,0 0,0	1,9 0,0 -1,9	0,0 0,0 0,0	56,0 56,0 56,0	12,0 12,0 12,0	9,4 9,4 9,4	0,0 0,0 0,0	4 0 4	16 0 16	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 98 25	8 8 8
65 337 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 85 0	8 8 8
337 338 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	19 19 19	6,1 -4,2 -7,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	13 9 15	5 3 6	9,5 9,5 9,5	9,5 9,5 9,5	19 19 0	0,0 0,0 0,0	-8,2 -9,3 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	15 17 0	24 27 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 148 0	8 8 8
338 339 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 37 0	8 8 8
339 58 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 9,5 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 97 0	8 8 8
340 341 2.5	2,80 2,80 2,80		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,1 0,1 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	31 31 31	0 0 0	0 0 0	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	3 1 3	0,0 0,0 0,0	0,3 0,0 -0,3	0,0 0,0 0,0	32,5 32,5 32,5	12,0 12,0 12,0	5,2 5,2 5,2	0,0 0,0 0,0	1 0 1	2 0 2	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 91 25	8 8 8
66 340 2.5	2,80 2,80 2,80		37 60 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 2 0	2 0 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 175 0	8 8 8
340 341 2.5	2,80 2,80 2,80		37 60 30	1 3 5	19 31 31	6,4 5,4 8,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	28 27 30	16 15 15	8 7 9	8,6 5,7 10,0	8,8 7,7 11,5	31 31 0	0,0 0,0 0,0	10,5 10,5 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	31 31 0	52 52 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 141 0	8 8 8
341 59 2.5	2,80 2,80 2,80		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 51 0	8 8 8
342 343 2.5	2,80 2,80 2,80		30 100 25	1 3 5	3 3 3	0,4 0,8 0,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	26 26 26	1 2 1	0 1 0	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	3 3 3	0,0 0,0 0,0	2,0 -0,1 -2,0	0,0 0,0 0,0	56,0 56,0 56,0	12,0 12,0 12,0	9,4 9,4 9,4	0,0 0,0 0,0	4 0 4	17 0 17	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 113 25	8 8 8
67 342 2.5	2,80 2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3																						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf 100	εc 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
342	2,80		33	1	28	6,1	0,0	0,0	23	13	5	9,5	9,5	24	0,0	8,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	14	23	0,0	13	0	8
343	2,80		100	3	31	3,9	0,0	0,0	23	9	3	9,5	9,5	24	0,0	7,9	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	14	23	0,0	13	163	8
2.5			30	5	31	6,4	0,0	0,0	23	14	5	9,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
343	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
344	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	22	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
344	2,80		33	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
60	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	98	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
345	2,80		30	1	3	0,3	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	1,8	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	4	15	0,0	15	25	8
346	2,80		100	3	3	0,6	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	88	8
2.5			25	5	3	0,3	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	-1,8	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	4	15	0,0	15	25	8
349	2,80		30	1	3	0,3	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	1,8	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	4	15	0,0	15	25	8
350	2,80		100	3	3	0,6	0,0	0,0	26	1	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	89	8
2.5			25	5	3	0,3	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	-1,8	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	4	15	0,0	15	25	8
68	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
345	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	81	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
345	2,80		33	1	24	-10,0	0,0	0,0	27	16	8	13,2	9,5	24	0,0	13,7	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	25	40	0,0	13	0	8
346	2,80		100	3	24	-6,3	0,0	0,0	23	14	5	9,5	9,5	24	0,0	13,7	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	24	40	0,0	13	138	8
2.5			30	5	24	8,2	0,0	0,0	26	15	6	9,5	11,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
346	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
347	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	22	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
347	2,80		33	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
348	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	95	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
348	2,80		33	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
349	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	94	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
349	2,80		33	1	28	9,1	0,0	0,0	27	15	7	9,5	12,5	28	0,0	-12,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	22	35	0,0	13	0	8
350	2,80		100	3	28	5,7	0,0	0,0	23	12	5	9,5	9,5	28	0,0	-13,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	24	38	0,0	13	139	8
2.5			30	5	28	-8,6	0,0	0,0	26	16	7	11,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
350	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
351	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	21	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
351	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
39	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	35	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
353	2,80		9	1	3	0,1	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	3	0,0	0,5	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	2	4	0,0	15	25	8
354	2,80		60	3	3	0,2	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	3	0,0	0,0	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	0	0	0,0	15	82	8
2.5			25	5	3	0,1	0,0	0,0	31	0	0	12,1	12,1	3	0,0	-0,5	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	2	4	0,0	15	25	8
69	2,80		37	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	0	8
352	2,80		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	150	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
352	2,80		37	1	3	-0,3	0,0	0,0	23	1	0	5,7	4,0	3	0,0	0,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	2	3	0,0	11		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
356	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
357	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	23	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
357	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
358	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	85	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
358	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
359	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	85	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
359	2,80		33	1	28	8,5	0,0	0,0	25	16	6	12,5	11,5	24	0,0	12,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	22	36	0,0	13	0	8
360	2,80		100	3	24	-5,3	0,0	0,0	23	12	4	9,5	9,5	24	0,0	12,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	22	35	0,0	13	148	8
2.5			30	5	24	8,4	0,0	0,0	25	15	6	12,5	11,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
360	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
361	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	37	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
361	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
41	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	31	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
71	2,80		37	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	0	8
108	2,80		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	150	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
362	2,80		30	1	3	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	1,9	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	4	16	0,0	15	25	8
363	2,80		100	3	3	0,7	0,0	0,0	26	2	1	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	0	0	0,0	15	97	8
2.5			25	5	3	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	3	0,0	-1,9	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	4	16	0,0	15	25	8
72	2,80		33	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
362	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	98	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
362	2,80		33	1	28	8,4	0,0	0,0	26	15	7	9,5	11,5	28	0,0	-11,8	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	21	34	0,0	13	0	8
363	2,80		100	3	28	-6,1	0,0	0,0	23	13	5	9,5	9,5	28	0,0	-12,9	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	23	37	0,0	13	147	8
2.5			30	5	28	-9,8	0,0	0,0	27	16	7	13,2	11,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
363	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
364	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	38	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
364	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
46	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	81	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
75	2,80		34	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	3	0,0	0,4	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	2	0,0	19	0	8
105	2,80		70	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	3	0,0	-0,4	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	2	0,0	19	150	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
73	2,80		35	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	3	0,0	0,4	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	2	0,0	16	0	8
103	2,80		80	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	7,6	7,6	3	0,0	-0,4	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	1	2	0,0	16	150	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	7,6	4,0	0	0,0	0,0	0,0	41,5	28,1	9,1	0,0	0	0	0,0	16	0	8
74	2,80		34	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	3	0,0	0,4	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	2	0,0	19	0	8
104	2,80		70	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	3	0,0	-0,4	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	2	0,0	19	150	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
76	2,80		34	1	3	-0,2	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	3	0,0	0,5	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	2	0,0	19	0	8
365																											

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf 100	εc 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
367	2,80		33 1	6	4,9	0,0	0,0	0,0	23 11	4	9,5	9,5	6	0,0	-6,8	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	12	20	0,0	13	0	8
368	2,80		100 3	6	-4,1	0,0	0,0	0,0	23 9	3	9,5	9,5	6	0,0	-7,9	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	14	23	0,0	13	154	8
2.5			30 5	6	-6,5	0,0	0,0	0,0	23 14	5	9,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
368	2,80		33 1	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
369	2,80		100 3	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	9,5	9,5	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	31	8
2.5			30 5	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
369	2,80		33 1	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
370	2,80		100 3	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	57	8
2.5			30 5	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
370	2,80		33 1	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
60	2,80		100 3	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	57	8
2.5			30 5	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
99	2,80		33 1	3	-0,1	0,0	0,0	0,0	23 0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
371	2,80		100 3	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,3	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	93	8
2.5			30 5	3	-0,1	0,0	0,0	0,0	23 0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
371	2,80		33 1	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
120	2,80		100 3	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,1	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	30	8
2.5			30 5	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
76	2,80		37 1	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
372	2,80		60 3	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	61	8
2.5			30 5	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
372	2,80		37 1	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
373	2,80		60 3	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	65	8
2.5			30 5	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
373	2,80		37 1	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
123	2,80		60 3	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	65	8
2.5			30 5	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
374	2,80		9 1	3	0,0	0,0	0,0	0,0	31 0	0	12,1	12,1	3	0,0	0,3	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	1	2	0,0	15	25	8
375	2,80		60 3	3	0,1	0,0	0,0	0,0	31 0	0	12,1	12,1	1	0,0	0,0	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	0	0	0,0	15	87	8
2.5			25 5	3	0,0	0,0	0,0	0,0	31 0	0	12,1	12,1	3	0,0	-0,3	0,0	32,5	12,0	5,2	0,0	1	2	0,0	15	25	8
78	2,80		37 1	3	-0,1	0,0	0,0	0,0	23 0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	0	8
374	2,80		60 3	3	0,1	0,0	0,0	0,0	23 0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	2	0,0	11	174	8
2.5			30 5	3	-0,1	0,0	0,0	0,0	23 0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
374	2,80		37 1	24	-6,4	0,0	0,0	0,0	28 16	8	8,7	7,7	24	0,0	11,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	33	55	0,0	11	0	8
375	2,80		60 3	24	5,5	0,0	0,0	0,0	27 15	7	5,7	7,7	24	0,0	11,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	33	54	0,0	11	137	8
2.5			30 5	24	8,4	0,0	0,0	0,0	31 16	9	8,0	11,6	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
375	2,80		37 1	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
77	2,80		60 3	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	56	8
2.5			30 5	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
376	2,80		10 1	6	0,4	0,0	0,0	0,0	29 1	1	12,1	12,1	6	0,0	2,0	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	6	17	0,0	15	25	8
115	2,80		70 3	6	1,1	0,0	0,0	0,0	30 2	1	12,1	12,1	6	0,0	1,9	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	6	16	0,0	15	7	8
2.5			25 5	6	1,1	0,0	0,0	0,0	30 2	1	12,1	12,1	6	0,0	1,7	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	6	15	0,0	15	25	8
101	2,80		34 1	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	6,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	0	8
376	2,80		70 3	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	6,7	6,7	3	0,0	-0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	66	8
2.5			30 5	3	0,0	0,0	0,0	0,0	23 0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
376	2,80		34 1	18	-8,8	0,0	0,0	0,0	30 16	9	11,6	6,7	18	0,0	19,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	49	81	0,0	19	0	8
426	2,80		70 3	18																						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t°m)	M Eyd (t°m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t°m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t°m)	TRId (t°m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
377	2,80		33	1	9	7,0	0,0	0,0	23	15	6	9,5	9,5	13	0,0	8,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	14	23	0,0	13	0	8
378	2,80		100	3	9	4,0	0,0	0,0	23	9	3	9,5	9,5	9	0,0	-8,9	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	16	26	0,0	13	170	8
2.5			30	5	9	-7,1	0,0	0,0	23	16	6	9,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
378	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
379	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	64	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
379	2,80		33	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	0	8
57	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	0,2	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	1	0,0	13	64	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
86	2,80		30	1	9	1,3	0,0	0,0	26	3	1	12,1	12,1	13	0,0	1,5	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	3	13	0,0	15	25	8
380	2,80		100	3	9	1,2	0,0	0,0	26	3	1	12,1	12,1	9	0,0	-1,6	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	4	13	0,0	15	31	8
2.5			25	5	9	0,4	0,0	0,0	26	1	0	12,1	12,1	9	0,0	-1,9	0,0	56,0	12,0	9,4	0,0	4	16	0,0	15	25	8
86	2,80		33	1	9	4,5	0,0	0,0	23	10	4	9,5	9,5	9	0,0	-13,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	23	38	0,0	13	0	8
380	2,80		100	3	9	-5,8	0,0	0,0	24	13	5	9,5	4,0	9	0,0	-13,7	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	24	40	0,0	13	81	8
2.5			30	5	9	-6,3	0,0	0,0	23	14	5	9,5	9,5	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
380	2,80		33	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
3	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	114	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
87	2,80		40	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	3	0,0	0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
11	2,80		55	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	195	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
88	2,80		40	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	3	0,0	0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
19	2,80		55	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	195	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
89	2,80		10	1	9	-1,8	0,0	0,0	30	4	2	12,1	12,1	9	0,0	5,6	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	18	47	0,0	15	16	8
381	2,80		70	3	9	-1,8	0,0	0,0	30	4	2	12,1	12,1	9	0,0	5,5	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	18	46	0,0	15	0	8
2.5			25	5	9	-1,3	0,0	0,0	30	3	2	12,1	12,1	9	0,0	5,4	0,0	38,4	12,0	6,3	0,0	17	45	0,0	15	16	8
89	2,80		39	1	9	-9,3	0,0	0,0	31	17	10	11,9	6,2	9	0,0	-21,7	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	60	97	0,0	18	0	8
381	2,80		65	3	9	-10,4	0,0	0,0	33	16	11	13,9	6,2	9	0,0	-21,7	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	60	97	0,0	18	33	8
2.5			30	5	9	-10,4	0,0	0,0	33	16	10	13,9	6,9	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
381	2,80		39	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	3	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	0	8
382	2,80		65	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	3	0,0	0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	63	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
382	2,80		39	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	3	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	0	8
383	2,80		65	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	3	0,0	0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	63	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
383	2,80		39	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	3	0,0	0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
27	2,80		65	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	3	0,0	-0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	37	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
90	2,80		33	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
384	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	95	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
384	2,80		33	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	3	0,0	0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	0	8
35	2,80		100	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	9,5	9,5	3	0,0	-0,4	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	1	1	0,0	13	100	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	9,5	4,8	0	0,0	0,0	0,0	64,7	34,5	14,4	0,0	0	0	0,0	13	0	8
93	2,80		37	1	3	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,7	4,0	3	0,0	0,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	2	2	0,0	11	0	8
83	2,80		</																								

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
100 386 2.5	2,80 2,80		34 70 30	1 3 5	8 8 8	3,2 -6,1 -6,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 25 27	10 17 16	4 7 7	6,7 7,7 8,7	6,7 6,7 6,7	8 8 0	0,0 0,0 0,0	-11,0 -11,5 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	28 29 0	47 48 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 88 0	8 8 8
386 387 2.5	2,80 2,80		34 70 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 32 0	8 8 8
387 388 2.5	2,80 2,80		34 70 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 38 0	8 8 8
388 31 2.5	2,80 2,80		34 70 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 37 0	8 8 8
109 366 2.5	2,80 2,80		34 70 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 26 0	8 8 8
366 101 2.5	2,80 2,80		34 70 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 93 0	8 8 8
102 393 2.5	2,80 2,80		35 80 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	7,6 7,6 7,6	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	41,5 41,5 41,5	28,1 28,1 28,1	9,1 9,1 9,1	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 107 0	8 8 8
393 28 2.5	2,80 2,80		35 80 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	7,6 7,6 7,6	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	41,5 41,5 41,5	28,1 28,1 28,1	9,1 9,1 9,1	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 107 0	8 8 8
108 45 2.5	2,80 2,80		37 60 30	1 3 5	3 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,5 -0,5 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 215 0	8 8 8
105 394 2.5	2,80 2,80		34 70 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 107 0	8 8 8
394 44 2.5	2,80 2,80		34 70 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 107 0	8 8 8
103 395 2.5	2,80 2,80		35 80 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	7,6 7,6 7,6	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	41,5 41,5 41,5	28,1 28,1 28,1	9,1 9,1 9,1	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 107 0	8 8 8
395 42 2.5	2,80 2,80		35 80 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	7,6 7,6 7,6	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	41,5 41,5 41,5	28,1 28,1 28,1	9,1 9,1 9,1	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 107 0	8 8 8
104 396 2.5	2,80 2,80		34 70 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 107 0	8 8 8
396 43 2.5	2,80 2,80		34 70 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 107 0	8 8 8
123 78 2.5	2,80 2,80		37 60 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 176 0	8 8 8
114 398 2.5	2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 3 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 25 0	8 8 8
398 99 2.5	2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 3 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 94 0	8 8 8
120 77 2.5	2,80 2,80		33 100 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	9,5 9,5 9,5	4,8 3 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	64,7 64,7 64,7	34,5 34,5 34,5	14,4 14,4 14,4	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 102 0	8 8 8
121 66 2.5	2,80 2,80		37 60 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 176 0	8 8 8
113 119 2.5	2,80 2,80		29 150 15	1 3 5	12 18 12	-0,4 0,6 0,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	22 23 23	2 4 2	1 2 1	7,2 7,2 7,2	3,6 7,2 7,2	11 11 8	0,0 0,0 0,0	1,3 1,1 -1,0	0,0 0,0 0,0	47,8 160,1 47,8	34,5 34,7 34,5	3,7 10,3 3,7	0,0 0,0 0,0	4 3 3	1 3 1	0,0 0,0 0,0	2 8 2	15 212 15	8 8 8
118 119 2.5	2,80 2,80		29 150 15	1 3 5	31 31 28	-2,5 -1,8 -1,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 23 23	17 12 8	9 6 4	7,2 7,2 7,2	7,2 3,1 7,2	31 31 31	0,0 0,0 2,5	3,2 3,0 2,5	0,0 0,0 0,0	47,8 47,8 47,8	34,5 34,5 34,5	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
119	2,80		29	1	19	-1,2	0,0	0,0	23	8	4	7,2	7,2	19	0,0	-2,8	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	8	2	0,0	2	15	8
120	2,80		150	3	19	-3,5	0,0	0,0	28	16	11	11,2	7,2	19	0,0	-3,6	0,0	160,1	34,7	10,3	0,0	10	10	0,0	8	93	8
2.5			15	5	19	-4,9	0,0	0,0	32	16	14	16,6	8,3	19	0,0	-3,8	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	11	3	0,0	2	15	8
111	0,00		29	1	19	-1,8	11,7	-5,5	26	10	6	7,2	7,2	6	5,8	1,5	0,0	48,1	34,7	3,7	0,0	16	1	0,0	2	15	8
112	2,80		150	3	28	0,6	0,9	-4,3	29	3	2	7,2	7,2	6	5,8	1,4	0,0	48,1	34,7	3,7	0,0	16	5	0,0	8	403	8
2.5			15	5	31	-2,3	0,2	-8,2	27	13	8	7,2	7,2	6	5,8	-1,4	0,0	48,1	34,7	3,7	0,0	16	1	0,0	2	15	8
112	2,80		29	1	31	-2,3	0,0	0,0	24	16	8	7,2	7,2	31	0,0	3,8	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	11	3	0,0	2	15	8
113	2,80		150	3	31	-1,5	0,0	0,0	23	10	5	7,2	7,2	31	0,0	3,7	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	11	11	0,0	8	60	8
2.5			15	5	31	0,8	0,0	0,0	23	5	3	7,2	7,2	31	0,0	3,2	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	9	2	0,0	2	15	8
113	2,80		29	1	31	0,9	0,0	0,0	23	6	3	7,2	7,2	31	0,0	1,9	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	5	1	0,0	2	15	8
114	2,80		150	3	31	2,0	0,0	0,0	24	13	7	7,2	7,2	31	0,0	1,7	0,0	160,1	34,7	10,3	0,0	5	5	0,0	8	93	8
2.5			15	5	31	2,4	0,0	0,0	24	16	8	7,2	7,2	19	0,0	-1,8	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	5	1	0,0	2	15	8
81	8,30		9	1	3	0,8	0,0	0,0	23	4	2	4,8	4,8	3	0,0	4,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	16	12	0,0	5	25	8
122	8,30		60	3	3	1,8	0,0	0,0	23	10	4	4,8	4,8	3	0,0	2,9	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	11	18	0,0	11	110	8
2.5			25	5	3	0,8	0,0	0,0	23	4	2	4,8	4,8	3	0,0	-4,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	16	12	0,0	5	25	8
1	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
80	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	66	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
80	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
81	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	66	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
81	8,30		37	1	13	-4,7	0,0	0,0	25	15	6	6,7	5,7	13	0,0	6,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	19	31	0,0	11	0	8
122	8,30		60	3	13	2,8	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	13	0,0	6,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	19	31	0,0	11	160	8
2.5			30	5	13	4,9	0,0	0,0	25	15	6	6,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
122	8,30		37	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
2	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	120	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
125	8,30		9	1	3	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	2,6	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	10	7	0,0	5	25	8
126	8,30		60	3	3	1,1	0,0	0,0	23	6	2	4,8	4,8	3	0,0	1,7	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	6	11	0,0	11	115	8
2.5			25	5	3	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	-2,6	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	10	7	0,0	5	25	8
1	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
124	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	58	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
124	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
125	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	58	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
125	8,30		37	1	25	-4,3	0,0	0,0	23	16	6	5,7	6,7	29	0,0	-5,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	16	27	0,0	11	0	8
126	8,30		60	3	29	-2,7	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	29	0,0	-6,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	19	30	0,0	11	165	8
2.5			30	5	29	-5,0	0,0	0,0	25	16	7	6,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
126	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
127	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	20	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
127	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
5	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	58	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
128	8,30		9	1	15	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	15	0,0	2,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	9	7	0,0	5	25	8
86	8,30																										

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
131 4 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 0 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 65 0	8 8 8
86 380 2.5	8,30 8,30 8,30		9 60 25	1 3 5	3 3 3	2,1 1,9 0,7	0,0 0,0 0,0	23 23 23	12 10 4	5 4 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 3	0,0 0,0 0,0	-2,5 -2,7 -2,8	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	9 10 10	7 16 8	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 31 25	8 8 8
86 380 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	6,2 -6,6 -7,2	0,0 0,0 0,0	28 28 30	16 16 15	8 8 8	5,7 8,7 10,4	8,4 6,7 7,7	3 3 0	0,0 0,0 0,0	-16,5 -16,8 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	49 50 0	81 82 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 81 0	8 8 8
380 3 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 0 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 114 0	8 8 8
87 11 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 175 0	8 8 8
88 19 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 175 0	8 8 8
9 132 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 206 0	8 8 8
132 10 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 186 0	8 8 8
10 87 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 170 0	8 8 8
89 381 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 33 0	8 8 8
381 382 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 63 0	8 8 8
382 383 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 63 0	8 8 8
383 27 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 37 0	8 8 8
90 384 2.5	8,30 8,30 8,30		9 60 25	1 3 5	6 6 6	1,4 1,2 0,4	0,0 0,0 0,0	31 31 31	3 3 1	2 12,1 1	12,1 12,1 12,1	18 6 6	0,0 0,0 0,0	1,3 -1,5 -1,7	0,0 0,0 0,0	32,5 32,5 32,5	12,0 12,0 12,0	5,2 5,2 5,2	0,0 0,0 0,0	5 6 6	11 12 14	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 45 25	8 8 8	
90 384 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	6 6 6	4,6 -4,4 -5,4	0,0 0,0 0,0	25 23 27	14 16 15	6 6 7	5,7 5,7 7,7	6,7 5,7 6,7	6 6 0	0,0 0,0 0,0	-10,3 -10,7 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	31 32 0	50 52 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 95 0	8 8 8
384 35 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 0,0 0,0	11 11 11	0 100 0	8 8 8	
93 83 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,5 -0,5 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	2 2 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 225 0	8 8 8
17 133 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 206 0	8 8 8
133 18 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 186 0	8 8 8
18 88 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 170 0	8 8 8
94 82 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,5 -0,5 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	2 2 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 225 0	8 8 8
92 84 2.5	8,30 8,30 8,30		36 50 30	1 3 5	3 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	2 2 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 225 0	8 8 8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
91 385 2.5	8,30 8,30 2.5		9 60 25	1 3 5	9 9 9	1,2 1,1 0,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	7 6 2	3 2 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	13 9 9	0,0 0,0 0,0	1,5 -1,5 -1,6	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	5 6 6	4 9 4	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 33 25	8 8 8
91 385 2.5	8,30 8,30 2.5		37 60 30	1 3 5	9 9 9	4,0 -4,8 -5,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 25 26	15 15 16	6 6 6	5,7 6,7 7,7	5,7 6,7 7,7	9 9 0	0,0 0,0 0,0	-11,0 -11,3 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	33 34 0	54 56 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 83 0	8 8 8
385 85 2.5	8,30 8,30 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 142 0	8 8 8
25 134 2.5	8,30 8,30 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 30 0	8 8 8
134 135 2.5	8,30 8,30 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 175 0	8 8 8
135 136 2.5	8,30 8,30 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 175 0	8 8 8
136 26 2.5	8,30 8,30 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 31 0	8 8 8
26 137 2.5	8,30 8,30 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 109 0	8 8 8
137 89 2.5	8,30 8,30 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 81 0	8 8 8
138 141 2.5	8,30 8,30 2.5		26 55 25	1 3 5	3 3 3	0,1 0,3 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 2 1	0 1 0	4,4 4,4 4,4	4,4 4,4 4,4	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,4 0,3 -0,4	0,0 0,0 0,0	27,6 37,1 27,6	24,7 15,0 24,7	3,2 6,0 3,2	0,0 0,0 0,0	2 1 2	1 2 1	0,0 0,0 0,0	5 12 5	25 198 25	8 8 8
27 138 2.5	8,30 8,30 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 67 0	8 8 8
138 141 2.5	8,30 8,30 2.5		40 55 30	1 3 5	18 18 6	-3,4 -1,5 -2,8	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	14 6 11	5 2 4	5,2 5,2 5,2	5,2 5,2 5,2	18 18 0	0,0 0,0 0,0	3,0 3,0 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	10 10 0	16 16 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 248 0	8 8 8
141 28 2.5	8,30 8,30 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 92 0	8 8 8
144 412 2.5	8,30 8,30 2.5		39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,1 0,1 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	6,2 6,2 6,2	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,3 0,1 -0,3	0,0 0,0 0,0	39,7 26,6 39,7	36,3 22,5 36,3	5,1 5,8 5,1	0,0 0,0 0,0	1 0 1	0 1 0	0,0 0,0 0,0	6 20 6	30 60 30	8 8 8
29 142 2.5	8,30 8,30 2.5		39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 52 0	8 8 8
142 143 2.5	8,30 8,30 2.5		39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 52 0	8 8 8
143 144 2.5	8,30 8,30 2.5		39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 23 0	8 8 8
144 412 2.5	8,30 8,30 2.5		39 65 30	1 3 5	18 18 18	-5,6 3,9 5,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 23 27	14 13 15	7 5 7	8,2 6,2 6,2	6,2 6,2 8,2	18 18 0	0,0 0,0 0,0	9,7 9,6 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	27 26 0	43 43 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 120 0	8 8 8
412 145 2.5	8,30 8,30 2.5		39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 27 0	8 8 8
145 146 2.5	8,30 8,30 2.5		39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 50 0	8 8 8
146 30 2.5	8,30 8,30 2.5		39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 87 0	8 8 8
147 100 2.5	8,30 8,30 2.5		39 65 30	1 3 5	6 6 6	-1,0 -1,8 -1,8	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 6 6	1 2 2	6,2 6,2 6,2	6,2 6,2 6,2	6													

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf 100	εc 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
30 147 2.5	8,30 8,30		39 1 3 65 3 3 30 5 3	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 139 0	8 8 8	
147 100 2.5	8,30 8,30		39 1 8 65 3 8 30 5 8	8 3 8	4,4 4,4 -2,7	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	15 15 9	6 6 3	6,2 6,2 6,2	6,2 6,2 6,2	8 8 0	0,0 0,0 0,0	-13,8 -14,0 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	38 39 0	61 63 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 51 0	8 8 8	
149 150 2.5	8,30 8,30		39 1 3 65 3 3 30 5 3	3 3 3	0,6 0,9 0,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	2 3 2	1 1 1	6,2 6,2 6,2	6,2 6,2 6,2	3 3 3	0,0 0,0 0,0	2,7 1,4 -2,7	0,0 0,0 0,0	39,7 26,6 39,7	36,3 22,5 36,3	5,1 5,8 5,1	0,0 0,0 0,0	7 4 7	4 6 4	0,0 0,0 0,0	6 20 6	30 71 30	8 8 8	
31 148 2.5	8,30 8,30		39 1 3 65 3 3 30 5 3	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 80 0	8 8 8	
148 149 2.5	8,30 8,30		39 1 3 65 3 3 30 5 3	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 46 0	8 8 8	
149 150 2.5	8,30 8,30		39 1 12 65 3 8 30 5 8	12 8 8	-4,8 -3,1 -5,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 23 25	14 11 15	6 4 6	7,2 6,2 7,2	6,2 6,2 7,2	12 12 0	0,0 0,0 0,0	7,8 7,8 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	22 21 0	35 35 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 131 0	8 8 8	
150 151 2.5	8,30 8,30		39 1 3 65 3 3 30 5 3	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 75 0	8 8 8	
151 32 2.5	8,30 8,30		39 1 3 65 3 3 30 5 3	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 75 0	8 8 8	
153 155 2.5	8,30 8,30		9 1 3 60 3 3 25 5 3	3 3 3	0,6 1,5 0,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 8 3	1 3 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 3	0,0 0,0 0,0	3,0 2,1 -3,0	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	11 8 11	8 13 8	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 141 25	8 8 8	
33 152 2.5	8,30 8,30		37 1 3 60 3 3 30 5 3	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 72 0	8 8 8	
152 153 2.5	8,30 8,30		37 1 3 60 3 3 30 5 3	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 0	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 72 0	8 8 8	
153 155 2.5	8,30 8,30		37 1 12 60 3 8 30 5 8	12 8 8	-3,2 1,6 -2,9	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	12 6 11	4 2 4	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	12 12 0	0,0 0,0 0,0	3,6 3,6 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	11 11 0	18 18 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 191 0	8 8 8	
155 34 2.5	8,30 8,30		37 1 3 60 3 3 30 5 3	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 76 0	8 8 8	
156 90 2.5	8,30 8,30		9 1 18 60 3 18 25 5 18	18 18 18	0,4 1,2 1,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	31 31 31	1 3 3	1 2 2	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	18 18 6	0,0 0,0 0,0	1,6 1,4 -1,4	0,0 0,0 0,0	32,5 32,5 32,5	12,0 12,0 12,0	5,2 5,2 5,2	0,0 0,0 0,0	6 5 5	14 12 12	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 50 25	8 8 8	
34 156 2.5	8,30 8,30		37 1 3 60 3 3 30 5 3	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 90 0	8 8 8	
156 90 2.5	8,30 8,30		37 1 18 60 3 18 30 5 18	18 18 18	-5,2 -4,2 4,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 23 25	14 15 14	6 6 6	7,7 5,7 5,7	6,7 5,7 6,7	18 18 0	0,0 0,0 0,0	10,0 10,0 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	30 30 0	49 49 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 100 0	8 8 8	
157 160 2.5	8,30 8,30		9 1 3 60 3 3 25 5 3	3 3 3	0,6 1,4 0,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 7 3	1 3 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 3	0,0 0,0 0,0	2,9 2,1 -2,9	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	11 8 11	8 13 8	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 135 25	8 8 8	
35 157 2.5	8,30 8,30		37 1 3 60 3 3 30 5 3	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 82 0	8 8 8	
157 160 2.5	8,30 8,30		37 1 6 60 3 18 30 5 6	6 18 6	3,3 1,7 -3,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	12 6 13	5 2 5	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	18 6 0	0,0 0,0 0,0	3,9 -4,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	12 12 0	19 20 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 185 0	8 8 8	
160 161 2.5	8,30 8,30		37 1 3 60 3 3 30 5 3	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 70 0	8 8 8	
161 36 2.5	8,30 8,30		37 1 3 60 3 3 30 5 3	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 70 0	8 8 8	
162 163 2.5	8,30 8,30		9 1 3 60 3 3 25 5 3	3 3 3	0,5 1,0 0,5	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 6 3	1 2 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	2,5 1,7 -2,5	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 34										

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf 100	εc 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
165	8,30		9	1	3	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	2,6	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	10	7	0,0	5	25	8
166	8,30		60	3	3	1,0	0,0	0,0	23	6	2	4,8	4,8	3	0,0	1,7	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	6	10	0,0	11	111	8
2.5			25	5	3	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	-2,6	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	10	7	0,0	5	25	8
37	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
162	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	105	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
162	8,30		37	1	13	-4,2	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	13	0,0	5,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	17	28	0,0	11	0	8
163	8,30		60	3	13	2,6	0,0	0,0	23	9	3	5,7	5,7	13	0,0	5,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	17	28	0,0	11	160	8
2.5			30	5	9	-4,5	0,0	0,0	25	14	6	6,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
163	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
164	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	98	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
164	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
165	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	98	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
165	8,30		37	1	15	-4,7	0,0	0,0	25	15	6	6,7	5,7	15	0,0	5,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	17	29	0,0	11	0	8
166	8,30		60	3	15	-2,5	0,0	0,0	23	9	3	5,7	5,7	15	0,0	5,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	17	28	0,0	11	161	8
2.5			30	5	15	4,1	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
166	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
38	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	109	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
413	8,30		9	1	3	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	2,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	9	7	0,0	5	25	8
414	8,30		60	3	3	1,0	0,0	0,0	23	6	2	4,8	4,8	3	0,0	1,7	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	6	10	0,0	11	110	8
2.5			25	5	3	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	-2,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	9	7	0,0	5	25	8
170	8,30		9	1	3	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	2,7	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	10	7	0,0	5	25	8
172	8,30		60	3	3	1,1	0,0	0,0	23	6	2	4,8	4,8	3	0,0	1,7	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	6	11	0,0	11	117	8
2.5			25	5	3	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	-2,7	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	10	7	0,0	5	25	8
38	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
167	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	62	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
167	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
413	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	41	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
413	8,30		37	1	13	-4,3	0,0	0,0	23	16	6	5,7	6,7	13	0,0	5,9	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	17	29	0,0	11	0	8
414	8,30		60	3	13	2,5	0,0	0,0	23	9	3	5,7	5,7	9	0,0	-6,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	18	30	0,0	11	160	8
2.5			30	5	9	-4,8	0,0	0,0	25	15	6	6,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
414	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
168	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	21	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
168	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
169	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	90	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
169	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
170	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	90	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
170	8,30		37	1	3	3,8	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	3	0,0	-4,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	12	20	0,0	11	0	8
172	8,30		60	3	3	2,2																					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
177 8 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 79 0	8 8 8
178 180 2.5	8,30 8,30 8,30		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,6 1,4 0,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 7 3	1 3 1	4,8 4,8 4,8	4,8 3 3	3 3 3	0,0 0,0 0,0	2,9 2,1 -2,9	0,0 0,0 0,0	30,4 40,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	11 8 11	8 13 8	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 135 25	8 8 8
5 178 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 112 0	8 8 8
178 180 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	34 34 34	-5,3 -2,7 4,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 23 23	14 10 16	7 4 6	7,7 5,7 5,7	5,7 34 34	34 34 0	0,0 0,0 0,0	5,7 5,6 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	17 17 0	28 28 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 185 0	8 8 8
180 181 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 51 0	8 8 8
181 9 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 51 0	8 8 8
182 184 2.5	8,30 8,30 8,30		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,1 0,2 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 1 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,8 3 3	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,3 0,2 -0,3	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 2 1	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 135 25	8 8 8
61 182 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 84 0	8 8 8
182 184 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	22 22 22	3,8 2,0 -3,8	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	14 7 14	5 3 5	5,7 5,7 5,7	5,7 34 5,7	34 22 0	0,0 0,0 0,0	4,3 -4,5 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	13 14 0	21 22 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 185 0	8 8 8
184 33 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 98 0	8 8 8
40 93 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,5 -0,5 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 221 0	8 8 8
415 416 2.5	8,30 8,30 8,30		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,5 1,0 0,5	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 6 3	1 2 1	4,8 4,8 4,8	4,8 3 3	3 3 3	0,0 0,0 0,0	2,5 1,7 -2,5	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	9 6 9	7 10 7	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 110 25	8 8 8
8 185 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 85 0	8 8 8
185 415 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 36 0	8 8 8
415 416 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	29 29 22	4,3 2,6 -3,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	16 10 13	6 4 5	5,7 5,7 5,7	5,7 22 5,7	34 22 0	0,0 0,0 0,0	4,7 -5,3 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	14 16 0	23 26 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 160 0	8 8 8
416 186 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 54 0	8 8 8
186 12 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 65 0	8 8 8
187 189 2.5	8,30 8,30 8,30		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,1 0,2 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 1 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,8 3 3	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,3 0,2 -0,3	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 2 1	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 135 25	8 8 8
9 187 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 70 0	8 8 8
187 189 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	29 29 29	3,9 -2,4 -4,8	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 25	14 9 15	5 3 6	5,7 5,7 6,7	5,7 29 5,7	29 29 0	0,0 0,0 0,0	-4,3 -5,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	13 15 0	21 25 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 185 0	8 8 8
189 13 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 75 0	8 8 8
191 193 2.5	8,30 8,30 8,30		26 55 25	1 3 5	3 3 3	0,5 0,9 0,5	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 5 3	1 2 1	4,4 4,4 4,4	4,4 3 3	3><													

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
42 190 2.5	8,30 8,30 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 4,0	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 67 0	8 8 8
190 191 2.5	8,30 8,30 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 68 0	8 8 8
191 193 2.5	8,30 8,30 2.5		40 55 30	1 3 5	18 18 18	-7,5 4,5 7,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	31 25 31	15 15 15	9 6 9	10,7 5,2 8,3	8,1 6,2 10,7	18 18 0	0,0 0,0 0,0	10,9 10,8 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	35 35 0	58 58 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 141 0	8 8 8
193 194 2.5	8,30 8,30 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,5 -0,5 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	2 2 0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 227 0	8 8 8
194 43 2.5	8,30 8,30 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,5 -0,5 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	2 2 0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 227 0	8 8 8
195 197 2.5	8,30 8,30 2.5		26 55 25	1 3 5	3 3 3	0,5 0,9 0,5	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 5 3	1 2 1	4,4 4,4 4,4	4,4 4,4 4,4	3 3 3	0,0 0,0 0,0	2,5 1,5 -2,5	0,0 0,0 0,0	27,6 37,1 27,6	24,7 15,0 24,7	3,2 6,0 3,2	0,0 0,0 0,0	10 6 10	7 10 7	0,0 0,0 0,0	5 12 5	25 96 25	8 8 8
43 195 2.5	8,30 8,30 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 100 0	8 8 8
195 197 2.5	8,30 8,30 2.5		40 55 30	1 3 5	18 18 18	-6,6 4,0 6,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	30 23 30	15 16 15	8 6 8	9,7 5,2 6,2	6,2 5,2 9,7	18 18 0	0,0 0,0 0,0	9,3 9,3 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	30 30 0	50 50 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 146 0	8 8 8
197 198 2.5	8,30 8,30 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 128 0	8 8 8
198 199 2.5	8,30 8,30 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 128 0	8 8 8
199 417 2.5	8,30 8,30 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 67 0	8 8 8
417 200 2.5	8,30 8,30 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 67 0	8 8 8
200 201 2.5	8,30 8,30 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 67 0	8 8 8
201 44 2.5	8,30 8,30 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 67 0	8 8 8
202 203 2.5	8,30 8,30 2.5		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,5 1,0 0,5	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 6 3	1 2 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 3	0,0 0,0 0,0	2,5 1,7 -2,5	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	9 6 9	7 10 7	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 110 25	8 8 8
12 202 2.5	8,30 8,30 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 71 0	8 8 8
202 203 2.5	8,30 8,30 2.5		37 60 30	1 3 5	34 34 34	-3,1 2,2 3,7	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	11 8 14	4 3 5	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	34 34 0	0,0 0,0 0,0	4,7 4,6 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	14 14 0	23 23 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 160 0	8 8 8
203 16 2.5	8,30 8,30 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 99 0	8 8 8
204 206 2.5	8,30 8,30 2.5		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,6 1,4 0,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 7 3	1 3 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 3	0,0 0,0 0,0	2,9 2,1 -2,9	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	11 8 11	8 13 8	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 135 25	8 8 8
13 204 2.5	8,30 8,30 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 90 0	8 8 8
204 206 2.5	8,30 8,30 2.5		37 60 30	1 3 5	34 34 34	-5,1 -2,5 4,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 23 23	16 9 16	7 3 6	6,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	34 34 0	0,0 0,0 0,0	5,5 5,4 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	16 16 0	27 27 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 185 0	8 8 8
206 17 2.5	8,30 8,30 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3													

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
207	8,30		9	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	0,2	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
208	8,30		60	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	1	0,0	11	75	8
2.5			25	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	-0,2	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
62	8,30		40	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
207	8,30		55	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	179	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
207	8,30		40	1	22	5,6	0,0	0,0	28	15	8	5,2	7,7	22	0,0	-8,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	28	46	0,0	12	0	8
208	8,30		55	3	22	3,8	0,0	0,0	23	15	6	5,2	5,2	22	0,0	-9,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	29	48	0,0	12	125	8
2.5			30	5	22	-5,4	0,0	0,0	28	15	7	7,6	5,2	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
208	8,30		40	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	0	8
34	8,30		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	63	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
45	8,30		40	1	3	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	3	0,0	0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
94	8,30		55	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	221	8
2.5			30	5	3	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
209	8,30		9	1	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
210	8,30		60	3	3	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	3	0,0	0,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	1	0,0	11	129	8
2.5			25	5	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	-0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
16	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
209	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	76	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
209	8,30		37	1	34	-3,8	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	34	0,0	4,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	12	20	0,0	11	0	8
210	8,30		60	3	22	2,3	0,0	0,0	23	8	3	5,7	5,7	22	0,0	-4,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	12	20	0,0	11	179	8
2.5			30	5	22	-3,0	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
210	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
20	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	40	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
211	8,30		9	1	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
213	8,30		60	3	3	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	3	0,0	0,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	135	8
2.5			25	5	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	-0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
17	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
211	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	95	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
211	8,30		37	1	29	5,0	0,0	0,0	25	16	7	6,7	6,7	25	0,0	5,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	16	26	0,0	11	0	8
213	8,30		60	3	29	-2,7	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	29	0,0	-6,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	18	30	0,0	11	185	8
2.5			30	5	29	-5,6	0,0	0,0	27	15	7	7,8	6,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
213	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
21	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	70	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
214	8,30		10	1	3	0,6	0,0	0,0	23	3	1	5,6	5,6	3	0,0	3,4	0,0	35,8	31,4	4,3	0,0	11	5	0,0	5	25	8
217	8,30		70	3	3	1,6	0,0	0,0	23	7	3	5,6	5,6	3	0,0	2,5	0,0	36,0	22,6	6,0	0,0	8	11	0,0	16	135	8
2.5			25	5	3	0,6	0,0	0,0	23	3	1	5,6	5,6	3	0,0	-3,4	0,0	35,8	31,4	4,3	0,0	11	5	0,0	5	25	8
219	8,30		10	1	3	0,6	0,0	0,0	23	3	1	5,6	5,6	3	0,0	3,4	0,0	35,8	31,4	4,3	0,0	11	5	0,0	5	25	8
222	8,30		70	3	3	1,6	0,0	0,0	23	7	3	5,6	5,6	3	0,0	2,5	0,0	36,0	22,6	6,0	0,0	8	11	0,0	16	135	8
2.5			25	5	3	0,6	0,0	0,0	23	3	1	5,6	5,6	3	0,0	-3,4	0,0	35,8	31,4	4,3	0,0	11	5	0,0	5	25	8
47	8,30		34	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
214	8,30		70	3	3	0,0	0,0	0,																			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
227	8,30		10	1	3	0,6	0,0	0,0	23	3	1	5,6	5,6	3	0,0	3,4	0,0	35,8	31,4	4,3	0,0	11	5	0,0	5	25	8
229	8,30		70	3	3	1,6	0,0	0,0	23	7	3	5,6	5,6	3	0,0	2,5	0,0	36,0	22,6	6,0	0,0	8	11	0,0	16	135	8
2.5			25	5	3	0,6	0,0	0,0	23	3	1	5,6	5,6	3	0,0	-3,4	0,0	35,8	31,4	4,3	0,0	11	5	0,0	5	25	8
48	8,30		34	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
223	8,30		70	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	3	0,0	-0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	90	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
223	8,30		34	1	18	-4,2	0,0	0,0	23	13	5	6,7	6,7	18	0,0	5,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	14	22	0,0	19	0	8
225	8,30		70	3	18	2,5	0,0	0,0	23	8	3	6,7	6,7	18	0,0	5,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	13	22	0,0	19	185	8
2.5			30	5	18	4,6	0,0	0,0	23	14	5	6,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
225	8,30		34	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
226	8,30		70	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	3	0,0	-0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	92	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
226	8,30		34	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
227	8,30		70	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	3	0,0	-0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	93	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
227	8,30		34	1	6	5,2	0,0	0,0	25	14	6	6,7	7,7	6	0,0	-5,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	13	21	0,0	19	0	8
229	8,30		70	3	6	2,8	0,0	0,0	23	9	3	6,7	6,7	6	0,0	-6,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	15	26	0,0	19	185	8
2.5			30	5	6	-5,0	0,0	0,0	23	16	6	6,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
229	8,30		34	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	0	8
230	8,30		70	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	3	0,0	0,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	63	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
230	8,30		34	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	0	8
49	8,30		70	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	3	0,0	0,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	1	0,0	19	63	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
20	8,30		40	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
231	8,30		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	30	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
231	8,30		40	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
79	8,30		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	30	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
232	8,30		9	1	3	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	2,9	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	11	8	0,0	5	25	8
234	8,30		60	3	3	1,4	0,0	0,0	23	7	3	4,8	4,8	3	0,0	2,1	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	8	13	0,0	11	135	8
2.5			25	5	3	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	-2,9	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	11	8	0,0	5	25	8
21	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
232	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	98	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
232	8,30		37	1	34	-5,9	0,0	0,0	27	15	7	8,2	6,7	34	0,0	6,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	20	32	0,0	11	0	8
234	8,30		60	3	34	-2,9	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	34	0,0	6,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	20	32	0,0	11	185	8
2.5			30	5	34	5,5	0,0	0,0	27	15	7	6,7	7,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
234	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
25	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	82	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
236	8,30		39	1	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	3	0,0	0,3	0,0	39,7	36,3	5,1	0,0	1	0	0,0	6	30	8
418	8,30		65	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	3	0,0	0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	60	8
2.5			30	5	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	3	0,0	-0,3	0,0	39,7	36,3	5,1	0,0	1	0	0,0	6	30	8
49	8,30		39	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	3	0,0	0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	0	8
235	8,30		65	3	3																						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
24	8,30		40	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
102	8,30		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	150	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
239	8,30		9	1	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
241	8,30		60	3	3	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	3	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	145	8
2.5			25	5	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	-0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
25	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
239	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
239	8,30		37	1	25	-4,9	0,0	0,0	25	15	6	6,7	6,7	34	0,0	5,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	17	27	0,0	11	0	8
241	8,30		60	3	34	2,8	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	22	0,0	-5,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	17	27	0,0	11	195	8
2.5			30	5	22	-5,4	0,0	0,0	26	15	7	7,7	7,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
241	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
29	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	69	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
242	8,30		9	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	0,2	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
243	8,30		60	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	1	0,0	11	75	8
2.5			25	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	-0,2	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
63	8,30		40	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
242	8,30		55	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	179	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
242	8,30		40	1	29	5,2	0,0	0,0	27	15	7	5,2	7,3	29	0,0	-8,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	26	43	0,0	12	0	8
243	8,30		55	3	29	3,6	0,0	0,0	23	14	5	5,2	5,2	29	0,0	-8,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	28	46	0,0	12	125	8
2.5			30	5	29	-5,1	0,0	0,0	27	15	7	7,3	5,2	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
243	8,30		40	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	0	8
35	8,30		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	63	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
53	8,30		36	1	3	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,0	3	0,0	0,4	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	1	2	0,0	13	0	8
92	8,30		50	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	-0,4	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	1	2	0,0	13	221	8
2.5			30	5	3	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	0	0	0,0	13	0	8
245	8,30		9	1	3	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	2,7	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	10	7	0,0	5	25	8
246	8,30		60	3	3	1,1	0,0	0,0	23	6	2	4,8	4,8	3	0,0	1,8	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	7	11	0,0	11	120	8
2.5			25	5	3	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	-2,7	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	10	7	0,0	5	25	8
55	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
244	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	63	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
244	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
245	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	63	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
245	8,30		37	1	15	-3,3	0,0	0,0	23	12	5	5,7	5,7	15	0,0	4,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	12	20	0,0	11	0	8
246	8,30		60	3	3	1,8	0,0	0,0	23	7	2	5,7	5,7	3	0,0	-4,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	12	20	0,0	11	170	8
2.5			30	5	3	-3,1	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
246	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
56	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	85	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
247	8,30		9	1	3	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	2,9	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	11	8	0,0	5	25	8
249	8,30		60	3	3	1,4	0,0	0,0																			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf 100	εc 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
419 252 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 58 0	8 8 8
252 62 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 128 0	8 8 8
31 253 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 67 0	8 8 8
253 254 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 66 0	8 8 8
254 420 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 52 0	8 8 8
420 255 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 53 0	8 8 8
255 63 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 129 0	8 8 8
256 259 2.5	8,30 8,30 8,30		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,6 1,4 0,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 7 3	1 3 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 3	0,0 0,0 0,0	2,9 2,1 -2,9	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	11 8 11	8 13 8	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 135 25	8 8 8
32 256 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8
256 259 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	25 25 29	-4,8 2,3 -4,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 23 23	15 8 15	6 3 6	6,7 5,7 5,7	5,7 5,7 6,7	25 25 0	0,0 0,0 0,0	5,4 5,4 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	16 16 0	27 26 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 185 0	8 8 8
259 64 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 102 0	8 8 8
261 91 2.5	8,30 8,30 8,30		9 60 25	1 3 5	13 13 13	0,5 1,5 1,8	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 8 10	1 3 4	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	13 13 13	0,0 0,0 0,0	2,2 2,1 2,0	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	8 8 7	6 13 5	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 37 25	8 8 8
56 260 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 67 0	8 8 8
260 261 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 67 0	8 8 8
261 91 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	13 13 13	-5,2 -4,7 5,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 25 25	14 15 16	7 6 7	7,7 6,7 5,7	5,7 5,7 6,7	13 13 0	0,0 0,0 0,0	12,0 12,0 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	36 36 0	59 58 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 87 0	8 8 8
262 264 2.5	8,30 8,30 8,30		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,6 1,1 0,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 6 3	1 2 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 3	0,0 0,0 0,0	2,7 1,8 -2,7	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	10 7 10	7 11 7	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 118 25	8 8 8
58 262 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 95 0	8 8 8
262 264 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	18 6 6	-3,2 -1,9 -3,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	12 7 13	4 3 5	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	18 6 0	0,0 0,0 0,0	4,2 -4,4 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	13 13 0	21 21 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 168 0	8 8 8
264 265 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 27 0	8 8 8
265 59 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 90 0	8 8 8
59 114 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 102 0	8 8 8
267 268 2.5	8,30 8,30 8,30		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,5 1,0 0,5	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 6 3	1 2																

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf 100	εc 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
270 421 2.5	8,30 8,30 2.5		9 1 3 60 3 3 25 5 3	1 3 3	0,6 1,1 0,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 6 3	1 2 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 3	0,0 0,0 0,0	2,7 1,8 -2,7	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	10 7 10	7 11 7	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 118 25	8 8 8	
20 266 2.5	8,30 8,30 2.5		37 1 3 60 3 3 30 5 3	1 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 70 0	8 8 8	
266 267 2.5	8,30 8,30 2.5		37 1 3 60 3 3 30 5 3	1 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 70 0	8 8 8	
267 268 2.5	8,30 8,30 2.5		37 1 15 60 3 13 30 5 13	15 3 3	-5,2 2,8 5,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 23 25	14 10 16	7 4 7	7,7 5,7 5,7	5,7 5,7 6,7	15 15 0	0,0 0,0 0,0	6,8 6,8 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	20 20 0	33 33 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 160 0	8 8 8	
268 269 2.5	8,30 8,30 2.5		37 1 3 60 3 3 30 5 3	1 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 99 0	8 8 8	
269 270 2.5	8,30 8,30 2.5		37 1 3 60 3 3 30 5 3	1 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 99 0	8 8 8	
270 421 2.5	8,30 8,30 2.5		37 1 15 60 3 15 30 5 15	15 3 3	-5,0 -2,7 4,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 23 25	16 10 14	7 4 6	6,7 5,7 5,7	6,7 5,7 6,7	15 15 0	0,0 0,0 0,0	6,1 6,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	18 18 0	30 30 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 168 0	8 8 8	
421 271 2.5	8,30 8,30 2.5		37 1 3 60 3 3 30 5 3	1 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 42 0	8 8 8	
271 37 2.5	8,30 8,30 2.5		37 1 3 60 3 3 30 5 3	1 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 66 0	8 8 8	
273 275 2.5	8,30 8,30 2.5		26 1 3 55 3 3 25 5 3	3 3 3	0,4 0,7 0,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 4 3	1 2 1	4,4 4,4 4,4	4,4 4,4 4,4	3 3 3	0,0 0,0 0,0	2,2 1,3 -2,2	0,0 0,0 0,0	27,6 37,1 27,6	24,7 15,0 24,7	3,2 6,0 3,2	0,0 0,0 0,0	9 5 9	6 9 6	0,0 0,0 0,0	5 12 5	25 77 25	8 8 8	
28 272 2.5	8,30 8,30 2.5		40 1 3 55 3 3 30 5 3	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 89 0	8 8 8	
272 273 2.5	8,30 8,30 2.5		40 1 3 55 3 3 30 5 3	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 88 0	8 8 8	
273 275 2.5	8,30 8,30 2.5		40 1 18 55 3 18 30 5 18	18 3 3	-7,3 5,0 7,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	31 25 31	15 17 15	8 7 8	10,6 7,2 8,4	8,4 6,2 10,5	18 18 0	0,0 0,0 0,0	11,7 11,7 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	38 38 0	63 63 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 127 0	8 8 8	
275 276 2.5	8,30 8,30 2.5		40 1 3 55 3 3 30 5 3	1 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 24 0	8 8 8	
276 277 2.5	8,30 8,30 2.5		40 1 3 55 3 3 30 5 3	1 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,5 -0,5 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	2 2 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 224 0	8 8 8	
277 42 2.5	8,30 8,30 2.5		40 1 3 55 3 3 30 5 3	1 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,5 -0,5 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	2 2 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 224 0	8 8 8	
279 282 2.5	8,30 8,30 2.5		10 1 3 70 3 3 25 5 3	3 3 3	0,6 1,6 0,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 7 3	1 3 1	5,6 5,6 5,6	5,6 5,6 5,6	3 3 3	0,0 0,0 0,0	3,4 2,5 -3,4	0,0 0,0 0,0	35,8 36,0 35,8	31,4 22,6 31,4	4,3 6,0 4,3	0,0 0,0 0,0	11 8 11	5 11 5	0,0 0,0 0,0	5 16 5	25 135 25	8 8 8	
284 287 2.5	8,30 8,30 2.5		10 1 3 70 3 3 25 5 3	3 3 3	0,6 1,6 0,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 7 3	1 3 1	5,6 5,6 5,6	5,6 5,6 5,6	3 3 3	0,0 0,0 0,0	3,4 2,5 -3,4	0,0 0,0 0,0	35,8 36,0 35,8	31,4 22,6 31,4	4,3 6,0 4,3	0,0 0,0 0,0	11 8 11	5 11 5	0,0 0,0 0,0	5 16 5	25 135 25	8 8 8	
32 278 2.5	8,30 8,30 2.5		34 1 3 70 3 3 30 5 3	1 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 6,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 65 0	8 8 8	
278 279 2.5	8,30 8,30 2.5		34 1 3 70 3 3 30 5 3	1 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 6,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 65 0	8 8 8	
279 282 2.5	8,30 8,30 2.5		34 1 12 70 3 12 30 5 12	12 3 3	-5,1 2,7 5,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	16 8 16	6 3 6	6,7 6,7 6,7	6,7 6,7 6,7	12 12 0	0,0 0,0 0,0	6,0 6,0 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	15 15 0	26 25 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 185 0	8 8 8	
282 283 2.5	8,30 8,30 2.5		34 1 3 70 3 3 30 5 3	1 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 6,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0												

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
283	8,30		34	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
284	8,30		70	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	3	0,0	-0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	92	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
284	8,30		34	1	6	4,6	0,0	0,0	23	14	5	6,7	6,7	8	0,0	-4,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	11	18	0,0	19	0	8
287	8,30		70	3	6	2,5	0,0	0,0	23	8	3	6,7	6,7	8	0,0	-5,3	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	14	22	0,0	19	185	8
2.5			30	5	8	-4,3	0,0	0,0	23	13	5	6,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
287	8,30		34	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
47	8,30		70	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	3	0,0	-0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	91	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
39	8,30		40	1	3	-0,3	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	3	0,0	0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8
288	8,30		55	3	3	0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	280	8
2.5			30	5	3	-0,3	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
288	8,30		40	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
75	8,30		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	130	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
290	8,30		26	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,4	4,4	3	0,0	0,2	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	1	1	0,0	5	25	8
291	8,30		55	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,4	4,4	3	0,0	0,1	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	0	1	0,0	12	75	8
2.5			25	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,4	4,4	3	0,0	-0,2	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	1	1	0,0	5	25	8
40	8,30		40	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
289	8,30		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	81	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
289	8,30		40	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
290	8,30		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	81	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
290	8,30		40	1	24	-9,4	0,0	0,0	33	15	9	13,8	11,4	24	0,0	15,7	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	51	84	0,0	11	0	8
291	8,30		55	3	24	6,9	0,0	0,0	30	15	8	8,2	10,1	24	0,0	15,7	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	51	84	0,0	11	125	8
2.5			30	5	24	9,9	0,0	0,0	33	15	10	12,0	14,3	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
291	8,30		40	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
71	8,30		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	108	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
293	8,30		9	1	3	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	3,0	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	11	8	0,0	5	25	8
295	8,30		60	3	3	1,4	0,0	0,0	23	8	3	4,8	4,8	3	0,0	2,1	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	8	13	0,0	11	137	8
2.5			25	5	3	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	-3,0	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	11	8	0,0	5	25	8
41	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
292	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	61	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
292	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
293	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	91	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
293	8,30		37	1	31	-4,3	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	31	0,0	5,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	15	25	0,0	11	0	8
295	8,30		60	3	31	2,2	0,0	0,0	23	8	3	5,7	5,7	31	0,0	5,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	15	25	0,0	11	187	8
2.5			30	5	31	4,3	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
295	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
72	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	56	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
296	8,30		9	1	3	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	2,9	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	11	8	0,0	5	25	8
298	8,30		60	3	3	1,4	0,0	0,																			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf 100	εc 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
371 120 2.5	8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 30 0	8 8 8
300 302 2.5	8,30 8,30		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,6 1,4 0,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 7 3	1 3 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 3	0,0 0,0 0,0	2,9 2,1 -2,9	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	11 8 11	8 13 8	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 135 25	8 8 8
46 300 2.5	8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 90 0	8 8 8
300 302 2.5	8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	19 19 19	5,1 -2,6 -5,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 23 27	16 9 15	7 3 7	6,7 5,7 7,7	6,7 5,7 6,7	31 19 0	0,0 0,0 0,0	5,3 -6,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	16 18 0	26 30 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 185 0	8 8 8
302 51 2.5	8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 69 0	8 8 8
304 305 2.5	8,30 8,30		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,5 0,9 0,5	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 5 3	1 2 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 3	0,0 0,0 0,0	2,4 1,4 -2,4	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	9 5 9	7 9 7	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 96 25	8 8 8
49 303 2.5	8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 51 0	8 8 8
303 304 2.5	8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 51 0	8 8 8
304 305 2.5	8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	19 31 31	4,2 -2,7 4,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	15 10 15	6 4 6	6,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	31 31 0	0,0 0,0 0,0	6,2 6,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	19 19 0	30 30 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 146 0	8 8 8
305 306 2.5	8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 39 0	8 8 8
306 65 2.5	8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8
50 307 2.5	8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 61 0	8 8 8
307 308 2.5	8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 65 0	8 8 8
308 121 2.5	8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 65 0	8 8 8
309 311 2.5	8,30 8,30		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,6 1,4 0,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 7 3	1 3 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 3	0,0 0,0 0,0	2,9 2,1 -2,9	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	11 8 11	8 13 8	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 135 25	8 8 8
51 309 2.5	8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 97 0	8 8 8
309 311 2.5	8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	19 19 19	3,0 -1,8 -3,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	11 7 13	4 2 5	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	31 19 0	0,0 0,0 0,0	3,5 -4,0 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	10 12 0	17 19 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 185 0	8 8 8
311 67 2.5	8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 85 0	8 8 8
422 423 2.5	8,30 8,30		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,5 1,0 0,5	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 6 3	1 2 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 3	0,0 0,0 0,0	2,5 1,7 -2,5	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	9 6 9	7 10 7	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 110 25	8 8 8
52 323 2.5	8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 40 0	8 8 8
323 422 2.5	8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 26 0	8 8 8
422 423 2.5	8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	31 31 24	-4,3 -2,3 3,8	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	16 8 14	6 3 5	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	31 31 0	0,0 0,0 0,0	5,4 5,3 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4									

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
423	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
324	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	64	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
324	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
68	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	48	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
316	8,30		26	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,4	4,4	3	0,0	0,2	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	1	1	0,0	5	25	8
318	8,30		55	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,4	4,4	3	0,0	0,1	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	0	1	0,0	12	70	8
2.5			25	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,4	4,4	3	0,0	-0,2	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	1	1	0,0	5	25	8
53	8,30		40	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
316	8,30		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	87	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
316	8,30		40	1	24	-7,8	0,0	0,0	31	15	9	11,0	8,3	24	0,0	13,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	43	71	0,0	12	0	8
318	8,30		55	3	24	5,3	0,0	0,0	28	15	7	5,2	7,5	24	0,0	13,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	43	70	0,0	12	120	8
2.5			30	5	24	7,8	0,0	0,0	31	15	9	8,2	11,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
318	8,30		40	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
69	8,30		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	131	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
319	8,30		9	1	3	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	2,9	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	11	8	0,0	5	25	8
322	8,30		60	3	3	1,4	0,0	0,0	23	7	3	4,8	4,8	3	0,0	2,1	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	8	13	0,0	11	135	8
2.5			25	5	3	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	-2,9	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	11	8	0,0	5	25	8
54	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
319	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	55	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
319	8,30		37	1	19	4,1	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	31	0,0	4,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	14	24	0,0	11	0	8
322	8,30		60	3	31	2,1	0,0	0,0	23	8	3	5,7	5,7	19	0,0	-5,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	15	25	0,0	11	185	8
2.5			30	5	31	4,1	0,0	0,0	23	15	6	6,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
322	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
70	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	98	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
313	8,30		9	1	3	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	2,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	9	7	0,0	5	25	8
314	8,30		60	3	3	1,0	0,0	0,0	23	6	2	4,8	4,8	3	0,0	1,7	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	6	10	0,0	11	110	8
2.5			25	5	3	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	-2,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	9	7	0,0	5	25	8
55	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
312	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	60	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
312	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
313	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	60	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
313	8,30		37	1	28	2,8	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	24	0,0	2,9	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	9	14	0,0	11	0	8
314	8,30		60	3	28	1,7	0,0	0,0	23	6	2	5,7	5,7	28	0,0	-3,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	11	17	0,0	11	160	8
2.5			30	5	28	-2,3	0,0	0,0	23	8	3	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
314	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
315	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	69	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
315	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
52	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0																	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf 100	εc 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
57 328 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 59 0	8 8 8
328 329 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 59 0	8 8 8
329 330 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	24 24 24	-3,4 -1,9 2,8	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	12 7 10	5 2 4	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	24 24 0	0,0 0,0 0,0	4,2 4,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	13 13 0	21 21 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 162 0	8 8 8
330 331 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 23 0	8 8 8
331 54 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 116 0	8 8 8
37 332 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 69 0	8 8 8
332 333 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 68 0	8 8 8
333 424 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 65 0	8 8 8
424 334 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 65 0	8 8 8
334 73 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 142 0	8 8 8
38 335 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 96 0	8 8 8
335 336 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 90 0	8 8 8
336 74 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,5 -0,5 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	2 2 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 223 0	8 8 8
337 339 2.5	8,30 8,30 8,30		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,6 1,4 0,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 7 3	1 3 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 3	0,0 0,0 0,0	2,9 2,1 -2,9	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	11 8 11	8 13 8	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 135 25	8 8 8
65 337 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 85 0	8 8 8
337 339 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	19 19 19	3,1 1,7 -3,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	11 6 12	4 2 4	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	19 19 0	0,0 0,0 0,0	-3,0 -3,8 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	9 11 0	15 19 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 185 0	8 8 8
339 58 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 97 0	8 8 8
340 341 2.5	8,30 8,30 8,30	1 / 2	26 55 25	1 3 5	24 24 24	0,8 2,0 2,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	4 12 13	2 5 5	4,4 4,4 4,4	4,4 4,4 4,4	24 24 0	0,0 0,0 0,0	3,1 3,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27,6 37,1 37,1	24,7 15,0 15,0	3,2 6,0 6,0	0,0 0,0 0,0	13 12 0	9 20 0	0,0 0,0 0,0	5 12 12	25 45 0	8 8 8
66 340 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 175 0	8 8 8
340 427 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	31 24 24	-4,8 5,1 5,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 27 27	16 15 15	7 7 7	6,2 5,2 5,2	5,2 7,2 7,2	31 31 0	0,0 0,0 0,0	14,1 14,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	46 46 0	75 75 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 70 0	8 8 8
427 341 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	19 19 19	4,6 4,6 -4,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	15 15 15	7 6 7	5,2 6,2 6,2	6,2 6,2 5,2	19 19 0	0,0 0,0 0,0	-12,8 -13,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	42 43 0	69 70 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 70 0	8 8 8
341 59 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0																	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
342	8,30		9	1	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
344	8,30		60	3	3	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	3	0,0	0,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	135	8
2.5			25	5	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	-0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
67	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
342	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	84	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
342	8,30		37	1	28	3,2	0,0	0,0	23	12	4	5,7	5,7	24	0,0	3,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	11	18	0,0	11	0	8
344	8,30		60	3	28	1,7	0,0	0,0	23	6	2	5,7	5,7	28	0,0	-3,9	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	12	19	0,0	11	185	8
2.5			30	5	28	-3,2	0,0	0,0	23	12	4	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
344	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
60	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	98	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
345	8,30		9	1	3	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	2,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	9	7	0,0	5	25	8
347	8,30		60	3	3	1,0	0,0	0,0	23	6	2	4,8	4,8	3	0,0	1,7	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	6	10	0,0	11	110	8
2.5			25	5	3	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	-2,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	9	7	0,0	5	25	8
349	8,30		9	1	3	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	2,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	9	7	0,0	5	25	8
351	8,30		60	3	3	1,0	0,0	0,0	23	6	2	4,8	4,8	3	0,0	1,7	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	6	10	0,0	11	110	8
2.5			25	5	3	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	-2,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	9	7	0,0	5	25	8
68	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
345	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	81	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
345	8,30		37	1	19	3,5	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	31	0,0	4,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	14	23	0,0	11	0	8
347	8,30		60	3	31	2,2	0,0	0,0	23	8	3	5,7	5,7	19	0,0	-5,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	15	25	0,0	11	160	8
2.5			30	5	19	-4,0	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
347	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
348	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	95	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
348	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
349	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	94	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
349	8,30		37	1	28	5,1	0,0	0,0	25	16	7	6,7	6,7	28	0,0	-5,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	17	28	0,0	11	0	8
351	8,30		60	3	28	2,9	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	28	0,0	-6,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	19	32	0,0	11	160	8
2.5			30	5	28	-4,8	0,0	0,0	25	15	6	6,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
351	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
39	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	35	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
353	8,30		26	1	3	0,4	0,0	0,0	23	2	1	4,4	4,4	3	0,0	2,3	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	9	6	0,0	5	25	8
354	8,30		55	3	3	0,8	0,0	0,0	23	4	2	4,4	4,4	3	0,0	1,4	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	6	9	0,0	12	82	8
2.5			25	5	3	0,4	0,0	0,0	23	2	1	4,4	4,4	3	0,0	-2,3	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	9	6	0,0	5	25	8
69	8,30		40	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
352	8,30		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	150	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
352	8,30		40	1	3	-0,3	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	3	0,0	0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8
353	8,30		55	3	3	0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	282	8
2.5			30	5	3	-0,3	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
353	8,30		40	1	19	9,3	0,0	0,0	33	15	10	10,3	13,6	19	0,0	-13,8	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	45	74	0,0	12	0	8
354	8,30		55	3	19	5,7	0,0	0,0	28	15																	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t°m)	M Eyd (t°m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t°m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t°m)	TRId (t°m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
358	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
359	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	85	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
359	8,30		37	1	24	-4,4	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	24	0,0	4,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	14	24	0,0	11	0	8
361	8,30		60	3	28	2,2	0,0	0,0	23	8	3	5,7	5,7	28	0,0	-4,9	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	15	24	0,0	11	185	8
2.5			30	5	28	-4,1	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
361	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
41	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	31	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
71	8,30		40	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
108	8,30		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	150	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
362	8,30		9	1	3	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	2,9	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	11	8	0,0	5	25	8
364	8,30		60	3	3	1,4	0,0	0,0	23	7	3	4,8	4,8	3	0,0	2,1	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	8	13	0,0	11	135	8
2.5			25	5	3	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	-2,9	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	11	8	0,0	5	25	8
72	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
362	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	98	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
362	8,30		37	1	28	4,7	0,0	0,0	25	15	6	5,7	6,7	24	0,0	5,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	15	25	0,0	11	0	8
364	8,30		60	3	28	-2,5	0,0	0,0	23	9	3	5,7	5,7	28	0,0	-5,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	17	28	0,0	11	185	8
2.5			30	5	28	-5,2	0,0	0,0	27	14	6	7,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
364	8,30		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
46	8,30		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	81	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
75	8,30		40	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
105	8,30		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	150	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
73	8,30		40	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
103	8,30		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	150	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
74	8,30		40	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
104	8,30		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	150	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
76	8,30		39	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	3	0,0	0,5	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	2	0,0	20	0	8
365	8,30		65	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	3	0,0	-0,5	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	2	0,0	20	188	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
365	8,30		39	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	3	0,0	0,5	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	2	0,0	20	0	8
51	8,30		65	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	3	0,0	-0,5	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	2	0,0	20	188	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
101	8,30		39	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	3	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	0	8
376	8,30		65	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	3	0,0	-0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	66	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
376	8,30		39	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	3	0,0	0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
426	8,30		65	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	3	0,0	0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	31	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
426	8,30		39	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	3	0,0	0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
115	8,30		65	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2															

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf 100	εc 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
372	8,30		40	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	0	8
373	8,30		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	65	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
373	8,30		40	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	0	8
123	8,30		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	65	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
374	8,30	1	26	1	24	0,7	0,0	0,0	23	4	2	4,4	4,4	24	0,0	3,1	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	12	9	0,0	5	25	8
375	8,30	/	55	3	24	1,9	0,0	0,0	23	12	5	4,4	4,4	24	0,0	3,0	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	12	20	0,0	12	43	8
2.5		2	25	5	24	2,0	0,0	0,0	23	12	5	4,4	4,4	0	0,0	0,0	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	0	0	0,0	12	0	8
78	8,30		40	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
374	8,30		55	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	174	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
374	8,30		40	1	24	-4,8	0,0	0,0	27	14	7	7,2	6,2	24	0,0	14,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	47	77	0,0	12	0	8
428	8,30		55	3	24	4,9	0,0	0,0	27	14	7	5,2	7,2	24	0,0	14,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	47	77	0,0	12	68	8
2.5			30	5	24	4,9	0,0	0,0	27	14	7	5,2	7,2	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
428	8,30		40	1	28	5,6	0,0	0,0	28	16	8	5,2	7,5	28	0,0	-16,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	52	86	0,0	12	0	8
375	8,30		55	3	28	5,6	0,0	0,0	21	29	9	7,5	6,2	28	0,0	-16,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	53	87	0,0	11	69	8
2.5			30	5	28	-5,5	0,0	0,0	28	16	8	7,5	5,2	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
375	8,30		40	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	0	8
77	8,30		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	56	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
100	8,30		39	1	8	3,4	0,0	0,0	23	12	4	6,2	6,2	8	0,0	-2,7	0,0	39,7	36,3	5,1	0,0	7	4	0,0	6	30	8
387	8,30		65	3	8	2,9	0,0	0,0	23	10	4	6,2	6,2	8	0,0	-3,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	8	13	0,0	20	60	8
2.5			30	5	8	0,9	0,0	0,0	23	3	1	6,2	6,2	8	0,0	-3,1	0,0	39,7	36,3	5,1	0,0	9	4	0,0	6	30	8
100	8,30		39	1	8	5,8	0,0	0,0	27	15	7	6,2	8,2	8	0,0	-9,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	25	40	0,0	20	0	8
387	8,30		65	3	8	4,0	0,0	0,0	23	14	5	6,2	6,2	8	0,0	-9,6	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	26	43	0,0	20	120	8
2.5			30	5	8	-5,4	0,0	0,0	25	16	7	7,2	6,2	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
387	8,30		39	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	3	0,0	0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
388	8,30		65	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	3	0,0	-0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	38	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
388	8,30		39	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	3	0,0	0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
31	8,30		65	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	3	0,0	-0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	37	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
123	8,30		40	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
78	8,30		55	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	176	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
83	8,30		40	1	3	-0,5	0,0	0,0	23	2	1	5,2	4,0	3	0,0	0,8	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	3	4	0,0	12	0	8
41	8,30		55	3	3	0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,8	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	3	4	0,0	12	376	8
2.5			30	5	3	-0,5	0,0	0,0	23	2	1	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
82	8,30		40	1	3	-0,5	0,0	0,0	23	2	1	5,2	4,0	3	0,0	0,8	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	3	4	0,0	12	0	8
46	8,30		55	3	3	0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,8	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	3	4	0,0	12	376	8
2.5			30	5	3	-0,5	0,0	0,0	23	2	1	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
84	8,30		36	1	3	-0,4	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,0	3	0,0	0,7	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	3	4	0,0	13	0	8
54	8,30		50	3	3	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	3	0,0	-0,7	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	3	4	0,0	13	376	8
2.5			30	5	3	-0,4	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	17,3	6,5	0,0	0	0	0,0	13	0	8
377	8,30		9	1	3	0,6	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	3	0,0	2,7	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	10	7	0,0	5	25	8
378	8,30																										

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
399 401 2.5	8,30 8,30 2.5		27 40 25	1 3 5	3 3 3	0,0 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	3,2 3,2 3,2	3,2 3,2 3,2	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	19,4 19,5 19,4	17,9 11,3 17,9	2,2 3,0 2,2	0,0 0,0 0,0	1 1 1	0 1 0	0,0 0,0 0,0	5 16 5	25 81 25	8 8 8
7 399 2.5	8,30 8,30 2.5		41 40 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	1 2 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 169 0	8 8 8
399 401 2.5	8,30 8,30 2.5		41 40 30	1 3 5	25 25 29	-7,2 -4,4 -6,8	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	33 29 32	15 14 15	9 7 9	10,6 6,7 10,1	10,4 6,5 9,9	25 29 0	0,0 0,0 0,0	10,6 -10,7 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	48 48 0	76 76 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 131 0	8 8 8
401 11 2.5	8,30 8,30 2.5		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 80 0	8 8 8
403 405 2.5	8,30 8,30 2.5		27 40 25	1 3 5	3 3 3	0,3 0,5 0,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	2 4 2	1 2 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 3	0,0 0,0 0,0	1,6 1,0 -1,6	0,0 0,0 0,0	19,4 19,5 19,4	17,9 11,3 17,9	2,2 3,0 2,2	0,0 0,0 0,0	9 6 9	5 9 5	0,0 0,0 0,0	5 16 5	25 81 25	8 8 8
11 402 2.5	8,30 8,30 2.5		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 40 0	8 8 8
402 403 2.5	8,30 8,30 2.5		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	0 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 59 0	8 8 8
403 405 2.5	8,30 8,30 2.5		41 40 30	1 3 5	34 22 22	-5,5 -3,7 -6,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	30 26 32	15 16 14	8 7 9	7,9 5,0 9,5	9,2 5,0 7,9	22 22 0	0,0 0,0 0,0	-9,0 -9,4 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	40 42 0	64 67 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 131 0	8 8 8
405 15 2.5	8,30 8,30 2.5		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 80 0	8 8 8
15 406 2.5	8,30 8,30 2.5		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 138 0	8 8 8
406 19 2.5	8,30 8,30 2.5		41 40 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	1 2 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 198 0	8 8 8
408 410 2.5	8,30 8,30 2.5		27 40 25	1 3 5	3 3 3	0,3 0,5 0,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	2 4 2	1 2 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 3	0,0 0,0 0,0	1,6 1,0 -1,6	0,0 0,0 0,0	19,4 19,5 19,4	17,9 11,3 17,9	2,2 3,0 2,2	0,0 0,0 0,0	9 6 9	5 9 5	0,0 0,0 0,0	5 16 5	25 81 25	8 8 8
19 407 2.5	8,30 8,30 2.5		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 40 0	8 8 8
407 408 2.5	8,30 8,30 2.5		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 59 0	8 8 8
408 410 2.5	8,30 8,30 2.5		41 40 30	1 3 5	22 22 22	7,3 -4,6 -7,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	33 29 33	15 14 15	9 7 10	10,6 6,8 11,0	10,7 6,7 10,8	34 0 0	0,0 0,0 0,0	11,3 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	51 0 0	80 0 0	0,0 0,0 0,0	16 16 15	63 0 68	8 8 8
410 23 2.5	8,30 8,30 2.5		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 100 0	8 8 8
23 411 2.5	8,30 8,30 2.5		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 132 0	8 8 8
411 27 2.5	8,30 8,30 2.5		41 40 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	2 2 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 232 0	8 8 8
102 393 2.5	8,30 8,30 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 107 0	8 8 8
393 28 2.5	8,30 8,30 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 107 0	8 8 8
108 45 2.5	8,30 8,30 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 215 0	8 8 8
105 394 2.5	8,30 8,30 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 													

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
394 44 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 107 0	8 8 8
103 395 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 107 0	8 8 8
395 42 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 107 0	8 8 8
104 396 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 107 0	8 8 8
396 43 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 107 0	8 8 8
109 366 2.5	8,30 8,30 8,30		39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 26 0	8 8 8
366 101 2.5	8,30 8,30 8,30		39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 93 0	8 8 8
398 99 2.5	8,30 8,30 8,30		9 60 25	1 3 5	18 18 6	0,6 1,3 -1,7	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 7 9	1 3 4	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	18 6 6	0,0 0,0 0,0	3,0 -2,4 -3,4	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	11 9 12	8 15 9	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 44 25	8 8 8
114 398 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 25 0	8 8 8
398 99 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	18 18 18	-5,7 -4,6 5,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 25 25	15 14 16	7 6 7	8,0 6,7 6,7	7,7 6,7 6,7	18 18 0	0,0 0,0 0,0	11,7 11,7 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	35 35 0	57 57 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 94 0	8 8 8
115 425 2.5	8,30 8,30 8,30		39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 51 0	8 8 8
425 76 2.5	8,30 8,30 8,30		39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 51 0	8 8 8
120 77 2.5	8,30 8,30 8,30		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 102 0	8 8 8
121 66 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 176 0	8 8 8
390 392 2.5	8,30 8,30 8,30	1 / 2	9 60 25	1 3 5	25 25 25	0,2 0,6 0,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 3 3	0 1 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	25 25 0	0,0 0,0 0,0	0,8 0,7 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 44,4	26,9 16,4 16,4	3,6 7,3 7,3	0,0 0,0 0,0	3 3 0	2 4 0	0,0 0,0 0,0	5 11 11	25 69 0	8 8 8
79 389 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 32 0	8 8 8
389 390 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 48 0	8 8 8
390 391 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	25 25 25	-5,3 3,7 5,9	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 23 29	15 15 16	7 6 8	7,3 5,2 5,2	5,2 5,2 8,0	25 25 0	0,0 0,0 0,0	8,4 8,4 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	27 27 0	45 45 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 137 0	8 8 8
391 392 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	29 29 29	3,9 -5,2 -5,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 27 27	15 15 15	6 7 7	5,2 7,4 7,4	5,5 6,2 6,2	29 29 0	0,0 0,0 0,0	-17,7 -17,8 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	58 58 0	95 95 0	0,0 0,0 0,0	10 10 12	0 51 0	8 8 8
392 24 2.5	8,30 8,30 8,30		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 82 0	8 8 8
109 110 2.5	8,30 5,55 5,55		29 150 15	1 3 5	19 31 31	-0,6 -1,0 -1,9	-0,3 -1,3 -1,3	5,4 4,8 3,9	17 19 22	6 9 13	2 3 6	7,2 7,2 8,2	3,6 3,6 4,1	31 31 31	0,8 0,8 0,8	-0,1 -0,9 -1,0	0,0 0,0 0,0	47,8 47,8 47,8	34,5 34,5 34,5	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	2 4 4	0 3 1	0,0 0,0 0,0	2 8 2	15 267 15	8 8 8
110 111 2.5	5,55 5,55 5,55		29 150 15	1 3 5	31 31 19	-2,0 -1,5 -0,9	1,4 1,4 -0,7	1,3 1,3 2,5	24 22																		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf 100	εc 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
111	5,55		29	1	19	-0,8	-0,7	1,5	21	6	3	7,2	3,6	19	-0,1	2,2	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	7	2	0,0	2	15	8
112	8,30		150	3	19	2,6	-0,6	2,9	27	13	8	7,2	11,2	19	-0,1	2,1	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	6	6	0,0	8	400	8
2.5			15	5	19	2,4	-0,3	3,8	24	14	8	7,2	9,2	23	0,3	-0,9	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	3	1	0,0	2	15	8
112	8,30		29	1	19	2,3	0,0	0,0	25	14	8	7,2	8,2	19	0,0	-3,1	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	9	2	0,0	2	15	8
113	8,30		150	3	19	1,6	0,0	0,0	23	11	6	7,2	7,2	19	0,0	-3,6	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	11	10	0,0	8	60	8
2.5			15	5	19	-0,7	0,0	0,0	22	5	2	7,2	3,6	19	0,0	-3,8	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	11	3	0,0	2	15	8
113	8,30		29	1	19	-1,1	0,0	0,0	22	7	4	7,2	3,6	28	0,0	-4,8	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	14	3	0,0	2	15	8
114	8,30		150	3	28	-4,8	0,0	0,0	36	11	12	23,8	5,9	19	0,0	-5,5	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	16	16	0,0	8	93	8
2.5			15	5	28	-7,0	0,0	0,0	41	11	15	38,7	19,3	28	0,0	-5,7	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	17	4	0,0	2	15	8
120	8,30		29	1	19	-3,6	0,0	0,0	28	18	12	10,2	7,2	19	0,0	3,0	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	9	2	0,0	2	15	8
119	8,30		150	3	19	-2,5	0,0	0,0	24	17	9	7,2	7,2	19	0,0	2,8	0,0	160,1	34,7	10,3	0,0	8	8	0,0	8	93	8
2.5			15	5	19	-0,8	0,0	0,0	23	5	3	7,2	7,2	19	0,0	2,1	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	6	1	0,0	2	15	8
116	5,55		29	1	31	-4,1	-0,9	10,4	29	17	12	14,2	7,1	31	-0,2	2,7	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	8	2	0,0	2	15	8
115	8,30		150	3	31	-1,3	-0,9	11,3	17	13	4	7,2	3,6	24	-0,2	2,7	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	8	8	0,0	8	267	8
2.5			15	5	31	2,7	-0,6	12,7	23	17	8	7,2	10,2	31	-0,2	1,8	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	6	1	0,0	2	15	8
117	5,55		29	1	31	1,7	-0,9	7,6	21	15	6	7,2	7,2	31	0,2	-7,0	0,5	47,8	34,5	3,7	0,6	34	6	6,5	2	15	8
116	5,55		150	3	31	-2,5	-0,9	7,6	23	18	9	8,2	7,2	31	0,2	-7,4	0,5	47,8	34,5	3,7	0,6	35	26	6,5	8	49	8
2.5			15	5	31	-4,0	-0,9	7,6	29	18	12	13,2	6,6	31	0,2	-7,6	0,5	47,8	34,5	3,7	0,6	36	7	6,5	2	15	8
118	2,80		29	1	31	-2,5	0,0	7,8	23	17	8	8,3	7,2	31	0,2	2,4	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	7	2	0,0	2	15	8
117	5,55		150	3	27	2,2	0,2	1,9	25	13	7	7,2	9,2	31	0,2	2,3	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	7	7	0,0	8	400	8
2.5			15	5	31	1,8	-0,9	10,2	21	14	6	7,2	8,4	19	-0,1	-1,2	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	4	1	0,0	2	15	8
119	8,30		29	1	19	-0,5	0,0	0,0	23	3	1	7,2	7,2	31	0,0	-2,1	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	6	1	0,0	2	15	8
118	8,30		150	3	31	-1,3	0,0	0,0	22	9	4	7,2	3,1	31	0,0	-2,6	0,0	160,1	34,7	10,3	0,0	7	7	0,0	8	60	8
2.5			15	5	31	-1,9	0,0	0,0	24	13	7	7,2	7,2	31	0,0	-2,7	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	8	2	0,0	2	15	8
113	8,30		29	1	24	0,4	0,0	0,0	23	3	1	7,2	7,2	11	0,0	0,9	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	3	1	0,0	2	15	8
119	8,30		150	3	31	0,6	0,0	0,0	23	4	2	7,2	7,2	7	0,0	-1,2	0,0	160,1	34,7	10,3	0,0	3	3	0,0	8	212	8
2.5			15	5	8	-0,5	0,0	0,0	22	4	2	7,2	3,6	7	0,0	-1,4	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	4	1	0,0	2	15	8
116	5,55		29	1	3	-0,4	0,5	0,0	22	3	1	7,2	3,6	31	-1,1	1,0	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	5	1	0,0	2	15	8
110	5,55		150	3	31	0,2	2,0	0,4	21	2	1	7,2	7,2	31	-1,1	-0,9	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	5	3	0,0	8	212	8
2.5			15	5	18	-0,5	0,8	0,4	21	3	1	7,2	3,6	31	-1,1	-1,1	0,0	47,8	34,5	3,7	0,0	5	1	0,0	2	15	8
81	12,65		9	1	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
122	12,65		60	3	3	0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	3	0,0	0,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	1	0,0	11	110	8
2.5			25	5	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	-0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
1	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
80	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	66	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
80	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
81	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	66	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
81	12,65		37	1	13	-3,5	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	13	0,0	7,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	23	38	0,0	11	0	8
429	12,65		60	3	13	-3,2	0,0	0,0	23	12	4	5,7	5,7	13	0,0	7,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	23	38	0,0	11	80	8
2.5			30	5	13	2,6	0,0	0,0	23	9	4	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
429	12,65		37	1	9	3,3	0,0	0,0	23	12	4	5,7	5,7	9	0,0	-9,9	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	29	48	0,0	11	0	8
122	12,65		60	3	9	-4,4	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	9	0,0	-10,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	31	50	0,0	11	80	8
2.5			30	5	9	-4,8	0,0	0,0	25	15	6	6,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
122	12,65		37	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf 100	εc 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
128 86 2.5	12,65 12,65 12,65		9 1 3 60 3 3 25 5 3	1 3 3	0,3 0,5 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	2 3 3	1 1 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 15	0,0 0,0 0,0	1,8 0,9 -1,6	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	7 3 6	5 5 4	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 29 25	8 8 8	
2 128 2.5	12,65 12,65 12,65		37 1 3 60 3 3 30 5 3	1 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 111 0	8 8 8	
128 86 2.5	12,65 12,65 12,65		37 1 15 60 3 3 30 5 3	1 3 3	-2,5 2,4 1,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	9 9 4	3 3 1	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	15 15 0	0,0 0,0 0,0	4,4 4,4 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	13 13 0	22 21 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 79 0	8 8 8	
129 130 2.5	12,65 12,65 12,65		9 1 3 60 3 3 25 5 3	1 3 3	0,1 0,1 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 1 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,3 0,2 -0,3	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 110 25	8 8 8	
3 129 2.5	12,65 12,65 12,65		37 1 3 60 3 3 30 5 3	1 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 116 0	8 8 8	
129 431 2.5	12,65 12,65 12,65		37 1 13 60 3 13 30 5 13	13 13 13	-10,3 -9,4 7,5	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	34 33 31	16 15 15	10 10 9	14,4 13,5 5,7	8,1 7,7 10,5	13 13 0	0,0 0,0 0,0	22,4 22,4 0,0	0,0 0,0 0,0	69,8 69,8 44,4	32,1 32,1 20,4	15,0 15,0 9,5	0,0 0,0 0,0	67 67 0	70 70 0	0,0 0,0 0,0	7 7 11	0 80 0	8 8 8	
431 130 2.5	12,65 12,65 12,65		37 1 13 60 3 13 30 5 13	13 13 13	2,1 3,1 3,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	8 11 12	3 4 4	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	9 9 0	0,0 0,0 0,0	-4,4 -4,8 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	13 14 0	22 23 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8	
130 131 2.5	12,65 12,65 12,65		37 1 3 60 3 3 30 5 3	1 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 65 0	8 8 8	
131 4 2.5	12,65 12,65 12,65		37 1 3 60 3 3 30 5 3	1 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 65 0	8 8 8	
86 380 2.5	12,65 12,65 12,65		9 1 3 60 3 15 25 5 15	3 15 15	-0,5 0,4 0,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 2 2	1 1 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 15	0,0 0,0 0,0	1,9 1,0 -1,6	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	7 4 6	5 6 4	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 31 25	8 8 8	
86 380 2.5	12,65 12,65 12,65		37 1 3 60 3 3 30 5 3	1 3 3	1,0 -3,5 -3,7	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	4 13 14	1 5 5	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	3 3 0	0,0 0,0 0,0	-5,6 -6,0 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	17 18 0	28 29 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 81 0	8 8 8	
380 3 2.5	12,65 12,65 12,65		37 1 3 60 3 3 30 5 3	1 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 114 0	8 8 8	
87 11 2.5	12,65 12,65 12,65		43 1 3 40 3 3 70 5 3	1 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 23 24	0 0 0	0 0 0	8,9 8,9 8,9	4,5 8,9 4,5	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,6 0,6 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	36,0 36,0 36,0	11,6 11,6 11,6	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 175 0	8 8 8	
88 19 2.5	12,65 12,65 12,65		43 1 3 40 3 3 70 5 3	1 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 23 24	0 0 0	0 0 0	8,9 8,9 8,9	4,5 8,9 4,5	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,6 0,6 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	36,0 36,0 36,0	11,6 11,6 11,6	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 175 0	8 8 8	
9 132 2.5	12,65 12,65 12,65		43 1 3 40 3 3 70 5 3	1 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 23 24	0 0 0	0 0 0	8,9 8,9 8,9	4,5 8,9 4,5	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,7 -0,7 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	36,0 36,0 36,0	11,6 11,6 11,6	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 206 0	8 8 8	
132 10 2.5	12,65 12,65 12,65		43 1 3 40 3 3 70 5 3	1 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 23 24	0 0 0	0 0 0	8,9 8,9 8,9	4,5 8,9 4,5	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,7 -0,7 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	36,0 36,0 36,0	11,6 11,6 11,6	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 186 0	8 8 8	
10 87 2.5	12,65 12,65 12,65		43 1 3 40 3 3 70 5 3	1 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 23 24	0 0 0	0 0 0	8,9 8,9 8,9	4,5 8,9 4,5	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,6 -0,6 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	36,0 36,0 36,0	11,6 11,6 11,6	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 170 0	8 8 8	
89 381 2.5	12,65 12,65 12,65		36 1 3 50 3 3 30 5 3	1 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 33 0	8 8 8	
381 382 2.5	12,65 12,65 12,65		36 1 3 50 3 3 30 5 3	1 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 63 0	8 8 8	
382 383 2.5	12,65 12,65 12,65		36 1 3 50 3 3 30 5 3	1 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 63 0	8 8 8	
383 27 2.5	12,65 12,65 12,65		36 1 3 50 3 3 30 5 3	1 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 37 0	8 8 8	
90 384 2.5	12,65 12,65 12,65		9 1 18 60 3 18 25 5 18	1 18 18	0,5 0,6 0,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 3 2	1 1 1																	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
90 384 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	8 6 6	1,1 -2,9 -3,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	4 11 12	1 4 5	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	6 6 0	0,0 0,0 0,0	-4,4 -4,9 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	13 15 0	22 24 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 95 0	8 8 8
384 35 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 44,4 0,0	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 100 0	8 8 8	
93 83 2.5	12,65 12,65 12,65		8 50 25	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	13,9 13,9 13,9	4,9 4,9 4,9	0,0 0,0 0,0	2 2 0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 225 0	8 8 8
94 82 2.5	12,65 12,65 12,65		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,5 -0,5 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	2 2 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 225 0	8 8 8
17 133 2.5	12,65 12,65 12,65		43 40 70	1 3 5	3 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 23 24	0 0 0	0 0 0	8,9 8,9 8,9	4,5 8,9 4,5	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,7 -0,7 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	36,0 36,0 36,0	11,6 11,6 11,6	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 206 0	8 8 8
133 18 2.5	12,65 12,65 12,65		43 40 70	1 3 5	3 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 23 24	0 0 0	0 0 0	8,9 8,9 8,9	4,5 8,9 4,5	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,7 -0,7 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	36,0 36,0 36,0	11,6 11,6 11,6	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 186 0	8 8 8
18 88 2.5	12,65 12,65 12,65		43 40 70	1 3 5	3 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 23 24	0 0 0	0 0 0	8,9 8,9 8,9	4,5 8,9 4,5	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,6 -0,6 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	36,0 36,0 36,0	11,6 11,6 11,6	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 170 0	8 8 8
92 84 2.5	12,65 12,65 12,65		8 50 25	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	13,9 13,9 13,9	4,9 4,9 4,9	0,0 0,0 0,0	2 2 0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 225 0	8 8 8
91 385 2.5	12,65 12,65 12,65		9 60 25	1 3 5	13 13 13	0,4 0,4 0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	2 2 1	1 1 0	4,8 4,8 4,8	4,8 13 4,8	9 13 13	0,0 0,0 0,0	0,9 -0,6 -0,9	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	3 2 3	2 4 3	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 33 25	8 8 8
91 385 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	16 9 9	0,6 -2,6 -2,8	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	2 10 10	1 4 4	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	9 9 0	0,0 0,0 0,0	-3,7 -4,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	11 12 0	18 20 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 83 0	8 8 8
385 85 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 0	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 142 0	8 8 8
99 371 2.5	12,65 12,65 12,65		9 60 25	1 3 5	6 18 18	-0,4 0,4 0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	2 2 1	1 1 0	4,8 4,8 4,8	4,8 6 4,8	6 6 16	0,0 0,0 0,0	0,9 0,6 -0,8	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	3 2 3	2 4 2	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 43 25	8 8 8
99 371 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	8 6 6	0,8 -3,0 -3,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	3 11 12	1 4 5	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	6 6 0	0,0 0,0 0,0	-4,3 -4,7 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	13 14 0	21 23 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 93 0	8 8 8
371 120 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 30 0	8 8 8
100 387 2.5	12,65 12,65 12,65		39 65 30	1 3 5	18 6 6	-1,6 1,6 1,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	5 5 3	2 2 1	6,2 6,2 6,2	6,2 6,2 6,2	18 18 6	0,0 0,0 0,0	4,9 2,9 -4,4	0,0 0,0 0,0	39,7 26,6 39,7	36,3 22,5 36,3	5,1 5,8 5,1	0,0 0,0 0,0	14 8 12	7 13 6	0,0 0,0 0,0	6 20 6	30 60 30	8 8 8
100 387 2.5	12,65 12,65 12,65		39 65 30	1 3 5	6 22 22	3,6 -2,8 -4,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	12 10 14	5 4 5	6,2 6,2 6,2	6,2 6,2 6,2	6 6 0	0,0 0,0 0,0	-6,0 -6,6 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	17 18 0	27 29 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 120 0	8 8 8
387 388 2.5	12,65 12,65 12,65		39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 38 0	8 8 8
388 31 2.5	12,65 12,65 12,65		39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 37 0	8 8 8
25 134 2.5	12,65 12,65 12,65		36 50 30	1 3 5	3 3 11	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 30 0	8 8 8
134 135 2.5	12,65 12,65 12,65		36 50 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 175 0	8 8 8
135 136 2.5	12,65 12,65 12,65		36 50 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 175 0	8 8 8
136 26 2.5	12,65 12,65 12,65		36 50 30	1 3 5	11 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0																			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
26 137 2.5	12,65 12,65 12,65	36 50 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 109 0	8 8 8
137 89 2.5	12,65 12,65 12,65	36 50 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 81 0	8 8 8
138 141 2.5	12,65 12,65 12,65	8 50 25	1 3 5	3 3 3	0,1 0,2 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 2 1	0 1 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,4 0,3 -0,4	0,0 0,0 0,0	24,9 30,8 24,9	22,4 13,9 22,4	2,9 4,9 2,9	0,0 0,0 0,0	2 1 2	1 2 1	0,0 0,0 0,0	5 13 5	25 198 25	8 8 8
27 138 2.5	12,65 12,65 12,65	36 50 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 67 0	8 8 8
138 432 2.5	12,65 12,65 12,65	36 50 30	1 3 5	18 18 18	-7,3 -5,1 6,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	32 28 30	16 8 17	10 8 9	10,1 7,0 4,8	5,0 4,8 8,1	18 18 0	0,0 0,0 0,0	11,2 11,2 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	40 40 0	65 65 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 124 0	8 8 8
432 141 2.5	12,65 12,65 12,65	36 50 30	1 3 5	8 8 8	2,7 -2,2 -3,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	12 10 14	4 4 5	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	8 8 0	0,0 0,0 0,0	-4,5 -5,0 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	16 18 0	26 29 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 124 0	8 8 8
141 28 2.5	12,65 12,65 12,65	36 50 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 92 0	8 8 8
143 145 2.5	12,65 12,65 12,65	39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,1 0,2 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 1 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	6,2 6,2 6,2	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,4 0,2 -0,4	0,0 0,0 0,0	39,7 26,6 39,7	36,3 22,5 36,3	5,1 5,8 5,1	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	6 20 6	30 110 30	8 8 8
29 142 2.5	12,65 12,65 12,65	39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 52 0	8 8 8
142 143 2.5	12,65 12,65 12,65	39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 52 0	8 8 8
143 433 2.5	12,65 12,65 12,65	39 65 30	1 3 5	18 18 18	-2,9 -2,3 2,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	10 8 9	4 3 3	6,2 6,2 6,2	6,2 6,2 6,2	18 18 0	0,0 0,0 0,0	5,8 5,7 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	16 16 0	26 26 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 100 0	8 8 8
433 145 2.5	12,65 12,65 12,65	39 65 30	1 3 5	6 6 6	3,3 -4,0 -4,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	11 14 14	4 5 5	6,2 6,2 6,2	6,2 6,2 6,2	6 6 0	0,0 0,0 0,0	-10,3 -10,7 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	28 29 0	46 48 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 70 0	8 8 8
145 146 2.5	12,65 12,65 12,65	39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 50 0	8 8 8
146 30 2.5	12,65 12,65 12,65	39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 87 0	8 8 8
147 100 2.5	12,65 12,65 12,65	39 65 30	1 3 5	34 22 22	0,5 -0,6 -0,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	2 2 2	1 1 1	6,2 6,2 6,2	6,2 6,2 6,2	34 0 22	0,0 0,0 0,0	2,5 0,0 -2,8	0,0 0,0 0,0	39,7 26,6 39,7	36,3 22,5 36,3	5,1 5,8 5,1	0,0 0,0 0,0	7 0 8	3 0 4	0,0 0,0 0,0	6 20 6	26 0 26	8 8 8
30 147 2.5	12,65 12,65 12,65	39 65 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 139 0	8 8 8
147 100 2.5	12,65 12,65 12,65	39 65 30	1 3 5	6 6 34	2,5 2,5 0,9	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	8 8 3	3 3 1	6,2 6,2 6,2	6,2 6,2 6,2	6 6 0	0,0 0,0 0,0	-6,2 -6,5 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	17 18 0	28 29 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 51 0	8 8 8
149 150 2.5	12,65 12,65 12,65	39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,1 0,1 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	6,2 6,2 6,2	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,3 0,2 -0,3	0,0 0,0 0,0	39,7 26,6 39,7	36,3 22,5 36,3	5,1 5,8 5,1	0,0 0,0 0,0	1 0 1	0 1 0	0,0 0,0 0,0	6 20 6	30 71 30	8 8 8
31 148 2.5	12,65 12,65 12,65	39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 80 0	8 8 8
148 149 2.5	12,65 12,65 12,65	39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 46 0	8 8 8
149 434 2.5	12,65 12,65 12,65	39 65 30	1 3 5	12 12 12	-4,3 -3,5 4,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	15 12 14	6 4 5	6,2 6,2 6,2	6,2 6,2 6,2	12 12 0	0,0 0,0 0,0	9,2 9,2 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	25 25 0	41 41 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 95 0	8 8 8
434 150 2.5	12,65 12,65 12,65	39 65 30	1 3 5	8 8 8	1,2 -2,6 -2,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	4 9 9	1 3 3	6,2 6,2 															

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf 100	εc 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
150	12,65		39	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	3	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	0	8
151	12,65		65	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	3	0,0	-0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	75	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
151	12,65		39	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	3	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	0	8
32	12,65		65	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	3	0,0	-0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	75	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
153	12,65		9	1	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
155	12,65		60	3	3	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	3	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	141	8
2.5			25	5	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	-0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
33	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
152	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	72	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
152	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
153	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	72	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
153	12,65		37	1	6	3,0	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	18	0,0	5,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	16	27	0,0	11	0	8
435	12,65		60	3	6	2,6	0,0	0,0	23	9	4	5,7	5,7	18	0,0	5,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	16	27	0,0	11	95	8
2.5			30	5	18	2,1	0,0	0,0	23	8	3	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
435	12,65		37	1	9	3,0	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	9	0,0	-7,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	21	35	0,0	11	0	8
155	12,65		60	3	9	-3,2	0,0	0,0	23	12	4	5,7	5,7	9	0,0	-7,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	22	37	0,0	11	95	8
2.5			30	5	9	-3,9	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
155	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
34	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	76	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
156	12,65		9	1	8	0,4	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,8	8	0,0	1,8	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	7	5	0,0	5	25	8
90	12,65		60	3	8	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	12	0,0	-1,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	5	7	0,0	11	50	8
2.5			25	5	8	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	12	0,0	-2,0	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	8	6	0,0	5	25	8
34	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
156	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	90	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
156	12,65		37	1	12	-3,2	0,0	0,0	23	12	4	5,7	5,7	18	0,0	4,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	14	23	0,0	11	0	8
90	12,65		60	3	12	-2,8	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	18	0,0	4,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	14	23	0,0	11	100	8
2.5			30	5	18	1,3	0,0	0,0	23	5	2	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
157	12,65		9	1	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
160	12,65		60	3	3	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	3	0,0	0,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	135	8
2.5			25	5	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	-0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
35	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
157	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	82	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
157	12,65		37	1	18	-6,1	0,0	0,0	28	16	8	8,4	6,7	18	0,0	11,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	35	58	0,0	11	0	8
436	12,65		60	3	18	-5,0	0,0	0,0	25	16	7	6,7	5,7	18	0,0	11,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	35	58	0,0	11	93	8
2.5			30	5	18	4,6	0,0	0,0	25	14	6	5,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
436	12,65		37	1	25	1,7	0,0	0,0	23	6	2	5,7	5,7	8	0,0	-3,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	11	19	0,0	11	0	8
160	12,65		60	3	18	2,3	0,0	0,0	23	8	3	5,7	5,7	8	0,0	-4,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	13	21	0,0	11	93	8
2.5			30	5	6	-2,6	0,0	0,0	23	9	3	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
160	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf 100	εc 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
163	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
164	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	98	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
164	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
165	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	98	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
165	12,65		37	1	13	-4,1	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	13	0,0	8,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	25	41	0,0	11	0	8
438	12,65		60	3	13	-3,7	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	13	0,0	8,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	25	41	0,0	11	80	8
2.5			30	5	13	2,6	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
438	12,65		37	1	3	2,5	0,0	0,0	23	9	3	5,7	5,7	3	0,0	-7,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	22	36	0,0	11	0	8
166	12,65		60	3	3	-3,3	0,0	0,0	23	12	4	5,7	5,7	3	0,0	-7,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	23	38	0,0	11	81	8
2.5			30	5	3	-3,6	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
166	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
38	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	109	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
413	12,65		9	1	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
414	12,65		60	3	3	0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	3	0,0	0,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	1	0,0	11	110	8
2.5			25	5	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	-0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
170	12,65		9	1	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
172	12,65		60	3	3	0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	3	0,0	0,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	1	0,0	11	117	8
2.5			25	5	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	-0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
38	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
167	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	62	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
167	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
413	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	41	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
413	12,65		37	1	13	-3,9	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	13	0,0	8,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	25	41	0,0	11	0	8
439	12,65		60	3	13	-3,5	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	13	0,0	8,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	25	41	0,0	11	80	8
2.5			30	5	13	2,6	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
439	12,65		37	1	3	2,4	0,0	0,0	23	9	3	5,7	5,7	3	0,0	-7,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	22	36	0,0	11	0	8
414	12,65		60	3	9	-3,4	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	3	0,0	-7,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	23	38	0,0	11	80	8
2.5			30	5	9	-3,7	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
414	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
168	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	21	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
168	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
169	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	90	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
169	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
170	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	90	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
170	12,65		37	1	13	-3,1	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	13	0,0	6,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	20	32	0,0	11	0	8
440	12,65		60	3	13	-2,8	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	13	0,0	6,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	20	32	0,0	11	83	8
2.5			30	5	13	2,2	0,0	0,0	23	8	3	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
440	12,65		37	1	3	3,2	0,0	0,0	23	12	4	5,7	5,7	3	0,0	-8,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	24	40	0,0	11	0	8</

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
441	12,65		37	1	13	3,4	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	29	0,0	-8,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	26	43	0,0	11	0	8
177	12,65		60	3	29	-3,7	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	29	0,0	-9,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	27	45	0,0	11	84	8
2.5			30	5	29	-4,1	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
177	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
8	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	79	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
178	12,65		9	1	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
180	12,65		60	3	3	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	3	0,0	0,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	135	8
2.5			25	5	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	-0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
5	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
178	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	112	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
178	12,65		37	1	25	-6,6	0,0	0,0	29	16	8	8,6	5,7	25	0,0	12,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	38	62	0,0	11	0	8
442	12,65		60	3	25	-5,4	0,0	0,0	27	15	7	7,7	5,7	25	0,0	12,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	37	61	0,0	11	92	8
2.5			30	5	25	4,9	0,0	0,0	25	15	6	5,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
442	12,65		37	1	22	2,5	0,0	0,0	23	9	3	5,7	5,7	22	0,0	-5,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	17	28	0,0	11	0	8
180	12,65		60	3	22	-2,4	0,0	0,0	23	9	3	5,7	5,7	22	0,0	-6,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	18	30	0,0	11	93	8
2.5			30	5	22	-2,9	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
180	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
181	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	51	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
181	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
9	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	51	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
182	12,65		9	1	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
184	12,65		60	3	3	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	3	0,0	0,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	135	8
2.5			25	5	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	-0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
61	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
182	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	84	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
182	12,65		37	1	25	-4,4	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	25	0,0	8,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	25	41	0,0	11	0	8
443	12,65		60	3	25	-3,6	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	25	0,0	8,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	25	41	0,0	11	92	8
2.5			30	5	25	3,2	0,0	0,0	23	12	4	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
443	12,65		37	1	22	2,3	0,0	0,0	23	8	3	5,7	5,7	22	0,0	-6,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	18	30	0,0	11	0	8
184	12,65		60	3	22	-3,0	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	22	0,0	-6,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	20	32	0,0	11	93	8
2.5			30	5	22	-3,6	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
184	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
33	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	98	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
40	12,65		8	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	3	0,0	0,3	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	2	2	0,0	13	0	8
93	12,65		50	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,3	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	2	2	0,0	13	221	8
2.5			25	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	0	0	0,0	13	0	8
415	12,65		9	1	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
416	12,65		60	3	3	0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	3	0,0	0,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	1	0,0	11	110	8
2.5			25	5	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	-0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
8	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
9 187 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 4,0	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 70 0	8 8 8
187 188 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	25 25 25	-4,4 -3,6 3,8	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	16 13 14	6 5 5	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	25 25 0	0,0 0,0 0,0	9,1 9,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	27 27 0	45 45 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 93 0	8 8 8
188 189 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	22 22 22	3,5 -4,2 -5,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 25	13 16 16	5 6 7	5,7 5,7 6,7	5,7 5,7 5,7	22 22 0	0,0 0,0 0,0	-9,1 -9,5 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	27 29 0	45 47 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 93 0	8 8 8
189 13 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 75 0	8 8 8
191 193 2.5	12,65 12,65 12,65		8 50 25	1 3 5	3 3 3	0,8 1,4 0,8	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	5 9 5	2 4 2	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 3	0,0 0,0 0,0	3,9 2,4 -3,9	0,0 0,0 0,0	24,9 30,8 24,9	22,4 13,9 22,4	2,9 4,9 2,9	0,0 0,0 0,0	18 11 18	11 17 11	0,0 0,0 0,0	5 13 5	25 91 25	8 8 8
42 190 2.5	12,65 12,65 12,65		36 50 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 67 0	8 8 8
190 191 2.5	12,65 12,65 12,65		36 50 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 68 0	8 8 8
191 193 2.5	12,65 12,65 12,65		36 50 30	1 3 5	18 18 18	-4,7 2,8 4,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	28 23 28	15 12 14	7 5 7	6,8 4,8 4,8	4,8 4,8 6,8	18 18 0	0,0 0,0 0,0	6,9 6,9 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	25 25 0	40 40 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 141 0	8 8 8
193 194 2.5	12,65 12,65 12,65		36 50 30	1 3 5	3 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	2 2 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 227 0	8 8 8
194 43 2.5	12,65 12,65 12,65		36 50 30	1 3 5	3 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	2 2 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 227 0	8 8 8
195 197 2.5	12,65 12,65 12,65		8 50 25	1 3 5	3 3 3	0,8 1,5 0,8	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	5 10 5	2 4 2	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 3	0,0 0,0 0,0	4,1 2,4 -4,1	0,0 0,0 0,0	24,9 30,8 24,9	22,4 13,9 22,4	2,9 4,9 2,9	0,0 0,0 0,0	18 11 18	11 18 11	0,0 0,0 0,0	5 13 5	25 96 25	8 8 8
43 195 2.5	12,65 12,65 12,65		36 50 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 100 0	8 8 8
195 197 2.5	12,65 12,65 12,65		36 50 30	1 3 5	18 18 18	-4,3 2,6 4,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	26 23 26	16 11 16	7 4 7	5,8 4,8 4,8	4,8 4,8 5,8	18 18 0	0,0 0,0 0,0	6,1 6,1 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	22 22 0	36 35 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 146 0	8 8 8
197 198 2.5	12,65 12,65 12,65		36 50 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 128 0	8 8 8
198 199 2.5	12,65 12,65 12,65		36 50 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 128 0	8 8 8
199 417 2.5	12,65 12,65 12,65		36 50 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 67 0	8 8 8
417 200 2.5	12,65 12,65 12,65		36 50 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 67 0	8 8 8
200 201 2.5	12,65 12,65 12,65		36 50 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 67 0	8 8 8
201 44 2.5	12,65 12,65 12,65		36 50 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 67 0	8 8 8
202 203 2.5	12,65 12,65 12,65		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,1 0,1 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 1 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,3 0,2 -0,3	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 110 25	8 8 8
12 202 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 71 0	8 8 8
202 445 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	34 34 34	-4,5 -4,1																					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
445 203 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	29 29 29	3,1 -4,2 -4,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 25	11 16 14	4 6 6	5,7 5,7 6,7	5,7 5,7 5,7	29 29 0	0,0 0,0 0,0	-9,4 -9,8 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	28 29 0	46 48 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8
203 16 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 0 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 99 0	8 8 8
204 206 2.5	12,65 12,65 2.5		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,1 0,2 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 1 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 0,2 -0,3	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 2 1	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 135 25	8 8 8
13 204 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 90 0	8 8 8
204 446 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	25 25 25	-6,0 -5,0 4,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	28 25 23	16 16 16	8 7 6	8,1 6,7 5,7	5,7 5,7 5,7	25 25 0	0,0 0,0 0,0	11,5 11,4 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	34 34 0	56 56 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 93 0	8 8 8
446 206 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	22 22 22	3,0 -3,2 -3,9	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	11 12 14	4 4 5	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	22 22 0	0,0 0,0 0,0	-7,3 -7,7 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	22 23 0	36 38 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 93 0	8 8 8
206 17 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8
207 208 2.5	12,65 12,65 2.5		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,0 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 75 25	8 8 8
62 207 2.5	12,65 12,65 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 179 0	8 8 8
207 447 2.5	12,65 12,65 2.5		40 55 30	1 3 5	34 34 34	-3,7 -3,7 3,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	15 15 12	6 6 4	5,2 5,2 5,2	5,2 5,2 5,2	34 34 0	0,0 0,0 0,0	10,9 10,8 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	35 35 0	58 58 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 63 0	8 8 8
447 208 2.5	12,65 12,65 2.5		40 55 30	1 3 5	22 22 22	2,0 -2,4 -2,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	8 10 10	3 4 4	5,2 5,2 5,2	5,2 5,2 5,2	34 22 0	0,0 0,0 0,0	7,0 -7,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	23 23 0	37 38 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 63 0	8 8 8
208 34 2.5	12,65 12,65 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 63 0	8 8 8
45 94 2.5	12,65 12,65 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,5 -0,5 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 221 0	8 8 8
209 210 2.5	12,65 12,65 2.5		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,1 0,2 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 1 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,3 0,2 -0,3	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 129 25	8 8 8
16 209 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 76 0	8 8 8
209 448 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	34 34 34	-5,5 -4,6 4,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 23 23	15 17 15	7 6 6	7,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	34 34 0	0,0 0,0 0,0	10,9 10,9 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	33 33 0	53 53 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 89 0	8 8 8
448 210 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	22 22 22	3,1 -2,7 -3,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	11 10 12	4 4 5	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	22 22 0	0,0 0,0 0,0	-7,1 -7,5 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	21 22 0	35 37 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 90 0	8 8 8
210 20 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 40 0	8 8 8
211 213 2.5	12,65 12,65 2.5		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,1 0,2 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 1 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,3 0,2 -0,3	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 2 1	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 135 25	8 8 8
17 211 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 95 0	8 8 8
211 449 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	25 25 25	-5,0 -4,1 3,9	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 23 23	16 15 14	7 6 5	6,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	25 25 0	0,0 0,0 0,0	9,9 9,8 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	29 29 0	48 48 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 92 0	8 8 8
449 213 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	22 22																						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
213 21 2.5	12,65 12,65 12,65		37 1 3 60 3 3 30 5 3	1 3 3 3 3 3 5 3 3	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 70 0	8 8 8
214 217 2.5	12,65 12,65 12,65		10 1 3 70 3 3 25 5 3	1 3 3 3 3 3 5 3 3	3 3 3	0,1 0,2 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 1 0	0 0 0	5,6 5,6 5,6	5,6 5,6 5,6	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,4 0,3 -0,4	0,0 0,0 0,0	35,8 36,0 35,8	31,4 22,6 31,4	4,3 6,0 4,3	0,0 0,0 0,0	1 0 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	5 16 5	25 135 25	8 8 8
219 222 2.5	12,65 12,65 12,65		10 1 3 70 3 3 25 5 3	1 3 3 3 3 3 5 3 3	3 3 3	0,1 0,2 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 1 0	0 0 0	5,6 5,6 5,6	5,6 5,6 5,6	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,4 0,3 -0,4	0,0 0,0 0,0	35,8 36,0 35,8	31,4 22,6 31,4	4,3 6,0 4,3	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	5 16 5	25 135 25	8 8 8
47 214 2.5	12,65 12,65 12,65		34 1 3 70 3 3 30 5 3	1 3 3 3 3 3 5 3 3	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 6,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	1 0 1	1 1 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 92 0	8 8 8
214 450 2.5	12,65 12,65 12,65		34 1 18 70 3 18 30 5 12	1 18 18 3 18 18 5 12 12	18 18 12	-5,1 -4,1 4,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	16 13 13	6 5 5	6,7 6,7 6,7	6,7 6,7 6,7	18 18 0	0,0 0,0 0,0	10,1 10,0 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	26 26 0	43 42 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 92 0	8 8 8
450 217 2.5	12,65 12,65 12,65		34 1 6 70 3 6 30 5 6	1 6 6 3 6 6 5 6 6	6 6 6	3,0 -3,4 -4,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	9 10 13	3 4 5	6,7 6,7 6,7	6,7 6,7 6,7	6 6 0	0,0 0,0 0,0	-7,4 -7,9 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	19 20 0	31 33 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 93 0	8 8 8
217 218 2.5	12,65 12,65 12,65		34 1 3 70 3 3 30 5 3	1 3 3 3 3 3 5 3 3	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 6,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 86 0	8 8 8
218 219 2.5	12,65 12,65 12,65		34 1 3 70 3 3 30 5 3	1 3 3 3 3 3 5 3 3	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 6,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 86 0	8 8 8
219 451 2.5	12,65 12,65 12,65		34 1 18 70 3 18 30 5 18	1 18 18 3 18 18 5 18 18	18 18 18	-4,4 -3,6 3,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	14 11 10	5 4 4	6,7 6,7 6,7	6,7 6,7 6,7	18 18 0	0,0 0,0 0,0	8,4 8,4 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	22 22 0	36 36 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 92 0	8 8 8
451 222 2.5	12,65 12,65 12,65		34 1 6 70 3 6 30 5 6	1 6 6 3 6 6 5 6 6	6 6 6	3,7 -3,8 -4,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	12 12 15	4 4 6	6,7 6,7 6,7	6,7 6,7 6,7	6 6 0	0,0 0,0 0,0	-8,8 -9,3 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	23 24 0	37 39 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 93 0	8 8 8
222 48 2.5	12,65 12,65 12,65		34 1 3 70 3 3 30 5 3	1 3 3 3 3 3 5 3 3	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 6,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 95 0	8 8 8
223 225 2.5	12,65 12,65 12,65		10 1 3 70 3 3 25 5 3	1 3 3 3 3 3 5 3 3	3 3 3	0,1 0,2 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 1 0	0 0 0	5,6 5,6 5,6	5,6 5,6 5,6	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,4 0,3 -0,4	0,0 0,0 0,0	35,8 36,0 35,8	31,4 22,6 31,4	4,3 6,0 4,3	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	5 16 5	25 135 25	8 8 8
227 229 2.5	12,65 12,65 12,65		10 1 3 70 3 3 25 5 3	1 3 3 3 3 3 5 3 3	3 3 3	0,1 0,2 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 1 0	0 0 0	5,6 5,6 5,6	5,6 5,6 5,6	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,4 0,3 -0,4	0,0 0,0 0,0	35,8 36,0 35,8	31,4 22,6 31,4	4,3 6,0 4,3	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 0	0,0 0,0 0,0	5 16 5	25 135 25	8 8 8
48 223 2.5	12,65 12,65 12,65		34 1 3 70 3 3 30 5 3	1 3 3 3 3 3 5 3 3	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 6,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 90 0	8 8 8
223 452 2.5	12,65 12,65 12,65		34 1 18 70 3 18 30 5 12	1 18 18 3 18 18 5 12 12	18 18 12	-4,6 -3,8 3,5	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	14 12 11	5 4 4	6,7 6,7 6,7	6,7 6,7 6,7	18 18 0	0,0 0,0 0,0	9,0 9,0 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	23 23 0	38 38 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 93 0	8 8 8
452 225 2.5	12,65 12,65 12,65		34 1 6 70 3 6 30 5 6	1 6 6 3 6 6 5 6 6	6 6 6	4,1 -4,4 -5,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 25	13 14 15	5 5 6	6,7 6,7 7,7	6,7 6,7 6,7	6 6 0	0,0 0,0 0,0	-9,9 -10,4 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	25 27 0	42 44 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 92 0	8 8 8
225 226 2.5	12,65 12,65 12,65		34 1 3 70 3 3 30 5 3	1 3 3 3 3 3 5 3 3	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 6,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 92 0	8 8 8
226 227 2.5	12,65 12,65 12,65		34 1 3 70 3 3 30 5 3	1 3 3 3 3 3 5 3 3	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 6,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 93 0	8 8 8
227 453 2.5	12,65 12,65 12,65		34 1 12 70 3 12 30 5 12	1 12 12 3 12 12 5 12 12	12 12 12	-4,4 -3,6 3,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	14 11 10	5 4 4	6,7 6,7 6,7	6,7 6,7 6,7	12 12 0	0,0 0,0 0,0	8,4 8,4 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	22 22 0	36 36 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 93 0	8 8 8
453 229 2.5	12,65 12,65 12,65		34 1 6 70 3 6 30 5 6	1 6 6 3 6 6 5 6 6	6 6 6	5,2 -4,8 -5,9	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 25	16 15 16	6 6 7	6,7 6,7 7,7	6,7 6,7 6,7	6 6 0	0,0 0,0 0,0	-11,7 -12,2 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	30 31 0	50 52 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 92 0	8 8 8
229 230 2.5	12,65 12,65 1 																										

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
20	12,65		40	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
231	12,65		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	30	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
231	12,65		40	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
79	12,65		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	30	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
232	12,65		9	1	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
234	12,65		60	3	3	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	3	0,0	0,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	135	8
2.5			25	5	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	-0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
21	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
232	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	98	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
232	12,65		37	1	25	-5,5	0,0	0,0	27	15	7	7,7	5,7	25	0,0	10,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	31	50	0,0	11	0	8
454	12,65		60	3	25	-4,6	0,0	0,0	25	14	6	6,7	5,7	25	0,0	10,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	31	50	0,0	11	93	8
2.5			30	5	25	3,7	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
454	12,65		37	1	22	4,3	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	22	0,0	-11,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	33	54	0,0	11	0	8
234	12,65		60	3	22	-5,0	0,0	0,0	25	16	7	6,7	5,7	22	0,0	-11,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	34	56	0,0	11	92	8
2.5			30	5	22	-6,0	0,0	0,0	28	16	8	8,1	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
234	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
25	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	82	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
236	12,65		39	1	3	0,4	0,0	0,0	23	1	1	6,2	6,2	3	0,0	2,0	0,0	39,7	36,3	5,1	0,0	5	3	0,0	6	30	8
237	12,65		65	3	3	0,7	0,0	0,0	23	2	1	6,2	6,2	3	0,0	1,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	3	5	0,0	20	82	8
2.5			30	5	3	0,4	0,0	0,0	23	1	1	6,2	6,2	3	0,0	-2,0	0,0	39,7	36,3	5,1	0,0	5	3	0,0	6	30	8
49	12,65		39	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	3	0,0	0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	0	8
235	12,65		65	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	3	0,0	0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	54	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
235	12,65		39	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	3	0,0	0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	0	8
236	12,65		65	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	3	0,0	0,1	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	54	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
236	12,65		39	1	18	-3,4	0,0	0,0	23	11	4	6,2	6,2	18	0,0	5,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	14	22	0,0	20	0	8
237	12,65		65	3	6	-2,1	0,0	0,0	23	7	3	6,2	6,2	18	0,0	4,9	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	14	22	0,0	20	142	8
2.5			30	5	6	-3,4	0,0	0,0	23	11	4	6,2	6,2	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
237	12,65		39	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	3	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	0	8
238	12,65		65	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	3	0,0	-0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	65	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
238	12,65		39	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	3	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	0	8
50	12,65		65	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	3	0,0	-0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	1	0,0	20	65	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
50	12,65		39	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	3	0,0	0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	0	8
109	12,65		65	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	3	0,0	-0,2	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	1	0,0	20	102	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
24	12,65		40	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
102	12,65		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	150	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
239	12,65		9	1	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
241	12,65		60	3	3	0,2	0,0																				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
242	12,65		40	1	34	-3,6	0,0	0,0	23	14	5	5,2	5,2	34	0,0	11,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	36	59	0,0	12	0	8
455	12,65		55	3	34	-3,6	0,0	0,0	23	14	5	5,2	5,2	34	0,0	11,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	36	59	0,0	12	63	8
2.5			30	5	34	3,1	0,0	0,0	23	13	5	5,2	5,2	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
455	12,65		40	1	29	2,4	0,0	0,0	23	10	4	5,2	5,2	29	0,0	-7,9	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	26	42	0,0	12	0	8
243	12,65		55	3	29	-2,6	0,0	0,0	23	10	4	5,2	5,2	29	0,0	-8,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	26	43	0,0	12	63	8
2.5			30	5	29	-2,6	0,0	0,0	23	10	4	5,2	5,2	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
243	12,65		40	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	0	8
35	12,65		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	63	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
53	12,65		8	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	3	0,0	0,3	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	2	2	0,0	13	0	8
92	12,65		50	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,3	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	2	2	0,0	13	221	8
2.5			25	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,8	13,9	4,9	0,0	0	0	0,0	13	0	8
245	12,65		9	1	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
246	12,65		60	3	3	0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	3	0,0	0,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	1	0,0	11	120	8
2.5			25	5	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	-0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
55	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
244	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	63	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
244	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
245	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	63	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
245	12,65		37	1	13	-3,0	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	13	0,0	5,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	15	25	0,0	11	0	8
456	12,65		60	3	13	-2,8	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	13	0,0	5,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	15	25	0,0	11	85	8
2.5			30	5	28	1,6	0,0	0,0	23	6	2	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
456	12,65		37	1	3	4,6	0,0	0,0	25	14	6	5,7	6,7	3	0,0	-11,9	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	36	58	0,0	11	0	8
246	12,65		60	3	3	-5,1	0,0	0,0	25	16	7	6,7	5,7	3	0,0	-12,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	37	60	0,0	11	85	8
2.5			30	5	3	-5,7	0,0	0,0	27	15	7	7,8	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
246	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
56	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	85	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
247	12,65		9	1	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
249	12,65		60	3	3	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	3	0,0	0,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	135	8
2.5			25	5	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	-0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
29	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
247	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	97	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
247	12,65		37	1	25	-4,9	0,0	0,0	25	15	6	6,7	5,7	25	0,0	8,7	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	26	42	0,0	11	0	8
457	12,65		60	3	25	-4,1	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	25	0,0	8,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	26	42	0,0	11	93	8
2.5			30	5	25	3,0	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
457	12,65		37	1	22	3,5	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	22	0,0	-9,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	27	44	0,0	11	0	8
249	12,65		60	3	22	-4,1	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	22	0,0	-9,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	28	46	0,0	11	92	8
2.5			30	5	22	-5,0	0,0	0,0	25	16	7	6,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
249	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
61	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	85	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
30	12,65		40	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0</			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
254 420 2.5	12,65 12,65 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 52 0	8 8 8
420 255 2.5	12,65 12,65 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 53 0	8 8 8
255 63 2.5	12,65 12,65 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 129 0	8 8 8
256 259 2.5	12,65 12,65 2.5		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,1 0,2 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 1 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,3 0,2 -0,3	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 2 1	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 135 25	8 8 8
32 256 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8
256 458 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	34 34 34	-4,5 -3,7 2,9	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	16 14 11	6 5 4	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	34 34 0	0,0 0,0 0,0	8,2 8,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	24 24 0	40 40 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 93 0	8 8 8
458 259 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	29 29 29	3,3 -3,7 -4,5	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 25	12 14 14	5 5 6	5,7 5,7 6,7	5,7 5,7 5,7	29 29 0	0,0 0,0 0,0	-8,3 -8,7 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	25 26 0	41 43 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 92 0	8 8 8
259 64 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 102 0	8 8 8
261 91 2.5	12,65 12,65 2.5		9 60 25	1 3 5	9 9 9	0,1 0,3 0,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 1 1	0 1 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	7 9 11	0,0 0,0 0,0	0,7 0,5 -0,7	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	3 2 2	2 3 2	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 37 25	8 8 8
56 260 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 67 0	8 8 8
260 261 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 67 0	8 8 8
261 91 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	13 13 13	-2,5 -2,4 0,7	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	9 9 3	3 3 1	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	13 13 0	0,0 0,0 0,0	3,9 3,9 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	12 12 0	19 19 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 87 0	8 8 8
262 265 2.5	12,65 12,65 2.5	1 / 2	9 60 25	1 3 5	8 8 8	0,3 1,0 1,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	2 5 6	1 2 2	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	8 8 0	0,0 0,0 0,0	1,3 1,2 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 44,4	26,9 16,4 16,4	3,6 7,3 7,3	0,0 0,0 0,0	5 5 0	4 7 0	0,0 0,0 0,0	5 11 11	25 72 0	8 8 8
58 262 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 95 0	8 8 8
262 459 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	18 18 31	-2,3 -1,9 1,8	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	8 7 7	3 3 2	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	18 18 0	0,0 0,0 0,0	3,8 3,8 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	11 11 0	19 18 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 97 0	8 8 8
459 265 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	8 8 8	5,7 -6,0 -7,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 28 30	16 16 15	7 8 8	5,7 8,1 10,4	7,8 5,7 5,7	8 8 0	0,0 0,0 0,0	-13,2 -13,6 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	39 41 0	65 67 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 98 0	8 8 8
265 59 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 90 0	8 8 8
59 114 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 102 0	8 8 8
267 268 2.5	12,65 12,65 2.5		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,1 0,1 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 1 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,3 0,2 -0,3	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 110 25	8 8 8
270 421 2.5	12,65 12,65 2.5		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,1 0,1 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 1 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,3 0,2 -0,3	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 118 25	8 8 8
20 266 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 70 0	8 8 8
266 267 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23																		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
267 460 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	15 15 13	-5,0 -4,5 3,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 23 23	16 17 5	7 6 5	6,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	13 13 0	0,0 0,0 0,0	10,9 10,9 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	33 32 0	53 53 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8
460 268 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	2,3 -3,2 -3,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	9 12 13	3 4 5	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	3 3 0	0,0 0,0 0,0	-7,2 -7,5 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	21 23 0	35 37 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8
268 269 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 99 0	8 8 8
269 270 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 99 0	8 8 8
270 461 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	15 15 13	-4,8 -4,4 3,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 23 23	15 16 12	6 6 5	6,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	13 13 0	0,0 0,0 0,0	9,9 9,9 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	29 29 0	49 48 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 84 0	8 8 8
461 421 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	6 6 6	2,5 -3,2 -3,5	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	9 12 13	3 4 5	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	6 6 0	0,0 0,0 0,0	-7,0 -7,3 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	21 22 0	34 36 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 84 0	8 8 8
421 271 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 42 0	8 8 8
271 37 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 66 0	8 8 8
273 275 2.5	12,65 12,65 2.5		8 50 25	1 3 5	3 3 3	0,7 1,1 0,7	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	5 7 5	2 3 2	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 3	0,0 0,0 0,0	3,5 2,1 -3,5	0,0 0,0 0,0	24,9 30,8 24,9	22,4 13,9 22,4	2,9 4,9 2,9	0,0 0,0 0,0	16 9 16	10 15 10	0,0 0,0 0,0	5 13 5	25 77 25	8 8 8
28 272 2.5	12,65 12,65 2.5		36 50 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 89 0	8 8 8
272 273 2.5	12,65 12,65 2.5		36 50 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 88 0	8 8 8
273 275 2.5	12,65 12,65 2.5		36 50 30	1 3 5	18 18 18	-4,5 3,1 4,5	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	26 23 28	16 14 14	7 5 7	5,8 4,8 4,8	4,8 4,8 6,8	18 18 0	0,0 0,0 0,0	7,3 7,3 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	26 26 0	42 42 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 127 0	8 8 8
275 276 2.5	12,65 12,65 2.5		36 50 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 24 0	8 8 8
276 277 2.5	12,65 12,65 2.5		36 50 30	1 3 5	3 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	2 2 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 224 0	8 8 8
277 42 2.5	12,65 12,65 2.5		36 50 30	1 3 5	3 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	17,3 17,3 17,3	6,5 6,5 6,5	0,0 0,0 0,0	2 2 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 224 0	8 8 8
279 282 2.5	12,65 12,65 2.5		10 70 25	1 3 5	3 3 3	0,1 0,2 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 1 0	0 0 0	5,6 5,6 5,6	5,6 5,6 5,6	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,4 0,3 -0,4	0,0 0,0 0,0	35,8 36,0 35,8	31,4 22,6 31,4	4,3 6,0 4,3	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	5 16 5	25 135 25	8 8 8
284 287 2.5	12,65 12,65 2.5		10 70 25	1 3 5	3 3 3	0,1 0,2 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 1 0	0 0 0	5,6 5,6 5,6	5,6 5,6 5,6	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 0,3 -0,4	0,0 0,0 0,0	35,8 36,0 35,8	31,4 22,6 31,4	4,3 6,0 4,3	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	5 16 5	25 135 25	8 8 8
32 278 2.5	12,65 12,65 2.5		34 70 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 6,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 65 0	8 8 8
278 279 2.5	12,65 12,65 2.5		34 70 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,7 6,7 6,7	4,0 6,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 65 0	8 8 8
279 462 2.5	12,65 12,65 2.5		34 70 30	1 3 5	12 12 12	-6,3 -5,1 5,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	26 23 23	15 16 16	7 6 6	8,7 6,7 6,7	6,7 6,7 6,7	12 12 0	0,0 0,0 0,0	12,6 12,6 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	32 32 0	53 53 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 92 0	8 8 8
462 282 2.5	12,65 12,65 2.5		34 70 30	1 3 5	6 6 6	2,9 -3,4 -4,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	9 11 13	3 4 5	6,7 6,7 6,7	6,7 6,7 6,7	6 6 0	0,0 0,0 0,0	-7,3 -7,8 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 30,4 30,4	23,6 23,6 23,6	6,6 6,6 6,6	0,0 0,0 0,0	19 20 0	31 33 0	0,0 0,0 0,0	19 19 19	0 93 0	8 8 8
282 283 2.5	12,65 12,65 2.5		34 70 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 																			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
283	12,65		34	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
284	12,65		70	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	3	0,0	-0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	92	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
284	12,65		34	1	12	-5,4	0,0	0,0	25	15	6	7,7	6,7	12	0,0	10,6	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	27	45	0,0	19	0	8
463	12,65		70	3	12	-4,5	0,0	0,0	23	14	5	6,7	6,7	12	0,0	10,6	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	27	45	0,0	19	93	8
2.5			30	5	12	4,2	0,0	0,0	23	13	5	6,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
463	12,65		34	1	6	3,4	0,0	0,0	23	11	4	6,7	6,7	6	0,0	-8,1	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	21	34	0,0	19	0	8
287	12,65		70	3	6	-3,6	0,0	0,0	23	11	4	6,7	6,7	6	0,0	-8,6	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	22	36	0,0	19	92	8
2.5			30	5	6	-4,4	0,0	0,0	23	14	5	6,7	6,7	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
287	12,65		34	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	0	8
47	12,65		70	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	6,7	3	0,0	-0,2	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	1	1	0,0	19	91	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	6,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	30,4	23,6	6,6	0,0	0	0	0,0	19	0	8
39	12,65		40	1	3	-0,3	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	3	0,0	0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8
288	12,65		55	3	3	0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	280	8
2.5			30	5	3	-0,3	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
288	12,65		40	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
75	12,65		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	130	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
290	12,65		26	1	3	0,8	0,0	0,0	23	4	2	4,4	4,4	3	0,0	3,8	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	15	10	0,0	5	25	8
291	12,65		55	3	3	1,2	0,0	0,0	23	7	3	4,4	4,4	3	0,0	2,0	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	8	13	0,0	12	75	8
2.5			25	5	3	0,8	0,0	0,0	23	4	2	4,4	4,4	3	0,0	-3,8	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	15	10	0,0	5	25	8
40	12,65		40	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
289	12,65		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	81	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
289	12,65		40	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
290	12,65		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	81	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
290	12,65		40	1	24	-5,3	0,0	0,0	27	15	7	7,5	6,2	24	0,0	9,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	29	48	0,0	12	0	8
291	12,65		55	3	24	3,9	0,0	0,0	23	15	6	5,2	5,2	24	0,0	8,9	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	29	48	0,0	12	125	8
2.5			30	5	24	5,6	0,0	0,0	28	15	7	6,2	7,7	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
291	12,65		40	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
71	12,65		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	108	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
293	12,65		9	1	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
295	12,65		60	3	3	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	3	0,0	0,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	137	8
2.5			25	5	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	-0,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
41	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
292	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	61	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
292	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
293	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	91	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
293	12,65		37	1	15	-4,8	0,0	0,0	25	15	6	6,7	5,7	15	0,0	9,9	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	30	49	0,0	11	0	8
464	12,65		60	3	15	-3,9	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	15	0,0	9,9	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	29	48	0,0	11	93	8
2.5			30	5	15	4,2	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
464	12,65		37	1	28	3,4	0,0	0,0	23	12	5	5,7	5,7	28	0,0	-8,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	24	40	0,0	11	0	8
295	12,																										

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
299 36 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 51 0	8 8 8
101 426 2.5	12,65 12,65 12,65		39 65 30	1 3 5	12 8 8	-0,7 0,6 0,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	2 2 1	1 1 1	6,2 6,2 6,2	6,2 6,2 6,2	12 12 8	0,0 0,0 0,0	2,1 1,2 -1,9	0,0 0,0 0,0	39,7 26,6 39,7	36,3 22,5 36,3	5,1 5,8 5,1	0,0 0,0 0,0	6 3 5	3 5 3	0,0 0,0 0,0	6 20 6	30 37 30	8 8 8
101 426 2.5	12,65 12,65 12,65		39 65 30	1 3 5	6 6 6	1,5 -1,5 -1,9	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	5 5 6	2 2 2	6,2 6,2 6,2	6,2 6,2 6,2	6 6 0	0,0 0,0 0,0	-3,2 -3,7 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	9 10 0	14 17 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 97 0	8 8 8
426 115 2.5	12,65 12,65 12,65		39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 26 0	8 8 8
300 302 2.5	12,65 12,65 12,65		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,1 0,2 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 1 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,3 0,2 -0,3	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 2 1	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 135 25	8 8 8
46 300 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 90 0	8 8 8
300 466 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	15 15 15	-5,6 -4,6 4,7	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 23 25	15 17 15	7 6 6	7,7 5,7 5,7	5,7 5,7 6,7	15 15 0	0,0 0,0 0,0	11,4 11,4 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	34 34 0	56 56 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 93 0	8 8 8
466 302 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	28 28 28	4,9 -4,7 -5,8	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 27	15 15 16	6 6 7	5,7 6,7 7,7	6,7 5,7 5,7	28 28 0	0,0 0,0 0,0	-11,3 -11,7 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	34 35 0	55 57 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 92 0	8 8 8
302 51 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 69 0	8 8 8
304 306 2.5	12,65 12,65 12,65	1 / 2	9 60 25	1 3 5	8 8 8	0,2 0,7 0,8	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 4 4	0 1 2	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	8 8 0	0,0 0,0 0,0	1,0 0,9 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 44,4	26,9 16,4 16,4	3,6 7,3 7,3	0,0 0,0 0,0	4 3 0	3 6 0	0,0 0,0 0,0	5 11 11	25 67 0	8 8 8
49 303 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 51 0	8 8 8
303 304 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 51 0	8 8 8
304 467 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	24 24 24	-4,2 -3,5 3,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	15 13 11	6 5 4	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	24 24 0	0,0 0,0 0,0	8,0 7,9 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	24 24 0	39 39 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 92 0	8 8 8
467 306 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	19 19 19	3,1 -3,5 -4,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	11 13 15	4 5 6	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	19 19 0	0,0 0,0 0,0	-7,8 -8,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	23 24 0	38 40 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 92 0	8 8 8
306 65 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8
307 121 2.5	12,65 12,65 12,65	1 / 2	9 60 25	1 3 5	24 24 24	0,3 0,7 0,7	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 4 4	1 1 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	24 24 0	0,0 0,0 0,0	1,2 1,1 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 44,4	26,9 16,4 16,4	3,6 7,3 7,3	0,0 0,0 0,0	4 4 0	3 7 0	0,0 0,0 0,0	5 11 11	25 40 0	8 8 8
50 307 2.5	12,65 12,65 12,65		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 61 0	8 8 8
307 308 2.5	12,65 12,65 12,65		40 55 30	1 3 5	24 24 24	-2,9 -2,9 1,9	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	12 12 8	4 4 3	5,2 5,2 5,2	5,2 5,2 5,2	24 24 0	0,0 0,0 0,0	7,6 7,6 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	25 25 0	41 41 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 65 0	8 8 8
308 121 2.5	12,65 12,65 12,65		40 55 30	1 3 5	19 19 19	2,2 2,2 -2,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	9 9 8	3 3 3	5,2 5,2 5,2	5,2 5,2 5,2	19 19 0	0,0 0,0 0,0	-6,3 -6,6 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	21 21 0	34 35 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 65 0	8 8 8
309 311 2.5	12,65 12,65 12,65	1 / 2	9 60 25	1 3 5	15 15 15	0,3 0,8 0,9	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 4 5	1 2 2	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	15 15 0	0,0 0,0 0,0	1,2 1,1 0,0	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 44,4	26,9 16,4 16,4	3,6 7,3 7,3	0,0 0,0 0,0	4 4 0	3 7 0	0,0 0,0 0,0	5 11 11	25 68 0	8 8 8
51 309 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 97 0	8 8 8
309 468 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	15 15 15	-3,7																					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
468 311 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	28 28 28	3,6 -3,8 -4,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	13 14 17	5 5 6	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	28 28 0	0,0 0,0 0,0	-8,6 -9,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	26 27 0	42 44 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 92 0	8 8 8
311 67 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 85 0	8 8 8
422 423 2.5	12,65 12,65 2.5		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,1 0,1 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 1 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,3 0,2 -0,3	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 110 25	8 8 8
52 323 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 40 0	8 8 8
323 422 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 26 0	8 8 8
422 469 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	24 24 25	-4,7 -4,3 3,5	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 23 23	17 16 13	7 6 5	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	25 25 0	0,0 0,0 0,0	10,4 10,3 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	31 31 0	51 51 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8
469 423 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	19 19 19	2,2 -2,3 -2,5	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	8 8 9	3 3 3	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	19 19 0	0,0 0,0 0,0	-5,7 -6,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	17 18 0	28 30 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8
423 324 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 64 0	8 8 8
324 68 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 48 0	8 8 8
316 318 2.5	12,65 12,65 2.5		26 55 25	1 3 5	3 3 3	0,0 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,4 4,4 4,4	4,4 4,4 4,4	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	27,6 37,1 27,6	24,7 15,0 24,7	3,2 6,0 3,2	0,0 0,0 0,0	1 0 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	5 12 5	25 70 25	8 8 8
53 316 2.5	12,65 12,65 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 87 0	8 8 8
316 317 2.5	12,65 12,65 2.5		40 55 30	1 3 5	24 24 24	-5,6 -5,6 4,9	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	28 28 25	16 16 17	8 8 7	7,6 7,6 5,2	5,3 5,2 6,2	24 24 0	0,0 0,0 0,0	17,6 17,6 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	57 57 0	94 94 0	0,0 0,0 0,0	10 10 12	0 60 0	8 8 8
317 318 2.5	12,65 12,65 2.5		40 55 30	1 3 5	31 24 24	-3,4 4,5 4,5	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 25 25	13 15 15	5 6 6	5,2 5,2 5,2	5,2 6,2 6,2	24 24 0	0,0 0,0 0,0	13,2 13,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	43 43 0	71 71 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 60 0	8 8 8
318 69 2.5	12,65 12,65 2.5		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 131 0	8 8 8
319 322 2.5	12,65 12,65 2.5		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,1 0,2 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 1 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,3 0,2 -0,3	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 2 1	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 135 25	8 8 8
54 319 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 55 0	8 8 8
319 470 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	15 15 15	-6,5 -5,3 5,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	28 27 25	16 15 16	8 7 7	8,7 7,7 5,7	7,7 5,7 6,7	15 15 0	0,0 0,0 0,0	12,8 12,8 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	38 38 0	63 63 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 92 0	8 8 8
470 322 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	28 28 28	2,3 -2,7 -3,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	8 10 12	3 4 5	5,7 5,7 5,7	5,7 28 5,7	28 28 0	0,0 0,0 0,0	-5,9 -6,3 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	18 19 0	29 31 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 93 0	8 8 8
322 70 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 98 0	8 8 8
313 314 2.5	12,65 12,65 2.5		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,1 0,1 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 1 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,3 0,2 -0,3	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 110 25	8 8 8
55 312 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 60 0	8 8 8
312 313 2.5	12,65 12,65 2.5		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0</																				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf 100	εc 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
313	12,65		37	1	24	-2,8	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	25	0,0	7,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	21	35	0,0	11	0	8
471	12,65		60	3	9	3,0	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	25	0,0	7,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	21	35	0,0	11	80	8
2.5			30	5	9	3,2	0,0	0,0	23	12	4	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
471	12,65		37	1	3	2,9	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	19	0,0	-7,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	22	35	0,0	11	0	8
314	12,65		60	3	19	-2,7	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	19	0,0	-7,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	23	37	0,0	11	80	8
2.5			30	5	19	-3,0	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
314	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
315	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	69	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
315	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
52	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	70	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
326	12,65		26	1	3	0,7	0,0	0,0	23	4	2	4,4	4,4	3	0,0	3,7	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	15	10	0,0	5	25	8
327	12,65		55	3	3	1,1	0,0	0,0	23	7	3	4,4	4,4	3	0,0	1,9	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	8	13	0,0	12	73	8
2.5			25	5	3	0,7	0,0	0,0	23	4	2	4,4	4,4	3	0,0	-3,7	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	15	10	0,0	5	25	8
56	12,65		40	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
325	12,65		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	120	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
325	12,65		40	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
326	12,65		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	120	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
326	12,65		40	1	28	4,0	0,0	0,0	23	16	6	5,2	5,2	19	0,0	-6,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	19	32	0,0	12	0	8
327	12,65		55	3	28	2,8	0,0	0,0	23	11	4	5,2	5,2	19	0,0	-6,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	21	35	0,0	12	123	8
2.5			30	5	19	-3,8	0,0	0,0	23	15	6	5,2	5,2	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
327	12,65		40	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	0	8
53	12,65		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	56	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
329	12,65		9	1	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
331	12,65		60	3	3	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	3	0,0	0,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	135	8
2.5			25	5	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	-0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
57	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
328	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	59	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
328	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
329	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	59	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
329	12,65		37	1	31	-3,1	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	31	0,0	6,9	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	21	34	0,0	11	0	8
472	12,65		60	3	15	2,6	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	31	0,0	6,9	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	21	34	0,0	11	93	8
2.5			30	5	31	3,1	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
472	12,65		37	1	12	3,7	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	12	0,0	-8,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	25	40	0,0	11	0	8
331	12,65		60	3	12	-3,3	0,0	0,0	24	12	5	5,7	4,0	12	0,0	-8,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	26	42	0,0	11	92	8
2.5			30	5	12	-4,0	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
331	12,65		37	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
54	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	116	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
37	12,65		40	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
336	12,65		40	1	3	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	3	0,0	0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	2	0,0	12	0	8
74	12,65		55	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,5	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	2	0,0	12	223	8
2.5			30	5	3	-0,2	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
337	12,65	1	9	1	24	0,3	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,8	24	0,0	1,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	5	4	0,0	5	25	8
339	12,65	/	60	3	24	0,9	0,0	0,0	23	5	2	4,8	4,8	24	0,0	1,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	4	7	0,0	11	67	8
2.5		2	25	5	24	1,0	0,0	0,0	23	6	2	4,8	4,8	0	0,0	0,0	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	0	0	0,0	11	0	8
65	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
337	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	85	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
337	12,65		37	1	24	-4,1	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	24	0,0	8,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	25	40	0,0	11	0	8
473	12,65		60	3	24	-3,3	0,0	0,0	23	12	5	5,7	5,7	24	0,0	8,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	25	40	0,0	11	92	8
2.5			30	5	24	3,3	0,0	0,0	23	12	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
473	12,65		37	1	6	3,1	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	22	0,0	-5,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	16	26	0,0	11	0	8
339	12,65		60	3	6	2,7	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	22	0,0	-5,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	17	28	0,0	11	93	8
2.5			30	5	19	-2,7	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
339	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
58	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	97	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
66	12,65		40	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
340	12,65		55	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	175	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
340	12,65		40	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	0	8
427	12,65		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	70	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
427	12,65		40	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	0	8
341	12,65		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	70	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
341	12,65		40	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	0	8
59	12,65		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	51	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
342	12,65	1	9	1	31	0,3	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,8	31	0,0	1,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	5	4	0,0	5	25	8
344	12,65	/	60	3	31	0,9	0,0	0,0	23	5	2	4,8	4,8	31	0,0	1,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	4	7	0,0	11	67	8
2.5		2	25	5	31	1,0	0,0	0,0	23	6	2	4,8	4,8	0	0,0	0,0	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	0	0	0,0	11	0	8
67	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
342	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	84	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
342	12,65		37	1	31	-4,1	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	31	0,0	8,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	25	41	0,0	11	0	8
474	12,65		60	3	31	-3,4	0,0	0,0	23	12	5	5,7	5,7	31	0,0	8,3	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	25	41	0,0	11	92	8
2.5			30	5	31	3,4	0,0	0,0	23	12	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
474	12,65		37	1	12	2,7	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	28	0,0	-5,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	16	26	0,0	11	0	8
344	12,65		60	3	12	2,3	0,0	0,0	23	8	3	5,7	5,7	28	0,0	-5,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	17	29	0,0	11	93	8
2.5			30	5	28	-2,7	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
344	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
60	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	98	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
345	12,65		9	1	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
347	12,65		60	3																							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
349	12,65		37	1	24	-4,3	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	24	0,0	9,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	27	44	0,0	11	0	8
476	12,65		60	3	24	-3,9	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	24	0,0	9,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	27	44	0,0	11	80	8
2.5			30	5	24	2,8	0,0	0,0	23	10	4	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
476	12,65		37	1	19	3,4	0,0	0,0	23	12	5	5,7	5,7	19	0,0	-9,9	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	29	48	0,0	11	0	8
351	12,65		60	3	19	-4,2	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	19	0,0	-10,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	31	50	0,0	11	80	8
2.5			30	5	19	-4,6	0,0	0,0	24	17	6	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
351	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
39	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	35	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
353	12,65		26	1	3	0,7	0,0	0,0	23	4	2	4,4	4,4	3	0,0	4,0	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	16	11	0,0	5	25	8
354	12,65		55	3	3	1,3	0,0	0,0	23	8	3	4,4	4,4	3	0,0	2,4	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	10	16	0,0	12	82	8
2.5			25	5	3	0,7	0,0	0,0	23	4	2	4,4	4,4	3	0,0	-4,0	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	16	11	0,0	5	25	8
69	12,65		40	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
352	12,65		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	150	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
352	12,65		40	1	3	-0,3	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	3	0,0	0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	0	8
353	12,65		55	3	3	0,1	0,0	0,0	23	1	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,6	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	2	3	0,0	12	282	8
2.5			30	5	3	-0,3	0,0	0,0	23	1	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
353	12,65		40	1	19	5,6	0,0	0,0	28	16	8	5,2	7,7	19	0,0	-8,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	27	44	0,0	12	0	8
354	12,65		55	3	19	3,4	0,0	0,0	23	14	5	5,2	5,2	19	0,0	-8,9	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	29	47	0,0	12	132	8
2.5			30	5	19	-5,7	0,0	0,0	28	16	8	7,7	5,2	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
354	12,65		40	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	0	8
40	12,65		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,2	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	1	0,0	12	76	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
355	12,65		9	1	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
357	12,65		60	3	3	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	3	0,0	0,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	135	8
2.5			25	5	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	-0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
359	12,65		9	1	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
361	12,65		60	3	3	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	3	0,0	0,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	1	2	0,0	11	135	8
2.5			25	5	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	4,8	4,8	3	0,0	-0,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	1	1	0,0	5	25	8
70	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
355	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	70	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
355	12,65		37	1	31	-5,0	0,0	0,0	25	16	7	6,7	5,7	31	0,0	9,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	29	47	0,0	11	0	8
477	12,65		60	3	31	-4,1	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	31	0,0	9,6	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	29	47	0,0	11	93	8
2.5			30	5	31	3,7	0,0	0,0	23	13	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
477	12,65		37	1	28	2,6	0,0	0,0	23	9	4	5,7	5,7	28	0,0	-6,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	20	33	0,0	11	0	8
357	12,65		60	3	28	-3,3	0,0	0,0	23	12	4	5,7	5,7	28	0,0	-7,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	22	36	0,0	11	93	8
2.5			30	5	28	-3,9	0,0	0,0	23	14	5	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
357	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
358	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	85	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
358	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
359	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	85	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
359	12,65		37	1	31	-4,4	0,0	0,0	25	14	6	6,7	5,7	31	0,0	8,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	26	43				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
479	12,65		37	1	12	5,1	0,0	0,0	25	16	7	5,7	6,7	12	0,0	-12,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	36	59	0,0	11	0	8
364	12,65		60	3	28	-5,2	0,0	0,0	25	16	7	6,7	5,7	28	0,0	-12,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	37	61	0,0	11	92	8
2.5			30	5	28	-6,3	0,0	0,0	28	16	8	8,4	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
364	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
46	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	81	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
75	12,65		40	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
105	12,65		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	150	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
73	12,65		40	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
103	12,65		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	150	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
74	12,65		40	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
104	12,65		55	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,3	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	150	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
76	12,65		39	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	3	0,0	0,5	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	2	0,0	20	0	8
365	12,65		65	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	3	0,0	-0,5	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	2	0,0	20	188	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
365	12,65		39	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	3	0,0	0,5	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	2	0,0	20	0	8
51	12,65		65	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	6,2	3	0,0	-0,5	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	1	2	0,0	20	188	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	6,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	26,6	22,5	5,8	0,0	0	0	0,0	20	0	8
123	12,65		40	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	0	8
78	12,65		55	3	3	0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	5,2	3	0,0	-0,4	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	1	2	0,0	12	176	8
2.5			30	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	0	0,0	0,0	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
367	12,65	1	9	1	15	0,3	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,8	15	0,0	1,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	5	4	0,0	5	25	8
369	12,65	/	60	3	15	1,0	0,0	0,0	23	6	2	4,8	4,8	15	0,0	1,4	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	5	8	0,0	11	67	8
2.5		2	25	5	15	1,2	0,0	0,0	23	6	3	4,8	4,8	0	0,0	0,0	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	0	0	0,0	11	0	8
77	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	0	8
367	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	1	1	0,0	11	78	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
367	12,65		37	1	18	-5,4	0,0	0,0	27	15	7	7,7	5,7	15	0,0	10,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	31	52	0,0	11	0	8
480	12,65		60	3	18	-4,5	0,0	0,0	23	16	6	5,7	5,7	15	0,0	10,5	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	31	52	0,0	11	92	8
2.5			30	5	15	4,2	0,0	0,0	23	15	6	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
480	12,65		37	1	8	2,4	0,0	0,0	23	9	3	5,7	5,7	8	0,0	-5,4	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	16	26	0,0	11	0	8
369	12,65		60	3	6	-2,4	0,0	0,0	23	9	3	5,7	5,7	8	0,0	-5,8	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	17	28	0,0	11	93	8
2.5			30	5	6	-2,9	0,0	0,0	23	11	4	5,7	5,7	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
369	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
370	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	57	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
370	12,65		37	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	0	8
60	12,65		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	5,7	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	1	0,0	11	57	8
2.5			30	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,7	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	20,4	9,5	0,0	0	0	0,0	11	0	8
372	12,65	1	9	1	31	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	31	0,0	1,0	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	4	3	0,0	5	25	8
123	12,65	/	60	3	31	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	31	0,0	0,9	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	3	5	0,0	11	40	8
2.5		2	25	5	31	0,5	0,0	0,0	23	3	1	4,8	4,8	0	0,0	0,0	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	0	0	0,0	11	0	8
76	12,65		40	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	5,2	4,0	3	0,0	0,1	0,0	37,1	18,7	7,9	0,0	0	1	0,0	12	0	8
372	12,65		55	3	3																						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf 100	εc 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
102 393 2.5	12,65 12,65 12,65		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 107 0	8 8 8
393 28 2.5	12,65 12,65 12,65		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 107 0	8 8 8
108 45 2.5	12,65 12,65 12,65		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 215 0	8 8 8
83 41 2.5	12,65 12,65 12,65		8 50 25	1 3 5	3 3 3	-0,4 0,2 -0,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	2 1 2	1 0 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,6 -0,6 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	13,9 13,9 13,9	4,9 4,9 4,9	0,0 0,0 0,0	3 3 0	4 4 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 376 0	8 8 8
82 46 2.5	12,65 12,65 12,65		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,5 0,2 -0,5	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	2 1 2	1 0 1	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,8 -0,8 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	3 3 0	4 4 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 376 0	8 8 8
84 54 2.5	12,65 12,65 12,65		8 50 25	1 3 5	3 3 3	-0,4 0,2 -0,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	2 1 2	1 0 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,6 -0,6 0,0	0,0 0,0 0,0	30,8 30,8 30,8	13,9 13,9 13,9	4,9 4,9 4,9	0,0 0,0 0,0	3 3 0	4 4 0	0,0 0,0 0,0	13 13 13	0 376 0	8 8 8
377 378 2.5	12,65 12,65 12,65		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,1 0,1 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 1 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,3 0,2 -0,3	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 1 1	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 120 25	8 8 8
85 377 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 78 0	8 8 8
377 481 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	15 15 15	-4,9 -4,5 3,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 23 23	15 16 13	7 6 5	6,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	15 15 0	0,0 0,0 0,0	10,2 10,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	30 30 0	50 50 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 85 0	8 8 8
481 378 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	3 9 9	1,8 -3,0 -3,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	7 11 12	2 4 4	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	9 9 0	0,0 0,0 0,0	-5,7 -6,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	17 18 0	28 30 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 85 0	8 8 8
378 379 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 64 0	8 8 8
379 57 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 5,7 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 64 0	8 8 8
3 397 2.5	12,65 12,65 12,65		41 40 30	1 3 5	3 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	2 2 0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 263 0	8 8 8
397 7 2.5	12,65 12,65 12,65		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 94 0	8 8 8
399 401 2.5	12,65 12,65 12,65		27 40 25	1 3 5	3 3 3	0,2 0,4 0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	1 2 1	1 1 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 3	0,0 0,0 0,0	1,1 0,7 -1,1	0,0 0,0 0,0	19,4 19,5 19,4	17,9 11,3 17,9	2,2 3,0 2,2	0,0 0,0 0,0	6 4 6	3 6 3	0,0 0,0 0,0	5 16 5	25 81 25	8 8 8
7 399 2.5	12,65 12,65 12,65		41 40 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 169 0	8 8 8
399 401 2.5	12,65 12,65 12,65		41 40 30	1 3 5	34 34 29	-4,9 -3,1 -4,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 24 29	15 16 14	8 6 7	7,1 4,0 6,4	6,4 4,0 6,3	34 34 0	0,0 0,0 0,0	6,9 6,9 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	31 31 0	49 49 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 131 0	8 8 8
401 11 2.5	12,65 12,65 12,65		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	1 0 0	1 0 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 40 0	8 8 8
403 405 2.5	12,65 12,65 12,65		27 40 25	1 3 5	3 3 3	0,2 0,4 0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	1 2 1	1 1 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 3	0,0 0,0 0,0	1,1 0,7 -1,1	0,0 0,0 0,0	19,4 19,5 19,4	17,9 11,3 17,9	2,2 3,0 2,2	0,0 0,0 0,0	6 4 6	3 6 3	0,0 0,0 0,0	5 16 5	25 81 25	8 8 8
11 402 2.5	12,65 12,65 12,65		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 40 0	8 8 8
402 403 2.5	12,65 12,65 12,65		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 59 0	8 8 8
403 405 2.5	12,65 12,65 12,65		41 40 30	1 3 5	34 22 22	-4,3 -2,6 -4,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	2																		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
405 15 2.5	12,65 12,65 12,65		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 80 0	8 8 8
15 406 2.5	12,65 12,65 12,65		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 138 0	8 8 8
406 19 2.5	12,65 12,65 12,65		41 40 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 198 0	8 8 8
408 410 2.5	12,65 12,65 12,65		27 40 25	1 3 5	3 3 3	0,2 0,4 0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	1 2 1	1 1 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 3	0,0 0,0 0,0	1,1 0,7 -1,1	0,0 0,0 0,0	19,4 19,5 19,4	17,9 11,3 17,9	2,2 3,0 2,2	0,0 0,0 0,0	6 4 6	3 6 3	0,0 0,0 0,0	5 16 5	25 81 25	8 8 8
19 407 2.5	12,65 12,65 12,65		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 40 0	8 8 8
407 408 2.5	12,65 12,65 12,65		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 59 0	8 8 8
408 410 2.5	12,65 12,65 12,65		41 40 30	1 3 5	34 25 34	-5,3 2,9 5,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	30 23 30	15 15 15	8 6 8	7,5 5,0 7,1	6,8 4,0 7,4	34 0 0	0,0 0,0 0,0	8,2 8,2 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	37 37 0	58 58 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 131 0	8 8 8
410 23 2.5	12,65 12,65 12,65		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 100 0	8 8 8
23 411 2.5	12,65 12,65 12,65		41 40 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 132 0	8 8 8
411 27 2.5	12,65 12,65 12,65		41 40 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	19,5 19,5 19,5	14,0 14,0 14,0	4,0 4,0 4,0	0,0 0,0 0,0	2 2 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	16 16 16	0 232 0	8 8 8
105 394 2.5	12,65 12,65 12,65		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 107 0	8 8 8
394 44 2.5	12,65 12,65 12,65		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 107 0	8 8 8
103 395 2.5	12,65 12,65 12,65		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 107 0	8 8 8
395 42 2.5	12,65 12,65 12,65		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 107 0	8 8 8
104 396 2.5	12,65 12,65 12,65		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 107 0	8 8 8
396 43 2.5	12,65 12,65 12,65		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 5,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 107 0	8 8 8
366 101 2.5	12,65 12,65 12,65		39 65 30	1 3 5	18 18 18	0,2 0,3 0,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 1 1	0 0 0	6,2 6,2 6,2	6,2 6,2 6,2	15 16 15	0,0 0,0 0,0	0,6 0,5 0,3	0,0 0,0 0,0	39,7 26,6 39,7	36,3 22,5 36,3	5,1 5,8 5,1	0,0 0,0 0,0	2 1 1	1 2 0	0,0 0,0 0,0	6 20 6	30 33 30	8 8 8
109 366 2.5	12,65 12,65 12,65		39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 6,2 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 26 0	8 8 8
366 482 2.5	12,65 12,65 12,65		39 65 30	1 3 5	12 12 12	-1,8 -1,8 0,8	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	6 6 3	2 2 1	6,2 6,2 6,2	6,2 6,2 6,2	12 12 0	0,0 0,0 0,0	7,9 7,9 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	22 22 0	35 35 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 34 0	8 8 8
482 101 2.5	12,65 12,65 12,65		39 65 30	1 3 5	18 18 18	-1,7 -1,7 1,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	6 6 4	2 2 2	6,2 6,2 6,2	6,2 6,2 6,2	18 18 0	0,0 0,0 0,0	5,3 5,3 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	15 15 0	24 24 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 59 0	8 8 8
398 99 2.5	12,65 12,65 12,65		9 60 25	1 3 5	8 8 8	0,2 0,5 0,5	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 2 3	0 1 1	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	8 8 12	0,0 0,0 0,0	0,9 0,7 -0,9	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	4 3 3	3 4 2	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 44 25	8 8 8
114 398 2.5	12,65 12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,td																				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
398 99 2.5	12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	18 18 18	-3,2 -2,8 0,7	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	12 10 2	4 4 1	5,7 5,7 5,7	5,7 5,7 5,7	18 18 0	0,0 0,0 0,0	4,3 4,3 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	13 13 0	21 21 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 94 0	8 8 8
115 425 2.5	12,65 12,65		39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 51 0	8 8 8
425 76 2.5	12,65 12,65		39 65 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	6,2 6,2 6,2	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	26,6 26,6 26,6	22,5 22,5 22,5	5,8 5,8 5,8	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	20 20 20	0 51 0	8 8 8
120 77 2.5	12,65 12,65		37 60 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,7 5,7 5,7	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	20,4 20,4 20,4	9,5 9,5 9,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 102 0	8 8 8
121 66 2.5	12,65 12,65		40 55 30	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 176 0	8 8 8
389 391 2.5	12,65 12,65		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,1 0,2 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 1 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,8 4,8 4,8	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,3 0,2 -0,3	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	1 1 1	1 2 0	0,0 0,0 0,0	5 11	25 135	8 8 8
79 389 2.5	12,65 12,65		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 32 0	8 8 8
389 483 2.5	12,65 12,65		40 55 30	1 3 5	25 25 25	-3,5 -2,8 3,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	14 11 13	5 4 5	5,2 5,2 5,2	5,2 5,2 5,2	25 25 0	0,0 0,0 0,0	7,4 7,4 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	24 24 0	40 40 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 93 0	8 8 8
483 391 2.5	12,65 12,65		40 55 30	1 3 5	29 29 29	3,5 -3,4 -4,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 25	14 14 14	5 5 6	5,2 5,2 6,2	5,2 5,2 5,2	29 29 0	0,0 -8,1 -8,5 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	26 28 0	43 45 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 93 0	8 8 8	
391 392 2.5	12,65 12,65		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 51 0	8 8 8
392 24 2.5	12,65 12,65		40 55 30	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	5,2 5,2 5,2	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	18,7 18,7 18,7	7,9 7,9 7,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 82 0	8 8 8
109 110 2.5	12,65 10,47		29 150 15	1 3 5	24 31 31	-0,6 -1,0 -1,7	3,3 2,5 -1,2	5,7 4,7 3,9	17 19 22	6 9 12	2 3 6	7,2 7,2 8,2	3,6 3,6 4,1	24 24 24	1,8 1,8 1,8	0,0 -0,9 -0,9	0,0 0,0 0,0	47,8 47,8 47,8	34,5 34,5 34,5	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	4 6 7	0 3 1	0,0 0,0 0,0	2 8 2	15 214 15	8 8 8
110 111 2.5	10,47 10,47		29 150 15	1 3 5	31 31 19	-1,8 -1,4 -0,8	1,2 1,2 -0,3	1,7 1,7 2,7	22 22 10	13 10 7	6 5 3	7,2 7,2 7,2	3,6 3,6 3,6	31 31 31	0,3 0,3 0,3	1,9 1,8 -1,4	-0,6 -0,6 -0,6	47,8 47,8 47,8	34,5 34,5 34,5	3,7 3,7 3,7	0,6 0,6 0,6	21 21 20	3 11	7,2 7,2 7,2	2 8	15 49	8 8 8
111 112 2.5	10,47 12,65		29 150 15	1 3 5	19 19 19	-0,7 2,3 2,1	-0,3 -0,3 -0,1	1,8 2,9 3,7	21 26 24	6 12 13	2 7 7	7,2 7,2 7,2	3,6 10,2 9,2	8 19 24	0,2 -0,1 0,3	2,0 2,0 -0,9	0,0 0,0 0,0	47,8 47,8 47,8	34,5 34,5 34,5	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	6 6 3	2 6 1	0,0 0,0 0,0	2 8	15 365	8 8 8
112 113 2.5	12,65 12,65		29 150 15	1 3 5	19 19 19	2,0 1,4 -0,7	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	24 23 22	14 9 5	7 5 2	7,2 7,2 7,2	7,2 7,2 3,6	19 19 19	0,0 0,0 0,0	-2,8 -3,3 -3,4	0,0 0,0 0,0	47,8 160,1 47,8	34,5 34,7 34,5	3,7 10,3 3,7	0,0 0,0 0,0	8 9 10	2 9 2	0,0 0,0 0,0	2 8	15 60	8 8 8
113 114 2.5	12,65 12,65		29 150 15	1 3 5	19 19 19	-1,1 -3,9 -5,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	22 33 38	7 11 11	4 10 13	7,2 18,7 30,4	3,6 4,7 15,2	19 19 19	0,0 0,0 0,0	-3,5 -4,3 -4,5	0,0 0,0 0,0	47,8 47,8 47,8	34,5 34,5 34,5	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	10 13 13	3 12 3	0,0 0,0 0,0	2 8	15 93	8 8 8
116 115 2.5	10,47 12,65		29 150 15	1 3 5	31 31 31	-3,7 -1,3 2,3	-0,7 2,1 2,1	10,2 11,0 12,1	29 18 21	15 13 18	10 5 8	15,2 7,2 7,2	7,6 3,6 8,4	24 24 24	-1,5 -1,5 -1,5	2,9 2,8 2,0	0,0 0,0 0,0	47,8 47,8 47,8	34,5 34,5 34,5	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	12 11 9	2 8 1	0,0 0,0 0,0	2 8	15 214	8 8 8
117 116 2.5	10,47 10,47		29 150 15	1 3 5	31 31 31	1,5 -2,3 -3,7	-0,8 -0,8 -0,8	8,3 8,3 8,3	20 22 29	13 17 15	5 8 11	7,2 8,2 14,2	7,2 4,1 7,1	31 31 31	0,1 0,1 0,1	-6,2 -6,7 -6,8	0,0 0,0 0,0	47,8 47,8 47,8	34,5 34,5 34,5	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	18 20 20	5 19 5	0,0 0,0 0,0	2 8	15 49	8 8 8
118 117 2.5	8,30 10,47		29 150 15	1 3 5	31 28 31	-1,9 2,0 1,5	-0,6 -0,1 -0,8	8,4 4,0 10,3	21 24 20	16 12 13	7 6 5	7,2 7,2 7,2	7,2 9,3 8,2	31 31 19	0,1 0,1 -0,1	2,3 2,1 -1,1	0,0 0,0 0,0	47,8 47,8 47,8	34,5 34,5 34,5	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	7 6 3	2 6 1	0,0 0,0 0,0	2 8	15 365	8 8 8
116 110 2.5	10,47 10,47		29 150 15	1 3 5	6 8 18	-0,6 0,2 -0,7	0,5 1,1 1,1	1,0 1,4 0,2	21 19 22	5 2 2	2 1 2	7,2 7,2 7,2	3,6 7,2 3,6	23 31 31	-0,8 -1,0 -1,0	1,0 -1,0 -1,1	0,0 0,0 0,0	47,8 47,8 47,8	34,5 34,5 34,5	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	5 5 5	1 3 1	0,0 0,0 0,0	2 2	15 212	8 8 8
1 80 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	9 3 3	0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,1	0,4 0,5 0,5	19 17 16	1 1 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 23 0	-0,2 0,0 0,0	-0,1 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	24,3 44,4 44,4	20,3 12,4 12,4	2,5 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 2 0	1 3 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 66 0	8 8 8
80 81 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 11	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 66 0	8 8 8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C on c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
81 429 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8
429 122 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 44,4 0,0	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8	
122 2 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 120 0	8 8 8
1 124 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,8 0,8 0,8	15 14 11	1 1 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	23 23 0	0,0 0,0 0,0	-0,2 -0,3 0,0	0,0 44,4 0,0	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 2 0	1 3 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 58 0	8 8 8	
124 125 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	23 3 19	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 58 0	8 8 8
125 430 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	19 23 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 44,4 0,0	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 93 0	8 8 8	
430 127 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	23 3 19	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 44,4 0,0	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 92 0	8 8 8	
127 5 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	19 3 23	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 58 0	8 8 8
86 380 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 11	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 44,4 0,0	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 81 0	8 8 8	
380 3 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 44,4 0,0	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 114 0	8 8 8	
2 128 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	11 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 44,4 0,0	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 111 0	8 8 8	
128 86 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 44,4 0,0	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 79 0	8 8 8	
3 129 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 44,4 0,0	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 116 0	8 8 8	
129 431 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 44,4 0,0	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8	
431 130 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 44,4 0,0	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8	
130 131 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 44,4 0,0	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 65 0	8 8 8	
131 4 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	11 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 44,4 0,0	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 65 0	8 8 8	
26 137 2.5	16,39 16,77		46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-0,1 0,33 0,29	34 33 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 11,2 0,0	10,2 10,2 11,4	1,0 1,0 1,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 115 0	8 8 8	
137 89 2.5	16,77 17,05		46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,36 0,29	34 36 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 18,7 0,0	11,4 11,4 11,4	1,9 1,9 1,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 86 0	8 8 8	
27 138 2.5	16,39 16,37		46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,30 0,30	29 30 30	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 18,7 0,0	11,4 11,4 11,4	1,9 1,9 1,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 67 0	8 8 8	
138 432 2.5	16,37 16,32		46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,29 0,30	29 29 30	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 11,2 0,0	10,2 10,2 11,4	1,0 1,0 1,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 124 0	8 8 8	
432 141 2.5	16,32 16,28		46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,29 0,30	29 29 30	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 11,2 0,0	10,2 10,2 11,4	1,0 1,0 1,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 124 0	8 8 8	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
141 28 2.5	16,28 16,25		46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 30 30	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	18,7 18,7 18,7	11,4 11,4 11,4	1,9 1,9 1,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 92 0	8 8 8
34 156 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	11 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 44,4 0,0	44,4 12,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 90 0	8 8 8
156 90 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 100 0	8 8 8
35 436 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 44,4 0,0	44,4 12,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 174 0	8 8 8
436 160 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 93 0	8 8 8
160 161 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 44,4 0,0	44,4 12,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 70 0	8 8 8
161 36 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	11 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 44,4 0,0	44,4 12,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 70 0	8 8 8
50 307 2.5	16,39 16,39		47 50 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	33,4 33,4 33,4	11,4 11,4 11,4	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 61 0	8 8 8
307 308 2.5	16,39 16,39		47 50 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 33,4 0,0	33,4 11,4 33,4	11,4 11,4 11,4	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	0 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 65 0	8 8 8
308 121 2.5	16,39 16,39		47 50 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 33,4 0,0	33,4 11,4 33,4	11,4 11,4 11,4	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 65 0	8 8 8
78 428 2.5	16,39 15,44		47 50 20	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 -0,1 -0,2	25 27 27	1 0 1	1 0 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 33,4 0,0	33,4 11,4 33,4	11,4 11,4 11,4	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	2 3 0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 260 0	8 8 8
428 375 2.5	15,44 15,18		47 50 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 -0,1	25 33 34	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 33,4 0,0	33,4 11,4 33,4	11,4 11,4 11,4	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 74 0	8 8 8
375 77 2.5	15,18 14,96		47 50 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 -0,1	25 36 37	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 33,4 0,0	33,4 11,4 33,4	11,4 11,4 11,4	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 60 0	8 8 8
134 136 2.5	15,06 16,28		28 30 25	1 3 5	3 3 3	0,2 0,6 0,2	0,0 0,0 0,0	-0,5 -0,2 0,0	33 28 27	1 4 1	1 2 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,7 0,6 -0,7	0,0 0,0 0,0	13,9 14,0 13,9	13,5 11,3 13,5	1,5 2,1 1,5	0,0 0,0 0,0	5 4 5	2 5 2	0,0 0,0 0,0	5 16 5	25 321 25	8 8 8
25 134 2.5	14,96 15,06		46 30 20	1 3 5	11 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	56 53 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	11,2 11,2 18,7	10,2 10,2 11,4	1,0 1,0 1,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 32 0	8 8 8
134 136 2.5	15,06 16,28		46 30 20	1 3 5	22 34 34	-0,2 0,1 -0,3	0,0 0,0 0,0	-0,2 -0,1 0,0	31 31 29	1 1 2	1 0 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	19 31 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 11,2 0,0	11,2 10,2 18,7	10,2 10,2 11,4	1,0 1,0 1,9	0,0 0,0 0,0	3 3 0	2 3 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 371 0	8 8 8
136 26 2.5	16,28 16,39		46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	54 51 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	18,7 18,7 18,7	11,4 11,4 11,4	1,9 1,9 1,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 33 0	8 8 8
99 371 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 44,4 0,0	44,4 12,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 93 0	8 8 8
371 120 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 44,4 0,0	44,4 12,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 30 0	8 8 8
89 383 2.5	17,05 16,52		28 30 25	1 3 5	3 3 3	0,2 0,4 0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 -0,3 -0,6	27 29 34	1 2 1	1 1 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 3	0,0 0,0 0,0	1,0 0,6 -1,0	0,0 0,0 0,0	13,9 14,0 13,9	13,5 11,3 13,5	1,5 2,1 1,5	0,0 0,0 0,0	7 5 7	3 6 3	0,0 0,0 0,0	5 16 5	25 117 25	8 8 8
89 383 2.5	17,05 16,52		46 30 20	1 3 5	18 18 6	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,2	0,0 0,0 -0,1	29 30 30	2 1 1	1 1 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	27 21 0	-0,5 -0,5 0,0	0,1 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	11,2 11,2 18,7	10,2 10,2 11,4	1,0 1,0 1,9	0,0 0,0 0,0	6 7 0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 167 0	8 8 8
383 27 2.5	16,52 16,39		46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 46 48	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	18,7 18,7									

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas	Lun	Fi	
56 260 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 67 0	8 8 8
260 261 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 67 0	8 8 8
261 91 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 87 0	8 8 8
59 114 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 102 0	8 8 8
33 152 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 11	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 72 0	8 8 8
152 153 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	11 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 72 0	8 8 8
153 435 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 11	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 95 0	8 8 8
435 155 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	11 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 95 0	8 8 8
155 34 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 11	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 76 0	8 8 8
77 480 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 171 0	8 8 8
480 369 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 92 0	8 8 8
369 370 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 57 0	8 8 8
370 60 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 57 0	8 8 8
90 384 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 95 0	8 8 8
384 35 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 100 0	8 8 8
37 162 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 105 0	8 8 8
162 437 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8
437 163 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8
163 164 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 98 0	8 8 8
164 165 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 98 0	8 8 8
165 438 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 81 0	8 8 8
438 166 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0																

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas	Lun Fi		
166	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
38	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	109	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
38	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
413	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	103	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
413	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
439	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
439	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
414	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
414	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
168	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	21	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
168	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
169	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	90	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
169	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
170	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	90	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
170	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
440	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	83	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
440	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
172	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	83	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
172	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
173	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	71	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
173	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
39	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	70	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
4	14,96		45	1	23	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	0	8
174	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	55	8
2.5			20	5	19	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
174	14,96		45	1	19	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	0	8
175	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	55	8
2.5			20	5	23	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
175	14,96		45	1	23	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
441	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	85	8
2.5			20	5	19	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
441	14,96		45	1	19	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
177	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	84	8
2.5			20	5	23	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
177	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
8	14,96		60																								

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
443 184 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 93 0	8 8 8
184 33 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 98 0	8 8 8
8 185 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	23 3 19	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 85 0	8 8 8
185 415 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	19 3 23	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 36 0	8 8 8
415 444 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	23 3 19	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8
444 416 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	19 3 23	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8
416 186 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	23 3 19	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 54 0	8 8 8
186 12 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	19 3 23	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 65 0	8 8 8
9 187 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	23 3 19	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 70 0	8 8 8
187 188 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 93 0	8 8 8
188 189 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 93 0	8 8 8
189 13 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 75 0	8 8 8
12 202 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	23 3 19	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 71 0	8 8 8
202 445 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8
445 203 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8
203 16 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 99 0	8 8 8
13 204 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 90 0	8 8 8
204 446 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 93 0	8 8 8
446 206 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 93 0	8 8 8
206 17 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8
83 41 2.5	16,27 14,96 2.5		47 50 20	1 3 5	3 3 3	-0,3 0,2 -0,3	0,0 0,0 0,0	0,0 -0,1 -0,3	25 26 26	3 1 2	1 1 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,5 -0,5 0,0	0,0 0,0 0,0	33,4 33,4 33,4	11,4 11,4 11,4	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	3 3 0	4 4 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 399 0	8 8 8
16 448 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0													

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas	Lun	Fi	
448 210 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 90 0	8 8 8
210 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 40 0	8 8 8
17 211 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 95 0	8 8 8
211 449 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 92 0	8 8 8
449 213 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 93 0	8 8 8
213 21 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 70 0	8 8 8
47 214 2.5	14,96 14,96 2.5		49 70 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,5 4,5 4,5	4,0 4,5 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	48,1 48,1 48,1	22,7 22,7 22,7	5,5 5,5 5,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 92 0	8 8 8
214 450 2.5	14,96 14,96 2.5		49 70 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,5 4,5 4,5	4,0 4,5 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	48,1 48,1 48,1	22,7 22,7 22,7	5,5 5,5 5,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 92 0	8 8 8
450 217 2.5	14,96 14,96 2.5		49 70 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,5 4,5 4,5	4,0 4,5 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	48,1 48,1 48,1	22,7 22,7 22,7	5,5 5,5 5,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 93 0	8 8 8
217 218 2.5	14,96 14,96 2.5		49 70 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,5 4,5 4,5	4,0 4,5 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	48,1 48,1 48,1	22,7 22,7 22,7	5,5 5,5 5,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 86 0	8 8 8
218 219 2.5	14,96 14,96 2.5		49 70 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,5 4,5 4,5	4,0 4,5 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	48,1 48,1 48,1	22,7 22,7 22,7	5,5 5,5 5,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 86 0	8 8 8
219 451 2.5	14,96 14,96 2.5		49 70 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,5 4,5 4,5	4,0 4,5 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	48,1 48,1 48,1	22,7 22,7 22,7	5,5 5,5 5,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 92 0	8 8 8
451 222 2.5	14,96 14,96 2.5		49 70 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,5 4,5 4,5	4,0 4,5 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	48,1 48,1 48,1	22,7 22,7 22,7	5,5 5,5 5,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 93 0	8 8 8
222 48 2.5	14,96 14,96 2.5		49 70 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,5 4,5 4,5	4,0 4,5 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	48,1 48,1 48,1	22,7 22,7 22,7	5,5 5,5 5,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 95 0	8 8 8
48 223 2.5	14,96 14,96 2.5		49 70 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,5 4,5 4,5	4,0 4,5 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	48,1 48,1 48,1	22,7 22,7 22,7	5,5 5,5 5,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 90 0	8 8 8
223 452 2.5	14,96 14,96 2.5		49 70 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,5 4,5 4,5	4,0 4,5 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	48,1 48,1 48,1	22,7 22,7 22,7	5,5 5,5 5,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 93 0	8 8 8
452 225 2.5	14,96 14,96 2.5		49 70 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,5 4,5 4,5	4,0 4,5 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	48,1 48,1 48,1	22,7 22,7 22,7	5,5 5,5 5,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 92 0	8 8 8
225 226 2.5	14,96 14,96 2.5		49 70 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,5 4,5 4,5	4,0 4,5 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	48,1 48,1 48,1	22,7 22,7 22,7	5,5 5,5 5,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 92 0	8 8 8
226 227 2.5	14,96 14,96 2.5		49 70 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,5 4,5 4,5	4,0 4,5 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	48,1 48,1 48,1	22,7 22,7 22,7	5,5 5,5 5,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 93 0	8 8 8
227 453 2.5	14,96 14,96 2.5		49 70 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,5 4,5 4,5	4,0 4,5 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	48,1 48,1 48,1	22,7 22,7 22,7	5,5 5,5 5,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 93 0	8 8 8
453 229 2.5	14,96 14,96 2.5		49 70 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,5 4,5 4,5	4,0 4,5 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	48,1 48,1 48,1	22,7 22,7 22,7	5,5 5,5 5,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 92 0	8 8 8
229 230 2.5	14,96 14,96 2.5		49 70 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,5 4,5 4															

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
230 49 2.5	14,96 14,96		49 70 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,5 4,5 4,5	4,0 4,5 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	48,1 48,1 48,1	22,7 22,7 22,7	5,5 5,5 5,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 63 0	8 8 8
20 231 2.5	14,96 15,07		48 55 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	55 51 24	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	11,4 11,4 11,4	4,1 4,1 4,1	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 32 0	8 8 8
231 79 2.5	15,07 15,18		48 55 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	55 51 24	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	11,4 11,4 11,4	4,1 4,1 4,1	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 32 0	8 8 8
21 232 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 98 0	8 8 8
232 454 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 93 0	8 8 8
454 234 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 92 0	8 8 8
234 25 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 82 0	8 8 8
236 237 2.5	15,37 15,90		9 60 25	1 3 5	3 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	-0,6 -0,2 0,0	29 28 23	1 0 1	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,8 0,5 -0,8	0,0 0,0 0,0	30,4 44,4 30,4	26,9 16,4 26,9	3,6 7,3 3,6	0,0 0,0 0,0	3 2 3	2 3 2	0,0 0,0 0,0	5 11 5	25 102 25	8 8 8
49 235 2.5	14,96 15,16		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-0,1 0,0 0,0	43 40 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	16,4 16,4 16,4	7,3 7,3 7,3	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 58 0	8 8 8
235 236 2.5	15,16 15,37		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-0,1 0,0 0,0	43 40 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	16,4 16,4 16,4	7,3 7,3 7,3	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 58 0	8 8 8
236 237 2.5	15,37 15,90		9 60 25	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	-0,2 -0,1 0,0	29 28 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	16,4 16,4 16,4	7,3 7,3 7,3	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 152 0	8 8 8
237 238 2.5	15,90 16,14		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-0,1 0,0 0,0	38 36 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	16,4 16,4 16,4	7,3 7,3 7,3	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 70 0	8 8 8
238 50 2.5	16,14 16,39		9 60 25	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-0,1 0,0 0,0	38 36 23	0 0 0	0 0 0	4,8 4,8 4,8	4,0 4,8 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	16,4 16,4 16,4	7,3 7,3 7,3	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 70 0	8 8 8
25 240 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	1 0 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 177 0	8 8 8
240 241 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 98 0	8 8 8
241 29 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 69 0	8 8 8
82 46 2.5	16,39 14,96		47 50 20	1 3 5	3 3 3	-0,3 0,2 -0,3	0,0 0,0 0,0	0,0 -0,1 -0,4	25 26 26	3 1 3	1 1 1	4,0 4,0 4,0	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,5 -0,5 0,0	0,0 0,0 0,0	33,4 33,4 33,4	11,4 11,4 11,4	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	3 3 0	4 4 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 403 0	8 8 8
55 244 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 63 0	8 8 8
244 245 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 63 0	8 8 8
245 456 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 85 0	8 8 8
456 246 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 85 0	8 8 8
246 56 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 3 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
29	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
247	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	97	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
247	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
457	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	93	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
457	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
249	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	92	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
249	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
61	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	85	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
66	16,39		47	1	3	-0,1	0,0	0,0	25	1	1	4,0	4,0	3	0,0	0,3	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	2	3	0,0	12	0	8
427	15,43		50	3	3	0,1	0,0	-0,1	27	1	0	4,0	4,0	3	0,0	0,3	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	2	3	0,0	12	264	8
2.5			20	5	3	-0,1	0,0	-0,2	27	1	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
427	15,43		47	1	3	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	0	8
341	15,16		50	3	3	0,0	0,0	0,0	33	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	76	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	-0,1	34	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
341	15,16		47	1	3	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	1	0,0	12	0	8
59	14,96		50	3	3	0,0	0,0	0,0	38	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	1	0,0	12	54	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	39	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
63	16,39		47	1	3	-0,1	0,0	0,0	25	1	0	4,0	4,0	3	0,0	0,2	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	2	0,0	12	0	8
242	15,69		50	3	3	0,0	0,0	-0,1	27	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,2	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	2	0,0	12	192	8
2.5			20	5	3	-0,1	0,0	-0,2	28	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
242	15,69		47	1	3	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	1	0,0	12	0	8
455	15,45		50	3	3	0,0	0,0	0,0	34	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	1	0,0	12	67	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	-0,1	35	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
455	15,45		47	1	3	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	1	0,0	12	0	8
243	15,20		50	3	3	0,0	0,0	0,0	34	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	1	0,0	12	67	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	-0,1	35	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
243	15,20		47	1	3	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	1	0,0	12	0	8
35	14,96		50	3	3	0,0	0,0	0,0	34	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	1	0,0	12	67	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	-0,1	35	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
32	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
256	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
256	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
458	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	93	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
458	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
259	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	92	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
259	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
64	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	102	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
85	14,96		45	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	3	0,0	0,2	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
481	14,96		60	3	3	0																					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
265 59 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 90 0	8 8 8
20 266 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 11	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 70 0	8 8 8
266 267 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	11 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 70 0	8 8 8
267 460 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 8	8 8 8
460 268 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8
268 269 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 99 0	8 8 8
269 270 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 99 0	8 8 8
270 461 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 84 0	8 8 8
461 421 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 84 0	8 8 8
421 271 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 42 0	8 8 8
271 37 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 1 0	1 0 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 66 8	8 8 8
32 278 2.5	14,96 14,96 2.5		49 70 20	1 3 5	3 3 11	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,5 4,5 4,5	4,0 4,5 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	48,1 48,1 48,1	22,7 22,7 22,7	5,5 5,5 5,5	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 65 0	8 8 8
278 279 2.5	14,96 14,96 2.5		49 70 20	1 3 5	11 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,5 4,5 4,5	4,0 4,5 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	48,1 48,1 48,1	22,7 22,7 22,7	5,5 5,5 5,5	0,0 0,0 0,0	0 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 65 8	8 8 8
279 462 2.5	14,96 14,96 2.5		49 70 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,5 4,5 4,5	4,0 4,5 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	48,1 48,1 48,1	22,7 22,7 22,7	5,5 5,5 5,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 92 8	8 8 8
462 282 2.5	14,96 14,96 2.5		49 70 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,5 4,5 4,5	4,0 4,5 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	48,1 48,1 48,1	22,7 22,7 22,7	5,5 5,5 5,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 93 8	8 8 8
282 283 2.5	14,96 14,96 2.5		49 70 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,5 4,5 4,5	4,0 4,5 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	48,1 48,1 48,1	22,7 22,7 22,7	5,5 5,5 5,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 93 8	8 8 8
283 284 2.5	14,96 14,96 2.5		49 70 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,5 4,5 4,5	4,0 4,5 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	48,1 48,1 48,1	22,7 22,7 22,7	5,5 5,5 5,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 92 8	8 8 8
284 463 2.5	14,96 14,96 2.5		49 70 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,5 4,5 4,5	4,0 4,5 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	48,1 48,1 48,1	22,7 22,7 22,7	5,5 5,5 5,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 93 8	8 8 8
463 287 2.5	14,96 14,96 2.5		49 70 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,5 4,5 4,5	4,0 4,5 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	48,1 48,1 48,1	22,7 22,7 22,7	5,5 5,5 5,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 92 8	8 8 8
287 47 2.5	14,96 14,96 2.5		49 70 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,5 4,5 4,5	4,0 4,5 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	48,1 48,1 48,1	22,7 22,7 22,7	5,5 5,5 5,5	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 91 8	8 8 8
41 292 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 61 0	8 8 8
292 293 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4															

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas	Lun	Fi	
293	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
464	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	93	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
464	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
295	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	93	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
295	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	0	8
72	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	56	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
64	14,96		45	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	3	0,0	0,3	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
465	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,3	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	173	8
2.5			20	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
465	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
298	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	92	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
298	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	0	8
299	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	51	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
299	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	0	8
36	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	51	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
46	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
300	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	90	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
300	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
466	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	93	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
466	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
302	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	92	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
302	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
51	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	69	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
49	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	0	8
303	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	51	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
303	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	0	8
304	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	1	0,0	11	51	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
304	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
467	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	92	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
467	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
306	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	93	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
306	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
65	14,96		60	3																							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas	Lun Fi		
311 67 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 85 0	8 8 8
52 323 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	23 3 19	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 40 0	8 8 8
323 422 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	19 3 23	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 26 0	8 8 8
422 469 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	23 3 19	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8
469 423 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	19 3 23	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8
423 324 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	23 3 19	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 64 0	8 8 8
324 68 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	19 3 23	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 48 0	8 8 8
54 470 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 147 0	8 8 8
470 322 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	23 3 19	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 93 0	8 8 8
322 70 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	19 3 23	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 98 0	8 8 8
55 312 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	19 3 23	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 60 0	8 8 8
312 313 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	19 3 23	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 60 0	8 8 8
313 471 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	23 3 19	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8
471 314 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	23 3 19	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 80 0	8 8 8
314 315 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 69 0	8 8 8
315 52 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	19 3 23	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 70 0	8 8 8
57 328 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 59 0	8 8 8
328 329 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 59 0	8 8 8
329 472 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	23 3 19	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 93 0	8 8 8
472 331 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	19 3 23	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 92 0	8 8 8
331 54 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 116 0	8 8 8
65 337 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0																	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
337	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
473	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	92	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
473	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
339	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	93	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
339	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
58	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	97	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
76	16,39		47	1	3	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	1	0,0	12	0	8
372	16,39		50	3	3	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	1	0,0	12	61	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
372	16,39		47	1	3	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	1	0,0	12	0	8
373	16,39		50	3	3	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	1	0,0	12	65	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
373	16,39		47	1	3	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	1	0,0	12	0	8
123	16,39		50	3	3	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	1	0,0	12	65	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
67	14,96		45	1	3	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	3	0,0	0,3	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	0	8
474	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,3	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	2	0,0	11	177	8
2.5			20	5	3	-0,1	0,0	0,0	23	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
474	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
344	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	93	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
344	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
60	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	98	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
68	14,96		45	1	23	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
345	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	81	8
2.5			20	5	19	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
345	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
475	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
475	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
347	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
347	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
348	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	95	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
348	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
349	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	94	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
349	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
476	14,96		60	3	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	80	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	0	0	0,0	11	0	8
476	14,96		45	1	3	0,0	0,0	0,0	23	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	44,4	12,4	5,0	0,0	1	1	0,0	11	0	8
351	14,96		60	3	3																						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
478 361 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 93 0	8 8 8
361 41 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 30 0	8 8 8
72 362 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 98 0	8 8 8
362 479 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 93 0	8 8 8
479 364 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 92 0	8 8 8
364 46 2.5	14,96 14,96 2.5		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 81 0	8 8 8
39 288 2.5	14,96 16,00 2.5		48 55 20	1 3 5	3 3 3	-0,2 0,1 -0,2	0,0 0,0 0,0	-0,3 -0,1 0,0	26 25 24	1 1 2	1 0 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,4 -0,4 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	11,4 11,4 11,4	4,1 4,1 4,1	0,0 0,0 0,0	2 2 0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 298 0	8 8 8
288 75 2.5	16,00 16,49 2.5		48 55 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-0,1 -0,1 0,0	28 27 24	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	11,4 11,4 11,4	4,1 4,1 4,1	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 139 0	8 8 8
37 332 2.5	14,96 15,22 2.5		48 55 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-0,1 0,0 0,0	33 32 24	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	11,4 11,4 11,4	4,1 4,1 4,1	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 73 0	8 8 8
332 333 2.5	15,22 15,47 2.5		48 55 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-0,1 0,0 0,0	33 32 24	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	11,4 11,4 11,4	4,1 4,1 4,1	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 73 0	8 8 8
333 424 2.5	15,47 15,71 2.5		48 55 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-0,1 0,0 0,0	33 33 24	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	11,4 11,4 11,4	4,1 4,1 4,1	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 69 0	8 8 8
424 334 2.5	15,71 15,96 2.5		48 55 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-0,1 0,0 0,0	33 33 24	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	11,4 11,4 11,4	4,1 4,1 4,1	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 69 0	8 8 8
334 73 2.5	15,96 16,49 2.5		48 55 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-0,1 -0,1 0,0	28 27 24	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	11,4 11,4 11,4	4,1 4,1 4,1	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 152 0	8 8 8
38 335 2.5	14,96 15,32 2.5		48 55 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-0,1 0,0 0,0	30 29 24	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	11,4 11,4 11,4	4,1 4,1 4,1	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 102 0	8 8 8
335 336 2.5	15,32 15,65 2.5		48 55 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-0,1 0,0 0,0	30 30 24	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	11,4 11,4 11,4	4,1 4,1 4,1	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 96 0	8 8 8
336 74 2.5	15,65 16,49 2.5		48 55 20	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	-0,2 -0,1 0,0	26 26 24	1 0 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	11,4 11,4 11,4	4,1 4,1 4,1	0,0 0,0 0,0	2 2 0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 239 0	8 8 8
84 54 2.5	16,39 14,96 2.5		47 50 20	1 3 5	3 3 3	-0,3 0,2 -0,3	0,0 0,0 0,0	0,0 -0,1 -0,4	25 26 26	3 1 3	1 1 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,5 -0,5 0,0	0,0 0,0 0,0	33,4 33,4 33,4	11,4 11,4 11,4	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	3 3 0	4 4 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 403 0	8 8 8
31 253 2.5	16,39 16,39 2.5		47 50 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	33,4 33,4 33,4	11,4 11,4 11,4	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 67 0	8 8 8
253 254 2.5	16,39 16,39 2.5		47 50 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	33,4 33,4 33,4	11,4 11,4 11,4	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 66 0	8 8 8
254 420 2.5	16,39 16,39 2.5		47 50 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	33,4 33,4 33,4	11,4 11,4 11,4	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 52 0	8 8 8
420 255 2.5	16,39 16,39 2.5		47 50 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	33,4 33,4 33,4	11,4 11,4 11,4	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 53 0	8 8 8
255 63 2.5	16,39 16,39 2.5		47 50 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	0 0 0	0 0 0	4,0 4,															

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																												
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE									VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi				
148 434 2.5	16,11 15,61		28 30 25	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 -0,1 -0,3	27 32 33	1 0 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,5 0,3 -0,5	0,0 0,0 0,0	13,9 14,0 13,9	13,5 11,3 13,5	1,5 2,1 1,5	0,0 0,0 0,0	4 2 4	1 3 1	0,0 0,0 0,0	5 16 5	25 99 25	8 8 8	
31 148 2.5	16,39 16,11		46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 36 36	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 18,7 0,0	11,4 11,4 11,4	1,9 1,9 1,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 85 0	8 8 8		
148 434 2.5	16,11 15,61		46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 -0,1	29 32 33	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	11,2 11,2 18,7	10,2 10,2 11,4	1,0 1,0 1,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 149 0	8 8 8	
434 150 2.5	15,61 15,49		46 30 20	1 3 5	3 3 11	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 48 50	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	18,7 18,7 18,7	11,4 11,4 11,4	1,9 1,9 1,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 38 0	8 8 8	
150 151 2.5	15,49 15,22		46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 36 37	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	11,2 11,2 18,7	10,2 10,2 11,4	1,0 1,0 1,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 79 0	8 8 8	
151 32 2.5	15,22 14,96		46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 36 37	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	11,2 11,2 18,7	10,2 10,2 11,4	1,0 1,0 1,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 79 0	8 8 8	
102 393 2.5	17,05 16,65		47 50 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 -0,1	25 29 30	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	33,4 33,4 33,4	11,4 11,4 11,4	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 115 0	8 8 8	
393 28 2.5	16,65 16,25		47 50 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 -0,1	25 29 30	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	33,4 33,4 33,4	11,4 11,4 11,4	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 115 0	8 8 8	
93 83 2.5	17,05 16,27		47 50 20	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 -0,1 -0,2	25 27 27	1 0 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	33,4 33,4 33,4	11,4 11,4 11,4	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	2 2 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 238 0	8 8 8	
94 82 2.5	17,05 16,39		47 50 20	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 -0,1 -0,2	25 26 27	1 0 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	33,4 33,4 33,4	11,4 11,4 11,4	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	2 2 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 234 0	8 8 8	
92 84 2.5	17,05 16,39		47 50 20	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,1 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 -0,1 -0,2	25 26 27	1 0 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,3 -0,3 0,0	0,0 0,0 0,0	33,4 33,4 33,4	11,4 11,4 11,4	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	2 2 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 234 0	8 8 8	
91 385 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 83 0	8 8 8	
385 85 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 142 0	8 8 8	
30 147 2.5	16,39 16,87		46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-0,1 0,0 0,0	33 32 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	11,2 11,2 18,7	10,2 10,2 11,4	1,0 1,0 1,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 147 0	8 8 8	
147 100 2.5	16,87 17,05		46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	42 41 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	18,7 18,7 18,7	11,4 11,4 11,4	1,9 1,9 1,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 54 0	8 8 8	
100 388 2.5	17,05 16,52		28 30 25	1 3 5	3 3 3	0,2 0,4 0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 -0,3 -0,6	27 29 34	1 2 1	1 1 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 3	0,0 0,0 0,0	1,0 0,6 -1,0	0,0 0,0 0,0	13,9 14,0 13,9	13,5 11,3 13,5	1,5 2,1 1,5	0,0 0,0 0,0	7 5 7	3 6 3	0,0 0,0 0,0	5 16 5	25 117 25	8 8 8	
100 388 2.5	17,05 16,52		46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 -0,1	29 32 32	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	11,2 11,2 18,7	10,2 10,2 11,4	1,0 1,0 1,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 167 0	8 8 8	
388 31 2.5	16,52 16,39		46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 46 48	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	18,7 18,7 18,7	11,4 11,4 11,4	1,9 1,9 1,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 39 0	8 8 8	
273 276 2.5	16,25 16,25		28 30 25	1 3 5	3 3 3	0,2 0,3 0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 27 27	1 2 1	1 1 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,9 0,6 -0,9	0,0 0,0 0,0	13,9 14,0 13,9	13,5 11,3 13,5	1,5 2,1 1,5	0,0 0,0 0,0	7 4 7	2 5 2	0,0 0,0 0,0	5 16 5	25 101 25	8 8 8	
28 272 2.5	16,25 16,25		46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	11,2 11,2 18,7	10,2 10,2 11,4	1,0 1,0 1,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 89 0	8 8 8	
272 273 2.5	16,25 16,25		46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	11,2 11,2 18,7	10,2 10,2 11,4	1,0 1,0 1,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 88 0	8 8 8	
273 276 2.5	16,25 16,25		46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	11,2 11,2 18,7										

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
276	16,25		46	1	3	-0,1	0,0	0,0	29	1	0	4,0	4,0	3	0,0	0,2	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	2	1	0,0	12	0	8
277	16,25		30	3	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,2	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	2	1	0,0	12	224	8
2.5			20	5	3	-0,1	0,0	0,0	29	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
277	16,25		46	1	3	-0,1	0,0	0,0	29	1	0	4,0	4,0	3	0,0	0,2	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	2	1	0,0	12	0	8
42	16,25		30	3	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,2	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	2	1	0,0	12	224	8
2.5			20	5	3	-0,1	0,0	0,0	29	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
191	16,25		28	1	3	0,2	0,0	0,0	27	1	1	4,0	4,0	3	0,0	0,8	0,0	13,9	13,5	1,5	0,0	6	2	0,0	5	25	8
193	16,25		30	3	3	0,3	0,0	0,0	27	2	1	4,0	4,0	3	0,0	0,5	0,0	14,0	11,3	2,1	0,0	4	4	0,0	16	91	8
2.5			25	5	3	0,2	0,0	0,0	27	1	1	4,0	4,0	3	0,0	-0,8	0,0	13,9	13,5	1,5	0,0	6	2	0,0	5	25	8
42	16,25		46	1	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
190	16,25		30	3	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	67	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
190	16,25		46	1	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
191	16,25		30	3	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	68	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
191	16,25		46	1	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
193	16,25		30	3	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	141	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
193	16,25		46	1	3	-0,1	0,0	0,0	29	1	0	4,0	4,0	3	0,0	0,2	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	2	1	0,0	12	0	8
194	16,25		30	3	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,2	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	2	1	0,0	12	227	8
2.5			20	5	3	-0,1	0,0	0,0	29	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
194	16,25		46	1	3	-0,1	0,0	0,0	29	1	0	4,0	4,0	3	0,0	0,2	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	2	1	0,0	12	0	8
43	16,25		30	3	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,2	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	2	1	0,0	12	227	8
2.5			20	5	3	-0,1	0,0	0,0	29	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
195	16,25		28	1	3	0,2	0,0	0,0	27	1	1	4,0	4,0	3	0,0	0,9	0,0	13,9	13,5	1,5	0,0	6	2	0,0	5	25	8
197	16,25		30	3	3	0,3	0,0	0,0	27	2	1	4,0	4,0	3	0,0	0,5	0,0	14,0	11,3	2,1	0,0	4	5	0,0	16	96	8
2.5			25	5	3	0,2	0,0	0,0	27	1	1	4,0	4,0	3	0,0	-0,9	0,0	13,9	13,5	1,5	0,0	6	2	0,0	5	25	8
43	16,25		46	1	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
195	16,25		30	3	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	100	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
195	16,25		46	1	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
197	16,25		30	3	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	146	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
197	16,25		46	1	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
198	16,25		30	3	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	128	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
198	16,25		46	1	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
199	16,25		30	3	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	128	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
199	16,25		46	1	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
417	16,25		30	3	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	67	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
417	16,25		46	1	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
200	16,25		30	3	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	67	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
200	16,25		46	1	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
201	16,25		30	3																							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
103 395 2.5	17,05 16,65	47 50 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 -0,1	25 29 30	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	33,4 33,4 33,4	11,4 11,4 11,4	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 115 0	8 8 8
395 42 2.5	16,65 16,25	47 50 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 -0,1	25 29 30	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	33,4 33,4 33,4	11,4 11,4 11,4	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 115 0	8 8 8
104 396 2.5	17,05 16,65	47 50 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 -0,1	25 29 30	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	33,4 33,4 33,4	11,4 11,4 11,4	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 115 0	8 8 8
396 43 2.5	16,65 16,25	47 50 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 -0,1	25 29 30	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	33,4 33,4 33,4	11,4 11,4 11,4	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 115 0	8 8 8
290 291 2.5	16,33 16,36	28 30 25	1 3 5	3 3 3	0,1 0,2 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	28 27 27	1 1 0	0 1 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,7 0,4 -0,7	0,0 0,0 0,0	13,9 14,0 13,9	13,5 11,3 13,5	1,5 2,1 1,5	0,0 0,0 0,0	5 3 5	2 4 2	0,0 0,0 0,0	5 16 5	25 75 25	8 8 8
40 289 2.5	16,28 16,30	46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	30 30 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	18,7 18,7 18,7	11,4 11,4 11,4	1,9 1,9 1,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 81 0	8 8 8
289 290 2.5	16,30 16,33	46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	30 30 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	18,7 18,7 18,7	11,4 11,4 11,4	1,9 1,9 1,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 81 0	8 8 8
290 291 2.5	16,33 16,36	46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	11,2 11,2 18,7	10,2 10,2 11,4	1,0 1,0 1,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 125 0	8 8 8
291 71 2.5	16,36 16,39	46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	30 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	18,7 18,7 18,7	11,4 11,4 11,4	1,9 1,9 1,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 108 0	8 8 8
53 316 2.5	16,39 16,39	46 30 20	1 3 5	23 3 19	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	11,2 11,2 18,7	10,2 10,2 11,4	1,0 1,0 1,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 87 0	8 8 8
316 317 2.5	16,39 16,39	46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	11,2 11,2 18,7	10,2 10,2 11,4	1,0 1,0 1,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 60 0	8 8 8
317 318 2.5	16,39 16,39	46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	11,2 11,2 18,7	10,2 10,2 11,4	1,0 1,0 1,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 60 0	8 8 8
318 69 2.5	16,39 16,39	46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	11,2 11,2 18,7	10,2 10,2 11,4	1,0 1,0 1,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 131 0	8 8 8
353 354 2.5	16,32 16,29	28 30 25	1 3 5	3 3 3	0,1 0,3 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	27 27 28	1 2 1	0 1 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,8 0,5 -0,8	0,0 0,0 0,0	13,9 14,0 13,9	13,5 11,3 13,5	1,5 2,1 1,5	0,0 0,0 0,0	6 4 6	2 4 2	0,0 0,0 0,0	5 16 5	25 82 25	8 8 8
69 352 2.5	16,39 16,36	46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	11,2 11,2 18,7	10,2 10,2 11,4	1,0 1,0 1,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 150 0	8 8 8
352 353 2.5	16,36 16,32	46 30 20	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	1 0 1	1 0 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	11,2 11,2 18,7	10,2 10,2 11,4	1,0 1,0 1,9	0,0 0,0 0,0	2 2 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 282 0	8 8 8
353 354 2.5	16,32 16,29	46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	11,2 11,2 18,7	10,2 10,2 11,4	1,0 1,0 1,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 132 0	8 8 8
354 40 2.5	16,29 16,28	46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	18,7 18,7 18,7	11,4 11,4 11,4	1,9 1,9 1,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 77 0	8 8 8
71 108 2.5	16,39 17,05	46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-0,1 0,0 0,0	33 33 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	11,2 11,2 18,7	10,2 10,2 11,4	1,0 1,0 1,9	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 164 0	8 8 8
30 250 2.5	16,39 16,39	47 50 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	33,4 33,4 33,4	11,4 11,4 11,4	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 61 0	8 8 8
250 251 2.5	16,39 16,39	47 50 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	33,4 33,4 33,4	11,4 11,4 11,4	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 61 0	8 8 8
251 419 2.5	16,39 16,39	47 50 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	33,4 33,4 33,4	11,4 11,4 11,4	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 58 0	8 8 8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t°m)	M Eyd (t°m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t°m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t°m)	TRId (t°m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
419	16,39		47	1	3	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	1	0,0	12	0	8
252	16,39		50	3	3	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	1	0,0	12	58	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
252	16,39		47	1	3	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,2	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	0	8
62	16,39		50	3	3	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,2	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	128	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
62	16,39		47	1	3	-0,1	0,0	0,0	25	1	0	4,0	4,0	3	0,0	0,2	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	2	0,0	12	0	8
207	15,69		50	3	3	0,0	0,0	-0,1	27	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,2	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	2	0,0	12	192	8
2.5			20	5	3	-0,1	0,0	-0,2	28	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
207	15,69		47	1	3	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	1	0,0	12	0	8
447	15,45		50	3	3	0,0	0,0	0,0	34	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	1	0,0	12	67	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	-0,1	35	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
447	15,45		47	1	3	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	1	0,0	12	0	8
208	15,20		50	3	3	0,0	0,0	0,0	34	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	1	0,0	12	67	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	-0,1	35	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
208	15,20		47	1	3	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	1	0,0	12	0	8
34	14,96		50	3	3	0,0	0,0	0,0	34	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	1	0,0	12	67	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	-0,1	35	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
105	17,05		47	1	3	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	0	8
394	16,65		50	3	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	115	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	-0,1	30	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
394	16,65		47	1	3	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	0	8
44	16,25		50	3	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	1	1	0,0	12	115	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	-0,1	30	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	33,4	11,4	3,7	0,0	0	0	0,0	12	0	8
433	15,67		28	1	3	0,1	0,0	-0,3	34	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,4	0,0	13,9	13,5	1,5	0,0	3	1	0,0	5	25	8
146	16,09		30	3	3	0,1	0,0	-0,1	29	1	0	4,0	4,0	3	0,0	0,2	0,0	14,0	11,3	2,1	0,0	2	2	0,0	16	77	8
2.5			25	5	3	0,1	0,0	0,0	27	1	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,4	0,0	13,9	13,5	1,5	0,0	3	1	0,0	5	25	8
29	14,96		46	1	3	0,0	0,0	0,0	42	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
142	15,14		30	3	3	0,0	0,0	0,0	41	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	55	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
142	15,14		46	1	3	0,0	0,0	0,0	42	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
143	15,32		30	3	3	0,0	0,0	0,0	41	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	55	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
143	15,32		46	1	3	0,0	0,0	-0,1	35	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
433	15,67		30	3	3	0,0	0,0	0,0	33	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	106	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
433	15,67		46	1	3	0,0	0,0	-0,1	34	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
146	16,09		30	3	3	0,0	0,0	0,0	33	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	127	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
146	16,09		46	1	3	0,0	0,0	0,0	36	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	0	8
30	16,39		30	3	3	0,0	0,0	0,0	35	0	0	4,0	4,0	3	0,0	-0,1	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	1	1	0,0	12	93	8
2.5			20	5	3	0,0	0,0	0,0	29	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
108	17,05		46	1	3	-0,1	0,0	0,0	29	1	0	4,0	4,0	3	0,0	0,2	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	2	1	0,0	12	0	8
45	16,39		30	3	3	0,0	0,0	0,0	31	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,2	0,0	11,2	10,2	1,0	0,0	2	1	0,0	12	225	8
2.5			20	5	3	-0,1	0,0	-0,1	31	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	18,7	11,4	1,9	0,0	0	0	0,0	12	0	8
24	16,49		48	1	3	-0,1	0,0	-0,2	28	0	0	4,0	4,0	3	0,0	0,2	0,0	37,1	11,4	4,1	0,0	1	2	0,0	12	0	8
102	17,05		55	3	3	0,0																					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas n	C o n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRId (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
109 482 2.5	16,64 16,85		46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	39 38 29	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	11,2 11,2 18,7	10,2 10,2 11,4	1,0 1,0 1,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 63 0	8 8 8
482 101 1.5	16,85 17,05		46 30 20	1 3 5	29 27 29	-0,3 0,1 0,3	3,6 -2,8 -3,5	0,0 0,0 0,0	29 29 29	2 1 2	1 1 1	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	27 27 0	11,4 11,4 0,0	0,9 0,9 0,0	0,0 0,0 0,0	14,9 14,9 11,2	13,6 13,6 6,8	1,4 1,4 1,1	0,0 0,0 0,0	82 82 0	68 68 0	0,0 0,0 0,0	8 8 12	0 62 0	8 8 8
120 77 2.5	14,96 14,96		45 60 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	23 23 23	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	44,4 44,4 44,4	12,4 12,4 12,4	5,0 5,0 5,0	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	11 11 11	0 102 0	8 8 8
115 425 2.5	16,62 16,50		46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 36 37	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	18,7 18,7 18,7	11,4 11,4 11,4	1,9 1,9 1,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 52 0	8 8 8
425 76 2.5	16,50 16,39		46 30 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 36 37	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	18,7 18,7 18,7	11,4 11,4 11,4	1,9 1,9 1,9	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 52 0	8 8 8
121 66 2.5	16,39 16,39		47 50 20	1 3 5	3 3 3	-0,1 0,0 -0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	25 25 25	1 0 1	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,2 -0,2 0,0	0,0 0,0 0,0	33,4 33,4 33,4	11,4 11,4 11,4	3,7 3,7 3,7	0,0 0,0 0,0	1 1 0	2 2 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 176 0	8 8 8
79 389 2.5	15,18 15,30		48 55 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	52 49 24	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	11,4 11,4 11,4	4,1 4,1 4,1	0,0 0,0 0,0	0 0 0	0 0 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 34 0	8 8 8
389 483 2.5	15,30 15,65		48 55 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-0,1 0,0 0,0	30 30 24	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	11,4 11,4 11,4	4,1 4,1 4,1	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 99 0	8 8 8
483 391 2.5	15,65 15,99		48 55 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-0,1 0,0 0,0	30 30 24	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	11,4 11,4 11,4	4,1 4,1 4,1	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 99 0	8 8 8
391 392 2.5	15,99 16,18		48 55 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-0,1 0,0 0,0	37 36 24	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	11,4 11,4 11,4	4,1 4,1 4,1	0,0 0,0 0,0	0 0 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 54 0	8 8 8
392 24 2.5	16,18 16,49		48 55 20	1 3 5	3 3 3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	-0,1 0,0 0,0	31 31 24	0 0 0	0 0 0	4,0 4,0 4,0	4,0 4,0 4,0	3 3 0	0,0 0,0 0,0	0,1 -0,1 0,0	0,0 0,0 0,0	37,1 37,1 37,1	11,4 11,4 11,4	4,1 4,1 4,1	0,0 0,0 0,0	1 1 0	1 1 0	0,0 0,0 0,0	12 12 12	0 88 0	8 8 8
87 11 2.5	17,05 16,39		6 40 50	1 3 5	31 31 15	4,8 3,7 -3,6	1,9 1,3 -0,6	0,0 -0,1 -0,3	23 23 24	9 7 6	3 2 2	6,4 6,4 6,4	6,4 6,4 3,2	31 31 31	1,6 1,6 1,6	-3,7 -4,2 -4,4	0,0 0,0 0,0	38,8 19,5 38,8	39,8 25,0 39,8	5,6 7,8 5,6	0,0 0,0 0,0	13 15 15	10 17 12	0,0 0,0 0,0	11 16 11	50 106 50	8 8 8
88 19 2.5	17,05 16,39		6 40 50	1 3 5	3 3 15	4,1 3,4 -3,1	-0,2 0,2 -0,1	0,0 -0,1 -0,3	23 23 24	7 6 5	2 2 2	6,4 6,4 6,4	6,4 6,4 3,2	29 13 29	-1,3 -0,6 -1,3	-2,7 -3,4 -3,5	0,0 0,0 0,0	38,8 19,5 38,8	39,8 25,0 39,8	5,6 7,8 5,6	0,0 0,0 0,0	10 11 12	8 14 10	0,0 0,0 0,0	11 16 11	50 106 50	8 8 8
10 87 2.5	16,39 17,05		6 40 50	1 3 5	25 31 31	-1,7 4,0 4,8	-1,3 1,3 2,0	-0,3 -0,1 0,0	25 23 23	3 7 9	1 2 3	6,4 6,4 6,4	3,2 6,4 6,4	31 31 31	-1,7 -1,7 -1,7	3,7 3,4 2,9	0,0 0,0 0,0	38,8 19,5 38,8	39,8 25,0 39,8	5,6 7,8 5,6	0,0 0,0 0,0	14 13 12	10 14 8	0,0 0,0 0,0	11 16 11	50 101 50	8 8 8
18 88 2.5	16,39 17,05		6 40 50	1 3 5	3 3 3	-1,7 3,3 4,1	0,4 0,2 -0,2	-0,3 -0,1 0,0	25 23 23	3 6 7	1 2 2	6,4 6,4 6,4	3,2 6,4 6,4	21 3 22	1,3 0,3 1,3	3,2 3,1 2,5	0,0 0,0 0,0	38,8 19,5 38,8	39,8 25,0 39,8	5,6 7,8 5,6	0,0 0,0 0,0	11 11 10	9 12 7	0,0 0,0 0,0	11 16 11	50 101 50	8 8 8
144 145 2.5	2,80 2,80	2 / 2	10 70 25	1 3 5	18 18 18	1,1 1,0 0,4	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	30 30 29	2 2 1	1 1 0	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	18 18 18	0,0 0,0 0,0	-1,3 -1,5 -1,6	0,0 0,0 0,0	38,4 38,4 38,4	12,0 12,0 12,0	6,3 6,3 6,3	0,0 0,0 0,0	4 5 5	11 12 14	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 23 25	8 8 8
167 168 2.5	2,80 2,80	2 / 2	30 100 25	1 3 5	24 24 24	0,5 0,5 0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	26 26 26	1 1 0	1 0 0	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	23 23 23	0,0 0,0 0,0	-0,1 -0,5 -0,8	0,0 0,0 0,0	56,0 56,0 56,0	12,0 12,0 12,0	9,4 9,4 9,4	0,0 0,0 0,0	0 1 2	1 4 7	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 61 25	8 8 8
185 186 2.5	2,80 2,80	2 / 2	30 100 25	1 3 5	13 13 13	0,8 0,7 0,2	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	26 26 26	2 2 1	1 1 0	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	13 13 13	0,0 0,0 0,0	-0,3 -0,6 -1,0	0,0 0,0 0,0	56,0 56,0 56,0	12,0 12,0 12,0	9,4 9,4 9,4	0,0 0,0 0,0	1 1 2	2 5 9	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 75 25	8 8 8
199 200 2.5	2,80 2,80	2 / 2	10 70 25	1 3 5	6 6 6	2,7 2,5 1,0	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	30 30 30	6 6 2	3 3 1	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	6 6 6	0,0 0,0 0,0	-3,8 -4,0 -4,1	0,0 0,0 0,0	38,4 38,4 38,4	12,0 12,0 12,0	6,3 6,3 6,3	0,0 0,0 0,0	12 13 13	32 33 34	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 17 25	8 8 8
236 237 2.5	2,80 2,80	2 / 2	10 70 25	1 3 5	18 18 18	0,4 0,4 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	29 29 29	1 1 0	1 0 0	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	16 16 16	0,0 0,0 0,0	-0,4 -0,6 -0,7	0,0 0,0 0,0	38,4 38,4 38,4	12,0 12,0 12,0	6,3 6,3 6,3	0,0 0,0 0,0	1 2 2	4 5 6	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 21 25	8 8 8
270 271 2.5	2,80 2,80	2 / 2	30 100 25	1 3 5	15 15 15	0,5 0,4 0,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0	26 26 26	1 1 0	0 0 0	12,1 12,1 12,1	12,1 12,1 12,1	15 15 15	0,0 0,0 0,0	-0,1 -0,4 -0,8	0,0 0,0 0,0	56,0 56,0 56,0	12,0 12,0 12,0	9,4 9,4 9,4	0,0 0,0 0,0	0 1 2	1 4 6	0,0 0,0 0,0	15 15 15	25 55 25	8 8 8
323 324 2.5	2,80 2,80	2 / 2	30 100 25	1 3 5	25 25 25	0,9 0,8 0,3	0,0 0,0 0,0	0,																			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t'm)	M Eyd (t'm)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t'm)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t'm)	TRId (t'm)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas	Lun	Fi	
333	2,80	2	35	1	22	2,9	0,0	0,0	27	5	2	12,1	12,1	22	0,0	-4,2	0,0	44,3	14,9	9,6	0,0	9	28	0,0	15	30	8
334	2,80	/	80	3	22	2,9	0,0	0,0	27	5	2	12,1	12,1	22	0,0	-4,4	0,0	44,3	14,9	9,6	0,0	10	29	0,0	15	5	8
2.5		2	30	5	22	1,3	0,0	0,0	27	2	1	12,1	12,1	22	0,0	-4,6	0,0	44,3	14,9	9,6	0,0	10	31	0,0	15	30	8
340	8,30	2	26	1	19	1,8	0,0	0,0	23	11	4	4,4	4,4	19	0,0	-2,5	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	10	17	0,0	12	0	8
341	8,30	/	55	3	19	1,8	0,0	0,0	23	10	4	4,4	4,4	19	0,0	-2,6	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	11	18	0,0	12	45	8
2.5		2	25	5	19	0,7	0,0	0,0	23	4	2	4,4	4,4	19	0,0	-2,7	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	11	8	0,0	5	25	8
374	8,30	2	26	1	28	2,3	0,0	0,0	23	14	5	4,4	4,4	28	0,0	-3,2	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	13	21	0,0	12	0	8
375	8,30	/	55	3	28	2,2	0,0	0,0	23	13	5	4,4	4,4	28	0,0	-3,4	0,0	37,1	15,0	6,0	0,0	14	22	0,0	12	44	8
2.5		2	25	5	28	0,8	0,0	0,0	23	5	2	4,4	4,4	28	0,0	-3,4	0,0	27,6	24,7	3,2	0,0	14	10	0,0	5	25	8
390	8,30	2	9	1	25	0,7	0,0	0,0	23	4	2	4,8	4,8	25	0,0	-0,6	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	2	4	0,0	11	0	8
392	8,30	/	60	3	25	0,6	0,0	0,0	23	4	1	4,8	4,8	25	0,0	-0,9	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	3	5	0,0	11	69	8
2.5		2	25	5	25	0,2	0,0	0,0	23	1	0	4,8	4,8	25	0,0	-1,0	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	4	3	0,0	5	25	8
262	12,65	2	9	1	8	1,6	0,0	0,0	23	9	3	4,8	4,8	8	0,0	-1,5	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	6	9	0,0	11	0	8
265	12,65	/	60	3	8	1,4	0,0	0,0	23	8	3	4,8	4,8	8	0,0	-1,7	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	6	11	0,0	11	73	8
2.5		2	25	5	8	0,4	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,8	8	0,0	-1,8	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	7	5	0,0	5	25	8
304	12,65	2	9	1	22	0,9	0,0	0,0	23	5	2	4,8	4,8	22	0,0	-0,8	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	3	5	0,0	11	0	8
306	12,65	/	60	3	22	0,8	0,0	0,0	23	4	2	4,8	4,8	20	0,0	-1,0	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	4	6	0,0	11	67	8
2.5		2	25	5	22	0,2	0,0	0,0	23	1	1	4,8	4,8	19	0,0	-1,1	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	4	3	0,0	5	25	8
307	12,65	2	9	1	19	1,1	0,0	0,0	23	6	2	4,8	4,8	19	0,0	-1,5	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	6	9	0,0	11	0	8
121	12,65	/	60	3	19	1,0	0,0	0,0	23	5	2	4,8	4,8	19	0,0	-1,6	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	6	10	0,0	11	40	8
2.5		2	25	5	19	0,4	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,8	19	0,0	-1,7	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	6	5	0,0	5	25	8
309	12,65	2	9	1	28	1,0	0,0	0,0	23	6	2	4,8	4,8	28	0,0	-0,9	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	3	6	0,0	11	0	8
311	12,65	/	60	3	28	0,9	0,0	0,0	23	5	2	4,8	4,8	28	0,0	-1,2	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	4	7	0,0	11	67	8
2.5		2	25	5	28	0,3	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,8	28	0,0	-1,3	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	5	4	0,0	5	25	8
337	12,65	2	9	1	6	1,5	0,0	0,0	23	8	3	4,8	4,8	6	0,0	-1,4	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	5	9	0,0	11	0	8
339	12,65	/	60	3	6	1,3	0,0	0,0	23	7	3	4,8	4,8	6	0,0	-1,6	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	6	10	0,0	11	68	8
2.5		2	25	5	6	0,4	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,8	6	0,0	-1,8	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	7	5	0,0	5	25	8
342	12,65	2	9	1	12	1,2	0,0	0,0	23	7	3	4,8	4,8	12	0,0	-1,1	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	4	7	0,0	11	0	8
344	12,65	/	60	3	12	1,0	0,0	0,0	23	6	2	4,8	4,8	12	0,0	-1,4	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	5	8	0,0	11	68	8
2.5		2	25	5	12	0,3	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,8	12	0,0	-1,5	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	6	4	0,0	5	25	8
367	12,65	2	9	1	31	1,1	0,0	0,0	23	6	2	4,8	4,8	31	0,0	-1,0	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	4	6	0,0	11	0	8
369	12,65	/	60	3	31	1,0	0,0	0,0	23	5	2	4,8	4,8	31	0,0	-1,3	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	5	8	0,0	11	68	8
2.5		2	25	5	31	0,3	0,0	0,0	23	2	1	4,8	4,8	31	0,0	-1,4	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	5	4	0,0	5	25	8
372	12,65	2	9	1	28	0,7	0,0	0,0	23	4	2	4,8	4,8	28	0,0	-1,0	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	4	6	0,0	11	0	8
123	12,65	/	60	3	28	0,7	0,0	0,0	23	4	1	4,8	4,8	28	0,0	-1,1	0,0	44,4	16,4	7,3	0,0	4	7	0,0	11	40	8
2.5		2	25	5	28	0,3	0,0	0,0	23	1	1	4,8	4,8	28	0,0	-1,2	0,0	30,4	26,9	3,6	0,0	5	3	0,0	5	25	8

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

<i>Filo N.ro</i>	: Numero del filo del nodo inferiore o superiore
<i>Quota inf/sup</i>	: Quota del nodo inferiore e del nodo superiore
<i>Nodo inf/sup</i>	: Numero dei nodi inferiore e superiore per la determinazione degli spostamenti sismici relativi
<i>Sisma N.ro</i>	: Numero del sisma per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
<i>Combin N.ro</i>	: Numero della combinazione per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
<i>Spostam. Calcolo</i>	: valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
<i>Spostam. Limite</i>	: valore dello spostamento limite per lo S.L.D.
<i>Sisma N.ro</i>	: Numero del sisma per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
<i>Combin N.ro</i>	: Numero della combinazione per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
<i>Spostam. Calcolo</i>	: valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
<i>Spostam. Limite</i>	: valore dello spostamento limite per lo S.L.O.

• **VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in acciaio.

<i>Fili N.ro</i>	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla terza quello del nodo finale
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla terza quota del nodo finale
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Cmb N.r	: Numero della combinazione per la quale si è avuta la condizione più gravosa (rapporto di verifica massimo). La combinazione 0, se presente, si riferisce alle verifiche delle aste in legno, costruita con la sola presenza dei carichi permanenti ($1.3 \cdot G1 + 1.5 \cdot G2$). Seguono le caratteristiche associate alla combinazione:
N Sd	: Sforzo normale di calcolo
MxSd	: Momento flettente di calcolo asse vettore X locale
MySd	: Momento flettente di calcolo asse vettore Y locale
VxSd	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse X locale
VySd	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse Y locale
T Sd	: Torsione di calcolo
N Rd	: Sforzo normale resistente ridotto per presenza dell'azione tagliante
MxV.Rd	: Momento flettente resistente con asse vettore X locale ridotto per presenza di azione tagliante. Per le sezioni di classe 3 è sempre il momento limite elastico, per quelle di classe 1 e 2 è il momento plastico. Se inoltre la tipologia della sezione è doppio T, tubo tondo, tubo rettangolare e piatto, il momento è ridotto dall'eventuale presenza dello sforzo normale
MyV.Rd	: Momento flettente resistente con asse vettore Y locale ridotto per presenza di azione tagliante. Vale quanto riportato per il dato precedente
VxplRd	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse X locale
VyplRd	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse X locale
T Rd	: Torsione resistente
fy rid	: Resistenza di calcolo del materiale ridotta per presenza dell'azione tagliante
Rap %	: Rapporto di verifica moltiplicato per 100. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100. La formula utilizzata in verifica è la n.ro 6.41 di EC3. Tale formula nel caso di sezione a doppio T coincide con le formule del DM 2008 n.ro 4.2.39 e del DM 2018 n.ro 4.2.39.

Sez.N	: Numero di archivio della sezione
Ac	: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici. Sostituisce il dato 'Sez.N.' se l'incremento dei carichi statici è maggiore di 1
Qn	: Carico distribuito normale all'asse della trave in kg/m, incluso il peso proprio
Asta	: Numerazione dell'asta

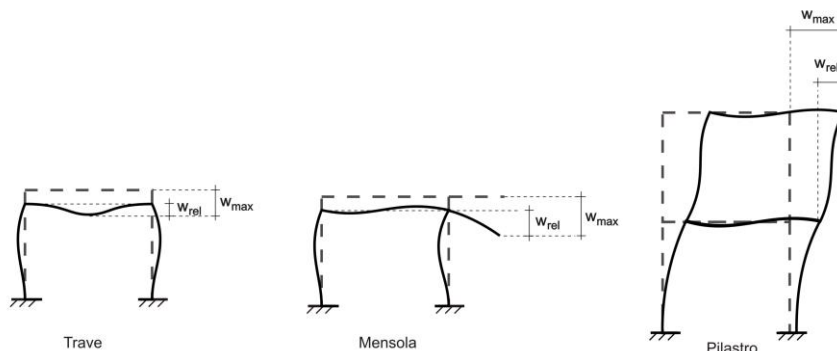
Per le strutture dissipative, nei pilastri, sono stati tenuti in conto i fattori di sovrarresistenza riportati nella Tab. 7.5.I delle NTC 2008 e par 7.5.1 delle NTC2018

L'ultima riga delle quattro relative a ciascuna asta, si riferisce ai valori utili ad effettuare le verifiche di instabilità:

l	: Lunghezza della trave
$\beta \cdot l$: Lunghezza libera di inflessione
clas.	: Classe di verifica della trave
ϵ	: $(235/f_y)^{1/2}$. Se il valore è maggiore di 1 significa che il programma ha classificato la sezione, originariamente di classe 4, come sezione di classe 3 secondo il comma (9) del punto 5.5.2 dell'EC3 in base alla tensione di compressione massima. Per tali aste non sono state effettuate le verifiche di instabilità come previsto nel comma (10) dell'EC3 (vedi anche pto C4.2.3.1).
Lmd	: Snellezza lambda
R%pf	: Rapporto di verifica per l'instabilità alla presso-flessione moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.32]. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100
R%ft	: Rapporto di verifica per l'instabilità flessio-torsionale moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.36]
Wmax	: Spostamento massimo
Wrel	: Spostamento relativo, depurato dalla traslazione rigida dei nodi
Wlim	: Spostamento limite

Gli spostamenti Wmax e Wrel, essendo legati alle verifiche di esercizio, sono calcolati combinando i canali di carico con i coefficienti delle matrici SLE.

Per una più agevole comprensione del significato dei dati Wmax e Wrel, si può fare riferimento alla figura seguente:



Quindi ai fini della verifica è sufficiente che risulti $W_{rel} \leq W_{lim}$, essendo del tutto normale che l'asta possa risultare verificata anche con $W_{max} > W_{lim}$.

Se:

Rap %	: 111 La sezione non verifica per taglio elevato
Rap %	: 444 Sezione non verificata in automatico perché di classe 4

Per le sezioni in legno vengono modificate le seguenti colonne:

$N Rd \rightarrow \sigma_n$: Tensione normale dovuta a sforzo normale
$Mx V.Rd \rightarrow \sigma_{Mx}$: Tensione normale dovuta a momento Mx

MyV.Rd → σM_y	: Tensione normale dovuta a momento M_y
VxplRd → τ_x	: Tensione tangenziale dovuta a taglio T_x
VyplRd → τ_y	: Tensione tangenziale dovuta a taglio T_y
T Rd → τM_t	: Tensione tangenziale da momento torcente
fy rid → Rapp. Fless	: Rapporto di verifica per la flessione composta secondo le formule dei DM 2008/2018 [4.4.6a], [4.4.6b], [4.4.7a], [4.4.7b]. Viene riportato il valore più alto fra tutte le varie combinazioni e si intende verificato, come tutti gli altri rapporti, se il valore è minore di uno
Rap % → Rapp.Taglio	: Rapporto di verifica per il taglio o la torsione secondo le formule dei DM 2008/2018 [4.4.8], [4.4.9] avendo sovrapposto gli effetti con la [4.4.10] nel caso di taglio e torsione agenti contemporaneamente
clas. → KcC	: Coefficiente di instabilità di colonna ($K_{crit,c}$) determinato dalle formule dei DM 2008/2018 [4.4.15]
lmd → KcM	: Coefficiente di instabilità di trave ($K_{crit,m}$) determinato dalle formule dei DM 2008/2018 [4.4.12]
R%pf → Rx	: Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente K_m è applicato al termine del momento Y
R%ft → Ry	: Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente K_m è applicato al termine del momento X

Gli spostamenti W_{max} e W_{rel} sono calcolati secondo le formule [2.2] e [2.3] dell'Eurocodice 5. In particolare si sommano gli spostamenti istantanei delle combinazioni SLE Rare con quelli a tempo infinito delle combinazioni SLE Quasi Permanenti. Quindi indicando con U^P gli spostamenti istantanei dei carichi permanenti e con U^Q quelli dei carichi variabili lo spostamento finale vale:

$$U_{fin} = U^P + K_{def} * U^P + U^Q + K_{def} * \phi_2 * U^Q$$

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 112	11	2,80	25	-165796	1187	7145	5194	-899	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	60	
2*HEB220	qn= 0	1	-179676	-69	-79	326	77	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	44		
Asta: 435	11	0,00	25	-166196	-1332	-7397	5194	-899	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	61	
Instab.:l=	280,0	$\beta^*l=$	280,0	-166196	533	2959	cl= 1 $\epsilon=$	1,00	lmd= 29	Rpf= 52	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,2	11,2	mm		
Sez.N. 112	12	2,80	34	-94220	519	5776	4478	110	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	37	
2*HEB220	qn= 0	15	-93592	1530	-419	1148	672	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	28		
Asta: 436	12	0,00	34	-94621	1068	-6761	4478	110	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	41	
Instab.:l=	280,0	$\beta^*l=$	280,0	-96172	1028	2324	cl= 1 $\epsilon=$	1,00	lmd= 29	Rpf= 33	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,2	11,2	mm		
Sez.N. 112	19	2,80	25	-108309	642	7145	5194	-622	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	44	
2*HEB220	qn= 0	1	-143971	-69	-79	326	62	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	36		
Asta: 437	19	0,00	25	-108709	-941	-7397	5194	-622	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	46	
Instab.:l=	280,0	$\beta^*l=$	280,0	-144231	86	214	cl= 1 $\epsilon=$	1,00	lmd= 29	Rpf= 38	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,2	11,2	mm		
Sez.N. 112	27	2,80	22	-107216	-4026	-1917	-1426	2883	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	41	
2*HEB220	qn= 0	1	-106728	-46	118	79	-190	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	27		
Asta: 438	27	0,00	22	-107616	4047	2078	-1426	2883	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	42	
Instab.:l=	280,0	$\beta^*l=$	280,0	-107616	1619	831	cl= 1 $\epsilon=$	1,00	lmd= 29	Rpf= 34	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,2	11,2	mm		
Sez.N. 112	28	2,80	13	-91469	-1397	6229	4476	984	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	40	
2*HEB220	qn= 0	1	-92321	-76	-9	364	54	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	23		
Asta: 439	28	0,00	13	-91869	1360	-6303	4476	984	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	40	
Instab.:l=	280,0	$\beta^*l=$	280,0	-91869	559	2521	cl= 1 $\epsilon=$	1,00	lmd= 29	Rpf= 31	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,2	11,2	mm		
Sez.N. 112	31	2,80	18	-82902	1374	5905	4150	-957	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	37	
2*HEB220	qn= 0	1	-100113	149	51	157	-495	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	25		
Asta: 440	31	0,00	18	-83302	-1305	-5716	4150	-957	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	37	
Instab.:l=	280,0	$\beta^*l=$	280,0	-90007	1438	625	cl= 1 $\epsilon=$	1,00	lmd= 29	Rpf= 29	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,2	11,2	mm		
Sez.N. 112	32	2,80	12	-75807	-1100	4554	3567	751	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	32	
2*HEB220	qn= 0	1	-88528	-109	-145	-19	-39	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	22		
Asta: 441	32	0,00	12	-76207	1004	-5435	3567	751	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	34	
Instab.:l=	280,0	$\beta^*l=$	280,0	-81696	310	2022	cl= 1 $\epsilon=$	1,00	lmd= 29	Rpf= 27	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,2	11,2	mm		
Sez.N. 112	39	2,80	24	-77573	1383	5588	4028	-1053	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	35	
2*HEB220	qn= 0	8	-81747	-278	23	1272	-2448	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	21		
Asta: 442	39	0,00	24	-77973	-1566	-5691	4028	-1053	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	36	
Instab.:l=	280,0	$\beta^*l=$	280,0	-77973	626	2276	cl= 1 $\epsilon=$	1,00	lmd= 29	Rpf= 27	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,1	11,2	mm		
Sez.N. 112	40	2,80	31	-100091	-618	5772	4346	457	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	39	
2*HEB220	qn= 0	1	-116479	6	100	75	-57	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	29		
Asta: 443	40	0,00	31	-100491	662	-6399	4346	457	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	41	
Instab.:l=	280,0	$\beta^*l=$	280,0	-100491	265	2559	cl= 1 $\epsilon=$	1,00	lmd= 29	Rpf= 33	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,1	11,2	mm		
Sez.N. 112	42	2,80	13	-72694	-1092	6229	4476	767	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	35	
2*HEB220	qn= 0	1	-87567	-76	-9	364	37	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	22		
Asta: 444	42	0,00	13	-73094	1055	-6303	4476	767	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	35	
Instab.:l=	280,0	$\beta^*l=$	280,0	-83650	1231	921	cl= 1 $\epsilon=$	1,00	lmd= 29	Rpf= 27	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,2	11,2	mm		
Sez.N. 112	43	2,80	6	-73812	-859	-5589	-4009	599	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	33	
2*HEB220	qn= 0	1	-83094	-76	-9	364	21	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	21		
Asta: 445	43	0,00	6	-74212	817	5636	-4009	599	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	33	
Instab.:l=	280,0	$\beta^*l=$	280,0	-82519	1105	512	cl= 1 $\epsilon=$	1,00	lmd= 29	Rpf= 26	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,2	11,2	mm		
Sez.N. 112	44	2,80	3	-116440	-1228	-5114	-3985	913	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	43	
2*HEB220	qn= 0	3	-116640	51	465	-3985	913	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	30		
Asta: 446	44	0,00	3	-116840	1330	6045	-3985	913	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	46	
Instab.:l=	280,0	$\beta^*l=$	280,0	-116840	532	2418	cl= 1 $\epsilon=$	1,00	lmd= 29	Rpf= 37	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,1	0,1	11,2	mm		
Sez.N. 111	45	2,80	28	-73315	-1558	23	26	1195	0	203758	13365	8554	94565	36080	837	2238	36	
HEB220	qn= 0	28	-73415	114	-14	26	1195	0	203758	13355	8552	94565	36080	837	2238	36		
Asta: 447	45	0,00	28	-73515	1787	-51	26	1195	0	203758	13345	8550	94565	36080	837	2238	36	
Instab.:l=	280,0	$\beta^*l=$	280,0	-73515	715	21	cl= 1 $\epsilon=$	1,00	lmd= 50	Rpf= 48	Rft= 48	Wmax/rel/lim=	0,1	0,1	11,2	mm		
Sez.N. 112	47	2,80	18	-53323	-422	6294	4544	-97	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	28	
2*HEB220	qn= 0	1	-69958	-360	-15	254	74	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	18		
Asta: 448	47	0,00	18	-53723	-707	-6430	4544	-97	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	29	
Instab.:l=	280,0	$\beta^*l=$	280,0	-53723	593	2572	cl= 1 $\epsilon=$	1,00	lmd= 29	Rpf= 21	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,2	11,2	mm		
Sez.N. 112	48	2,80	8	-50809	-487	-6064	-4411	93	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	27	
2*HEB220	qn= 0	1	-69180	-197	24	-236	213	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	18		
Asta: 449	48	0,00	6	-49839	607	6654	-4667	314	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	29	
Instab.:l=	280,0	$\beta^*l=$	280,0	-51210	363	2515	cl= 1 $\epsilon=$	1,00	lmd= 29	Rpf= 20	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,2	11,2	mm		
Sez.N. 112	49	2,80	6	-74810	-965	-5818	-4465	792	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	34	
2*HEB220	qn= 0	1	-89456	-57	177	-643	250	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	23		
Asta: 450	49	0,00	6	-75210	1254	6685	-4465	792	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	37	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0		-82171	156	2498	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 29	Rpf= 27	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,2	11,2	mm		
Sez.N. 111	50	2,80	1		-63862	-54	-52	-51	51	0	203758	14334	8705	94565	36080	837	2238	31	
HEB220	qn=	0	1		-63992	17	20	-51	51	0	203758	14320	8703	94565	36080	837	2238	31	
Asta: 451	50	0,00	1		-64122	88	92	-51	51	0	203758	14307	8701	94565	36080	837	2238	31	
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0		-64122	35	37	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 50	Rpf= 39	Rft= 39	Wmax/rel/lim=	0,1	0,1	11,2	mm		
Sez.N. 111	52	2,80	1		-47746	-325	52	21	116	0	203758	15985	8815	94565	36080	837	2238	23	
HEB220	qn=	0	1		-47876	-162	22	21	116	0	203758	15971	8814	94565	36080	837	2238	23	
Asta: 452	52	0,00	1		-48006	1	-8	21	116	0	203758	15958	8814	94565	36080	837	2238	24	
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0		-43819	677	111	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 50	Rpf= 31	Rft= 31	Wmax/rel/lim=	0,1	0,1	11,2	mm		
Sez.N. 111	53	2,80	31		-60565	-260	593	434	201	0	203758	14671	8742	94565	36080	837	2238	30	
HEB220	qn=	0	31		-60665	20	-14	434	201	0	203758	14661	8741	94565	36080	837	2238	30	
Asta: 453	53	0,00	31		-60765	301	-622	434	201	0	203758	14651	8740	94565	36080	837	2238	30	
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0		-60765	120	249	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 50	Rpf= 40	Rft= 40	Wmax/rel/lim=	0,1	0,1	11,2	mm		
Sez.N. 112	79	2,80	34		-76555	-1310	7305	5281	1077	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	39	
2*HEB220	qn=	0	1		-104040	113	176	571	390	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	26	
Asta: 454	79	0,00	34		-76955	1706	-7480	5281	1077	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	40	
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0		-100262	1426	949	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 29	Rpf= 32	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,2	0,2	11,2	mm		
Sez.N. 112	11	2,80	13		0	-3946	0	0	3411	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	11	
2*HEB220	qn=	-143 / 13			0	-2231	0	0	3338	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6	
Asta: 1962	633	2,80	4		0	945	0	0	482	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
Instab.:l=	101,6	β*l=	71,1		0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	11,7	0,0	4,1	mm		
Sez.N. 112	19	2,80	15		0	-2868	0	0	2530	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	8	
2*HEB220	qn=	-143 / 15			0	-1600	0	0	2458	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4	
Asta: 1963	660	2,80	4		0	953	0	0	804	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
Instab.:l=	101,6	β*l=	71,1		0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	12,0	0,0	4,1	mm		
Sez.N. 112	27	2,80	34		0	-2699	0	0	2176	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	7	
2*HEB220	qn=	-143 / 34			0	-1775	0	0	2115	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5	
Asta: 1964	797	2,80	4		0	-877	0	0	2053	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
Instab.:l=	86,1	β*l=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	12,3	0,0	3,4	mm		
Sez.N. 111	45	2,80	24		0	-2494	0	0	2406	1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	13	
HEB220	qn=	-71 / 24			0	-1465	0	0	2375	1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	8	
Asta: 1965	1339	2,80	4		0	763	0	0	557	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4	
Instab.:l=	86,1	β*l=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,6	0,0	3,4	mm		
Sez.N. 112	43	2,80	34		0	-3556	0	0	3386	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	10	
2*HEB220	qn=	-143 / 34			0	-2111	0	0	3325	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6	
Asta: 1967	980	2,80	4		0	928	0	0	-16	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
Instab.:l=	86,1	β*l=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,5	0,0	3,4	mm		
Sez.N. 112	28	2,80	34		0	-3109	0	0	2703	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	8	
2*HEB220	qn=	-143 / 34			0	-1959	0	0	2641	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5	
Asta: 1973	868	2,80	4		0	-835	0	0	2580	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
Instab.:l=	86,1	β*l=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	12,4	0,0	3,4	mm		
Sez.N. 112	42	2,80	34		0	-3674	0	0	3446	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	10	
2*HEB220	qn=	-143 / 34			0	-2204	0	0	3384	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6	
Asta: 1974	983	2,80	4		0	-760	0	0	3323	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
Instab.:l=	86,1	β*l=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,0	0,0	3,4	mm		
Sez.N. 112	44	2,80	31		0	-3379	0	0	3221	-2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	9	
2*HEB220	qn=	-143 / 31			0	-2005	0	0	3160	-2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5	
Asta: 1975	1029	2,80	4		0	1183	0	0	-87	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
Instab.:l=	86,1	β*l=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,5	0,0	3,4	mm		
Sez.N. 112	44	2,80	18		0	-3603	0	0	3105	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	10	
2*HEB220	qn=	-143 / 18			0	-2138	0	0	3037	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6	
Asta: 1976	1315	2,80	4		0	1120	0	0	820	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
Instab.:l=	95,1	β*l=	66,6		0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,5	0,0	3,8	mm		
Sez.N. 112	39	2,80	13		0	-3502	0	0	2605	-2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	9	
2*HEB220	qn=	-143 / 13			0	-2279	0	0	2537	-2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6	
Asta: 1977	1227	2,80	4		0	-1089	0	0	2469	-2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
Instab.:l=	95,1	β*l=	66,6		0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,2	0,0	3,8	mm		
Sez.N. 111	52	2,80	15		0	-2941	0	0	2363	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	16	
HEB220	qn=	-71 / 15			0	-1807	0	0	2329	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	10	
Asta: 1978	1108	2,80	4		0	1328	0	0	602	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	7	
Instab.:l=	95,1	β*l=	66,6		0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,1	0,0	3,8	mm		
Sez.N. 112	11	8,30	25		-60568	1772	6213	2295	-1032	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	34	
2*HEB220	qn=	0	25		-60747	480	3347	2295	-1032	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	24	
Asta: 1979	11	5,80	9		-70973	-1875	190	761	-2253	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	23	
Instab.:l=	250,0	β*l=	250,0		-60925	739	3921	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 26	Rpf= 26	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,5	0,1	10,0	mm		
Sez.N. 112	12	8,30	34		-75545	48	5946	2116	-11	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	32	
2*HEB220	qn=	0	34		-75723	143	3300	2116	-11	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	26	
Asta: 1980	12	5,80	15		-84866	1737	239	443	1032	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	26	
Instab.:l=	250,0	β*l=	250,0		-75902	161	3829	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 26	Rpf= 28	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,5	0,2	10,0	mm		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 1981 Instab.:l=	19 qn= 0 19 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	6 25 3 250,0	-67213 -54345 -67893 -67571	3304 433 -1829 1322	-2322 3235 -81 1455	-868 2249 -469 1455	-2008 -716 -2093 1,00	0 0 0 lmd=	407519 37020 37020 26	37020 37020 37020 24	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,5	1675 1675 1675 0,1	2238 2238 2238 10,0	31 22 22 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 1982 Instab.:l=	27 qn= 0 27 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	29 29 29 250,0	-76636 -76815 -76993 -76993	-4183 -878 2428 1673	1395 784 173 906	494 494 494 0	2644 2644 2644 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 26	37020 37020 37020 26	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,5	1675 1675 1675 0,1	2238 2238 2238 10,0	33 23 26 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 1983 Instab.:l=	28 qn= 0 28 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	13 13 29 250,0	-78694 -78873 -79963 -79052	-1701 -390 2534 681	4677 2483 31 2922	1754 1754 445 0	1048 1048 2780 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 26	37020 37020 37020 29	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,5	1675 1675 1675 0,2	2238 2238 2238 10,0	34 26 27 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 1984 Instab.:l=	31 qn= 0 31 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	18 18 34 250,0	-60854 -61032 -57867 -61211	1615 214 -2981 646	5164 2771 72 3250	1914 1914 569 0	-1074 -1074 -2992 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 26	37020 37020 37020 25	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,5	1675 1675 1675 0,1	2238 2238 2238 10,0	31 22 22 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 1985 Instab.:l=	32 qn= 0 32 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	13 12 29 250,0	-57255 -58299 -54310 -58478	-1264 -121 2425 325	4150 2516 180 2924	1485 1634 490 0	869 553 2322 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 26	37020 37020 37020 22	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,5	1675 1675 1675 0,2	2238 2238 2238 10,0	27 20 20 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 1986 Instab.:l=	39 qn= 0 39 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	24 24 9 250,0	-65819 -65998 -69250 -66177	1485 424 -1981 636	5267 2859 105 3340	1927 1927 424 0	-849 -849 -2406 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 26	37020 37020 37020 26	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,5	1675 1675 1675 0,1	2238 2238 2238 10,0	32 24 23 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 1987 Instab.:l=	40 qn= 0 40 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	24 24 8 250,0	-63263 -63441 -63228 -63620	990 150 -1873 396	5006 2721 116 3178	1828 1828 578 0	-671 -671 -2000 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 26	37020 37020 37020 25	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,4	1675 1675 1675 0,1	2238 2238 2238 10,0	29 22 21 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 1988 Instab.:l=	42 qn= 0 42 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	22 13 22 250,0	-60328 -55580 -60685 -55758	-4238 -462 2138 684	-1673 2535 -139 2978	-614 1774 -614 0	2542 912 2542 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 26	37020 37020 37020 23	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,5	1675 1675 1675 0,2	2238 2238 2238 10,0	30 21 21 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 1989 Instab.:l=	43 qn= 0 43 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	28 6 19 250,0	-53875 -55784 -57809 -55963	-4001 -204 2063 444	1871 -2549 -75 2991	702 -1768 -365 0	2386 769 2423 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 26	37020 37020 37020 22	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,5	1675 1675 1675 0,2	2238 2238 2238 10,0	28 20 20 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 1990 Instab.:l=	44 qn= 0 44 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	3 3 19 250,0	-74581 -74760 -70980 -74939	-1579 -272 2310 631	-5341 -2023 361 2687	-2645 -2645 -682 0	1044 1044 2572 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 26	37020 37020 37020 27	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,5	1675 1675 1675 0,2	2238 2238 2238 10,0	34 24 24 mm	
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 1991 Instab.:l=	45 qn= 0 45 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	1 1 1 250,0	-45735 -45851 -45967 -41784	-98 -35 27 781	-43 19 82 161	-50 -50 -50 1,00	50 50 50 lmd=	0 0 0 44	203758 203758 203758 30	16191 16179 16167 30	8815 8815 8815 30	94565 94565 94565 Wmax/rel/lim=	36080 36080 36080 0,5	837 837 837 0,2	2238 2238 2238 10,0	22 23 23 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 1992 Instab.:l=	47 qn= 0 47 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	18 12 29 250,0	-50102 -51755 -49863 -50460	352 51 1739 235	5456 2865 72 3447	2009 1956 379 0	-372 294 1171 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 26	37020 37020 37020 21	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,5	1675 1675 1675 0,2	2238 2238 2238 10,0	25 19 17 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 1993 Instab.:l=	48 qn= 0 48 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	6 6 19 250,0	-47421 -47600 -47982 -47779	-589 71 1850 292	-5425 -2940 -132 3437	-1988 -1988 -577 0	526 526 1266 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 26	37020 37020 37020 21	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,5	1675 1675 1675 0,2	2238 2238 2238 10,0	25 18 17 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 1994 Instab.:l=	49 qn= 0 49 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	6 6 19 250,0	-64825 -65004 -60385 -65183	-1010 -82 2441 404	-5100 -2806 -188 3265	-1835 -1835 -648 0	743 743 2282 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 26	37020 37020 37020 25	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,5	1675 1675 1675 0,2	2238 2238 2238 10,0	30 22 22 mm	
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 1995 Instab.:l=	50 qn= 0 50 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	1 1 1 250,0	-42770 -42886 -43002 -35634	-36 35 106 175	3 3 2 309	0 0 0 1,00	57 57 57 lmd=	0 0 0 44	203758 203758 203758 25	16495 16483 16471 25	8815 8815 8815 25	94565 94565 94565 Wmax/rel/lim=	36080 36080 36080 0,5	837 837 837 0,2	2238 2238 2238 10,0	21 21 21 mm	
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 1996 Instab.:l=	52 qn= 0 52 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	9 9 9 250,0	-43233 -43322 -43411 -41855	491 -152 -795 134	181 96 11 286	68 68 68 1,00	-511 -511 -511 lmd=	0 0 0 44	203758 203758 203758 28	16447 16438 16429 28	8815 8815 8815 28	94565 94565 94565 Wmax/rel/lim=	36080 36080 36080 0,4	837 837 837 0,1	2238 2238 2238 10,0	21 21 21 mm	
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 1997 Instab.:l=	53 qn= 0 53 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	1 1 1 250,0	-42474 -42591 -42707 -35728	-39 -10 19 326	24 14 4 260	8 8 8 1,00	23 23 23 lmd=	0 0 0 44	203758 203758 203758 25	16525 16513 16501 25	8815 8815 8815 25	94565 94565 94565 Wmax/rel/lim=	36080 36080 36080 0,4	837 837 837 0,1	2238 2238 2238 10,0	21 21 21 mm	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 112	79	8,30		34	-65280	-1253	6557	2390	772	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	34
2*HEB220	qn=	0		34	-65458	-287	3569	2390	772	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	25
Asta: 1998	79	5,80		15	-74704	2011	66	456	2237	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	24
Instab.:l=	250,0	β*I=		250,0	-65637	501	4167	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 26	Rpf= 28	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,5	0,1	10,0	mm	
Sez.N. 112	11	8,30		1	0	-10487	0	0	15546	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	28
2*HEB220	qn=	-5509		1	0	4993	0	0	-127	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	13
Asta: 3043	12	8,30		9	0	-9251	0	0	-10511	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	25
Instab.:l=	386,5	β*I=		270,5	0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,4	1,0	15,5	mm	
Sez.N. 112	19	8,30		1	0	-9802	0	0	14793	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	26
2*HEB220	qn=	-5353		1	0	4624	0	0	-55	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	12
Asta: 3044	79	8,30		1	0	-9278	0	0	-14522	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	25
Instab.:l=	386,5	β*I=		270,5	0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,6	0,9	15,5	mm	
Sez.N. 112	27	5,80		34	-148	-6894	0	0	4156	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	19
2*HEB220	qn=	-143		22	334	276	0	0	-3609	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1
Asta: 3045	31	5,80		34	-148	6574	0	0	3663	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	18
Instab.:l=	344,5	β*I=		241,1	-148	5171	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 25	Rpf= 14	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	12,9	0,0	13,8	mm	
Sez.N. 112	42	8,30		1 34	0	-3680	0	0	3501	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	10
2*HEB220	qn=	-143	/	34	0	-2186	0	0	3439	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6
Asta: 3058	983	8,30		4 22	0	883	0	0	-63	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2
Instab.:l=	86,1	β*I=		60,3	0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,8	0,0	3,4	mm	
Sez.N. 112	28	8,30		1 25	0	-4127	0	0	3425	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	11
2*HEB220	qn=	-143	/	25	0	-2666	0	0	3363	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	7
Asta: 3059	868	8,30		4 29	0	1311	0	0	-122	-1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4
Instab.:l=	86,1	β*I=		60,3	0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,3	0,0	3,4	mm	
Sez.N. 112	43	8,30		1 31	0	-3505	0	0	3387	-1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	9
2*HEB220	qn=	-143	/	31	0	-2060	0	0	3326	-1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6
Asta: 3060	980	8,30		4 19	0	1052	0	0	-168	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3
Instab.:l=	86,1	β*I=		60,3	0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	14,2	0,0	3,4	mm	
Sez.N. 112	44	8,30		1 31	0	-3584	0	0	3445	-6	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	10
2*HEB220	qn=	-143	/	31	0	-2114	0	0	3384	-6	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6
Asta: 3061	1029	8,30		4 19	0	1388	0	0	156	-4	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4
Instab.:l=	86,1	β*I=		60,3	0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	14,4	0,0	3,4	mm	
Sez.N. 111	45	8,30		1 24	0	-2892	0	0	2881	4	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	16
HEB220	qn=	-71	/	24	0	-1658	0	0	2850	4	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	9
Asta: 3062	1339	8,30		4 28	0	1078	0	0	584	2	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	6
Instab.:l=	86,1	β*I=		60,3	0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	14,6	0,0	3,4	mm	
Sez.N. 112	39	8,30		1 13	0	-3205	0	0	2798	-2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	9
2*HEB220	qn=	-143	/	13	0	-1890	0	0	2731	-2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5
Asta: 3063	1227	8,30		4 9	0	771	0	0	1027	-3	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2
Instab.:l=	95,1	β*I=		66,6	0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	14,1	0,0	3,8	mm	
Sez.N. 111	52	8,30		1 13	0	-3037	0	0	2391	-1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	16
HEB220	qn=	-71	/	13	0	-1908	0	0	2357	-1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	10
Asta: 3064	1108	8,30		4 9	0	1215	0	0	544	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	7
Instab.:l=	95,1	β*I=		66,6	0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,9	0,0	3,8	mm	
Sez.N. 112	27	8,30		1 34	0	-4406	0	0	3322	-1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	12
2*HEB220	qn=	-143	/	34	0	-2988	0	0	3260	-1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	8
Asta: 3065	797	8,30		4 22	0	1658	0	0	-588	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4
Instab.:l=	86,1	β*I=		60,3	0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,1	0,0	3,4	mm	
Sez.N. 112	28	5,80		25	61	-5940	0	0	3603	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	16
2*HEB220	qn=	-143		25	61	-5760	0	0	3596	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	16
Asta: 3066	32	5,80		25	61	5625	0	0	3111	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	15
Instab.:l=	344,5	β*I=		241,1	-220	4171	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 25	Rpf= 11	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,1	0,0	13,8	mm	
Sez.N. 112	42	5,80		34	207	-4741	0	0	2769	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	13
2*HEB220	qn=	-143		29	-489	415	0	0	-2484	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1
Asta: 3067	47	5,80		22	-465	-4209	0	0	-2772	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	11
Instab.:l=	344,5	β*I=		241,1	-465	3369	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 25	Rpf= 9	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,5	0,0	13,8	mm	
Sez.N. 112	43	5,80		19	-325	4510	0	0	-2295	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	12
2*HEB220	qn=	-143		28	-362	405	0	0	-2436	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1
Asta: 3068	48	5,80		19	-325	-4244	0	0	-2787	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	12
Instab.:l=	344,5	β*I=		241,1	-325	3382	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 25	Rpf= 9	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,8	0,0	13,8	mm	
Sez.N. 112	44	5,80		31	-283	-5448	47	14	3272	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	15
2*HEB220	qn=	-143		28	57	292	17	10	-3001	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1
Asta: 3069	49	5,80		19	91	-5490	0	-5	-3430	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	15
Instab.:l=	344,5	β*I=		241,1	-283	4086	28	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 25	Rpf= 11	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	13,9	0,0	13,8	mm	
Sez.N. 111	45	5,80		28	45	2878	3	1	-1579	1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	16
HEB220	qn=	-71		24	-31	-2757	-1	0	1743	-1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	15
Asta: 3070	50	5,80		28	45	-2984	0	1	-1825	1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	16
Instab.:l=	344,5	β*I=		241,1	45	2984	3	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 43	Rpf= 12	Rft= 16	Wmax/rel/lim=	14,0	0,0	13,8	mm	
Sez.N. 112	39	5,80		13	170	-4830	0	0	2733	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	13

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
2*HEB220 Asta: 3071 Instab.:l=	qn= 40 380,5	-143 5,80 β*I=	1 9 266,4	-1 -166 -166	178 -4785 3589	0 0 0	0 0 cl=	0 0 1 ε=	-8 -2736 1,00	0 0 lmd=	407519 407519 Rpf=	37020 37020 Rft=	44827 44827 0	189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 13,8	1675 1675 0,0	2238 2238 15,2	0 13 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 3072 Instab.:l=	44 qn= 45 380,5	5,80 -143 5,80 β*I=	18 6 6 266,4	-106 125 125 -106	-4298 -1147 -2397 3224	-108 30 -19 56	-34 26 26 cl=	1973 -1727 -1998 1 ε=	0 0 1,00	0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf=	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 14,0	1675 1675 1675 0,1	2238 2238 2238 15,2	12 3 7 mm
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 3073 Instab.:l=	52 qn= 53 380,5	5,80 -71 5,80 β*I=	13 13 9 266,4	-116 -116 67 67	-2112 153 -2175 2175	0 0 0 0	0 0 1 cl=	1258 1123 -1175 ε=	0 0 1,00	0 0 lmd=	203758 203758 203758 Rpf=	18510 18510 18510 Rft=	8815 8815 8815 12	94565 94565 94565 Wmax/rel/lim=	36080 36080 36080 13,4	837 837 837 0,0	2238 2238 2238 15,2	11 1 12 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 3074 Instab.:l=	11 qn= 12 406,5	5,80 -143 5,80 β*I=	13 9 9 284,5	111 -340 -340 -340	-4635 347 -4216 3162	0 0 0 0	0 0 0 cl=	2359 -2071 -2365 1 ε=	0 0 1,00	0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf=	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 12,1	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 16,3	13 1 11 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 3075 Instab.:l=	19 qn= 79 406,5	5,80 -143 5,80 β*I=	15 15 3 284,5	-170 -170 -58 -170	-4813 -4684 -4511 3610	0 0 0 0	0 0 0 cl=	2578 2571 -2440 1 ε=	0 0 1,00	0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf=	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 12,5	1675 1675 1675 0,1	2238 2238 2238 16,3	13 13 12 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 3078 Instab.:l=	12 qn= 12 435,0	12,65 0 8,30 β*I=	34 15 34 435,0	-60735 -69941 -61357 -65190	445 -227 -376 147	5012 -76 -5050 1679	2313 584 2313 cl=	-200 -49 -200 1 ε=	0 0 1,00	0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf=	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,7	1675 1675 1675 0,3	2238 2238 2238 17,4	27 18 27 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 3081 Instab.:l=	27 qn= 27 435,0	12,65 0 8,30 β*I=	18 18 18 435,0	-40217 -40531 -40839 -40839	1358 35 -1257 543	3284 23 -3163 1313	1482 1482 1482 cl=	-601 -601 -601 1 ε=	0 0 1,00	0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf=	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,7	1675 1675 1675 0,2	2238 2238 2238 17,4	21 10 20 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 3082 Instab.:l=	28 qn= 28 435,0	12,65 0 8,30 β*I=	18 1 18 435,0	-46370 -53641 -46991 -49475	836 15 -770 931	4082 -14 -3995 743	1857 158 1857 cl=	-369 68 -369 1 ε=	0 0 1,00	0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf=	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,7	1675 1675 1675 0,2	2238 2238 2238 17,4	23 13 23 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 3083 Instab.:l=	31 qn= 31 435,0	12,65 0 8,30 β*I=	13 29 13 435,0	-39170 -47223 -39792 -47530	-796 -45 749 894	4163 36 -3986 613	1873 680 1873 cl=	355 995 355 1 ε=	0 0 1,00	0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf=	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,7	1675 1675 1675 0,2	2238 2238 2238 17,4	21 12 21 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 3084 Instab.:l=	32 qn= 32 435,0	12,65 0 8,30 β*I=	13 29 13 435,0	-50003 -56233 -50625 -56540	-364 -65 447 606	3646 -15 -3496 614	1642 704 1642 cl=	214 667 214 1 ε=	0 0 1,00	0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf=	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,7	1675 1675 1675 0,2	2238 2238 2238 17,4	21 14 21 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 3085 Instab.:l=	39 qn= 39 435,0	12,65 0 8,30 β*I=	19 1 19 435,0	-40283 -48500 -40905 -40905	707 -13 -688 283	-4194 -5 4111 1678	-1909 -28 -1909 cl=	-321 -118 -321 1 ε=	0 0 1,00	0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf=	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,7	1675 1675 1675 0,2	2238 2238 2238 17,4	21 12 21 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 3086 Instab.:l=	40 qn= 40 435,0	12,65 0 8,30 β*I=	3 9 3 435,0	-59559 -62846 -60180 -60180	1904 46 -1770 762	-1709 12 1695 684	-783 216 -783 cl=	-845 -871 -845 1 ε=	0 0 1,00	0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf=	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,7	1675 1675 1675 0,2	2238 2238 2238 17,4	24 16 23 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 3087 Instab.:l=	42 qn= 42 435,0	12,65 0 8,30 β*I=	18 1 18 435,0	-40795 -44194 -41417 -41417	582 12 -539 233	3976 -31 -3935 1590	1819 51 1819 cl=	-258 66 -258 1 ε=	0 0 1,00	0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf=	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,7	1675 1675 1675 0,2	2238 2238 2238 17,4	20 11 20 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 3088 Instab.:l=	43 qn= 43 435,0	12,65 0 8,30 β*I=	12 1 12 435,0	-29667 -36478 -30289 -34496	-875 9 874 188	3888 -22 -3816 1491	1771 49 1771 cl=	402 44 402 1 ε=	0 0 1,00	0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf=	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,7	1675 1675 1675 0,2	2238 2238 2238 17,4	18 9 18 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 3089 Instab.:l=	44 qn= 44 435,0	12,65 0 8,30 β*I=	24 31 24 435,0	-44348 -46110 -44970 -44970	2447 -5 -2410 979	-1941 36 1985 794	-902 145 -902 cl=	-1117 -1091 -1117 1 ε=	0 0 1,00	0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf=	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,7	1675 1675 1675 0,2	2238 2238 2238 17,4	22 11 22 mm
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 3090 Instab.:l=	45 qn= 45 435,0	12,65 0 8,30 β*I=	8 8 8 435,0	-41016 -41173 -41327 -41327	257 23 -206 103	-316 -12 284 126	-138 -138 -138 cl=	-106 -106 -106 1 ε=	0 0 1,00	0 0 lmd=	203758 203758 203758 Rpf=	16674 16658 16643 34	8815 8815 8815 34	94565 94565 94565 Wmax/rel/lim=	36080 36080 36080 0,7	837 837 837 0,2	2238 2238 2238 17,4	20 20 20 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 3091 Instab.:l=	47 qn= 47 435,0	12,65 0 8,30 β*I=	18 1 12 435,0	-33417 -41183 -36305 -36305	302 30 -158 135	4299 -17 -4107 1643	1986 77 1879 cl=	-84 -5 13 1 ε=	0 0 1,00	0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf=	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,7	1675 1675 1675 0,2	2238 2238 2238 17,4	19 10 18 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 qn=	48 0	12,65 0	6 1	-30923 -40191	-213 45	-4184 18	-1935 5	71 15	0 0	0 0	407519 407519	37020 37020	44827 44827	189131 189131	72160 72160	1675 1675	2238 2238	17 10

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 3092 Instab.:l=	48 435,0	8,30 β*l=		6 435,0	-31545 -31545	-8 131	4234 1693	-1935 cl= 1 ε=	71 1,00	lmd=	46 Rpf= 13	407519 37020	44827 Rft= 0	189131 Wmax/rel/lim=	72160 0,7	1675 0,2	2238 17,4	17 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 3093 Instab.:l=	49 qn= 0 49 435,0	12,65 0 8,30 β*l=		6 19 6 435,0	-57688 -62138 -58309 -59097	-201 -2 315 195	-4310 24 4200 1582	-1956 -802 -1956 cl= 1 ε=	118 642 118 1,00	lmd=	46 Rpf= 21	407519 37020 407519 37020	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,7	1675 1675 1675 0,2	2238 2238 2238 17,4	24 15 25 mm	
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 3094 Instab.:l=	50 qn= 0 50 435,0	12,65 0 8,30 β*l=		19 19 19 435,0	-35534 -35691 -35844 -35844	-943 19 958 383	-102 2 104 42	-47 -47 -47 cl= 1 ε=	437 437 437 1,00	lmd=	0 0 0 77	203758 203758 203758 Rpf= 30	17236 17220 17204 Rft= 30	8815 8815 8815 Wmax/rel/lim=	94565 94565 94565 0,7	36080 36080 36080 0,2	837 837 837 17,4	2238 2238 2238 mm	
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 3095 Instab.:l=	52 qn= 0 52 435,0	12,65 0 8,30 β*l=		9 9 9 435,0	-36026 -36184 -36337 -36337	286 280 274 281	105 -16 -134 53	55 55 55 cl= 1 ε=	-55 -55 -55 1,00	lmd=	0 0 0 77	203758 203758 203758 Rpf= 30	17186 17169 17154 Rft= 30	8815 8815 8815 Wmax/rel/lim=	94565 94565 94565 0,7	36080 36080 36080 0,2	837 837 837 17,4	2238 2238 2238 mm	
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 3096 Instab.:l=	53 qn= 0 53 435,0	12,65 0 8,30 β*l=		9 9 9 435,0	-34433 -34590 -34744 -34744	1064 28 -983 425	118 6 -104 47	51 51 51 cl= 1 ε=	-471 -471 -471 1,00	lmd=	0 0 0 77	203758 203758 203758 Rpf= 29	17349 17333 17317 Rft= 29	8815 8815 8815 Wmax/rel/lim=	94565 94565 94565 0,7	36080 36080 36080 0,2	837 837 837 17,4	2238 2238 2238 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 3097 Instab.:l=	79 qn= 0 79 435,0	12,65 0 8,30 β*l=		29 1 29 435,0	-45671 -58284 -46293 -46293	-922 20 742 369	-5430 -57 5478 2191	-2508 4 -2508 cl= 1 ε=	352 141 352 1,00	lmd=	0 0 0 46	407519 407519 407519 Rpf= 19	37020 37020 37020 Rft= 0	44827 44827 44827 Wmax/rel/lim=	189131 189131 189131 0,7	72160 72160 72160 0,2	1675 1675 1675 17,4	2238 2238 2238 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 4207 Instab.:l=	19 qn= -5492 79 386,5	12,65 1 12,65 β*l=		1 0 1 270,5	0 -10781 0 0	-10781 4736 -8782 0	0 0 0 0	0 0 -14489 cl= 1 ε=	15524 -67 -14489 1,00	lmd=	0 0 0 0	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft= 0	44827 44827 44827 Wmax/rel/lim=	189131 189131 189131 14,0	72160 72160 72160 0,9	1675 1675 1675 15,5	2238 2238 2238 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 4208 Instab.:l=	11 qn= -5652 12 386,5	12,65 1 12,65 β*l=		1 0 1 270,5	0 -11692 0 0	-11692 5221 -7836 0	0 0 0 0	0 0 -14447 cl= 1 ε=	16442 -5 -14447 1,00	lmd=	0 0 0 0	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft= 0	44827 44827 44827 Wmax/rel/lim=	189131 189131 189131 13,8	72160 72160 72160 1,0	1675 1675 1675 15,5	2238 2238 2238 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 4210 Instab.:l=	44 qn= -143 45 380,5	12,65 30 12,65 β*l=		12 0 8 266,4	0 -1371 0 0	-1371 347 -1165 0	0 0 0 0	0 0 -741 cl= 1 ε=	911 -5 -741 1,00	lmd=	0 0 0 0	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft= 0	44827 44827 44827 Wmax/rel/lim=	189131 189131 189131 14,8	72160 72160 72160 0,0	1675 1675 1675 15,2	2238 2238 2238 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 4211 Instab.:l=	44 qn= -1608 49 344,5	12,65 1 12,65 β*l=		31 0 19 241,1	0 -2600 0 0	-2600 1043 -3301 0	0 0 0 0	0 0 -3369 cl= 1 ε=	3158 -1 -3369 1,00	lmd=	0 0 0 0	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft= 0	44827 44827 44827 Wmax/rel/lim=	189131 189131 189131 14,8	72160 72160 72160 0,1	1675 1675 1675 13,8	2238 2238 2238 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 4212 Instab.:l=	39 qn= -143 40 380,5	12,65 29 12,65 β*l=		13 0 9 266,4	0 -1141 0 0	-1141 292 -1017 0	0 0 0 0	0 0 -670 cl= 1 ε=	779 -7 -670 1,00	lmd=	0 0 0 0	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft= 0	44827 44827 44827 Wmax/rel/lim=	189131 189131 189131 14,5	72160 72160 72160 0,0	1675 1675 1675 15,2	2238 2238 2238 mm	
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 4213 Instab.:l=	52 qn= -71 53 380,5	12,65 23 12,65 β*l=		13 0 9 266,4	0 -1009 0 0	-1009 185 -774 1009	0 0 0 0	0 0 -545 cl= 1 ε=	572 -2 -545 1,00	lmd=	0 0 0 47	203758 203758 203758 Rpf= 0	18510 18510 18510 Rft= 5	8815 8815 8815 Wmax/rel/lim=	94565 94565 94565 14,2	36080 36080 36080 0,0	837 837 837 15,2	2238 2238 2238 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 4214 Instab.:l=	28 qn= -143 32 344,5	12,65 18 12,65 β*l=		25 0 29 241,1	0 -1672 0 0	-1672 202 -1865 0	0 0 0 0	0 0 -1137 cl= 1 ε=	1188 -5 -1137 1,00	lmd=	0 0 0 0	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft= 0	44827 44827 44827 Wmax/rel/lim=	189131 189131 189131 13,8	72160 72160 72160 0,0	1675 1675 1675 13,8	2238 2238 2238 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 4215 Instab.:l=	42 qn= -143 47 344,5	12,65 25 12,65 β*l=		34 0 22 241,1	0 -1109 0 0	-1109 248 -1529 0	0 0 0 0	0 0 -907 cl= 1 ε=	917 627 -907 1,00	lmd=	0 0 0 0	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft= 0	44827 44827 44827 Wmax/rel/lim=	189131 189131 189131 14,2	72160 72160 72160 0,0	1675 1675 1675 13,8	2238 2238 2238 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 4216 Instab.:l=	43 qn= -143 48 344,5	12,65 24 12,65 β*l=		31 0 19 241,1	0 -1023 0 0	-1023 245 -1661 0	0 0 0 0	0 0 -994 cl= 1 ε=	864 537 -994 1,00	lmd=	0 0 0 0	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft= 0	44827 44827 44827 Wmax/rel/lim=	189131 189131 189131 14,5	72160 72160 72160 0,0	1675 1675 1675 13,8	2238 2238 2238 mm	
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 4217 Instab.:l=	45 qn= -4682 50 344,5	12,65 1 12,65 β*l=		1 0 1 241,1	0 -6491 0 0	-6491 3257 -6650 6650	0 0 0 0	0 0 -11458 cl= 1 ε=	11366 119 -11458 1,00	lmd=	0 0 0 43	203758 203758 203758 Rpf= 0	18510 18510 18510 Rft= 39	8815 8815 8815 Wmax/rel/lim=	94565 94565 94565 15,9	36080 36080 36080 1,0	837 837 837 13,8	2238 2238 2238 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 4218 Instab.:l=	27 qn= -143 31 344,5	12,65 14 12,65 β*l=		34 0 22 241,1	0 -2489 0 0	-2489 257 -2485 0	0 0 0 0	0 0 -1591 cl= 1 ε=	1633 -4 -1591 1,00	lmd=	0 0 0 0	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft= 0	44827 44827 44827 Wmax/rel/lim=	189131 189131 189131 13,6	72160 72160 72160 0,0	1675 1675 1675 13,8	2238 2238 2238 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 4219	9 qn= 0 9	14,96 0 12,65		25 9 25	-33437 -37698 -33767	707 105 -828	2429 72 -2143	1979 844 1979	-661 -930 -661		0 0 0	407519 407519 407519	37020 37020 37020	44827 44827 44827	189131 189131 189131	72160 72160 72160	1675 1675 1675	2238 2238 2238	16 10 15

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	231,0	β*I=	231,0		-37863	475	419	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 24	Rpf= 12	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,9	0,1	9,2	mm		
Sez.N. 112	10	16,39	1		-10223	-1260	-95	-32	442	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6	
2*HEB220	qn=	0	15		-13091	-268	30	69	-49	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4	
Asta: 4220	10	12,65	15		-13354	-351	-101	69	-49	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4	
Instab.:l=	374,0	β*I=	374,0		-10918	598	47	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 39	Rpf= 5	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,9	0,2	15,0	mm		
Sez.N. 112	11	16,39	1		-15654	1829	-90	-30	-796	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	9	
2*HEB220	qn=	0	15		-22496	38	24	71	-545	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6	
Asta: 4221	11	12,65	15		-22760	-971	-110	71	-545	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	8	
Instab.:l=	374,0	β*I=	374,0		-22760	430	64	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 39	Rpf= 8	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	1,0	0,3	15,0	mm		
Sez.N. 112	12	14,96	34		-45119	322	2235	1883	-552	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	17	
2*HEB220	qn=	0	15		-54324	-558	12	443	-313	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	15	
Asta: 4222	12	12,65	31		-49223	-910	-1764	1563	-509	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	18	
Instab.:l=	231,0	β*I=	231,0		-54490	622	210	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 24	Rpf= 16	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,8	0,1	9,2	mm		
Sez.N. 112	17	14,96	9		-38038	1151	699	502	-920	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	14	
2*HEB220	qn=	0	9		-38203	83	125	502	-920	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	10	
Asta: 4223	17	12,65	9		-38368	-985	-449	502	-920	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	13	
Instab.:l=	231,0	β*I=	231,0		-38368	460	280	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 24	Rpf= 12	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,9	0,1	9,2	mm		
Sez.N. 112	18	16,39	1		-10088	-1345	-24	16	481	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6	
2*HEB220	qn=	0	1		-10441	-434	-54	16	481	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4	
Asta: 4224	18	12,65	15		-10894	-334	-259	97	-74	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4	
Instab.:l=	374,0	β*I=	374,0		-10783	626	60	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 39	Rpf= 5	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,9	0,2	15,0	mm		
Sez.N. 112	19	16,39	1		-13779	1883	-25	16	-814	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	9	
2*HEB220	qn=	0	1		-14131	341	-55	16	-814	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5	
Asta: 4225	19	12,65	1		-14474	-1161	-84	16	-814	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	7	
Instab.:l=	374,0	β*I=	374,0		-14474	753	60	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 39	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	1,0	0,3	15,0	mm		
Sez.N. 112	28	16,25	34		-34146	361	365	205	-145	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	10	
2*HEB220	qn=	0	34		-34404	99	-6	205	-145	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	9	
Asta: 4226	28	12,65	34		-34661	-163	-376	205	-145	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	10	
Instab.:l=	360,0	β*I=	360,0		-34661	151	150	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 38	Rpf= 10	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,9	0,2	14,4	mm		
Sez.N. 112	32	14,96	29		-53348	-571	903	884	166	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	17	
2*HEB220	qn=	0	29		-53513	-465	-123	884	166	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	15	
Asta: 4227	32	12,65	29		-53678	-358	-1149	884	166	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	17	
Instab.:l=	231,0	β*I=	231,0		-53678	486	459	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 24	Rpf= 16	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,9	0,1	9,2	mm		
Sez.N. 112	39	14,96	19		-30413	390	-2018	-1639	-351	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	13	
2*HEB220	qn=	0	19		-30578	-15	-107	-1639	-351	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	8	
Asta: 4228	39	12,65	19		-30744	-421	1804	-1639	-351	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	13	
Instab.:l=	231,0	β*I=	231,0		-30744	168	807	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 24	Rpf= 10	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,8	0,1	9,2	mm		
Sez.N. 112	40	16,28	9		-48493	371	94	45	-158	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	13	
2*HEB220	qn=	0	9		-48749	87	13	45	-158	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	12	
Asta: 4229	40	12,65	9		-49012	-206	-71	45	-158	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	13	
Instab.:l=	363,0	β*I=	363,0		-49012	149	38	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 38	Rpf= 14	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,9	0,2	14,5	mm		
Sez.N. 112	42	16,25	18		-23802	82	713	340	-27	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	8	
2*HEB220	qn=	0	18		-24059	34	101	340	-27	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6	
Asta: 4230	42	12,65	18		-24316	-14	-510	340	-27	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	7	
Instab.:l=	360,0	β*I=	360,0		-24316	44	285	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 38	Rpf= 7	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,9	0,2	14,4	mm		
Sez.N. 112	43	16,25	18		-16894	75	689	319	-25	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6	
2*HEB220	qn=	0	34		-18411	50	45	63	-181	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5	
Asta: 4231	43	12,65	34		-18669	-276	-67	63	-181	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5	
Instab.:l=	360,0	β*I=	360,0		-18669	151	67	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 38	Rpf= 6	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,9	0,2	14,4	mm		
Sez.N. 112	44	16,25	31		-39691	12	755	378	-45	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	11	
2*HEB220	qn=	0	31		-39949	-69	75	378	-45	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	10	
Asta: 4232	44	12,65	31		-40206	-151	-606	378	-45	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	12	
Instab.:l=	360,0	β*I=	360,0		-40206	86	302	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 38	Rpf= 12	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	0,9	0,2	14,4	mm		
Sez.N. 112	45	16,39	8		-56644	304	92	4	-114	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	15	
2*HEB220	qn=	0	8		-56915	86	83	4	-114	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	14	
Asta: 4233	45	12,65	8		-57179	-127	75	4	-114	0	407519	37020	44827	18					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 4237 Instab.:l=	50 qn= 12,65 374,0	16,39 0 12,65 β*I=	19 19 19 374,0	-26913 -27049 -27180 -27180	-80 -97 -113 100	-15 -7 1 9	-4 -4 1 cl=	9 9 9 ε=	0 0 0 1,00	203758 18105 18092 lmd=	18119 8815 8815 66	8815 8815 8815 Rpf=	94565 94565 94565 19	36080 36080 36080 19	36080 36080 36080 Wmax/rel/lim=	837 837 837 0,9	2238 2238 2238 0,2	13 13 13 15,0 mm
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 4238 Instab.:l=	51 qn= 12,65 231,0	14,96 0 12,65 β*I=	12 12 12 231,0	-32442 -32524 -32607 -32607	-617 -34 549 247	-53 -9 36 21	-38 -38 -38 cl=	504 504 504 ε=	0 0 0 1,00	203758 17544 17536 lmd=	17553 8815 8815 41	8815 8815 8815 Rpf=	94565 94565 94565 20	36080 36080 36080 20	36080 36080 36080 Wmax/rel/lim=	837 837 837 0,8	2238 2238 2238 0,1	16 16 16 9,2 mm
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 4239 Instab.:l=	52 qn= 12,65 231,0	14,96 0 12,65 β*I=	9 9 9 231,0	-26285 -26368 -26450 -26450	264 245 226 249	26 5 -16 10	18 18 18 cl=	-26 -26 -26 ε=	0 0 0 1,00	203758 18184 18175 lmd=	18184 8815 8815 41	8815 8815 8815 Rpf=	94565 94565 94565 16	36080 36080 36080 16	36080 36080 36080 Wmax/rel/lim=	837 837 837 0,8	2238 2238 2238 0,1	13 13 13 9,2 mm
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 4240 Instab.:l=	53 qn= 12,65 374,0	16,39 0 12,65 β*I=	9 9 9 374,0	-29743 -29879 -30011 -30011	179 46 -83 74	37 -12 -59 24	25 25 25 cl=	-69 -69 -69 ε=	0 0 0 1,00	203758 17829 17815 lmd=	17829 8815 8815 66	8815 8815 8815 Rpf=	94565 94565 94565 21	36080 36080 36080 21	36080 36080 36080 Wmax/rel/lim=	837 837 837 0,9	2238 2238 2238 0,2	15 15 15 15,0 mm
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 4241 Instab.:l=	56 qn= 12,65 231,0	14,96 0 12,65 β*I=	3 3 3 231,0	-23273 -23356 -23438 -23438	-348 44 435 174	-193 -28 137 77	-143 -143 -143 cl=	339 339 339 ε=	0 0 0 1,00	203758 18492 18484 lmd=	18492 8815 8815 41	8815 8815 8815 Rpf=	94565 94565 94565 15	36080 36080 36080 15	36080 36080 36080 Wmax/rel/lim=	837 837 837 0,8	2238 2238 2238 0,1	11 11 12 9,2 mm
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 4242 Instab.:l=	76 qn= 12,65 374,0	16,39 0 12,65 β*I=	28 28 28 374,0	-20170 -20306 -20438 -20438	-111 7 121 48	-57 -14 28 23	-23 -23 -23 cl=	62 62 62 ε=	0 0 0 1,00	203758 18510 18510 lmd=	18510 8815 8815 66	8815 8815 8815 Rpf=	94565 94565 94565 15	36080 36080 36080 15	36080 36080 36080 Wmax/rel/lim=	837 837 837 0,9	2238 2238 2238 0,2	10 10 10 15,0 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 4243 Instab.:l=	79 qn= 12,65 253,0	15,18 0 12,65 β*I=	29 1 29 253,0	-25645 -27545 -26006 -26006	-431 58 435 174	-2072 38 2172 869	-1677 -90 -1677 cl=	342 146 342 ε=	0 0 0 1,00	407519 37020 37020 lmd=	37020 44827 44827 26	189131 189131 189131 Rpf=	72160 72160 72160 9	72160 72160 72160 0	72160 72160 72160 Wmax/rel/lim=	1675 1675 1675 0,9	2238 2238 2238 0,1	12 7 12 10,1 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5218 Instab.:l=	17 qn= 16,39 435,6	14,96 -135 16,39 β*I=	15 15 15 304,9	21832 21935 22036 -9333	483 101 -906 733	-47 6 58 34	-24 -24 -24 cl=	-25 -323 -614 ε=	0 0 0 1,00	407519 37020 37020 lmd=	37020 44827 44827 32	189131 189131 189131 Rpf=	72160 72160 72160 5	72160 72160 72160 0	72160 72160 72160 Wmax/rel/lim=	1675 1675 1675 12,5	2238 2238 2238 0,2	7 6 8 17,4 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5222 Instab.:l=	9 qn= 16,39 435,6	14,96 -135 16,39 β*I=	15 15 15 304,9	26487 26590 26691 -12823	717 62 -1212 507	-16 -8 0 29	-4 -4 -4 cl=	-149 -446 -737 ε=	0 0 0 1,00	407519 37020 37020 lmd=	37020 44827 44827 32	189131 189131 189131 Rpf=	72160 72160 72160 5	72160 72160 72160 0	72160 72160 72160 Wmax/rel/lim=	1675 1675 1675 12,2	2238 2238 2238 0,2	8 7 10 17,4 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5223 Instab.:l=	11 qn= 16,39 430,9	16,39 -135 14,96 β*I=	15 15 15 301,6	49231 49129 49027 -13993	-2949 -130 2062 557	8 -6 -20 29	6 6 6 cl=	1453 1163 872 ε=	0 0 0 1,00	407519 37020 37020 lmd=	37020 44827 44827 31	189131 189131 189131 Rpf=	72160 72160 72160 5	72160 72160 72160 0	72160 72160 72160 Wmax/rel/lim=	1675 1675 1675 12,3	2238 2238 2238 0,2	20 12 18 17,2 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5225 Instab.:l=	19 qn= 15,18 424,1	16,39 -137 15,18 β*I=	15 15 15 296,9	36286 36201 36113 -5990	-2548 -104 1775 309	63 7 -51 39	27 27 27 cl=	1310 1023 729 ε=	0 0 0 1,00	407519 37020 37020 lmd=	37020 44827 44827 31	189131 189131 189131 Rpf=	72160 72160 72160 3	72160 72160 72160 0	72160 72160 72160 Wmax/rel/lim=	1675 1675 1675 12,8	2238 2238 2238 0,2	16 9 14 17,0 mm
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 5228 Instab.:l=	52 qn= 16,39 406,5	14,96 -67 16,39 β*I=	2 2 2 284,5	-66 1 66 -66	-120 60 -120 90	0 0 0 0	0 0 -177 cl=	177 -2 -177 ε=	0 0 0 1,00	203758 18510 203758 lmd=	18510 8815 18510 50	8815 8815 8815 Rpf=	94565 94565 94565 1	36080 36080 36080 1	36080 36080 36080 Wmax/rel/lim=	837 837 837 13,6	2238 2238 2238 0,0	1 0 1 16,3 mm
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 5246 Instab.:l=	45 qn= 16,39 344,5	16,39 -71 16,39 β*I=	2 2 2 241,1	0 0 0 0	-92 46 -92 92	0 0 0 0	0 0 -160 cl=	160 -2 -160 ε=	0 0 0 1,00	203758 18510 203758 lmd=	18510 8815 18510 43	8815 8815 8815 Rpf=	94565 94565 94565 0	36080 36080 36080 1	36080 36080 36080 Wmax/rel/lim=	837 837 837 15,1	2238 2238 2238 0,0	0 0 0 13,8 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5247 Instab.:l=	39 qn= 16,28 402,7	14,96 -135 16,28 β*I=	2 2 2 281,9	-123 2 123 -123	-237 119 -237 178	0 0 0 0	0 0 -354 cl=	354 -4 -354 ε=	0 0 0 1,00	407519 37020 37020 lmd=	37020 44827 44827 29	189131 189131 189131 Rpf=	72160 72160 72160 1	72160 72160 72160 0	72160 72160 72160 Wmax/rel/lim=	1675 1675 1675 14,0	2238 2238 2238 0,0	1 0 1 16,1 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5248 Instab.:l=	44 qn= 16,39 380,8	16,25 -581 16,39 β*I=	1 1 1 266,5	-51 0 51 -51	-881 440 -881 661	0 0 0 0	0 0 -1388 cl=	1388 0 -1388 ε=	0 0 0 1,00	407519 37020 37020 lmd=	37020 44827 44827 28	189131 189131 189131 Rpf=	72160 72160 72160 2	72160 72160 72160 0	72160 72160 72160 Wmax/rel/lim=	1675 1675 1675 15,0	2238 2238 2238 0,1	2 1 2 15,2 mm
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 5250 Instab.:l=	76 qn= 14,96 402,7	16,39 -67 14,96 β*I=	2 2 2 281,9	66 -1 -66 -66	-117 59 -117 88	0 0 0 0	0 0 -175 cl=	175 -2 -175 ε=	0 0 0 1,00	203758 18510 203758 lmd=	18510 8815 18510 50	8815 8815 8815 Rpf=	94565 94565 94565 1	36080 36080 36080 1	36080 36080 36080 Wmax/rel/lim=	837 837 837 14,2	2238 2238 2238 0,0	1 0 1 16,1 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5269 Instab.:l=	28 qn= 14,96 367,9	16,25 -134 14,96 β*I=	2 2 2 257,5	120 0 -120 -120	-196 98 -196 147	0 0 0 0	0 0 -320 cl=	320 0 -320 ε=	0 0 0 1,00	407519 37020 37020 lmd=	37020 44827 44827 27	189131 189131 189131 Rpf=	72160 72160 72160 0	72160 72160 72160 0	72160 72160 72160 Wmax/rel/lim=	1675 1675 1675 12,8	2238 2238 2238 0,0	1 0 1 14,7 mm

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd Kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 112	42	16,25		2	120	-196	0	0	320	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1
2*HEB220	qn=	-134		2	0	98	0	0	0	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	0
Asta: 5270	47	14,96		2	-120	-196	0	0	-320	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1
Instab.:l=	367,9	β*I=		257,5	-120	147	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 13,2			0,0	14,7	mm
Sez.N. 112	43	16,25		2	120	-196	0	0	320	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1
2*HEB220	qn=	-134		2	0	98	0	0	0	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	0
Asta: 5271	48	14,96		2	-120	-196	0	0	-320	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1
Instab.:l=	367,9	β*I=		257,5	-120	147	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 13,5			0,0	14,7	mm
Sez.N. 112	44	16,25		2	120	-196	0	0	320	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1
2*HEB220	qn=	-134		2	0	98	0	0	0	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	0
Asta: 5272	49	14,96		2	-120	-196	0	0	-320	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1
Instab.:l=	367,9	β*I=		257,5	-120	147	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 13,8			0,0	14,7	mm
Sez.N. 111	56	14,96		2	-66	-144	0	0	195	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	1
HEB220	qn=	-68		2	1	72	0	0	-2	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	0
Asta: 5273	53	16,39		2	66	-144	0	0	-195	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	1
Instab.:l=	442,7	β*I=		309,9	-66	108	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 55	Rpf= 1	Rft= 1	Wmax/rel/lim= 13,7			0,0	17,7	mm
Sez.N. 112	11	5,80		9	-69227	2356	191	761	-2093	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	24
2*HEB220	qn=	0		25	-60591	-335	-2963	2295	-811	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	22
Asta: 5274	11	2,80		25	-60806	-1553	-6409	2295	-811	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	33
Instab.:l=	300,0	β*I=		300,0	-60806	621	3652	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 31	Rpf= 26	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 0,3			0,2	12,0	mm
Sez.N. 112	12	5,80		15	-83165	-1868	240	443	913	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	26
2*HEB220	qn=	0		34	-76074	-338	-2520	2116	-210	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	25
Asta: 5275	12	2,80		34	-76289	-653	-5695	2116	-210	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	33
Instab.:l=	300,0	β*I=		300,0	-76289	401	3155	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 31	Rpf= 28	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 0,3			0,1	12,0	mm
Sez.N. 112	19	5,80		3	-66064	2400	-81	-469	-2049	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	23
2*HEB220	qn=	0		22	-55434	-191	2978	-2264	-526	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	21
Asta: 5276	19	2,80		6	-66268	-3622	2452	-868	-1970	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	32
Instab.:l=	300,0	β*I=		300,0	-66268	1449	1410	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 31	Rpf= 25	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 0,3			0,2	12,0	mm
Sez.N. 112	27	5,80		29	-73738	-3557	174	493	3020	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	28
2*HEB220	qn=	0		29	-73953	973	-580	493	3020	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	22
Asta: 5277	27	2,80		29	-74167	5502	-1334	493	3020	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	36
Instab.:l=	300,0	β*I=		300,0	-74167	2201	731	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 31	Rpf= 27	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 0,4			0,2	12,0	mm
Sez.N. 112	28	5,80		29	-77026	-2941	31	445	2564	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	27
2*HEB220	qn=	0		13	-78363	384	-2341	1754	916	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	25
Asta: 5278	28	2,80		13	-78577	1758	-4971	1754	916	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	35
Instab.:l=	300,0	β*I=		300,0	-78577	703	2867	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 31	Rpf= 29	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 0,3			0,2	12,0	mm
Sez.N. 112	31	5,80		34	-52247	3594	72	569	-2877	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	23
2*HEB220	qn=	0		18	-59438	-334	-2491	1914	-1250	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	21
Asta: 5279	31	2,80		18	-59653	-2210	-5361	1914	-1250	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	33
Instab.:l=	300,0	β*I=		300,0	-59653	884	3065	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 31	Rpf= 25	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 0,4			0,2	12,0	mm
Sez.N. 112	32	5,80		29	-57590	-3138	180	490	2538	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	23
2*HEB220	qn=	0		12	-59557	253	-1978	1634	684	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	20
Asta: 5280	32	2,80		29	-58019	4477	-1291	490	2538	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	29
Instab.:l=	300,0	β*I=		300,0	-59772	512	2468	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 31	Rpf= 23	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 0,3			0,1	12,0	mm
Sez.N. 112	39	5,80		9	-67090	2610	105	424	-2243	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	24
2*HEB220	qn=	0		24	-65860	-309	-2441	1927	-761	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	22
Asta: 5281	39	2,80		24	-66075	-1451	-5331	1927	-761	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	32
Instab.:l=	300,0	β*I=		300,0	-66075	581	3019	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 31	Rpf= 26	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 0,3			0,2	12,0	mm
Sez.N. 112	40	5,80		9	-65234	2824	33	252	-2267	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	24
2*HEB220	qn=	0		24	-64902	-141	-2307	1828	-757	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	21
Asta: 5282	40	2,80		24	-65116	-1277	-5049	1828	-757	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	31
Instab.:l=	300,0	β*I=		300,0	-65116	511	2855	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 31	Rpf= 25	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 0,3			0,2	12,0	mm
Sez.N. 112	42	5,80		22	-58470	-2365	-139	-614	2167	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	21
2*HEB220	qn=	0		13	-55442	324	-2345	1775	599	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	20
Asta: 5283	42	2,80		22	-58899	4136	1702	-614	2167	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	29
Instab.:l=	300,0	β*I=		300,0	-54894	555	2908	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 31	Rpf= 23	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 0,3			0,2	12,0	mm
Sez.N. 112	43	5,80		19	-55580	-2456	-75	-365	2186	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	20
2*HEB220	qn=	0		6	-55536	237	2314	-1769	698	0	407519	37020	44827	189131	7			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
2*HEB220 Asta: 5287 Instab.:l=	qn= 47 300,0	0 2,80 β*I=	12 12 300,0	12 12 300,0	-53007 -53221 -53221	144 950 380	-2514 -5448 3100	1956 1956 cl=	511 511 1 ε=	0 0 1,00	407519 407519 Rpf=	37020 37020 Rft=	44827 44827 0	189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 0,3	1675 1675 0,2	2238 2238 12,0	19 28 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5288 Instab.:l=	48 qn= 48 300,0	5,80 0 2,80 β*I=	19 6 6 300,0	19 6 6 300,0	-50701 -49117 -49331 -49331	-2395 1 899 360	-132 2527 5510 3124	-577 -1988 -1988 cl=	1505 595 595 1 ε=	0 0 0 1,00	407519 407519 407519 Rpf=	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,3	1675 1675 1675 0,2	2238 2238 2238 12,0	19 18 27 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5289 Instab.:l=	49 qn= 49 300,0	5,80 0 2,80 β*I=	19 6 6 300,0	19 6 6 300,0	-63638 -66554 -66768 -66768	-3049 108 1222 489	-188 2274 5061 2831	-652 -1858 -1858 cl=	2209 743 743 1 ε=	0 0 0 1,00	407519 407519 407519 Rpf=	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,3	1675 1675 1675 0,2	2238 2238 2238 12,0	24 22 31 mm
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 5290 Instab.:l=	50 qn= 50 300,0	5,80 0 2,80 β*I=	1 1 1 300,0	1 1 1 300,0	-43232 -43371 -43510 -43510	-80 -11 59 32	2 1 0 1	1 1 1 cl=	46 46 46 1 ε=	0 0 0 1,00	203758 203758 203758 Rpf=	16447 16433 16419 Rft=	8815 8815 8815 0	94565 94565 94565 Wmax/rel/lim=	36080 36080 36080 0,3	837 837 837 0,2	2238 2238 2238 12,0	21 21 21 mm
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 5291 Instab.:l=	52 qn= 52 300,0	5,80 0 2,80 β*I=	9 9 9 300,0	9 9 9 300,0	-42526 -42634 -42741 -42741	985 201 -583 394	11 -91 -194 112	68 68 68 cl=	-517 -517 -517 1 ε=	0 0 0 1,00	203758 203758 203758 Rpf=	16520 16509 16498 Rft=	8815 8815 8815 0	94565 94565 94565 Wmax/rel/lim=	36080 36080 36080 0,3	837 837 837 0,2	2238 2238 2238 12,0	21 21 21 mm
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 5292 Instab.:l=	53 qn= 53 300,0	5,80 0 2,80 β*I=	1 1 1 300,0	1 1 1 300,0	-42815 -42954 -43094 -43497	8 5 3 374	4 -8 -20 249	8 8 8 cl=	-2 -2 -2 1 ε=	0 0 0 1,00	203758 203758 203758 Rpf=	16490 16476 16461 Rft=	8815 8815 8815 0	94565 94565 94565 Wmax/rel/lim=	36080 36080 36080 0,3	837 837 837 0,2	2238 2238 2238 12,0	21 21 21 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5293 Instab.:l=	79 qn= 79 300,0	5,80 0 2,80 β*I=	15 34 34 300,0	15 34 34 300,0	-72724 -65405 -65619 -65619	-2476 218 1138 455	66 -3003 -6587 3720	456 2390 2390 cl=	2078 613 613 1 ε=	0 0 0 1,00	407519 407519 407519 Rpf=	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 0,4	1675 1675 1675 0,2	2238 2238 2238 12,0	25 23 34 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5422 Instab.:l=	633 qn= 634 101,6	2,80 -143 / 2,80 β*I=	2 9 / 1 4 1 71,1	9 1 1 71,1	0 0 0 0	961 1211 2018 0	0 0 0 0	0 0 0 cl=	-316 1635 1540 1 ε=	0 0 0 1,00	407519 407519 407519 Rpf=	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 11,9	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 4,1	3 3 5 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5423 Instab.:l=	634 qn= 635 101,6	2,80 -143 / 2,80 β*I=	3 1 / 13 4 13 71,1	1 13 13 71,1	0 0 0 0	1949 2084 2543 0	0 0 0 0	0 0 0 cl=	-728 942 869 1 ε=	-1 0 0 1,00	407519 407519 407519 Rpf=	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 12,0	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 4,1	5 6 7 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5424 Instab.:l=	635 qn= 635 101,6	2,80 -143 / 2,80 β*I=	4 13 / 9 4 9 71,1	13 9 9 71,1	0 0 0 0	2519 -2704 -4283 0	0 0 0 0	0 0 0 cl=	51 -3073 -3145 1 ε=	0 0 0 1,00	407519 407519 407519 Rpf=	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 11,9	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 4,1	7 7 12 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5425 Instab.:l=	660 qn= 661 101,6	2,80 -143 / 2,80 β*I=	2 3 / 1 4 1 71,1	3 1 1 71,1	0 0 0 0	951 1169 1792 0	0 0 0 0	0 0 0 cl=	26 1273 1178 1 ε=	0 0 0 1,00	407519 407519 407519 Rpf=	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 12,2	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 4,1	3 3 5 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5426 Instab.:l=	661 qn= 662 101,6	2,80 -143 / 2,80 β*I=	3 1 / 1 4 15 71,1	1 1 15 71,1	0 0 0 0	1765 1091 976 0	0 0 0 0	0 0 0 cl=	-1279 -1373 -80 1 ε=	1 1 0 1,00	407519 407519 407519 Rpf=	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 12,2	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 4,1	5 3 3 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5427 Instab.:l=	662 qn= 79 101,6	2,80 -143 / 2,80 β*I=	4 3 / 3 4 3 71,1	3 3 3 71,1	0 0 0 0	-1319 -1804 -2326 0	0 0 0 0	0 0 0 cl=	-915 -987 -1060 1 ε=	0 0 0 1,00	407519 407519 407519 Rpf=	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 12,1	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 4,1	4 5 6 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5428 Instab.:l=	797 qn= 798 86,1	2,80 -143 / 2,80 β*I=	2 22 / 1 4 1 60,3	22 1 1 60,3	0 0 0 0	890 612 936 0	0 0 0 0	0 0 0 cl=	-720 791 711 1 ε=	0 0 0 1,00	407519 407519 407519 Rpf=	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 12,4	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,4	2 2 3 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5429 Instab.:l=	798 qn= 799 86,1	2,80 -143 / 2,80 β*I=	3 1 / 34 4 22 60,3	1 34 22 60,3	0 0 0 0	1054 1062 -1437 0	0 0 0 0	0 0 0 cl=	-1213 672 -2114 1 ε=	0 0 0 1,00	407519 407519 407519 Rpf=	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 12,4	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,4	3 3 4 mm
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5430 Instab.:l=	799 qn= 31 86,1	2,80 -143 / 2,80 β*I=	4 22 / 22 4 22 60,3	22 22 22 60,3	0 0 0 0	-1374 -2406 -3464 0	0 0 0 0	0 0 0 cl=	-2365 -2427 -2488 1 ε=	0 0 0 1,00	407519 407519 407519 Rpf=	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 12,5	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,4	4 6 9 mm
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 5431 Instab.:l=	1339 qn= -71 / 1340 86,1	2,80 / 1 2,80 β*I=	2 28 / 1 4 1 60,3	28 1 1 60,3	0 0 0 0	808 730 1065 0	0 0 0 0	0 0 0 cl=	-242 797 757 1 ε=	0 0 0 1,00	203758 203758 203758 Rpf=	18510 18510 18510 Rft=	8815 8815 8815 0	94565 94565 94565 Wmax/rel/lim=	36080 36080 36080 13,7	837 837 837 0,0	2238 2238 2238 3,4	4 4 6 mm
Sez.N. 111 HEB220 qn=	1340 -71 /	2,80 / 24	3 1 / 24	1 24	0 0	1246 740	0 0	0 0	-1277 -2	0 0	203758 203758	18510 18510	8815 8815	94565 94565	36080 36080	837 837	2238 2238	7 4

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 5432 Instab.:l=	1341 86,1	2,80 β*l=	4 60,3	24 0	0 0	715 0	0 0	0 cl= 1	-60 ε= 1,00	0 lmd=	203758 0	18510 Rft=	8815 0	94565 Wmax/rel/lim=	36080 13,7	837 0,0	2238 3,4	4 mm	
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 5433 Instab.:l=	1341 qn= 50 86,1	2,80 -71 / 2,80 β*l=	4 28 4 60,3	24 0 28 0	0 -1366 0 0	788 -2230 0 0	0 0 0 0	0 0 cl= 1	-515 -1991 -2022 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	203758 0 203758 0	18510 18510 18510 Rft=	8815 8815 8815 0	94565 94565 94565 Wmax/rel/lim=	36080 36080 36080 13,6	837 837 837 0,0	2238 2238 2238 3,4	4 7 12 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5434 Instab.:l=	980 qn= 981 86,1	2,80 -143 / 2,80 β*l=	2 1 4 60,3	22 0 31 0	0 797 0 0	922 797 1381 0	0 0 0 0	0 0 cl= 1	-836 1252 2355 ε= 1,00	0 0 -1 lmd=	407519 0 407519 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 13,6	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,4	2 2 4 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5435 Instab.:l=	981 qn= 982 86,1	2,80 -143 / 2,80 β*l=	3 31 4 60,3	1 0 31 0	0 1452 0 0	1452 1909 2403 0	0 0 0 0	0 0 cl= 1	-1113 1178 1117 ε= 1,00	1 1 1 lmd=	407519 407519 407519 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 13,6	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,4	4 5 6 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5436 Instab.:l=	982 qn= 48 86,1	2,80 -143 / 2,80 β*l=	4 19 4 60,3	31 0 19 0	0 2466 0 0	2466 -2946 -4228 0	0 0 0 0	0 0 cl= 1	405 -2949 -3010 ε= 1,00	1 1 1 lmd=	407519 407519 407519 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 13,6	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,4	7 8 11 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5437 Instab.:l=	868 qn= 869 86,1	2,80 -143 / 2,80 β*l=	2 27 4 60,3	34 0 1 0	0 -857 0 0	-857 574 1093 0	0 0 0 0	0 0 cl= 1	1902 -5 1265 ε= 1,00	1 0 0 lmd=	407519 0 407519 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 12,6	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,4	2 2 3 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5438 Instab.:l=	869 qn= 870 86,1	2,80 -143 / 2,80 β*l=	3 34 4 60,3	1 0 34 0	0 1187 0 0	1187 1073 1371 0	0 0 0 0	0 0 cl= 1	-706 727 665 ε= 1,00	0 1 1 lmd=	407519 407519 407519 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 12,7	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,4	3 3 4 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5439 Instab.:l=	870 qn= 32 86,1	2,80 -143 / 2,80 β*l=	4 22 4 60,3	34 0 22 0	0 1393 0 0	1393 -1448 -2253 0	0 0 0 0	0 0 cl= 1	148 -1840 -1901 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 0 407519 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 12,7	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,4	4 4 6 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5440 Instab.:l=	983 qn= 984 86,1	2,80 -143 / 2,80 β*l=	2 1 4 60,3	34 0 34 0	0 -777 0 0	-777 653 1281 0	0 0 0 0	0 0 cl= 1	2450 1364 2327 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 0 407519 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 13,2	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,4	2 2 3 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5441 Instab.:l=	984 qn= 985 86,1	2,80 -143 / 2,80 β*l=	3 34 4 60,3	1 0 34 0	0 1327 0 0	1327 1909 2537 0	0 0 0 0	0 0 cl= 1	-626 1489 1428 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 0 407519 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 13,2	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,4	4 5 7 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5442 Instab.:l=	985 qn= 47 86,1	2,80 -143 / 2,80 β*l=	4 34 4 60,3	34 0 22 0	0 2471 0 0	2471 2865 -3640 0	0 0 0 0	0 0 cl= 1	948 886 -2714 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 0 407519 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 13,2	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,4	7 8 10 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5443 Instab.:l=	1029 qn= 1030 86,1	2,80 -143 / 2,80 β*l=	2 1 4 60,3	19 0 1 0	0 1262 0 0	1262 974 1319 0	0 0 0 0	0 0 cl= 1	-958 841 761 ε= 1,00	1 0 0 lmd=	407519 0 407519 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 13,6	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,4	3 3 4 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5444 Instab.:l=	1030 qn= 1031 86,1	2,80 -143 / 2,80 β*l=	3 31 4 60,3	1 0 31 0	0 1561 0 0	1561 1543 1807 0	0 0 0 0	0 0 cl= 1	-1556 639 578 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 0 407519 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 13,6	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,4	4 4 5 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5445 Instab.:l=	1031 qn= 49 86,1	2,80 -143 / 2,80 β*l=	4 19 4 60,3	31 0 19 0	0 1863 0 0	1863 -2814 -4120 0	0 0 0 0	0 0 cl= 1	119 -3003 -3064 ε= 1,00	0 -1 -1 lmd=	407519 0 407519 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 13,5	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,4	5 8 11 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5446 Instab.:l=	1315 qn= 1316 95,1	2,80 -143 / 2,80 β*l=	2 1 4 66,6	8 0 1 0	0 1172 0 0	1172 1056 1630 0	0 0 0 0	0 0 cl= 1	-223 1250 1162 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 0 407519 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 13,6	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,8	3 3 4 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5447 Instab.:l=	1316 qn= 1317 95,1	2,80 -143 / 2,80 β*l=	3 12 4 66,6	1 0 12 0	0 1722 0 0	1722 1116 1202 0	0 0 0 0	0 0 cl= 1	-1336 226 158 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 0 407519 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 13,6	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,8	5 3 3 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5448 Instab.:l=	1317 qn= 45 95,1	2,80 -143 / 2,80 β*l=	4 8 4 66,6	12 0 8 0	0 1223 0 0	1223 -2215 -3723 0	0 0 0 0	0 0 cl= 1	-738 -3136 -3204 ε= 1,00	1 -2 -2 lmd=	407519 0 407519 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 13,5	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,8	3 6 10 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5449	1227 qn= 1228	2,80 -143 / 2,80	2 9 4 1	9 0 1	0 991 0 0	991 994 1673 0	0 0 0 0	0 0 0 0	15 -6 1458	0 0 0	407519 0 407519	37020 37020 37020	44827 44827 44827	189131 189131 189131	72160 72160 72160	1675 1675 1675	2238 2238 2238	3 3 5	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																				
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																				
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %		
Instab.:l=	95,1	β*l=	66,6		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	13,4	0,0	3,8 mm
Sez.N. 112	1228	2,80	3	1	0	1768	0	0	-1215	3	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5		
2*HEB220	qn=	-143	/	1	0	1169	0	0	-1304	3	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3		
Asta: 5450	1229	2,80	4	13	0	1215	0	0	165	2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3		
Instab.:l=	95,1	β*l=	66,6		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	13,5	0,0	3,8 mm
Sez.N. 112	1229	2,80	4	13	0	1229	0	0	-685	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3		
2*HEB220	qn=	-143	/	9	0	-1846	0	0	-2693	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5		
Asta: 5451	40	2,80	4	9	0	-3143	0	0	-2761	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	8		
Instab.:l=	95,1	β*l=	66,6		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	13,4	0,0	3,8 mm
Sez.N. 111	1108	2,80	2	9	0	1390	0	0	-206	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	8		
HEB220	qn=	-71	/	9	0	1286	0	0	-240	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	7		
Asta: 5452	1109	2,80	4	1	0	1553	0	0	958	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	8		
Instab.:l=	95,1	β*l=	66,6		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	13,3	0,1	3,8 mm
Sez.N. 111	1109	2,80	3	1	0	1627	0	0	-1384	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	9		
HEB220	qn=	-71	/	1	0	959	0	0	-1428	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	5		
Asta: 5453	1110	2,80	4	15	0	628	0	0	-109	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	3		
Instab.:l=	95,1	β*l=	66,6		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	13,3	0,0	3,8 mm
Sez.N. 111	1110	2,80	4	15	0	659	0	0	-820	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4		
HEB220	qn=	-71	/	3	0	-1423	0	0	-2346	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	8		
Asta: 5454	53	2,80	4	3	0	-2557	0	0	-2380	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	14		
Instab.:l=	95,1	β*l=	66,6		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	13,1	0,0	3,8 mm
Sez.N. 112	983	8,30	2	22	0	948	0	0	-970	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3		
2*HEB220	qn=	-143	/	1	0	821	0	0	1126	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2		
Asta: 5555	984	8,30	4	25	0	1402	0	0	2249	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4		
Instab.:l=	86,1	β*l=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	13,9	0,0	3,4 mm
Sez.N. 112	984	8,30	3	1	0	1535	0	0	-1448	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4		
2*HEB220	qn=	-143	/	34	0	1914	0	0	922	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5		
Asta: 5556	985	8,30	4	34	0	2300	0	0	860	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6		
Instab.:l=	86,1	β*l=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	13,9	0,0	3,4 mm
Sez.N. 112	985	8,30	4	34	0	2396	0	0	275	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6		
2*HEB220	qn=	-143	/	22	0	-3306	0	0	-3362	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	9		
Asta: 5557	47	8,30	4	22	0	-4767	0	0	-3423	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	13		
Instab.:l=	86,1	β*l=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	13,9	0,0	3,4 mm
Sez.N. 112	868	8,30	2	29	0	1340	0	0	-956	-1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4		
2*HEB220	qn=	-143	/	29	0	916	0	0	-1018	-1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2		
Asta: 5558	869	8,30	4	1	0	1205	0	0	1040	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3		
Instab.:l=	86,1	β*l=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	13,4	0,0	3,4 mm
Sez.N. 112	869	8,30	3	1	0	1420	0	0	-1396	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4		
2*HEB220	qn=	-143	/	25	0	1334	0	0	918	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4		
Asta: 5559	870	8,30	4	25	0	1717	0	0	856	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5		
Instab.:l=	86,1	β*l=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	13,5	0,0	3,4 mm
Sez.N. 112	870	8,30	4	25	0	1777	0	0	364	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5		
2*HEB220	qn=	-143	/	29	0	-2737	0	0	-2941	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	7		
Asta: 5560	32	8,30	4	29	0	-4017	0	0	-3003	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	11		
Instab.:l=	86,1	β*l=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	13,4	0,0	3,4 mm
Sez.N. 112	980	8,30	2	19	0	1072	0	0	-1013	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3		
2*HEB220	qn=	-143	/	1	0	901	0	0	1076	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2		
Asta: 5561	981	8,30	4	24	0	1389	0	0	2106	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4		
Instab.:l=	86,1	β*l=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	14,3	0,0	3,4 mm
Sez.N. 112	981	8,30	3	1	0	1543	0	0	-1555	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4		
2*HEB220	qn=	-143	/	31	0	1836	0	0	822	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5		
Asta: 5562	982	8,30	4	31	0	2178	0	0	761	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6		
Instab.:l=	86,1	β*l=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	14,3	0,0	3,4 mm
Sez.N. 112	982	8,30	4	31	0	2254	0	0	177	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6		
2*HEB220	qn=	-143	/	19	0	-3360	0	0	-3349	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	9		
Asta: 5563	48	8,30	4	19	0	-4816	0	0	-3410	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	13		
Instab.:l=	86,1	β*l=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	14,2	0,0	3,4 mm
Sez.N. 112	1029	8,30	2	19	0	1504	0	0	-1094	3	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4		
2*HEB220	qn=	-143	/	1	0	1080	0	0	508	4	407519	37020	44827	189131	7					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 5567 Instab.:l=	1339 qn= 1340 86,1	8,30 -71 8,30 β*I=	2 / 4 60,3	28 1 1 60,3	0 0 0 0	1137 900 1108 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-569 503 463 ε= 1,00	-1 -2 -2 lmd=	203758 203758 203758 0	18510 18510 18510 0	8815 8815 8815 0	94565 94565 94565 Wmax/rel/lim=	36080 36080 36080 14,7	837 837 837 0,0	2238 2238 2238 3,4	6 5 6 mm	
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 5568 Instab.:l=	1340 qn= 1341 86,1	8,30 -71 8,30 β*I=	3 / 4 60,3	1 24 28 60,3	0 0 0 0	1378 776 -798 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-1599 -59 -1833 ε= 1,00	-2 -1 -1 lmd=	203758 203758 203758 0	18510 18510 18510 0	8815 8815 8815 0	94565 94565 94565 Wmax/rel/lim=	36080 36080 36080 14,7	837 837 837 0,0	2238 2238 2238 3,4	7 4 4 mm	
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 5569 Instab.:l=	1341 qn= 50 86,1	8,30 -71 8,30 β*I=	4 / 28 60,3	24 28 28 60,3	0 0 0 0	829 -1689 -2680 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-467 -2287 -2318 ε= 1,00	-1 0 0 lmd=	203758 203758 203758 0	18510 18510 18510 0	8815 8815 8815 0	94565 94565 94565 Wmax/rel/lim=	36080 36080 36080 14,5	837 837 837 0,0	2238 2238 2238 3,4	4 9 14 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5570 Instab.:l=	1227 qn= 1228 95,1	8,30 -143 8,30 β*I=	2 / 4 66,6	9 1 1 66,6	0 0 0 0	843 977 1638 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	43 1434 1346 ε= 1,00	1 1 1 lmd=	407519 407519 407519 0	37020 37020 37020 0	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 14,3	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,8	2 3 4 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5571 Instab.:l=	1228 qn= 1229 95,1	8,30 -143 8,30 β*I=	3 / 4 66,6	1 13 13 66,6	0 0 0 0	1732 1144 1144 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-1281 -2 -2 ε= 1,00	3 2 2 lmd=	407519 407519 407519 0	37020 37020 37020 0	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 14,3	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,8	5 3 3 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5572 Instab.:l=	1229 qn= 40 95,1	8,30 -143 8,30 β*I=	4 / 9 66,6	13 9 9 66,6	0 0 0 0	1161 -1846 -3083 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-869 -2567 -2635 ε= 1,00	1 0 0 lmd=	407519 407519 407519 0	37020 37020 37020 0	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 14,2	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,8	3 5 8 mm	
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 5573 Instab.:l=	1108 qn= 1109 95,1	8,30 -71 8,30 β*I=	2 / 4 66,6	9 9 1 66,6	0 0 0 0	1239 1157 1495 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-155 -189 1124 ε= 1,00	0 0 1 lmd=	203758 203758 203758 0	18510 18510 18510 0	8815 8815 8815 0	94565 94565 94565 Wmax/rel/lim=	36080 36080 36080 14,2	837 837 837 0,0	2238 2238 2238 3,8	7 6 8 mm	
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 5574 Instab.:l=	1109 qn= 1110 95,1	8,30 -71 8,30 β*I=	3 / 4 66,6	1 1 13 66,6	0 0 0 0	1565 951 722 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-1267 -1311 28 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	203758 203758 203758 0	18510 18510 18510 0	8815 8815 8815 0	94565 94565 94565 Wmax/rel/lim=	36080 36080 36080 14,2	837 837 837 0,0	2238 2238 2238 3,8	8 5 4 mm	
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 5575 Instab.:l=	1110 qn= 53 95,1	8,30 -71 8,30 β*I=	4 / 9 66,6	13 9 9 66,6	0 0 0 0	748 -1401 -2495 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-715 -2283 -2317 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	203758 203758 203758 0	18510 18510 18510 0	8815 8815 8815 0	94565 94565 94565 Wmax/rel/lim=	36080 36080 36080 14,0	837 837 837 0,0	2238 2238 2238 3,8	4 8 13 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5576 Instab.:l=	797 qn= 798 86,1	8,30 -143 8,30 β*I=	2 / 22 60,3	22 22 1 60,3	0 0 0 0	1686 1135 1207 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-1247 -1308 934 ε= 1,00	1 1 0 lmd=	407519 407519 407519 0	37020 37020 37020 0	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 13,3	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,4	5 3 3 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5577 Instab.:l=	798 qn= 799 86,1	8,30 -143 8,30 β*I=	3 / 34 60,3	1 34 4 60,3	0 0 0 0	1414 1330 1837 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-1375 1210 1148 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 0	37020 37020 37020 0	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 13,3	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,4	4 4 5 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5578 Instab.:l=	799 qn= 31 86,1	8,30 -143 8,30 β*I=	4 / 22 60,3	34 22 22 60,3	0 0 0 0	1879 -2904 -4246 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	749 -3087 -3148 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 0	37020 37020 37020 0	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Wmax/rel/lim=	72160 72160 72160 13,3	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,4	5 8 11 mm	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 435 Instab.:l=	11 qn= 11 280,0	2,80 0 0,00 β*I=	25 25 25 280,0	-157475 -157675 -157875 280,0	937 -67 -1071 429	5802 -112 -6027 2411	4225 4225 4225 cl= 1	ε= 1,00	-717 -717 -717 lmd=	0 0 0 29	407519 407519 407519 0	37020 37020 37020 48	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,4	54 39 55 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 436 Instab.:l=	12 qn= 12 280,0	2,80 0 0,00 β*I=	34 15 34 280,0	-89612 -89145 -90013 280,0	486 1319 966 919	4498 -388 -5391 1850	3532 849 3532 cl= 1	ε= 1,00	102 555 102 lmd=	0 0 0 29	407519 407519 407519 0	37020 37020 37020 31	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,4	33 26 37 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 437 Instab.:l=	19 qn= 19 280,0	2,80 0 0,00 β*I=	25 9 25 280,0	-106317 -113724 -106717 280,0	501 -106 -760 304	5802 -72 -6027 2411	4225 1436 4225 cl= 1	ε= 1,00	-496 -1529 -496 lmd=	0 0 0 29	407519 407519 407519 0	37020 37020 37020 34	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,4	40 28 42 mm	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 438 Instab.:l=	27 qn= 27 280,0	2,80 0 0,00 β*I=	22 22 22 280,0	-100382 -100583 -100783 280,0	-3217 2 1682 1288	-1522 80 1682 673	-1144 -1144 -1144 cl= 1	ε= 1,00	2299 2299 2299 lmd=	0 0 0 29	407519 407519 407519 0	37020 37020 37020 31	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0,0	2238 2238 2238 3,4	37 25 37 mm	

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 112	28	2,80		13	-86098	-1146	5091	3658	801	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	36
2*HEB220	qn=	0		13	-86298	-25	-31	3658	801	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	21
Asta: 439	28	0,00		13	-86498	1097	-5153	3658	801	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	36
Instab.:l=	280,0	β*I=	280,0		-86498	459	2061	cl= 1 ε=	1,00	lmd=	29	Rpf= 28	Rft=	0				
Sez.N. 112	31	2,80		18	-80296	1225	4797	3367	-842	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	34
2*HEB220	qn=	0		34	-85897	-136	74	875	-2028	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	22
Asta: 440	31	0,00		18	-80696	-1131	-4629	3367	-842	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	33
Instab.:l=	280,0	β*I=	280,0		-86097	1190	519	cl= 1 ε=	1,00	lmd=	29	Rpf= 27	Rft=	0				
Sez.N. 112	32	2,80		12	-73129	-882	3656	2878	592	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	28
2*HEB220	qn=	0		18	-77751	-159	-379	2657	-357	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	20
Asta: 441	32	0,00		18	-77951	-659	-4099	2657	-357	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	30
Instab.:l=	280,0	β*I=	280,0		-77951	264	1640	cl= 1 ε=	1,00	lmd=	29	Rpf= 25	Rft=	0				
Sez.N. 112	39	2,80		24	-73098	1210	4499	3237	-915	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	31
2*HEB220	qn=	0		8	-76500	-222	27	1017	-2039	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	19
Asta: 442	39	0,00		24	-73498	-1353	-4565	3237	-915	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	32
Instab.:l=	280,0	β*I=	280,0		-73498	541	1826	cl= 1 ε=	1,00	lmd=	29	Rpf= 25	Rft=	0				
Sez.N. 112	40	2,80		31	-96371	-491	4679	3513	364	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	35
2*HEB220	qn=	0		31	-96571	18	-239	3513	364	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	24
Asta: 443	40	0,00		31	-96771	528	-5157	3513	364	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	37
Instab.:l=	280,0	β*I=	280,0		-96771	211	2063	cl= 1 ε=	1,00	lmd=	29	Rpf= 30	Rft=	0				
Sez.N. 112	42	2,80		13	-70337	-898	5091	3658	623	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	31
2*HEB220	qn=	0		29	-79041	24	-14	1368	1753	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	19
Asta: 444	42	0,00		13	-70737	848	-5153	3658	623	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	31
Instab.:l=	280,0	β*I=	280,0		-79241	991	772	cl= 1 ε=	1,00	lmd=	29	Rpf= 25	Rft=	0				
Sez.N. 112	43	2,80		6	-70639	-707	-4430	-3177	485	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	29
2*HEB220	qn=	0		22	-77531	24	1	-683	1569	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	19
Asta: 445	43	0,00		6	-71039	653	4465	-3177	485	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	29
Instab.:l=	280,0	β*I=	280,0		-77731	888	382	cl= 1 ε=	1,00	lmd=	29	Rpf= 24	Rft=	0				
Sez.N. 112	44	2,80		3	-108395	-991	-4290	-3330	740	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	39
2*HEB220	qn=	0		3	-108595	46	371	-3330	740	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	28
Asta: 446	44	0,00		3	-108795	1082	5033	-3330	740	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	41
Instab.:l=	280,0	β*I=	280,0		-108795	433	2013	cl= 1 ε=	1,00	lmd=	29	Rpf= 34	Rft=	0				
Sez.N. 111	45	2,80		28	-67280	-1283	16	20	981	0	203758	13983	8658	94565	36080	837	2238	33
HEB220	qn=	0		28	-67380	90	-12	20	981	0	203758	13973	8656	94565	36080	837	2238	33
Asta: 447	45	0,00		28	-67480	1463	-39	20	981	0	203758	13963	8655	94565	36080	837	2238	33
Instab.:l=	280,0	β*I=	280,0		-67480	585	17	cl= 1 ε=	1,00	lmd=	50	Rpf= 44	Rft=	44				
Sez.N. 112	47	2,80		18	-52476	-394	5119	3697	-76	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	25
2*HEB220	qn=	0		34	-51860	-959	-20	1151	-313	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	15
Asta: 448	47	0,00		18	-52876	-616	-5232	3697	-76	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	26
Instab.:l=	280,0	β*I=	280,0		-52876	527	2093	cl= 1 ε=	1,00	lmd=	29	Rpf= 20	Rft=	0				
Sez.N. 112	48	2,80		8	-50353	-452	-4925	-3585	98	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	25
2*HEB220	qn=	0		24	-51008	-828	33	-1036	-162	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	15
Asta: 449	48	0,00		6	-49649	493	5408	-3791	276	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	26
Instab.:l=	280,0	β*I=	280,0		-50753	326	2045	cl= 1 ε=	1,00	lmd=	29	Rpf= 19	Rft=	0				
Sez.N. 112	49	2,80		6	-72477	-824	-4794	-3691	666	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	31
2*HEB220	qn=	0		24	-77528	-457	226	-1094	-903	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	21
Asta: 450	49	0,00		6	-72877	1040	5540	-3691	666	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	33
Instab.:l=	280,0	β*I=	280,0		-78485	142	2074	cl= 1 ε=	1,00	lmd=	29	Rpf= 26	Rft=	0				
Sez.N. 111	50	2,80		24	-53736	989	-125	-101	-737	0	203758	15371	8795	94565	36080	837	2238	26
HEB220	qn=	0		24	-53836	-42	16	-101	-737	0	203758	15361	8795	94565	36080	837	2238	26
Asta: 451	50	0,00		24	-53936	-1073	157	-101	-737	0	203758	15351	8794	94565	36080	837	2238	26
Instab.:l=	280,0	β*I=	280,0		-53936	429	63	cl= 1 ε=	1,00	lmd=	50	Rpf= 35	Rft=	35				
Sez.N. 111	52	2,80		9	-41615	-431	230	155	-100	0	203758	16613	8815	94565	36080	837	2238	20
HEB220	qn=	0		9	-41715	-541	13	155	-100	0	203758	16603	8815	94565	36080	837	2238	20
Asta: 452	52	0,00		9	-41815	-652	-205	155	-100	0	203758	16592	8815	94565	36080	837	2238	21
Instab.:l=	280,0	β*I=	280,0		-41815	563	92	cl= 1 ε=	1,00	lmd=	50	Rpf= 29	Rft=	29				
Sez.N. 111	53	2,80		31	-56870	-217	483	353	168	0	203758	15050	8775	94565	36080	837	2238	28
HEB220	qn=	0		31	-56970	17	-11	353	168	0	203758	15040	8774	94565	36080	837	2238	28
Asta: 453	53	0,00		31	-57070	252	-505	353	168	0	203758	15029	8773	94565	36080	837	2238	28
Instab.:l=	280,0	β*I=	280,0		-57070	101	202	cl= 1 ε=	1,00	lmd=	50	Rpf= 37	Rft=	37				
Sez.N. 112	79	2,80		34	-75728	-1119	5997	4319	924	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	35
2*HEB220	qn=	0		13	-94704	288	101	-1244	1912	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	24
Asta: 454	79	0,00		34	-76128	1468	-6095	4319	924	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	36
Instab.:l=	280,0	β*I=	280,0		-94904	1186	737	cl= 1 ε=	1,00	lmd=	29	Rpf= 30	Rft=	0				
Sez.N. 112	11	2,80	1	13	0	-3525	0	0	3140	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	10
2*HEB220	qn=	-143 /	13	0	-1948	0	0	0	3067	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5
Asta: 1962	633	2,80	4	9	0	799	0	0	753	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2
Instab.:l=	101,6	β*I=	71,1	0	0	0	0	cl= 1 ε=	1,00	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 112	19	2,80	1	15	0	-2583	0	0	2377	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	7
2*HEB220	qn=	-143	/	15	0	-1394	0	0	2304	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4
Asta: 1963	660	2,80	4	3	0	824	0	0	958	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2
Instab.:l=	101,6	β*I=	71,1	0	0	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 112	27	2,80	1	34	0	-2350	0	0	1967	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6
2*HEB220	qn=	-143	/	34	0	-1517	0	0	1905	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4
Asta: 1964	797	2,80	4	34	0	-709	0	0	1844	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3	0	0	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 111	45	2,80	1	24	0	-2227	0	0	2233	1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	12
HEB220	qn=	-71	/	24	0	-1272	0	0	2202	1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	7
Asta: 1965	1339	2,80	4	28	0	645	0	0	731	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	3
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3	0	0	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 112	43	2,80	1	34	0	-3124	0	0	3068	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	8
2*HEB220	qn=	-143	/	34	0	-1817	0	0	3006	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5
Asta: 1967	980	2,80	4	22	0	770	0	0	303	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3	0	0	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 112	28	2,80	1	34	0	-2788	0	0	2496	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	8
2*HEB220	qn=	-143	/	34	0	-1727	0	0	2434	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5
Asta: 1973	868	2,80	4	34	0	-692	0	0	2373	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3	0	0	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 112	42	2,80	1	34	0	-3264	0	0	3129	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	9
2*HEB220	qn=	-143	/	34	0	-1930	0	0	3067	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5
Asta: 1974	983	2,80	4	34	0	-623	0	0	3006	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3	0	0	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 112	44	2,80	1	31	0	-2934	0	0	2912	-1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	8
2*HEB220	qn=	-143	/	31	0	-1693	0	0	2850	-1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5
Asta: 1975	1029	2,80	4	19	0	1004	0	0	222	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3	0	0	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 112	44	2,80	1	18	0	-3224	0	0	2893	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	9
2*HEB220	qn=	-143	/	18	0	-1860	0	0	2825	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5
Asta: 1976	1315	2,80	4	8	0	941	0	0	1026	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3
Instab.:l=	95,1	β*I=	66,6	0	0	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 112	39	2,80	1	13	0	-3155	0	0	2428	-2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	9
2*HEB220	qn=	-143	/	13	0	-2017	0	0	2360	-2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5
Asta: 1977	1227	2,80	4	13	0	-910	0	0	2292	-2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2
Instab.:l=	95,1	β*I=	66,6	0	0	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 111	52	2,80	1	15	0	-2582	0	0	2194	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	14
HEB220	qn=	-71	/	15	0	-1532	0	0	2160	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	8
Asta: 1978	1108	2,80	4	9	0	1127	0	0	762	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	6
Instab.:l=	95,1	β*I=	66,6	0	0	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 112	11	8,30	25	25	-58909	1448	5007	1850	-835	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	30
2*HEB220	qn=	0	25	25	-59088	403	2697	1850	-835	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	22
Asta: 1979	11	5,80	9	9	-67361	-1498	152	614	-1818	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	21
Instab.:l=	250,0	β*I=	250,0	250,0	-59266	612	3159	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	26	Rpf=	24	Rft=	0	
Sez.N. 112	12	8,30	34	34	-72417	124	4731	1677	-44	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	29
2*HEB220	qn=	0	34	34	-72596	156	2635	1677	-44	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	24
Asta: 1980	12	5,80	15	15	-79996	1396	205	329	796	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	24
Instab.:l=	250,0	β*I=	250,0	250,0	-72774	162	3055	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	26	Rpf=	26	Rft=	0	
Sez.N. 112	19	8,30	6	6	-63732	2678	-1861	-696	-1616	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	27
2*HEB220	qn=	0	25	25	-53400	367	2611	1816	-576	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	20
Asta: 1981	19	5,80	3	3	-64349	-1454	-64	-375	-1685	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	20
Instab.:l=	250,0	β*I=	250,0	250,0	-53578	504	3065	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	26	Rpf=	22	Rft=	0	
Sez.N. 112	27	8,30	29	29	-71677	-3335	1104	395	2099	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	29
2*HEB220	qn=	0	29	29	-71855	-711	615	395	2099	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	21
Asta: 1982	27	5,80	29	29	-72034	1913	127	395	2099	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	23
Instab.:l=	250,0	β*I=	250,0	250,0	-72034	1334	713	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	26	Rpf=	24	Rft=	0	
Sez.N. 112	28	8,30	13	13	-74293	-1396	3802	1426	849	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	30
2*HEB220	qn=	0	13	13	-74472	-333	2019	1426	849	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	24
Asta: 1983	28	5,80	29	29	-75385	2029	27	371	2244	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	24
Instab.:l=	250,0	β*I=	250,0	250,0	-74651	558	2375	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	26	Rpf=	26	Rft=	0	
Sez.N. 112	31	8,30	18	18	-58820	1339	4153	1543	-883	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	27
2*HEB220	qn=	0	18	18	-58998	188	2225	1543	-883	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	20
Asta: 1984	31	5,80	34	34	-56483	-2408	49	459	-2428	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	20
Instab.:l=	250,0	β*I=	250,0	250,0	-59177	536	2611	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	26	Rpf=	22	Rft=	0	
Sez.N. 112	32	8,30	13	13	-55714	-992	3348	1196	687	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	24
2*HEB220	qn=	0	12	12	-56590	-87	2032	1315	433	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	19
Asta: 1985	32	5,80	29	29	-53411	1948	152	394	1858	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	19
Instab.:l=	250,0	β*I=	250,0	250,0	-56769	251	2361	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	26	Rpf=	21	Rft=	0	
Sez.N. 112	39	8,30	24	24	-63774	1231	4240	1551	-693	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	28

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
2*HEB220 Asta: 1986 Instab.:l=	qn= 39 250,0	0 5,80 β*I=	24 9 250,0	-63952 -66607 -64131	365 -1584 538	2301 84 2689	1551 341 cl= 1 ε=	-693 -1947 1,00	0 -1947 lmd=	26 26 Rpf=	407519 407519 24	37020 37020 Rft=	44827 44827 0	189131 189131 Rft=	72160 72160 Rft=	1675 1675 Rft=	2238 2238 Rft=	22 21
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 1987 Instab.:l=	40 qn= 40 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	24 24 8 250,0	-61594 -61772 -61635 -61951	798 114 -1523 319	4033 2190 89 2559	1475 1475 468 cl= 1 ε=	-546 -546 -1617 1,00	0 0 0 lmd=	26 26 26 Rpf=	407519 407519 407519 22	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Rft=	72160 72160 72160 Rft=	1675 1675 1675 Rft=	2238 2238 2238 Rft=	26 20 19
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 1988 Instab.:l=	42 qn= 42 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	22 13 22 250,0	-58768 -54977 -59125 -55156	-3450 -388 1726 571	-1325 2053 -113 2413	-485 1439 -485 cl= 1 ε=	2064 750 2064 1,00	0 0 0 lmd=	26 26 26 Rpf=	407519 407519 407519 21	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Rft=	72160 72160 72160 Rft=	1675 1675 1675 Rft=	2238 2238 2238 Rft=	27 19 19
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 1989 Instab.:l=	43 qn= 43 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	28 6 19 250,0	-52683 -54256 -55922 -54435	-3250 -173 1671 368	1527 -2045 -63 2399	575 -1416 -285 cl= 1 ε=	1936 634 1966 1,00	0 0 0 lmd=	26 26 26 Rpf=	407519 407519 407519 20	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Rft=	72160 72160 72160 Rft=	1675 1675 1675 Rft=	2238 2238 2238 Rft=	25 18 18
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 1990 Instab.:l=	44 qn= 44 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	3 3 19 250,0	-70624 -70802 -67792 -70981	-1288 -220 1874 515	-4369 -1668 281 2208	-2153 -2153 -572 cl= 1 ε=	853 853 2083 1,00	0 0 0 lmd=	26 26 26 Rpf=	407519 407519 407519 25	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Rft=	72160 72160 72160 Rft=	1675 1675 1675 Rft=	2238 2238 2238 Rft=	31 22 22
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 1991 Instab.:l=	45 qn= 45 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	28 28 28 250,0	-40459 -40549 -40638 -39907	-1542 -267 1009 634	138 -25 -188 134	131 131 131 cl= 1 ε=	1027 1027 1027 1,00	0 0 0 lmd=	44 44 44 Rpf=	203758 203758 203758 28	16731 16722 16713 Rft=	8815 8815 8815 28	94565 94565 94565 Rft=	36080 36080 36080 Rft=	837 837 837 Rft=	2238 2238 2238 Rft=	20 20 20
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 1992 Instab.:l=	47 qn= 47 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	12 18 29 250,0	-50438 -49429 -49127 -50795	-269 -99 1406 137	4296 2381 58 2713	1583 1626 312 cl= 1 ε=	244 -292 950 1,00	0 0 0 lmd=	26 26 26 Rpf=	407519 407519 407519 19	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Rft=	72160 72160 72160 Rft=	1675 1675 1675 Rft=	2238 2238 2238 Rft=	23 18 16
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 1993 Instab.:l=	48 qn= 48 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	6 6 19 250,0	-46903 -47082 -47425 -47261	-502 54 1512 244	-4384 -2376 -107 2777	-1607 -1607 -470 cl= 1 ε=	443 443 1039 1,00	0 0 0 lmd=	26 26 26 Rpf=	407519 407519 407519 19	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Rft=	72160 72160 72160 Rft=	1675 1675 1675 Rft=	2238 2238 2238 Rft=	23 17 16
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 1994 Instab.:l=	49 qn= 49 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	6 6 19 250,0	-63063 -63242 -59555 -63420	-809 -54 1986 324	-4143 -2280 -155 2653	-1491 -1491 -534 cl= 1 ε=	604 604 1844 1,00	0 0 0 lmd=	26 26 26 Rpf=	407519 407519 407519 23	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Rft=	72160 72160 72160 Rft=	1675 1675 1675 Rft=	2238 2238 2238 Rft=	27 21 20
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 1995 Instab.:l=	50 qn= 50 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	6 6 6 250,0	-34374 -34463 -34552 -34552	-334 -88 158 137	-388 -213 -39 248	-139 -139 -139 cl= 1 ε=	174 174 174 1,00	0 0 0 lmd=	44 44 44 Rpf=	203758 203758 203758 23	17355 17346 17337 Rft=	8815 8815 8815 23	94565 94565 94565 Rft=	36080 36080 36080 Rft=	837 837 837 Rft=	2238 2238 2238 Rft=	17 17 17
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 1996 Instab.:l=	52 qn= 52 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	9 9 9 250,0	-40122 -40211 -40300 -39046	365 -132 -628 112	149 78 8 232	56 56 56 cl= 1 ε=	-395 -395 -395 1,00	0 0 0 lmd=	44 44 44 Rpf=	203758 203758 203758 26	16766 16757 16748 Rft=	8815 8815 8815 26	94565 94565 94565 Rft=	36080 36080 36080 Rft=	837 837 837 Rft=	2238 2238 2238 Rft=	20 20 20
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 1997 Instab.:l=	53 qn= 53 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	25 25 25 250,0	-34349 -34438 -34527 -34527	650 154 -343 260	335 180 25 211	124 124 124 cl= 1 ε=	-396 -396 -396 1,00	0 0 0 lmd=	44 44 44 Rpf=	203758 203758 203758 24	17357 17348 17339 Rft=	8815 8815 8815 24	94565 94565 94565 Rft=	36080 36080 36080 Rft=	837 837 837 Rft=	2238 2238 2238 Rft=	17 17 17
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 1998 Instab.:l=	79 qn= 79 250,0	8,30 0 5,80 β*I=	34 34 15 250,0	-63972 -64151 -71635 -64330	-1055 -250 1629 422	5315 2888 46 3374	1941 1941 383 cl= 1 ε=	644 644 1824 1,00	0 0 0 lmd=	26 26 26 Rpf=	407519 407519 407519 25	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Rft=	72160 72160 72160 Rft=	1675 1675 1675 Rft=	2238 2238 2238 Rft=	30 23 22
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 3043 Instab.:l=	11 qn= 12 386,5	8,30 -5509 8,30 β*I=	15 13 9 270,5	0 0 0 0	-8966 3752 -8440 0	0 0 0 0	0 0 -10149 cl= 1 ε=	10860 -150 0 1,00	0 0 0 lmd=	0 0 0 Rpf=	407519 407519 407519 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Rft=	72160 72160 72160 Rft=	1675 1675 1675 Rft=	2238 2238 2238 Rft=	24 10 23
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 3044 Instab.:l=	19 qn= 79 386,5	8,30 -5353 8,30 β*I=	15 15 3 270,5	0 0 0 0	-7893 2886 -7425 0	0 0 0 0	0 0 -9622 cl= 1 ε=	9872 -110 0 1,00	0 0 0 lmd=	0 0 0 Rpf=	407519 407519 407519 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Rft=	72160 72160 72160 Rft=	1675 1675 1675 Rft=	2238 2238 2238 Rft=	21 8 20
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 3045 Instab.:l=	27 qn= 31 344,5	5,80 -143 5,80 β*I=	34 12 34 241,1	-101 193 -101 -101	-5622 293 5328 4216	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1 ε=	3425 -3 2932 1,00	0 0 0 lmd=	25 25 25 Rpf=	407519 407519 407519 11	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Rft=	72160 72160 72160 Rft=	1675 1675 1675 Rft=	2238 2238 2238 Rft=	15 1 14
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 3058 Instab.:l=	42 qn= 983 86,1	8,30 -143 8,30 β*I=	1 34 / 34 4 22 60,3	0 0 0 0	-3236 -1886 727 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1 ε=	3166 3105 271 1,00	0 0 0 lmd=	0 0 0 Rpf=	407519 407519 407519 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 Rft=	72160 72160 72160 Rft=	1675 1675 1675 Rft=	2238 2238 2238 Rft=	9 5 2
Sez.N. 112 2*HEB220 qn=	28 -143 /	8,30 -143 /	1 25 / 25	0 0 0	-3594 -2275	0 0	0 0	3092 3030	0 0	0 0	407519 407519	37020 37020	44827 44827	189131 189131	72160 72160	1675 1675	2238 2238	10 6

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA		Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Asta:	3059	868	8,30	4	29	0	1064	0	0	211	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3
Instab.:l=		86,1	β*I=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0				
Sez.N.	112	43	8,30	1	31	0	-3054	0	0	3054	-1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	8
2*HEB220		qn=	-143	/	31	0	-1752	0	0	2992	-1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5
Asta:	3060	980	8,30	4	19	0	887	0	0	166	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2
Instab.:l=		86,1	β*I=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0				
Sez.N.	112	44	8,30	1	31	0	-3119	0	0	3137	-6	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	8
2*HEB220		qn=	-143	/	31	0	-1782	0	0	3076	-6	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5
Asta:	3061	1029	8,30	4	19	0	1188	0	0	463	-4	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3
Instab.:l=		86,1	β*I=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0				
Sez.N.	111	45	8,30	1	24	0	-2558	0	0	2663	4	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	14
HEB220		qn=	-71	/	24	0	-1417	0	0	2633	4	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	8
Asta:	3062	1339	8,30	4	28	0	931	0	0	801	2	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	5
Instab.:l=		86,1	β*I=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0				
Sez.N.	112	39	8,30	1	13	0	-2920	0	0	2640	-2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	8
2*HEB220		qn=	-143	/	13	0	-1680	0	0	2572	-2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5
Asta:	3063	1227	8,30	4	9	0	637	0	0	1186	-3	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2
Instab.:l=		95,1	β*I=	66,6		0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0				
Sez.N.	111	52	8,30	1	13	0	-2677	0	0	2218	-1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	14
HEB220		qn=	-71	/	13	0	-1630	0	0	2184	-1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	9
Asta:	3064	1108	8,30	4	9	0	1019	0	0	717	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	6
Instab.:l=		95,1	β*I=	66,6		0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0				
Sez.N.	112	27	8,30	1	34	0	-3772	0	0	2954	-1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	10
2*HEB220		qn=	-143	/	34	0	-2514	0	0	2892	-1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	7
Asta:	3065	797	8,30	4	22	0	1342	0	0	-220	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4
Instab.:l=		86,1	β*I=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0				
Sez.N.	112	28	5,80		25	34	-4830	0	0	2966	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	13
2*HEB220		qn=	-143		25	34	-4683	0	0	2959	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	13
Asta:	3066	32	5,80		25	34	4538	0	0	2473	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	12
Instab.:l=		344,5	β*I=	241,1		-193	3356	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	25	Rpf= 9	Rft=	0				
Sez.N.	112	42	5,80		34	142	-3844	0	0	2278	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	10
2*HEB220		qn=	-143		29	-419	351	0	0	-2001	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1
Asta:	3067	47	5,80		22	-400	-3416	0	0	-2281	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	9
Instab.:l=		344,5	β*I=	241,1		-400	2696	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	25	Rpf= 7	Rft=	0				
Sez.N.	112	43	5,80		19	-275	3634	0	0	-1816	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	10
2*HEB220		qn=	-143		28	-304	343	0	0	-1977	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1
Asta:	3068	48	5,80		19	-275	-3470	0	0	-2308	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	9
Instab.:l=		344,5	β*I=	241,1		-275	2726	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	25	Rpf= 7	Rft=	0				
Sez.N.	112	44	5,80		31	-247	-4386	41	12	2669	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	12
2*HEB220		qn=	-143		23	-218	-3901	0	0	2449	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	11
Asta:	3069	49	5,80		19	55	-4473	0	-3	-2827	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	12
Instab.:l=		344,5	β*I=	241,1		-247	3289	25	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	25	Rpf= 9	Rft=	0				
Sez.N.	111	45	5,80		28	38	2322	3	1	-1256	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	13
HEB220		qn=	-71		24	-23	-2217	0	0	1420	-1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	12
Asta:	3070	50	5,80		28	38	-2427	0	1	-1502	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	13
Instab.:l=		344,5	β*I=	241,1		38	2427	3	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	43	Rpf= 9	Rft=	13				
Sez.N.	112	39	5,80		13	137	-3914	0	0	2254	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	11
2*HEB220		qn=	-143		9	-134	157	0	0	-1986	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	0
Asta:	3071	40	5,80		9	-134	-3880	0	0	-2258	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	11
Instab.:l=		380,5	β*I=	266,4		-134	2910	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	28	Rpf= 8	Rft=	0				
Sez.N.	112	44	5,80		18	-84	-3475	-90	-28	1639	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	10
2*HEB220		qn=	-143		6	102	957	23	20	-1393	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3
Asta:	3072	45	5,80		6	102	-1953	-15	20	-1665	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5
Instab.:l=		380,5	β*I=	266,4		-84	2606	47	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	28	Rpf= 7	Rft=	0				
Sez.N.	111	52	5,80		13	-99	-1734	0	0	1048	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	9
HEB220		qn=	-71		13	-99	131	0	0	912	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	1
Asta:	3073	53	5,80		9	49	-1754	0	0	-965	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	9
Instab.:l=		380,5	β*I=	266,4		49	1754	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	47	Rpf= 7	Rft=	9				
Sez.N.	112	11	5,80		13	67	-3774	0	0	1957	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	10
2*HEB220		qn=	-143		21	-51	330	0	0	-5	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1
Asta:	3074	12	5,80		9	-296	-3439	0	0	-1962	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	9
Instab.:l=		406,5	β*I=	284,5		-296	2580	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	30	Rpf= 7	Rft=	0				
Sez.N.	112	19	5,80		15	-159	-3934	0	0	2147	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	11
2*HEB220		qn=	-143		15	-159	-3827	0	0	2140	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	10
Asta:	3075	79	5,80		3	-69	-3636	0	0	-2009	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	10
Instab.:l=		406,5	β*I=	284,5		-159	2951	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	30	Rpf= 8	Rft=	0				
Sez.N.	112	12	12,65		34	-57054	494	4018	1854	-219	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	24
2*HEB220		qn=	0		15	-64532	-174	-60	461	-97	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	16
Asta:	3078	12	8,30		34	-57676	-418	-4047	1854	-219	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	24

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Instab.:l=	435,0	β*I=	435,0	-60764	164	1344	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 46	Rpf= 21	Rft=	0						
Sez.N. 112	27	12,65	18	-37898	1122	2600	1173	-496	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	18	
2*HEB220	qn=	0	18	-38212	32	19	1173	-496	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	10	
Asta: 3081	27	8,30	18	-38520	-1034	-2503	1173	-496	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	18	
Instab.:l=	435,0	β*I=	435,0	-38520	449	1040	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 46	Rpf= 15	Rft=	0						
Sez.N. 112	28	12,65	18	-44696	653	3333	1517	-287	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	20	
2*HEB220	qn=	0	34	-47011	49	-29	705	-821	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	12	
Asta: 3082	28	8,30	18	-45317	-597	-3266	1517	-287	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	20	
Instab.:l=	435,0	β*I=	435,0	-47318	742	618	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 46	Rpf= 17	Rft=	0						
Sez.N. 112	31	12,65	13	-36697	-609	3354	1507	270	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	18	
2*HEB220	qn=	0	29	-43246	-38	34	546	786	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	11	
Asta: 3083	31	8,30	13	-37319	568	-3201	1507	270	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	18	
Instab.:l=	435,0	β*I=	435,0	-43553	707	494	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 46	Rpf= 16	Rft=	0						
Sez.N. 112	32	12,65	13	-46568	-262	2969	1337	157	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	19	
2*HEB220	qn=	0	29	-51648	-54	-13	582	522	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	13	
Asta: 3084	32	8,30	13	-47190	326	-2849	1337	157	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	19	
Instab.:l=	435,0	β*I=	435,0	-51955	476	507	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 46	Rpf= 18	Rft=	0						
Sez.N. 112	39	12,65	19	-38854	602	-3388	-1542	-274	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	19	
2*HEB220	qn=	0	3	-39567	-13	-9	-494	-904	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	10	
Asta: 3085	39	8,30	19	-39476	-590	3320	-1542	-274	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	19	
Instab.:l=	435,0	β*I=	435,0	-39476	241	1355	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 46	Rpf= 15	Rft=	0						
Sez.N. 112	40	12,65	3	-54046	1517	-1374	-631	-673	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	20	
2*HEB220	qn=	0	9	-56756	38	14	173	-694	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	14	
Asta: 3086	40	8,30	3	-54668	-1409	1371	-631	-673	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	20	
Instab.:l=	435,0	β*I=	435,0	-54668	607	550	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 46	Rpf= 19	Rft=	0						
Sez.N. 112	42	12,65	18	-38860	450	3217	1473	-198	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	18	
2*HEB220	qn=	0	18	-39175	14	-24	1473	-198	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	10	
Asta: 3087	42	8,30	18	-39482	-412	-3191	1473	-198	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	18	
Instab.:l=	435,0	β*I=	435,0	-39482	180	1287	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 46	Rpf= 15	Rft=	0						
Sez.N. 112	43	12,65	12	-28786	-717	3145	1434	330	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	16	
2*HEB220	qn=	0	34	-32814	15	-7	386	-753	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	8	
Asta: 3088	43	8,30	12	-29408	719	-3093	1434	330	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	16	
Instab.:l=	435,0	β*I=	435,0	-32797	147	1206	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 46	Rpf= 13	Rft=	0						
Sez.N. 112	44	12,65	24	-41930	1966	-1620	-754	-897	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	19	
2*HEB220	qn=	0	31	-43410	-5	33	90	-877	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	11	
Asta: 3089	44	8,30	24	-42552	-1937	1661	-754	-897	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	19	
Instab.:l=	435,0	β*I=	435,0	-42552	786	664	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 46	Rpf= 16	Rft=	0						
Sez.N. 111	45	12,65	8	-36641	199	-253	-110	-82	0	203758	17123	8815	94565	36080	837	2238	18	
HEB220	qn=	0	8	-36798	19	-10	-110	-82	0	203758	17107	8815	94565	36080	837	2238	18	
Asta: 3090	45	8,30	8	-36952	-157	227	-110	-82	0	203758	17091	8815	94565	36080	837	2238	18	
Instab.:l=	435,0	β*I=	435,0	-36952	79	101	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 77	Rpf= 30	Rft=	30						
Sez.N. 112	47	12,65	18	-32241	251	3484	1611	-71	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	16	
2*HEB220	qn=	0	28	-32608	-381	-24	437	108	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	9	
Asta: 3091	47	8,30	12	-34689	-131	-3334	1524	8	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	16	
Instab.:l=	435,0	β*I=	435,0	-34689	108	1333	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 46	Rpf= 13	Rft=	0						
Sez.N. 112	48	12,65	6	-30076	-168	-3366	-1558	58	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	15	
2*HEB220	qn=	0	22	-30718	-358	40	-685	135	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	9	
Asta: 3092	48	8,30	6	-30698	-3	3412	-1558	58	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	15	
Instab.:l=	435,0	β*I=	435,0	-30698	102	1365	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 46	Rpf= 12	Rft=	0						
Sez.N. 112	49	12,65	6	-53986	-122	-3509	-1593	79	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	21	
2*HEB220	qn=	0	19	-57633	2	20	-662	501	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	14	
Asta: 3093	49	8,30	6	-54608	222	3419	-1593	79	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	22	
Instab.:l=	435,0	β*I=	435,0	-55243	145	1289	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 46	Rpf= 19	Rft=	0						
Sez.N. 111	50	12,65	19	-32693	-754	-79	-37	349	0	203758	17527	8815	94565	36080	837	2238	16	
HEB220	qn=	0	19	-32850	15	2	-37	349	0	203758	17511	8815	94565	36080	837	2238	16	
Asta: 3094	50	8,30	19	-33004	766	81	-37	349	0	203758	17495	8815	94565	36080	837	2238	16	
Instab.:l=	435,0	β*I=	435,0	-33004	306	32	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 77	Rpf= 27	Rft=	27						
Sez.N. 111	52	12,65	9	-32269	217	83	44	-36	0	203758	17570	8815	94565	36080	837	2238	16	
HEB220	qn=	0	9	-32427	229	-13	44	-36	0	203758	17554	8815	94565	36080	837	2238	16	
Asta: 3095	52	8,30	9	-32580	242	-107	44	-36	0	203758	17539	8815	94565	36080	837	2238	16	
Instab.:l=	435,0	β*I=	435,0	-32580	232	43	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 77	Rpf= 27	Rft=	27						
Sez.N. 111	53	12,65	9	-30709	850	98	42	-376	0	203758	17730	8815	94565	36080	837	2238	15	
HEB220	qn=	0	9	-30866	23	5	42	-376	0	203758	17714	8815	94565	36080	837	2238	15	
Asta: 3096	53	8,30	9	-31019	-785	-87	42	-376	0	203758	17699	8815	94565	36080	837	2238	15	
Instab.:l=	435,0	β*I=	435,0	-31019	340	39	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 77	Rpf= 26	Rft=	26						
Sez.N. 112	79	12,65	29	-44577	-786	-4382	-2021	304	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	23	
2*HEB220	qn=	0	29	-44891	-62	64	-2021	304	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	11	
Asta: 3097	79	8,30	29	-45198	645	4409	-2021	304	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	23	
Instab.:l=	435,0	β*I=	435,0	-45198	314	1764	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 46	Rpf= 18	Rft=	0						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 4207 Instab.:l=	19 qn= 79 386,5	12,65 -5492 12,65 β*I=	15 15 3 270,5	0 0 0 0	-8383 2952 -6783 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	10277 -12 -9485 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	23 8 18 0
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 4208 Instab.:l=	11 qn= 12 386,5	12,65 -5652 12,65 β*I=	15 15 3 270,5	0 0 0 0	-9328 3447 -6725 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	11069 -240 -9689 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	25 9 18 0
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 4210 Instab.:l=	44 qn= 45 380,5	12,65 -143 12,65 β*I=	12 28 8 266,4	0 0 0 0	-1177 351 -949 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	803 -4 -633 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	3 1 3 0
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 4211 Instab.:l=	44 qn= 49 344,5	12,65 -1608 12,65 β*I=	31 31 19 241,1	0 0 0 0	-2335 895 -2971 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	2986 -45 -3197 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	6 2 8 0
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 4212 Instab.:l=	39 qn= 40 380,5	12,65 -143 12,65 β*I=	13 6 9 266,4	0 0 0 0	-982 270 -842 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	691 -4 -582 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	3 1 2 0
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 4213 Instab.:l=	52 qn= 53 380,5	12,65 -71 12,65 β*I=	13 23 9 266,4	0 0 0 0	-835 137 -635 835	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	490 0 -463 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	203758 203758 203758 Rpf= 0	18510 18510 18510 Rft=	8815 8815 8815 5	94565 94565 94565 0	36080 36080 36080 0	837 837 837 0	2238 2238 2238 0	5 1 3 0
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 4214 Instab.:l=	28 qn= 32 344,5	12,65 -143 12,65 β*I=	25 12 29 241,1	0 0 0 0	-1393 159 -1531 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	1010 -3 -959 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	4 0 4 0
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 4215 Instab.:l=	42 qn= 47 344,5	12,65 -143 12,65 β*I=	34 18 22 241,1	0 0 0 0	-928 283 -1264 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	788 -6 -778 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	3 1 3 0
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 4216 Instab.:l=	43 qn= 48 344,5	12,65 -143 12,65 β*I=	31 15 19 241,1	0 0 0 0	-835 246 -1392 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	732 -3 -861 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	2 1 4 0
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 4217 Instab.:l=	45 qn= 50 344,5	12,65 -4682 12,65 β*I=	24 24 28 241,1	0 0 0 0	-4628 1997 -4803 4803	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	7247 -74 -7314 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	203758 203758 203758 Rpf= 0	18510 18510 18510 Rft=	8815 8815 8815 28	94565 94565 94565 0	36080 36080 36080 0	837 837 837 0	2238 2238 2238 0	25 11 26 0
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 4218 Instab.:l=	27 qn= 31 344,5	12,65 -143 12,65 β*I=	34 11 22 241,1	0 0 0 0	-2038 306 -2021 0	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	1367 -1 -1326 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	6 1 5 0
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 4219 Instab.:l=	9 qn= 9 231,0	14,96 0 12,65 β*I=	25 9 25 231,0	-29037 -32501 -29367 -32666	606 64 -745 398	1949 60 -1714 334	1586 672 1586 334	0 0 0 cl= 1	-582 -799 -582 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 10	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	13 8 13 0
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 4220 Instab.:l=	10 qn= 10 374,0	16,39 0 12,65 β*I=	31 15 15 374,0	-9690 -11715 -11979 -11979	-384 -252 -279 257	442 21 -76 48	193 51 51 48	0 0 0 cl= 1	52 -18 -18 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 4	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	4 4 4 0
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 4221 Instab.:l=	11 qn= 11 374,0	16,39 0 12,65 β*I=	31 15 15 374,0	-16651 -20094 -20357 -20357	1118 52 -897 411	426 16 -83 47	189 53 53 47	0 0 0 cl= 1	-534 -513 -513 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 7	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	8 5 8 0
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 4222 Instab.:l=	12 qn= 12 231,0	14,96 0 12,65 β*I=	34 15 31 231,0	-41656 -49104 -45026 -49269	359 -502 -938 584	1791 14 -1402 166	1505 344 1247 166	0 0 0 cl= 1	-577 -384 -542 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 14	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	15 13 17 0
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 4223 Instab.:l=	17 qn= 17 231,0	14,96 0 12,65 β*I=	9 9 9 231,0	-32496 -32661 -32827 -32827	963 47 -868 385	568 97 -375 227	412 412 412 227	0 0 0 cl= 1	-789 -789 -789 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 10	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	12 8 11 0
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 4224 Instab.:l=	18 qn= 18 374,0	16,39 0 12,65 β*I=	29 13 15 374,0	-6048 -9268 -9971 -9971	-460 -199 -261 207	-503 -139 -215 96	-163 -22 77 96	0 0 0 cl= 1	140 3 -36 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 4	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	4 3 4 0

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 112	19	16,39		31	-11399	796	362	167	-409	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6
2*HEB220	qn=	0		15	-14152	-9	-74	81	-428	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4
Asta: 4225	19	12,65		15	-14416	-729	-227	81	-428	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6
Instab.:l=	374,0	β*I=		374,0	-14416	292	103	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 39	Rpf= 5	Rft=	0					
Sez.N. 112	28	16,25		34	-31030	285	306	175	-111	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	9
2*HEB220	qn=	0		34	-31287	83	-10	175	-111	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	8
Asta: 4226	28	12,65		34	-31545	-120	-325	175	-111	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	9
Instab.:l=	360,0	β*I=		360,0	-31545	123	130	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 38	Rpf= 9	Rft=	0					
Sez.N. 112	32	14,96		29	-46703	-441	741	728	109	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	14
2*HEB220	qn=	0		29	-46868	-384	-104	728	109	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	13
Asta: 4227	32	12,65		29	-47033	-327	-948	728	109	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	15
Instab.:l=	231,0	β*I=		231,0	-47033	396	379	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 24	Rpf= 14	Rft=	0					
Sez.N. 112	39	14,96		19	-27702	335	-1628	-1324	-312	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	11
2*HEB220	qn=	0		19	-27867	-25	-84	-1324	-312	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	7
Asta: 4228	39	12,65		19	-28032	-384	1460	-1324	-312	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	11
Instab.:l=	231,0	β*I=		231,0	-28032	154	651	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 24	Rpf= 9	Rft=	0					
Sez.N. 112	40	16,28		9	-40889	295	82	42	-124	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	11
2*HEB220	qn=	0		9	-41145	71	8	42	-124	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	10
Asta: 4229	40	12,65		9	-41408	-159	-68	42	-124	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	11
Instab.:l=	363,0	β*I=		363,0	-41408	118	33	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 38	Rpf= 12	Rft=	0					
Sez.N. 112	42	16,25		18	-21088	60	572	271	-17	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	7
2*HEB220	qn=	0		18	-21345	30	84	271	-17	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6
Asta: 4230	42	12,65		18	-21603	0	-405	271	-17	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6
Instab.:l=	360,0	β*I=		360,0	-21603	36	229	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 38	Rpf= 7	Rft=	0					
Sez.N. 112	43	16,25		18	-14160	57	553	255	-18	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5
2*HEB220	qn=	0		34	-15433	42	38	49	-143	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4
Asta: 4231	43	12,65		34	-15690	-216	-49	49	-143	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5
Instab.:l=	360,0	β*I=		360,0	-15690	120	55	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 38	Rpf= 5	Rft=	0					
Sez.N. 112	44	16,25		31	-34810	24	606	303	-48	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	10
2*HEB220	qn=	0		31	-35067	-64	62	303	-48	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	9
Asta: 4232	44	12,65		31	-35324	-151	-483	303	-48	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	10
Instab.:l=	360,0	β*I=		360,0	-35324	81	243	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 38	Rpf= 10	Rft=	0					
Sez.N. 112	45	16,39		8	-47580	243	66	-3	-91	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	12
2*HEB220	qn=	0		8	-47851	70	72	-3	-91	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	12
Asta: 4233	45	12,65		8	-48114	-99	78	-3	-91	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	12
Instab.:l=	374,0	β*I=		374,0	-48114	106	73	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 39	Rpf= 14	Rft=	0					
Sez.N. 112	47	14,96		12	-21043	-38	1698	1377	-47	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	9
2*HEB220	qn=	0		28	-19471	-326	44	593	22	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6
Asta: 4234	47	12,65		12	-21373	-188	-1483	1377	-47	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	9
Instab.:l=	231,0	β*I=		231,0	-21373	128	679	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 24	Rpf= 7	Rft=	0					
Sez.N. 112	48	14,96		6	-17282	-76	-1676	-1366	-22	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	8
2*HEB220	qn=	0		22	-17737	-320	-36	-578	26	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5
Asta: 4235	48	12,65		6	-17612	-136	1480	-1366	-22	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	8
Instab.:l=	231,0	β*I=		231,0	-17612	112	670	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 24	Rpf= 6	Rft=	0					
Sez.N. 112	49	14,96		19	-54286	-366	-799	-809	41	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	16
2*HEB220	qn=	0		19	-54451	-295	139	-809	41	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	14
Asta: 4236	49	12,65		3	-49487	-354	1785	-1526	-162	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	17
Instab.:l=	231,0	β*I=		231,0	-54616	309	431	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 24	Rpf= 16	Rft=	0					
Sez.N. 111	50	16,39		19	-23378	-62	-11	-2	5	0	203758	18481	8815	94565	36080	837	2238	11
HEB220	qn=	0		19	-23514	-79	-6	-2	5	0	203758	18468	8815	94565	36080	837	2238	12
Asta: 4237	50	12,65		19	-23646	-96	-2	-2	5	0	203758	18454	8815	94565	36080	837	2238	12
Instab.:l=	374,0	β*I=		374,0	-23646	83	7	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 66	Rpf= 17	Rft=	17					
Sez.N. 111	51	14,96		12	-27865	-499	-42	-31	408	0	203758	18022	8815	94565	36080	837	2238	14
HEB220	qn=	0		12	-27948	-27	-7	-31	408	0	203758	18013	8815	94565	36080	837	2238	14
Asta: 4238	51	12,65		12	-28030	445	29	-31	408	0	203758	18005	8815	94565	36080	837	2238	14
Instab.:l=	231,0	β*I=		231,0	-28030	200	17	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 41	Rpf= 17	Rft=	17					
Sez.N. 111	52	14,96		9	-22745	210	20	13	-18	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	11
HEB220	qn=	0		9	-22827	198	5	13	-18	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	11
Asta: 4239	52	12,65		9	-22910	186	-9	13	-18	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	11
Instab.:l=	231,0	β*I=		231,0	-22910	200	8	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 41	Rpf= 14	Rft=	14					
Sez.N. 111	53	16,39		9	-24418	143	30	21	-54	0	203758	18375	8815	94565	36080	837	2238	12
HEB220	qn=	0		9	-24554	38	-10	21	-54	0	203758	18361	8815	94565	36080	837	2238	12
Asta: 4240	53	12,65		9	-24685	-64	-50	21	-54	0	203758	18348	8815	94565	36080	837	2238	12
Instab.:l=	374,0	β*I=		374,0	-24685	60	20	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 66	Rpf= 17	Rft=	17					
Sez.N. 111	56	14,96		3	-19384	-279	-154	-114	271	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	10
HEB220	qn=	0		3	-19467	35	-23	-114	271	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	10
Asta: 4241	56	12,65		3	-19549	348	109	-114	271	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	10
Instab.:l=	231,0	β*I=		231,0	-19549	139	62	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 41	Rpf= 12	Rft=	12					
Sez.N. 111	76	16,39		28	-17393	-90	-46	-18	50	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	9

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
HEB220	qn=	0	28	-17529	5	-11	-18	50	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	9		
Asta: 4242	76	12,65	28	-17661	99	23	-18	50	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	9		
Instab.:l=	374,0	$\beta^*l=$	374,0	-17661	40	18	cl= 1	$\epsilon=$ 1,00	lmd= 66	Rpf= 13	Rft=	13							
Sez.N. 112	79	15,18	29	-24349	-367	-1679	-1363	297	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	11		
2*HEB220	qn=	0	22	-24206	72	52	-1272	28	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6		
Asta: 4243	79	12,65	29	-24710	386	1769	-1363	297	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	11		
Instab.:l=	253,0	$\beta^*l=$	253,0	-24710	154	708	cl= 1	$\epsilon=$ 1,00	lmd= 26	Rpf= 8	Rft=	0							
Sez.N. 112	17	14,96	15	18803	447	-34	-18	-19	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6		
2*HEB220	qn=	-135	15	18907	80	7	-18	-316	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5		
Asta: 5218	18	16,39	15	19008	-913	47	-18	-607	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	7		
Instab.:l=	435,6	$\beta^*l=$	304,9	-6305	728	29	cl= 1	$\epsilon=$ 1,00	lmd= 32	Rpf= 4	Rft=	0							
Sez.N. 112	9	14,96	15	22667	638	-8	-1	-119	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	7		
2*HEB220	qn=	-135	15	22770	49	-5	-1	-416	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6		
Asta: 5222	10	16,39	15	22871	-1160	-3	-1	-707	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	9		
Instab.:l=	435,6	$\beta^*l=$	304,9	-9003	546	25	cl= 1	$\epsilon=$ 1,00	lmd= 32	Rpf= 4	Rft=	0							
Sez.N. 112	11	16,39	15	43107	-2647	4	4	1320	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	18		
2*HEB220	qn=	-135	15	43005	-116	-4	4	1030	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	11		
Asta: 5223	12	14,96	15	42903	1790	-12	4	739	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	15		
Instab.:l=	430,9	$\beta^*l=$	301,6	-7868	353	25	cl= 1	$\epsilon=$ 1,00	lmd= 31	Rpf= 3	Rft=	0							
Sez.N. 112	19	16,39	15	32195	-2330	49	20	1208	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	14		
2*HEB220	qn=	-137	15	32109	-99	7	20	921	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	8		
Asta: 5225	79	15,18	15	32022	1562	-36	20	627	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	12		
Instab.:l=	424,1	$\beta^*l=$	296,9	-1898	389	33	cl= 1	$\epsilon=$ 1,00	lmd= 31	Rpf= 2	Rft=	0							
Sez.N. 111	52	14,96	34	-51	-92	0	0	136	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	0		
HEB220	qn=	-67	34	1	46	0	0	-2	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	0		
Asta: 5228	53	16,39	34	51	-92	0	0	-136	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	0		
Instab.:l=	406,5	$\beta^*l=$	284,5	-51	69	0	cl= 1	$\epsilon=$ 1,00	lmd= 50	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 111	45	16,39	34	0	-71	0	0	123	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	0		
HEB220	qn=	-71	34	0	35	0	0	-2	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	0		
Asta: 5246	50	16,39	34	0	-71	0	0	-123	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	0		
Instab.:l=	344,5	$\beta^*l=$	241,1	0	71	0	cl= 1	$\epsilon=$ 1,00	lmd= 43	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 112	39	14,96	34	-94	-183	0	0	272	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1		
2*HEB220	qn=	-135	34	1	91	0	0	-3	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	0		
Asta: 5247	40	16,28	34	94	-183	0	0	-272	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1		
Instab.:l=	402,7	$\beta^*l=$	281,9	-94	137	0	cl= 1	$\epsilon=$ 1,00	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 112	44	16,25	34	-23	-403	0	0	635	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1		
2*HEB220	qn=	-581	34	0	202	0	0	0	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1		
Asta: 5248	45	16,39	34	23	-403	0	0	-635	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1		
Instab.:l=	380,8	$\beta^*l=$	266,5	-23	302	0	cl= 1	$\epsilon=$ 1,00	lmd= 28	Rpf= 1	Rft=	0							
Sez.N. 111	76	16,39	34	51	-90	0	0	135	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	0		
HEB220	qn=	-67	34	-1	45	0	0	-2	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	0		
Asta: 5250	51	14,96	34	-51	-90	0	0	-135	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	0		
Instab.:l=	402,7	$\beta^*l=$	281,9	-51	68	0	cl= 1	$\epsilon=$ 1,00	lmd= 50	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 112	28	16,25	34	92	-151	0	0	246	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	0		
2*HEB220	qn=	-134	34	0	75	0	0	0	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	0		
Asta: 5269	32	14,96	34	-92	-151	0	0	-246	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	0		
Instab.:l=	367,9	$\beta^*l=$	257,5	-92	113	0	cl= 1	$\epsilon=$ 1,00	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 112	42	16,25	34	92	-151	0	0	246	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	0		
2*HEB220	qn=	-134	34	0	75	0	0	0	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	0		
Asta: 5270	47	14,96	34	-92	-151	0	0	-246	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	0		
Instab.:l=	367,9	$\beta^*l=$	257,5	-92	113	0	cl= 1	$\epsilon=$ 1,00	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 112	43	16,25	34	92	-151	0	0	246	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	0		
2*HEB220	qn=	-134	34	0	75	0	0	0	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	0		
Asta: 5271	48	14,96	34	-92	-151	0	0	-246	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	0		
Instab.:l=	367,9	$\beta^*l=$	257,5	-92	113	0	cl= 1	$\epsilon=$ 1,00	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 112	44	16,25	34	92	-151	0	0	246	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	0		
2*HEB220	qn=	-134	34	0	75	0	0	0	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	0		
Asta: 5272	49	14,96	34	-92	-151	0	0	-246	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	0		
Instab.:l=	367,9	$\beta^*l=$	257,5	-92	113	0	cl= 1	$\epsilon=$ 1,00	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 111	56	14,96	34	-51	-110	0	0	150	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	1		
HEB220	qn=	-68	34	1	55	0	0	-2	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	0		
Asta: 5273	53	16,39	34	51	-110	0	0	-150	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	1		
Instab.:l=	442,7	$\beta^*l=$	309,9	-51	83	0	cl= 1	$\epsilon=$ 1,00	lmd= 55	Rpf= 0	Rft=	1							
Sez.N. 112	11	5,80	9	-66010	1869	152	614	-1667	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	22		
2*HEB220	qn=	0	25	-59095	-269	-2391	1850	-634	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	21		
Asta: 5274	11	2,80	25	-59309	-1222	-5169	1850	-634	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	29		
Instab.:l=	300,0	$\beta^*l=$	300,0	-59309	489	2946	cl= 1	$\epsilon=$ 1,00	lmd= 31	Rpf= 24	Rft=	0							
Sez.N. 112	12	5,80	15	-78682	-1466	205	328	678	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	24		
2*HEB220	qn=	0	34	-73012	-320	-1976	1677	-227	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	23		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 5275 Instab.:l=	12 300,0	2,80 β*I=	34 300,0	-73226 -73226	-661 388	-4491 2479	1677 cl= 1 ε=	-227 1,00	0 lmd=	31	407519 Rpf= 26	37020 Rft=	44827 0	189131	72160	1675	2238	30	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5276 Instab.:l=	19 qn= 19 300,0	5,80 0 2,80 β*I=	3 22 6 300,0	-62945 -54423 -63193 -63193	1896 -156 -2884 1154	-64 2395 1966 1131	-375 -1820 -696 cl= 1 ε=	-1627 -400 -1563 1,00	0 0 0 lmd=	31	407519 407519 407519 Rpf= 22	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131	72160 72160 72160	1675 1675 1675	2238 2238 2238	21 19 28	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5277 Instab.:l=	27 qn= 27 300,0	5,80 0 2,80 β*I=	29 29 29 300,0	-69489 -69703 -69917 -69917	-2841 788 4418 1767	127 -476 -1080 597	395 395 395 cl= 1 ε=	2420 2420 2420 1,00	0 0 0 lmd=	31	407519 407519 407519 Rpf= 25	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131	72160 72160 72160	1675 1675 1675	2238 2238 2238	25 20 31	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5278 Instab.:l=	28 qn= 28 300,0	5,80 0 2,80 β*I=	29 13 13 300,0	-73082 -74200 -74414 -74414	-2337 326 1417 567	27 -1903 -4041 2330	371 1426 1426 cl= 1 ε=	2055 728 728 1,00	0 0 0 lmd=	31	407519 407519 407519 Rpf= 26	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131	72160 72160 72160	1675 1675 1675	2238 2238 2238	24 23 31	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5279 Instab.:l=	31 qn= 31 300,0	5,80 0 2,80 β*I=	34 18 18 300,0	-51974 -57810 -58024 -58024	2921 -297 -1862 745	49 -2017 -4331 2480	459 1543 1543 cl= 1 ε=	-2354 -1043 -1043 1,00	0 0 0 lmd=	31	407519 407519 407519 Rpf= 23	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131	72160 72160 72160	1675 1675 1675	2238 2238 2238	21 19 29	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5280 Instab.:l=	32 qn= 32 300,0	5,80 0 2,80 β*I=	29 12 29 300,0	-56087 -57713 -56515 -57927	-2527 208 3616 416	152 -1585 -1030 1980	393 1315 393 cl= 1 ε=	2047 554 2047 1,00	0 0 0 lmd=	31	407519 407519 407519 Rpf= 21	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131	72160 72160 72160	1675 1675 1675	2238 2238 2238	21 18 26	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5281 Instab.:l=	39 qn= 39 300,0	5,80 0 2,80 β*I=	9 24 24 300,0	-64919 -63970 -64185 -64185	2092 -273 -1208 483	84 -1965 -4293 2431	341 1551 1551 cl= 1 ε=	-1817 -623 -623 1,00	0 0 0 lmd=	31	407519 407519 407519 Rpf= 24	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131	72160 72160 72160	1675 1675 1675	2238 2238 2238	22 21 29	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5282 Instab.:l=	40 qn= 40 300,0	5,80 0 2,80 β*I=	9 24 24 300,0	-63305 -63078 -63293 -63293	2285 -111 -1035 414	22 -1865 -4078 2308	205 1475 1475 cl= 1 ε=	-1832 -616 -616 1,00	0 0 0 lmd=	31	407519 407519 407519 Rpf= 23	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131	72160 72160 72160	1675 1675 1675	2238 2238 2238	22 20 27	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5283 Instab.:l=	42 qn= 42 300,0	5,80 0 2,80 β*I=	22 13 22 300,0	-57389 -54990 -57817 -55205	-1878 275 3331 417	-113 -1905 1341 2337	-485 1439 -485 cl= 1 ε=	1736 473 1736 1,00	0 0 0 lmd=	31	407519 407519 407519 Rpf= 21	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131	72160 72160 72160	1675 1675 1675	2238 2238 2238	19 18 26	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5284 Instab.:l=	43 qn= 43 300,0	5,80 0 2,80 β*I=	19 6 28 300,0	-54159 -54165 -51785 -54380	-1971 200 3238 418	-63 1849 -1633 2274	-285 -1416 575 cl= 1 ε=	1762 563 1707 1,00	0 0 0 lmd=	31	407519 407519 407519 Rpf= 21	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131	72160 72160 72160	1675 1675 1675	2238 2238 2238	19 18 25	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5285 Instab.:l=	44 qn= 44 300,0	5,80 0 2,80 β*I=	3 3 3 300,0	-69085 -69300 -69514 -69514	-1038 199 1435 574	-2055 1291 4638 1961	-2231 -2231 -2231 cl= 1 ε=	824 824 824 1,00	0 0 0 lmd=	31	407519 407519 407519 Rpf= 24	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131	72160 72160 72160	1675 1675 1675	2238 2238 2238	24 20 31	
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 5286 Instab.:l=	45 qn= 45 300,0	5,80 0 2,80 β*I=	19 19 19 300,0	-39645 -39752 -39859 -39859	-1275 295 1865 746	-316 -12 292 126	-202 -202 -202 cl= 1 ε=	1040 1040 1040 1,00	0 0 0 lmd=	53	203758 203758 203758 Rpf= 30	16815 16804 16793 Rft=	8815 8815 8815 30	94565 94565 94565	36080 36080 36080	837 837 837	2238 2238 2238	19 20 20	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5287 Instab.:l=	47 qn= 47 300,0	5,80 0 2,80 β*I=	29 12 12 300,0	-51335 -51749 -51964 -51964	-1959 145 843 337	58 -2036 -4410 2511	312 1583 1583 cl= 1 ε=	1307 444 444 1,00	0 0 0 lmd=	31	407519 407519 407519 Rpf= 20	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131	72160 72160 72160	1675 1675 1675	2238 2238 2238	18 18 25	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5288 Instab.:l=	48 qn= 48 300,0	5,80 0 2,80 β*I=	19 6 6 300,0	-49678 -48443 -48658 -48658	-1959 20 792 317	-107 2042 4452 2524	-470 -1607 -1607 cl= 1 ε=	1245 512 512 1,00	0 0 0 lmd=	31	407519 407519 407519 Rpf= 19	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131	72160 72160 72160	1675 1675 1675	2238 2238 2238	18 16 24	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5289 Instab.:l=	49 qn= 49 300,0	5,80 0 2,80 β*I=	19 6 6 300,0	-62239 -64630 -64844 -64844	-2487 94 1029 412	-156 1845 4107 2297	-537 -1508 -1508 cl= 1 ε=	1804 623 623 1,00	0 0 0 lmd=	31	407519 407519 407519 Rpf= 23	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131	72160 72160 72160	1675 1675 1675	2238 2238 2238	22 20 28	
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 5290 Instab.:l=	50 qn= 50 300,0	5,80 0 2,80 β*I=	6 6 6 300,0	-34843 -34950 -35057 -34523	-213 96 404 285	-41 174 388 194	-143 -143 -143 cl= 1 ε=	223 223 223 1,00	0 0 0 lmd=	53	203758 203758 203758 Rpf= 25	17307 17296 17285 Rft=	8815 8815 8815 25	94565 94565 94565	36080 36080 36080	837 837 837	2238 2238 2238	17 17 17	
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 5291 Instab.:l=	52 qn= 52 300,0	5,80 0 2,80 β*I=	9 9 9 300,0	-39622 -39729 -39836 -39836	774 176 -422 310	8 -76 -160 93	56 56 56 cl= 1 ε=	-394 -394 -394 1,00	0 0 0 lmd=	53	203758 203758 203758 Rpf= 27	16817 16806 16795 Rft=	8815 8815 8815 27	94565 94565 94565	36080 36080 36080	837 837 837	2238 2238 2238	19 19 20	
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 5292	53 qn= 53	5,80 0 2,80	25 25 25	-34992 -35100 -35207	482 -135 -753	25 -164 -352	124 124 124	-411 -411 -411	0 0 0	203758 203758 203758	17291 17281 17270	8815 8815 8815	94565 94565 94565	36080 36080 36080	837 837 837	2238 2238 2238	17 17 17		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	300,0	β*I=	300,0		-35207	301	201	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	53	Rpf=	26	Rft=	26			
Sez.N. 112	79	5,80	15		-70082	-1985	46	383	1673	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	23	
2*HEB220	qn=	0	34		-64227	185	-2449	1941	494	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	22	
Asta: 5293	79	2,80	34		-64442	926	-5361	1941	494	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	30	
Instab.:l=	300,0	β*I=	300,0		-64442	370	3032	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	31	Rpf=	25	Rft=	0			
Sez.N. 112	633	2,80	2	9	0	806	0	0	-58	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
2*HEB220	qn=	-143	/	9	0	757	0	0	-131	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
Asta: 5422	634	2,80	4	13	0	1554	0	0	1930	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4	
Instab.:l=	101,6	β*I=	71,1		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 112	634	2,80	3	13	0	1487	0	0	756	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4	
2*HEB220	qn=	-143	/	13	0	1852	0	0	683	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5	
Asta: 5423	635	2,80	4	13	0	2181	0	0	611	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6	
Instab.:l=	101,6	β*I=	71,1		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 112	635	2,80	4	13	0	2161	0	0	-246	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6	
2*HEB220	qn=	-143	/	9	0	-2196	0	0	-2776	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6	
Asta: 5424	12	2,80	4	9	0	-3624	0	0	-2849	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	10	
Instab.:l=	101,6	β*I=	71,1		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 112	660	2,80	2	3	0	816	0	0	169	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
2*HEB220	qn=	-143	/	3	0	883	0	0	97	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
Asta: 5425	661	2,80	4	18	0	1017	0	0	1170	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
Instab.:l=	101,6	β*I=	71,1		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 112	661	2,80	3	12	0	987	0	0	-200	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
2*HEB220	qn=	-143	/	15	0	920	0	0	-149	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
Asta: 5426	662	2,80	4	15	0	825	0	0	-222	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
Instab.:l=	101,6	β*I=	71,1		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 112	662	2,80	4	3	0	-1131	0	0	-845	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
2*HEB220	qn=	-143	/	3	0	-1580	0	0	-918	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4	
Asta: 5427	79	2,80	4	3	0	-2067	0	0	-990	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6	
Instab.:l=	101,6	β*I=	71,1		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 112	797	2,80	2	22	0	736	0	0	-482	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
2*HEB220	qn=	-143	/	22	0	516	0	0	-544	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1	
Asta: 5428	798	2,80	4	25	0	696	0	0	1315	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 112	798	2,80	3	25	0	726	0	0	384	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
2*HEB220	qn=	-143	/	34	0	906	0	0	407	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
Asta: 5429	799	2,80	4	22	0	-1167	0	0	-1850	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 112	799	2,80	4	22	0	-1109	0	0	-2120	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
2*HEB220	qn=	-143	/	22	0	-2035	0	0	-2182	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5	
Asta: 5430	31	2,80	4	22	0	-2988	0	0	-2243	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	8	
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 111	1339	2,80	2	28	0	690	0	0	-99	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4	
HEB220	qn=	-71	/	28	0	641	0	0	-130	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	3	
Asta: 5431	1340	2,80	4	24	0	620	0	0	1018	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	3	
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 111	1340	2,80	3	24	0	733	0	0	-136	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4	
HEB220	qn=	-71	/	24	0	667	0	0	-167	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4	
Asta: 5432	1341	2,80	4	24	0	589	0	0	-198	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	3	
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 111	1341	2,80	4	24	0	661	0	0	-655	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4	
HEB220	qn=	-71	/	28	0	-1179	0	0	-1851	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	6	
Asta: 5433	50	2,80	4	28	0	-1982	0	0	-1881	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	11	
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 112	980	2,80	2	22	0	762	0	0	-516	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
2*HEB220	qn=	-143	/	22	0	526	0	0	-578	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1	
Asta: 5434	981	2,80	4	31	0	1257	0	0	2031	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 112	981	2,80	3	31	0	1277	0	0	892	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
2*HEB220	qn=	-143	/	31	0	1648	0	0	830	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4	
Asta: 5435	982	2,80	4	31	0	1992	0	0	769	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5	
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 112	982	2,80	4	31	0	2062	0	0	85	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6	
2*HEB220	qn=	-143	/	19	0	-2404	0	0	-2629	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6	
Asta: 5436	48	2,80	4	19	0	-3549	0	0	-2690	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	10	
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 112	868	2,80	2	34	0	-712	0	0	1700	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
2*HEB220	qn=	-143	/	30	0	502	0	0	-2	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1	
Asta: 5437	869	2,80	4	34	0	702	0	0	1577	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5438 Instab.:l=	869 qn= 870 86,1	2,80 -143 2,80 β*I=	3 / 34 4 60,3	34 34 34 0	0 0 0 0	724 960 1170 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	581 520 458 ε= 1,00	1 1 1 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	2 3 3 0	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5439 Instab.:l=	870 qn= 32 86,1	2,80 -143 2,80 β*I=	4 / 22 4 60,3	34 22 22 0	0 0 0 0	1192 -1167 -1892 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-39 -1652 -1714 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	3 3 5 0	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5440 Instab.:l=	983 qn= 984 86,1	2,80 -143 2,80 β*I=	2 / 19 4 60,3	34 19 34 0	0 0 0 0	-636 379 1163 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	2149 -345 2025 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	2 1 3 0	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5441 Instab.:l=	984 qn= 985 86,1	2,80 -143 2,80 β*I=	3 / 34 4 60,3	34 34 34 0	0 0 0 0	1151 1659 2140 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	1210 1148 1087 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	3 4 6 0	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5442 Instab.:l=	985 qn= 47 86,1	2,80 -143 2,80 β*I=	4 / 34 4 60,3	34 34 22 0	0 0 0 0	2099 2346 -2972 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	604 543 -2370 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	6 6 8 0	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5443 Instab.:l=	1029 qn= 1030 86,1	2,80 -143 2,80 β*I=	2 / 19 4 60,3	19 19 24 0	0 0 0 0	1082 783 1075 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-664 -726 1530 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	3 2 3 0	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5444 Instab.:l=	1030 qn= 1031 86,1	2,80 -143 2,80 β*I=	3 / 31 4 60,3	24 31 31 0	0 0 0 0	1188 1343 1476 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	295 336 275 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	3 4 4 0	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5445 Instab.:l=	1031 qn= 49 86,1	2,80 -143 2,80 β*I=	4 / 19 4 60,3	31 19 19 0	0 0 0 0	1533 -2355 -3534 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-178 -2705 -2767 ε= 1,00	0 -1 -1 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	4 6 10 0	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5446 Instab.:l=	1315 qn= 1316 95,1	2,80 -143 2,80 β*I=	2 / 7 4 66,6	8 7 28 0	0 0 0 0	991 972 951 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-27 -4 948 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	3 3 3 0	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5447 Instab.:l=	1316 qn= 1317 95,1	2,80 -143 2,80 β*I=	3 / 12 4 66,6	12 12 12 0	0 0 0 0	992 1015 1006 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	91 -4 -45 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	3 3 3 0	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5448 Instab.:l=	1317 qn= 45 95,1	2,80 -143 2,80 β*I=	4 / 8 4 66,6	12 8 8 0	0 0 0 0	1032 -1917 -3317 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-964 -2909 -2977 ε= 1,00	0 -2 -2 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	3 5 9 0	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5449 Instab.:l=	1227 qn= 1228 95,1	2,80 -143 2,80 β*I=	2 / 9 4 66,6	9 9 19 0	0 0 0 0	816 900 975 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	199 131 744 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	2 2 3 0	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5450 Instab.:l=	1228 qn= 1229 95,1	2,80 -143 2,80 β*I=	3 / 13 4 66,6	19 13 13 0	0 0 0 0	1033 1038 1037 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-794 -3 -23 ε= 1,00	3 2 2 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	3 3 3 0	
Sez.N. 112 2*HEB220 Asta: 5451 Instab.:l=	1229 qn= 40 95,1	2,80 -143 2,80 β*I=	4 / 9 4 66,6	13 9 9 0	0 0 0 0	1054 -1580 -2787 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-874 -2505 -2573 ε= 1,00	1 1 1 lmd=	407519 407519 407519 Rpf= 0	37020 37020 37020 Rft=	44827 44827 44827 0	189131 189131 189131 0	72160 72160 72160 0	1675 1675 1675 0	2238 2238 2238 0	3 4 8 0	
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 5452 Instab.:l=	1108 qn= 1109 95,1	2,80 -71 2,80 β*I=	2 / 9 4 66,6	9 9 9 0	0 0 0 0	1191 1159 1110 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-52 -86 -120 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	203758 203758 203758 Rpf= 0	18510 18510 18510 Rft=	8815 8815 8815 0	94565 94565 94565 0	36080 36080 36080 0	837 837 837 0	2238 2238 2238 0	6 6 6 0	
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 5453 Instab.:l=	1109 qn= 1110 95,1	2,80 -71 2,80 β*I=	3 / 15 4 66,6	9 15 15 0	0 0 0 0	1154 642 534 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-1425 -221 -255 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	203758 203758 203758 Rpf= 0	18510 18510 18510 Rft=	8815 8815 8815 0	94565 94565 94565 0	36080 36080 36080 0	837 837 837 0	2238 2238 2238 0	6 3 3 0	
Sez.N. 111 HEB220 Asta: 5454 Instab.:l=	1110 qn= 53 95,1	2,80 -71 2,80 β*I=	4 / 3 4 66,6	15 3 3 0	0 0 0 0	566 -1258 -2321 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-965 -2201 -2235 ε= 1,00	0 0 0 lmd=	203758 203758 203758 Rpf= 0	18510 18510 18510 Rft=	8815 8815 8815 0	94565 94565 94565 0	36080 36080 36080 0	837 837 837 0	2238 2238 2238 0	7 3 13 0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 112	983	8,30	2	22	0	791	0	0	-639	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2
2*HEB220	qn=	-143	/	6	0	519	0	0	153	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1
Asta: 5555	984	8,30	4	25	0	1270	0	0	1931	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3	0	0	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 112	984	8,30	3	25	0	1391	0	0	580	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4
2*HEB220	qn=	-143	/	34	0	1641	0	0	579	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4
Asta: 5556	985	8,30	4	34	0	1879	0	0	518	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3	0	0	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 112	985	8,30	4	34	0	1981	0	0	-72	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5
2*HEB220	qn=	-143	/	22	0	-2742	0	0	-3014	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	7
Asta: 5557	47	8,30	4	22	0	-4053	0	0	-3076	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	11
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3	0	0	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 112	868	8,30	2	29	0	1095	0	0	-631	-1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3
2*HEB220	qn=	-143	/	29	0	810	0	0	-693	-1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2
Asta: 5558	869	8,30	4	34	0	813	0	0	1895	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3	0	0	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 112	869	8,30	3	34	0	911	0	0	601	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2
2*HEB220	qn=	-143	/	25	0	1159	0	0	590	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3
Asta: 5559	870	8,30	4	25	0	1401	0	0	529	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3	0	0	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 112	870	8,30	4	25	0	1460	0	0	-49	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4
2*HEB220	qn=	-143	/	29	0	-2285	0	0	-2626	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6
Asta: 5560	32	8,30	4	29	0	-3428	0	0	-2687	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	9
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3	0	0	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 112	980	8,30	2	19	0	907	0	0	-684	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2
2*HEB220	qn=	-143	/	6	0	652	0	0	-6	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2
Asta: 5561	981	8,30	4	24	0	1267	0	0	1805	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3	0	0	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 112	981	8,30	3	24	0	1356	0	0	436	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4
2*HEB220	qn=	-143	/	31	0	1573	0	0	482	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4
Asta: 5562	982	8,30	4	31	0	1769	0	0	421	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3	0	0	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 112	982	8,30	4	31	0	1848	0	0	-159	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5
2*HEB220	qn=	-143	/	19	0	-2808	0	0	-3012	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	8
Asta: 5563	48	8,30	4	19	0	-4119	0	0	-3074	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	11
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3	0	0	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 112	1029	8,30	2	19	0	1305	0	0	-814	3	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4
2*HEB220	qn=	-143	/	19	0	942	0	0	-876	3	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3
Asta: 5564	1030	8,30	4	24	0	911	0	0	1203	2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3	0	0	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 112	1030	8,30	3	24	0	1098	0	0	-133	2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3
2*HEB220	qn=	-143	/	31	0	1094	0	0	-5	2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3
Asta: 5565	1031	8,30	4	19	0	-1272	0	0	-2396	2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3	0	0	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 112	1031	8,30	4	19	0	-1198	0	0	-2728	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3
2*HEB220	qn=	-143	/	19	0	-2386	0	0	-2790	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6
Asta: 5566	49	8,30	4	19	0	-3600	0	0	-2851	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	10
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3	0	0	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 111	1339	8,30	2	28	0	990	0	0	-398	-1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	5
HEB220	qn=	-71	/	28	0	812	0	0	-428	-1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4
Asta: 5567	1340	8,30	4	18	0	632	0	0	173	-1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	3
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3	0	0	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 111	1340	8,30	3	24	0	790	0	0	-197	-1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4
HEB220	qn=	-71	/	24	0	699	0	0	-228	-1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4
Asta: 5568	1341	8,30	4	28	0	-649	0	0	-1663	-1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3	0	0	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 111	1341	8,30	4	24	0	679	0	0	-641	-1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4
HEB220	qn=	-71	/	28	0	-1464	0	0	-2113	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	8
Asta: 5569	50	8,30	4	28	0	-2381	0	0	-2144	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	13
Instab.:l=	86,1	β*I=	60,3	0	0	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 112	1227	8,30	2	9	0	707	0	0	207	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2
2*HEB220	qn=	-143	/	9	0	789	0	0	139	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2
Asta: 5570	1228	8,30	4	12	0	1011	0	0	1415	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3
Instab.:l=	95,1	β*I=	66,6	0	0	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 112	1228	8,30	3	12	0	1062	0	0	-55	2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3
2*HEB220	qn=	-143	/	13	0	1030	0	0	-99	2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3
Asta: 5571	1229	8,30	4	13	0	967	0	0	-167	2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3
Instab.:l=	95,1	β*I=	66,6	0	0	0	cl=	1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 112	1229	8,30	4	13	0	986	0	0	-1028	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
2*HEB220	qn=	-143	/	9	0	-1595	0	0	-2409	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4	
Asta: 5572	40	8,30	4	9	0	-2757	0	0	-2477	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	7	
Instab.:l=	95,1	$\beta^*l=$	66,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 111	1108	8,30	2	9	0	1039	0	0	10	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	6	
HEB220	qn=	-71	/	9	0	1040	0	0	0	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	6	
Asta: 5573	1109	8,30	4	9	0	1017	0	0	-58	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	5	
Instab.:l=	95,1	$\beta^*l=$	66,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 111	1109	8,30	3	9	0	1059	0	0	-1352	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	6	
HEB220	qn=	-71	/	15	0	669	0	0	-135	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4	
Asta: 5574	1110	8,30	4	13	0	616	0	0	-128	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	3	
Instab.:l=	95,1	$\beta^*l=$	66,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 111	1110	8,30	4	13	0	644	0	0	-864	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	3	
HEB220	qn=	-71	/	9	0	-1226	0	0	-2134	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	7	
Asta: 5575	53	8,30	4	9	0	-2249	0	0	-2168	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	12	
Instab.:l=	95,1	$\beta^*l=$	66,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 112	797	8,30	2	22	0	1384	0	0	-883	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4	
2*HEB220	qn=	-143	/	22	0	990	0	0	-945	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
Asta: 5576	798	8,30	4	34	0	663	0	0	2007	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
Instab.:l=	86,1	$\beta^*l=$	60,3		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 112	798	8,30	3	18	0	788	0	0	61	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
2*HEB220	qn=	-143	/	34	0	1154	0	0	835	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
Asta: 5577	799	8,30	4	34	0	1500	0	0	774	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4	
Instab.:l=	86,1	$\beta^*l=$	60,3		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 112	799	8,30	4	34	0	1542	0	0	382	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4	
2*HEB220	qn=	-143	/	22	0	-2409	0	0	-2720	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	7	
Asta: 5578	31	8,30	4	22	0	-3593	0	0	-2781	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	10	
Instab.:l=	86,1	$\beta^*l=$	60,3		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			

• ANALISI DINAMICA LINEARE

In generale, la valutazione della sicurezza di un edificio consiste nell'identificazione delle criticità nei confronti delle azioni considerate, sia non sismiche, come pesi propri, sovraccarichi e azioni climatiche, sia sismiche. La circolare raccomanda di effettuare le verifiche sia per i meccanismi locali che per i meccanismi globali.

Il D.M. 17/01/2018 e la Circolare del 21/01/2019 n°7 consentono di poter utilizzare per l'analisi di edifici in muratura sia metodi di tipo lineare (statica e dinamica) che metodi di tipo non lineare (statica e dinamica).

In particolare, per eseguire l'analisi globale delle strutture, i metodi lineari risultano essere molto restrittivi, ragione per cui si impiegano i metodi non lineari.

Per quanto riguarda le costruzioni esistenti di muratura, la valutazione della sicurezza deve essere effettuata nei confronti dei meccanismi di collasso, sia locali, sia globali.

I meccanismi globali coinvolgono la modellazione dell'intero edificio e vengono in tal caso indagati con l'analisi statica non lineare o pushover.

La verifica dei meccanismi globali diviene significativa solo dopo che gli eventuali interventi abbiano eliminato i meccanismi di collasso locale.

I meccanismi locali, trattati nel paragrafo C8.7.1.2 della Circolare, sono limitati a porzioni di fabbricato:

“Negli edifici in muratura, per effetto dello scuotimento sismico, possono avvenire collassi parziali per perdita di equilibrio di

porzioni murarie. I meccanismi locali nelle pareti si attivano, prevalentemente, per azioni perpendicolari al loro piano medio, ma anche per azioni nel loro piano medio.

La verifica della maggior parte dei suddetti meccanismi può essere eseguita attraverso l'analisi dei cinematismi di corpo rigido, illustrata ai punti seguenti, utilizzabile anche per la verifica a pressoflessione fuori dal piano di pannelli murari in edifici esistenti, come possibile alternativa alla procedura indicata al § 7.8.1.6 delle NTC. In particolare occorre eseguire la verifica dei meccanismi locali di pressoflessione fuori dal piano individuando accuratamente gli elementi ritenuti vulnerabili per posizione e snellezza.”

Pertanto, dapprima si interviene su tutti i pannelli murari in cui le verifiche dei meccanismi di collasso locale non risultano verificate, in modo tale da renderle soddisfatte; successivamente viene condotta l'analisi pushover globale dell'intero corpo di fabbrica per conoscere l'indice di sicurezza strutturale dello stesso, valutato come rapporto tra la PGA allo stato limite di Salvaguardia della Vita e la PGA al bedrock del sisma atteso nel sito con la probabilità prevista per lo stato limite Limite di Salvaguardia della Vita.

Di seguito si riportano i risultati delle verifiche dei meccanismi locali dei pannelli murari del corpo di fabbrica in esame.

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della geometria dei maschi murari

<i>Quota</i>	: Numero della quota di riferimento, in ordine crescente dal basso verso l'alto
Muro	: Numero del maschio murario
Xin	: Ascissa del punto iniziale dell'asse del muro in pianta
Yin	: Ordinata del punto iniziale dell'asse del muro in pianta
Xfin	: Ascissa del punto finale dell'asse del muro in pianta
Yfin	: Ordinata del punto finale dell'asse del muro in pianta
Hsup	: Altezza della testa del muro rispetto alla fondazione

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

Hinf	: Altezza del piede del muro rispetto alla fondazione
Spess	: Spessore del muro
Lung	: Lunghezza del muro
H mur	: Altezza del muro
Ro	: Fattore laterale di vincolo
Lambda	: Snellezza del muro $Ro \times \frac{H_{mur}}{Spess}$
Mat	: Numero del materiale di cui \tilde{S} costituito il muro
Pia Sup	: Numero del piano a comportamento rigido cui il muro è saldamente collegato in testa. Lo zero sta a indicare che il muro non è collegato in testa a nessun impalcato rigido
Pia Inf	: Numero del piano a comportamento rigido cui il muro è saldamente collegato al piede. Lo zero sta a indicare che il muro non è collegato al piede a nessun impalcato rigido
Asta	: Numero dell'asta 3D corrispondente al muro nel modello utilizzato per il calcolo agli elementi finiti

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica globale sismica dei maschi murari.

Muro	: Numero del maschio murario
Modo di collasso	: <i>Modo di collasso dell'asta in muratura</i>
Cmb	: <i>Combinazione di carico più gravosa per la verifica</i>
Coeff. sicur.	: <i>Coefficiente di sicurezza</i>
Nru	: <i>Sforzo normale resistente ultimo</i>
Vru	: <i>Taglio resistente ultimo</i>
Mru	: <i>Momento flettente resistente ultimo</i>
Nd	: <i>Sforzo normale di calcolo</i>
Vd	: <i>Taglio di calcolo</i>
Md	: <i>Momento flettente di calcolo</i>
Tiranti passivi	: <i>Resistenza totale di calcolo di eventuali tiranti passivi verticali</i>

Nel caso di verifica di vulnerabilità come previsto per il livello 1 del DM 21/10/03 vengono stampati i seguenti campi aggiuntivi:

PGA1	: PGA limite nella direzione 1 del sisma
PGA2	: <i>PGA limite nella direzione 2 del sisma</i>
Du1/h	: <i>Spostamento relativo diviso l'altezza di interpiano per PGA unitaria agente nella direzione 1 del sisma</i>
Du2/h	: <i>Spostamento relativo diviso l'altezza di interpiano per PGA unitaria agente nella direzione 2 del sisma</i>
Du/h limite	: <i>Spostamento relativo diviso l'altezza di interpiano limite in funzione del modo di collasso</i>

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica statica a flessione dei maschi murari:

<i>Quota</i>	: Numero della quota di riferimento, in ordine crescente dal basso verso l'alto
Muro	: Numero del maschio murario
Sez.	: Sezione di verifica
Cmb fle	: Combinazione di carico più gravosa per la verifica
N	: Sforzo normale complessivo di calcolo agente sul muro
Mx	: Momento flettente complessivo di calcolo agente sul muro con asse vettore parallelo al piano medio
ecc.A	: Eccentricità trasversale accidentale, pari a 1/200 dell'altezza di interpiano
ecc.V	: Eccentricità trasversale M_x / N dovuta all'azione del vento o alla spinta di un terrapieno
ecc.X	: Eccentricità teorica di calcolo complessiva M_x / N
m.X	: $6 \times \frac{ecc.X}{Spessore}$
FLX	: Coefficiente di riduzione FI relativo a M_x
My	: Momento flettente complessivo di calcolo agente sul muro con asse vettore ortogonale al piano medio
ecc.Y	: Eccentricità teorica di calcolo complessiva M_y / N
m.Y	: $6 \times \frac{ecc.Y}{Lunghezza}$
FLY	: Coefficiente di riduzione FI relativo a M_y
s max	: Tensione normale di calcolo nella sezione. Se=-99.99 la sezione e' completamente parzializzata (la sezione non verifica e non e' possibile calcolare la tensione).
s lim	: Tensione normale limite ammessa dal materiale

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica per sisma ortogonale dei maschi murari.

<i>Quota</i>	: Numero della quota di riferimento, in ordine crescente dal basso verso l'alto
Muro	: Numero del maschio murario
Sez.	: Sezione di verifica
Cmb ort	: Combinazione di carico più gravosa per la verifica
Coeff. sicur.	: Coefficiente di sicurezza
Nru	: Sforzo normale ultimo complessivo del muro associato all'eccentricità di calcolo
Vru	: Taglio ultimo complessivo del muro
Mru	: Momento flettente ultimo complessivo del muro associato all'eccentricità di calcolo
Nd	: Sforzo normale complessivo di calcolo agente sul muro
Vd	: Taglio complessivo di calcolo agente sul muro
Md	: Momento flettente complessivo di calcolo agente sul muro
PGA	: Accelerazione sismica al suolo necessaria per provocare il collasso del muro per sisma ortogonale (qualora richiesta per edifici esistenti)

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica globale sismica delle fasce di piano

<i>Asta3 N.ro</i>	: Numero asta modello spaziale
Sez.n.ro	: Numero sezione asta in muratura
Nodo3D Iniz	: nodo iniziale asta 3d
Nodo3D Fin	: nodo finale asta 3d
QuotaIn.	: quota estremo iniziale asta 3d

<i>QuotaFin.</i>	: <i>quota estremo finale asta 3d</i>
Cmb. nro	: <i>Combinazione di carico più gravosa per la verifica</i>
Coeff. secur.	: <i>Coefficiente di sicurezza</i>
Modo di collasso	: <i>Modo di collasso dell'asta in muratura</i>
Nru	: <i>Sforzo normale resistente ultimo</i>
Vru	: Taglio resistente ultimo
Mru	: <i>Momento flettente resistente ultimo</i>
Nd	: <i>Sforzo normale di calcolo</i>
Vd	: <i>Taglio di calcolo</i>
Md	: Momento flettente di calcolo
Catena	: <i>Resistenza totale di calcolo di eventuali catene o tiranti orizzontali nella fascia di piano</i>

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica dei meccanismi locali di collasso delle murature.

<i>Forza n.</i>	: <i>Numero della singola azione ribaltante o stabilizzante</i>
Tipo forza	: <i>Tipo di azione considerata</i>
Quota n.	: <i>Quota di appartenenza del setto associato all'azione</i>
Setto n.	: <i>Numero del setto associato all'azione</i>
Asta n.	: <i>Numero dell'asta spaziale associata all'azione</i>
Fv stat	: <i>Componente verticale statica dell'azione</i>
Fo stat	: <i>Componente orizzontale statica dell'azione</i>
Fo sism	: <i>Componente orizzontale sismica per accelerazione unitaria</i>
Xg	: <i>Coordinata X globale del punto di applicazione dell'azione</i>
Yg	: <i>Coordinata Y globale del punto di applicazione dell'azione</i>
Zg	: <i>Coordinata Z globale del punto di applicazione dell'azione</i>
b oriz	: <i>Braccio dell'azione orizzontale</i>
b vert	: <i>Braccio dell'azione verticale</i>

GEOMETRIA MASCHI MURARI																
GEOMETRIA MASCHI MURARI																
Quota N.ro	Muro N.ro	Xin (m)	Yin (m)	Xfin (m)	Yfin (m)	Hsup (m)	Hinf (m)	Spess (cm)	Lung (cm)	Hmur (cm)	Ro	Lambda	Mat. N.ro	Pia Sup	Pia Inf	Asta N.ro
1	1	0,00	0,00	1,31	0,00	2,80	0,00	100	131	280	1,00	2,59	11	1	0	457
1	2	2,91	0,00	5,23	0,00	2,80	0,00	100	232	280	1,00	2,59	11	1	0	464
1	3	0,00	0,00	0,00	1,15	2,80	0,00	100	115	280	1,00	2,59	11	1	0	472
1	4	0,00	2,80	0,00	3,00	2,80	0,00	100	20	280	1,00	2,59	11	1	0	477
1	5	6,82	0,00	9,13	0,00	2,80	0,00	100	230	280	1,00	2,59	11	1	0	495
1	6	10,72	0,00	12,03	0,00	2,80	0,00	100	131	280	1,00	2,59	11	1	0	502
1	7	8,00	0,00	7,99	5,26	2,80	0,00	40	527	280	1,00	6,47	16	1	0	512
1	8	7,99	5,26	7,99	6,57	2,80	0,00	40	131	280	1,00	6,47	16	1	0	520
1	9	7,99	6,57	7,99	7,57	2,80	0,00	40	100	280	1,00	6,47	16	1	0	523
1	10	7,99	7,57	7,99	8,77	2,80	0,00	40	119	280	1,00	6,47	16	1	0	532
1	11	7,99	8,77	7,99	10,07	2,80	0,00	40	131	280	1,00	6,47	16	1	0	537
1	12	0,00	7,57	4,11	7,58	2,80	0,00	55	412	280	1,00	4,71	11	1	0	549
1	13	8,00	10,07	7,99	14,43	2,80	0,00	40	435	280	1,00	6,47	16	1	0	559
1	14	7,99	14,43	7,99	15,61	2,80	0,00	40	119	280	1,00	6,47	16	1	0	566
1	15	7,99	15,61	7,99	16,92	2,80	0,00	40	131	280	1,00	6,47	16	1	0	571
1	16	8,00	16,93	7,99	21,57	2,80	0,00	40	465	280	1,00	6,47	16	1	0	583
1	17	0,00	14,43	4,11	14,43	2,80	0,00	55	412	280	1,00	4,71	11	1	0	590
1	18	11,92	14,43	11,92	14,74	2,80	0,00	80	32	280	1,00	3,24	11	1	0	600
1	19	11,92	14,74	11,92	15,23	2,80	0,00	80	48	280	1,00	3,24	11	1	0	603
1	20	11,92	16,60	11,92	17,11	2,80	0,00	80	51	280	1,00	3,24	11	1	0	605
1	21	0,00	21,57	0,30	21,57	2,80	0,00	65	30	280	1,00	3,98	11	1	0	618
1	22	0,30	21,57	3,80	21,57	2,80	0,00	65	350	280	1,00	3,98	11	1	0	621
1	23	3,80	21,57	5,21	21,57	2,80	0,00	65	141	280	1,00	3,98	11	1	0	630
1	24	7,97	21,57	8,64	21,57	2,80	0,00	65	67	280	1,00	3,98	11	1	0	639
1	25	8,64	21,57	9,47	21,57	2,80	0,00	65	83	280	1,00	3,98	11	1	0	642
1	26	10,61	21,57	11,11	21,57	2,80	0,00	65	50	280	1,00	3,98	11	1	0	644
1	27	11,12	21,57	12,03	21,57	2,80	0,00	65	92	280	1,00	3,98	11	1	0	647
1	28	0,00	25,01	1,04	25,01	2,80	0,00	70	104	280	1,00	3,70	11	1	0	658
1	29	1,04	25,01	1,27	25,01	2,80	0,00	70	23	280	1,00	3,70	11	1	0	663
1	30	2,74	25,01	3,24	25,01	2,80	0,00	70	50	280	1,00	3,70	11	1	0	666
1	31	3,24	25,01	5,51	25,01	2,80	0,00	70	227	280	1,00	3,70	11	1	0	679
1	32	7,97	25,01	8,77	25,01	2,80	0,00	70	80	280	1,00	3,70	11	1	0	688
1	33	8,77	25,01	9,23	25,01	2,80	0,00	70	46	280	1,00	3,70	11	1	0	691
1	34	10,53	25,01	12,03	25,01	2,80	0,00	70	150	280	1,00	3,70	11	1	0	695
1	35	0,00	32,35	1,44	32,35	2,80	0,00	100	144	280	1,00	2,59	11	1	0	706
1	36	2,79	32,35	3,35	32,35	2,80	0,00	100	56	280	1,00	2,59	11	1	0	711
1	37	3,35	32,35	5,01	32,35	2,80	0,00	100	166	280	1,00	2,59	11	1	0	722
1	38	5,02	32,35	6,97	32,35	2,80	0,00	100	195	280	1,00	2,59	11	1	0	727
1	39	8,79	32,35	8,99	32,35	2,80	0,00	100	20	280	1,00	2,59	11	1	0	733
1	40	10,34	32,35	10,64	32,35	2,80	0,00	100	30	280	1,00	2,59	11	1	0	736
1	41	10,64	32,35	12,03	32,35	2,80	0,00	100	140	280	1,00	2,59	11	1	0	741
1	42	19,13	13,83	20,84	13,83	2,80	0,00	100	171	280	1,00	2,59	11	1	0	751
1	43	22,44	13,83	24,39	13,83	2,80	0,00	100	195	280	1,00	2,59	11	1	0	758
1	44	26,00	13,83	27,71	13,83	2,80	0,00	100	171	280	1,00	2,59	11	1	0	765
1	45	29,93	13,83	31,72	13,83	2,80	0,00	100	179	280	1,00	2,59	11	1	0	781
1	46	31,73	13,83	31,92	13,83	2,80	0,00	100	20	280	1,00	2,59	11	1	0	784
1	47	33,39	13,83	34,80	13,83	2,80	0,00	100	141	280	1,00	2,59	11	1	0	791
1	48	12,03	0,00	12,03	1,10	2,80	0,00	100	110	280	1,00	2,59	11	1	0	808
1	49	12,03	1,10	12,03	1,34	2,80	0,00	100	24	280	1,00	2,59	11	1	0	813
1	50	0,00	3,00	0,00	4,70	2,80	0,00	100	170	280	1,00	2,59	11	1	0	824
1	51	0,00	6,23	0,00	6,55	2,80	0,00	100	32	280	1,00	2,59	11	1	0	829
1	52	0,00	6,55	0,00	7,57	2,80	0,00	100	103	280	1,00	2,59	11	1	0	834
1	53	0,00	31,00	0,00	31,37	2,80	0,00	100	37	280	1,00	2,59	11	1	0	847
1	54	0,00	31,37	0,00	32,35	2,80	0,00	100	98	280	1,00	2,59	11	1	0	850
1	55	12,03	2,79	12,03	4,42	2,80	0,00	100	164	280	1,00	2,59	11	1	0	861
1	56	12,03	6,93	12,03	7,57	2,80	0,00	100	65	280	1,00	2,59	11	1	0	867
1	57	0,00	7,57	0,00	8,27	2,80	0,00	100	70	280	1,00	2,59	11	1	0	878
1	58	0,00	8,27	0,00	10,13	2,80	0,00	100	185	280	1,00	2,59	11	1	0	881
1	59	19,79	21,50	21,14	21,50	2,80	0,00	80	135	280	1,00	3,24	11	1	0	892
1	60	21,14	21,50	22,55	21,50	2,80	0,00	80	141	280	1,00	3,24	11	1	0	897
1	61	22,55	21,50	27,09	21,50	2,80	0,00	80	454	280	1,00	3,24	11	1	0	902
1	62	27,09	21,55	28,09	21,55	2,80	0,00	70	100	280	1,00	3,70	11	1	0	913
1	63	28,09	21,55	28,30	21,55	2,80	0,00	70	21	280	1,00	3,70	11	1	0	916
1	64	29,55	21,55	32,11	21,55	2,80	0,00	70	256	280	1,00	3,70	11	1	0	920
1	65	33,46	21,55	34,80	21,55	2,80	0,00	70	134	280	1,00	3,70	11	1	0	927
1	66	12,03	7,58	12,03	8,28	2,80	0,00	100	70	280	1,00	2,59	11	1	0	943
1	67	12,03	9,89	12,03	11,64	2,80	0,00	100	175	280	1,00	2,59	11	1	0	948
1	68	0,00	10,12	0,00	11,78	2,80	0,00	100	166	280	1,00	2,59	11	1	0	953
1	69	0,00	13,31	0,00	13,63	2,80	0,00	100	32	280	1,00	2,59	11	1	0	958
1	70	0,00	13,63	0,00	14,43	2,80	0,00	100	80	280	1,00	2,59	11	1	0	961
1	71	3,80	27,41	3,80	30,47	2,80	0,00	60	307	280	1,00	4,32	11	1	0	969
1	72	3,80	31,72	3,80	32,35	2,80	0,00	60	63	280	1,00	4,32	11	1	0	974
1	73	12,03	13,43	12,03	13,83	2,80	0,00	100	41	280	1,00	2,59	11	1	0	987
1	74	0,00	14,43	0,00	15,38	2,80	0,00	100	95	280	1,00	2,59	11	1	0	996
1	75	0,00	16,85	0,00	17,22	2,80	0,00	100	37	280	1,00	2,59	11	1	0	999

GEOMETRIA MASCHI MURARI																
GEOMETRIA MASCHI MURARI																
Quota N.ro	Muro N.ro	Xin (m)	Yin (m)	Xfin (m)	Yfin (m)	Hsup (m)	Hinf (m)	Spess (cm)	Lung (cm)	Hmur (cm)	Ro	Lambda	Mat. N.ro	Pia Sup	Pia Inf	Asta N.ro
1	76	19,79	25,12	20,71	25,12	2,80	0,00	100	92	280	1,00	2,59	11	1	0	1011
1	77	20,71	25,12	20,95	25,12	2,80	0,00	100	24	280	1,00	2,59	11	1	0	1014
1	78	22,30	25,12	22,56	25,12	2,80	0,00	100	26	280	1,00	2,59	11	1	0	1019
1	79	22,56	25,12	24,29	25,12	2,80	0,00	100	173	280	1,00	2,59	11	1	0	1022
1	80	24,29	25,12	24,51	25,12	2,80	0,00	100	22	280	1,00	2,59	11	1	0	1025
1	81	25,86	25,12	26,14	25,12	2,80	0,00	100	28	280	1,00	2,59	11	1	0	1030
1	82	26,14	25,12	27,09	25,12	2,80	0,00	100	95	280	1,00	2,59	11	1	0	1033
1	83	27,09	25,12	27,99	25,12	2,80	0,00	100	90	280	1,00	2,59	11	1	0	1050
1	84	29,47	25,12	29,83	25,12	2,80	0,00	100	37	280	1,00	2,59	11	1	0	1055
1	85	29,84	25,12	31,69	25,12	2,80	0,00	100	185	280	1,00	2,59	11	1	0	1058
1	86	33,17	25,12	33,53	25,12	2,80	0,00	100	37	280	1,00	2,59	11	1	0	1063
1	87	33,54	25,12	34,80	25,12	2,80	0,00	100	126	280	1,00	2,59	11	1	0	1068
1	88	11,92	13,83	11,92	14,43	2,80	0,00	80	60	280	1,00	3,24	11	1	0	1084
1	89	0,00	17,22	0,00	18,90	2,80	0,00	100	168	280	1,00	2,59	11	1	0	1089
1	90	0,00	20,38	0,00	20,75	2,80	0,00	100	37	280	1,00	2,59	11	1	0	1094
1	91	0,00	20,75	0,00	22,37	2,80	0,00	100	162	280	1,00	2,59	11	1	0	1099
1	92	34,80	25,01	35,88	25,01	2,80	0,00	70	108	280	1,00	3,70	11	1	0	1107
1	93	37,30	25,01	38,60	25,01	2,80	0,00	70	131	280	1,00	3,70	11	1	0	1114
1	94	38,60	25,01	39,88	25,01	2,80	0,00	70	128	280	1,00	3,70	11	1	0	1126
1	95	11,92	17,11	11,92	19,42	2,80	0,00	80	232	280	1,00	3,24	11	1	0	1128
1	96	0,00	22,37	0,00	24,32	2,80	0,00	100	195	280	1,00	2,59	11	1	0	1135
1	97	8,23	27,40	8,22	30,47	2,80	0,00	60	307	280	1,00	4,32	11	1	0	1144
1	98	8,23	31,72	8,23	32,35	2,80	0,00	60	63	280	1,00	4,32	11	1	0	1149
1	99	34,79	0,00	36,06	0,00	2,80	0,00	100	126	280	1,00	2,59	11	1	0	1161
1	100	37,75	0,00	38,61	0,00	2,80	0,00	100	86	280	1,00	2,59	11	1	0	1166
1	101	0,00	24,32	0,00	25,98	2,80	0,00	100	166	280	1,00	2,59	11	1	0	1174
1	102	0,00	27,47	0,00	27,83	2,80	0,00	100	37	280	1,00	2,59	11	1	0	1179
1	103	0,00	27,83	0,00	29,53	2,80	0,00	100	170	280	1,00	2,59	11	1	0	1184
1	104	3,80	25,01	3,80	26,25	2,80	0,00	60	123	280	1,00	4,32	11	1	0	1192
1	105	8,23	25,01	8,23	26,34	2,80	0,00	60	133	280	1,00	4,32	11	1	0	1208
1	106	12,03	25,01	12,03	25,81	2,80	0,00	100	80	280	1,00	2,59	11	1	0	1224
1	107	12,03	25,82	12,03	26,19	2,80	0,00	100	37	280	1,00	2,59	11	1	0	1227
1	108	12,03	27,39	12,03	27,67	2,80	0,00	100	28	280	1,00	2,59	11	1	0	1229
1	109	12,03	27,66	12,03	29,48	2,80	0,00	100	182	280	1,00	2,59	11	1	0	1234
1	110	38,60	0,00	39,94	0,00	2,80	0,00	100	134	280	1,00	2,59	11	1	0	1243
1	111	34,80	32,35	35,75	32,35	2,80	0,00	100	95	280	1,00	2,59	11	1	0	1254
1	112	35,75	32,35	36,08	32,35	2,80	0,00	100	33	280	1,00	2,59	11	1	0	1257
1	113	37,42	32,35	37,71	32,35	2,80	0,00	100	28	280	1,00	2,59	11	1	0	1260
1	114	37,70	32,35	39,88	32,35	2,80	0,00	100	218	280	1,00	2,59	11	1	0	1271
1	115	12,03	13,83	13,44	13,83	2,80	0,00	100	141	280	1,00	2,59	11	1	0	1277
1	116	15,04	13,83	17,03	13,83	2,80	0,00	100	199	280	1,00	2,59	11	1	0	1284
1	117	12,03	21,50	13,80	21,50	2,80	0,00	80	177	280	1,00	3,24	11	1	0	1303
1	118	13,80	21,50	15,07	21,50	2,80	0,00	80	127	280	1,00	3,24	11	1	0	1308
1	119	15,07	21,50	15,31	21,50	2,80	0,00	80	24	280	1,00	3,24	11	1	0	1313
1	120	15,31	21,50	19,79	21,50	2,80	0,00	80	448	280	1,00	3,24	11	1	0	1316
1	121	12,02	25,12	13,33	25,12	2,80	0,00	100	131	280	1,00	2,59	11	1	0	1328
1	122	13,33	25,12	13,55	25,12	2,80	0,00	100	22	280	1,00	2,59	11	1	0	1333
1	123	14,90	25,12	15,18	25,12	2,80	0,00	100	28	280	1,00	2,59	11	1	0	1338
1	124	15,18	25,12	17,03	25,12	2,80	0,00	100	185	280	1,00	2,59	11	1	0	1341
1	125	17,03	25,12	17,25	25,12	2,80	0,00	100	22	280	1,00	2,59	11	1	0	1344
1	126	18,60	25,12	18,88	25,12	2,80	0,00	100	28	280	1,00	2,59	11	1	0	1349
1	127	18,87	25,12	19,79	25,12	2,80	0,00	100	92	280	1,00	2,59	11	1	0	1352
1	128	34,80	13,83	34,80	19,42	2,80	0,00	70	559	280	1,00	3,70	11	1	0	1370
1	129	38,60	13,98	38,60	15,60	2,80	0,00	60	162	280	1,00	4,32	11	1	0	1377
1	130	46,83	13,68	46,83	15,50	2,80	0,00	100	182	280	1,00	2,59	11	1	0	1390
1	131	46,83	16,85	46,83	17,37	2,80	0,00	100	52	280	1,00	2,59	11	1	0	1395
1	132	12,03	31,00	12,03	31,33	2,80	0,00	100	33	280	1,00	2,59	11	1	0	1410
1	133	12,03	31,33	12,03	32,35	2,80	0,00	100	102	280	1,00	2,59	11	1	0	1415
1	134	46,83	20,76	46,83	22,47	2,80	0,00	100	171	280	1,00	2,59	11	1	0	1424
1	135	46,83	24,06	46,83	24,32	2,80	0,00	100	26	280	1,00	2,59	11	1	0	1428
1	136	46,83	24,32	46,83	25,02	2,80	0,00	100	70	280	1,00	2,59	11	1	0	1431
1	137	34,80	25,01	34,80	26,04	2,80	0,00	100	103	280	1,00	2,59	11	1	0	1441
1	138	34,80	27,50	34,80	27,89	2,80	0,00	100	39	280	1,00	2,59	11	1	0	1446
1	139	38,60	25,01	38,60	25,63	2,80	0,00	60	61	280	1,00	4,32	11	1	0	1459
1	140	38,60	25,62	38,60	26,92	2,80	0,00	60	130	280	1,00	4,32	11	1	0	1462
1	141	46,83	25,01	46,83	25,99	2,80	0,00	100	98	280	1,00	2,59	11	1	0	1470
1	142	46,83	27,47	46,83	27,83	2,80	0,00	100	37	280	1,00	2,59	11	1	0	1473
1	143	46,83	27,83	46,83	29,53	2,80	0,00	100	170	280	1,00	2,59	11	1	0	1478
1	144	34,80	4,19	34,80	4,59	2,80	0,00	100	41	280	1,00	2,59	11	1	0	1486
1	145	38,60	4,19	38,60	5,06	2,80	0,00	60	87	280	1,00	4				

GEOMETRIA MASCHI MURARI																
GEOMETRIA MASCHI MURARI																
Quota N.ro	Muro N.ro	Xin (m)	Yin (m)	Xfin (m)	Yfin (m)	Hsup (m)	Hinf (m)	Spess (cm)	Lung (cm)	Hmur (cm)	Ro	Lambda	Mat. N.ro	Pia Sup	Pia Inf	Asta N.ro
1	154	46,83	0,00	46,83	1,18	2,80	0,00	100	118	280	1,00	2,59	11	1	0	1565
1	155	46,83	2,80	46,83	3,04	2,80	0,00	100	24	280	1,00	2,59	11	1	0	1570
1	156	46,83	3,03	46,83	4,74	2,80	0,00	100	171	280	1,00	2,59	11	1	0	1575
1	157	19,79	13,83	19,79	15,20	2,80	0,00	80	137	280	1,00	3,24	11	1	0	1584
1	158	27,09	13,83	27,09	14,79	2,80	0,00	70	96	280	1,00	3,70	11	1	0	1599
1	159	27,09	15,69	27,09	19,42	2,80	0,00	70	373	280	1,00	3,70	11	1	0	1603
1	160	34,80	27,88	34,80	29,53	2,80	0,00	100	165	280	1,00	2,59	11	1	0	1608
1	161	34,80	31,01	34,80	31,38	2,80	0,00	100	37	280	1,00	2,59	11	1	0	1613
1	162	34,80	31,38	34,80	32,35	2,80	0,00	100	98	280	1,00	2,59	11	1	0	1616
1	163	38,60	31,84	38,60	32,35	2,80	0,00	60	51	280	1,00	4,32	11	1	0	1627
1	164	46,83	31,15	46,83	31,37	2,80	0,00	100	22	280	1,00	2,59	11	1	0	1637
1	165	46,83	31,37	46,83	32,35	2,80	0,00	100	98	280	1,00	2,59	11	1	0	1640
1	166	34,80	7,09	34,80	8,38	2,80	0,00	100	130	280	1,00	2,59	11	1	0	1648
1	167	34,80	9,76	34,80	9,98	2,80	0,00	100	22	280	1,00	2,59	11	1	0	1655
1	168	34,80	9,98	34,80	11,88	2,80	0,00	100	189	280	1,00	2,59	11	1	0	1658
1	169	34,80	13,27	34,80	13,47	2,80	0,00	100	20	280	1,00	2,59	11	1	0	1663
1	170	34,80	13,47	34,80	13,83	2,80	0,00	100	36	280	1,00	2,59	11	1	0	1666
1	171	38,60	6,26	38,60	11,89	2,80	0,00	60	564	280	1,00	4,32	11	1	0	1681
1	172	38,60	13,21	38,60	13,98	2,80	0,00	60	77	280	1,00	4,32	11	1	0	1685
1	173	46,83	9,89	46,83	10,13	2,80	0,00	100	24	280	1,00	2,59	11	1	0	1698
1	174	46,83	10,13	46,83	11,82	2,80	0,00	100	170	280	1,00	2,59	11	1	0	1701
1	175	46,83	13,31	46,83	13,68	2,80	0,00	100	37	280	1,00	2,59	11	1	0	1706
1	176	38,60	16,85	38,60	21,57	2,80	0,00	60	472	280	1,00	4,32	11	1	0	1723
1	177	46,83	17,37	46,83	18,90	2,80	0,00	100	154	280	1,00	2,59	11	1	0	1725
1	178	46,83	20,38	46,83	20,75	2,80	0,00	100	37	280	1,00	2,59	11	1	0	1730
1	179	19,79	16,50	19,79	19,42	2,80	0,00	80	292	280	1,00	3,24	11	1	0	1743
1	180	43,06	25,01	46,83	25,01	2,80	0,00	70	377	280	1,00	3,70	11	1	0	1752
1	181	45,39	32,35	45,69	32,35	2,80	0,00	100	30	280	1,00	2,59	11	1	0	1766
1	182	45,69	32,35	46,83	32,35	2,80	0,00	100	114	280	1,00	2,59	11	1	0	1771
1	183	43,06	25,01	43,06	25,63	2,80	0,00	60	61	280	1,00	4,32	11	1	0	1787
1	184	43,06	25,62	43,06	26,92	2,80	0,00	60	130	280	1,00	4,32	11	1	0	1790
1	185	43,06	31,79	43,06	32,35	2,80	0,00	60	56	280	1,00	4,32	11	1	0	1799
1	186	45,54	0,00	46,83	0,00	2,80	0,00	100	130	280	1,00	2,59	11	1	0	1829
1	187	4,11	7,57	7,97	7,58	2,80	0,00	55	385	280	1,00	4,71	11	1	0	1844
1	188	4,11	14,43	7,97	14,43	2,80	0,00	55	385	280	1,00	4,71	11	1	0	1848
1	189	6,34	21,57	7,59	21,57	2,80	0,00	65	125	280	1,00	3,98	11	1	0	1855
1	190	7,59	21,57	7,97	21,57	2,80	0,00	65	37	280	1,00	3,98	11	1	0	1858
1	191	6,97	32,35	8,78	32,35	2,80	0,00	100	182	280	1,00	2,59	11	1	0	1869
1	192	38,61	13,98	46,83	13,98	2,80	0,00	60	823	280	1,00	4,32	11	1	0	1874
1	193	38,61	21,55	46,83	21,55	2,80	0,00	70	823	280	1,00	3,70	11	1	0	1878
1	194	38,61	4,19	46,83	4,19	2,80	0,00	60	823	280	1,00	4,32	11	1	0	1882
1	195	41,65	0,00	43,85	0,00	2,80	0,00	100	220	280	1,00	2,59	11	1	0	1888
1	196	6,89	25,01	7,21	25,01	2,80	0,00	70	32	280	1,00	3,70	11	1	0	1893
1	197	7,21	25,01	7,59	25,01	2,80	0,00	70	38	280	1,00	3,70	11	1	0	1896
1	198	7,59	25,01	7,97	25,01	2,80	0,00	70	37	280	1,00	3,70	11	1	0	1899
1	199	39,88	25,01	41,47	25,01	2,80	0,00	70	159	280	1,00	3,70	11	1	0	1910
1	200	11,92	19,42	11,92	21,57	2,80	0,00	80	215	280	1,00	3,24	11	1	0	1915
1	201	34,80	19,42	34,80	21,57	2,80	0,00	70	215	280	1,00	3,70	11	1	0	1925
1	202	19,79	19,42	19,79	21,57	2,80	0,00	80	215	280	1,00	3,24	11	1	0	1932
1	203	27,09	19,42	27,09	21,57	2,80	0,00	70	215	280	1,00	3,70	11	1	0	1939
1	204	43,06	26,92	43,06	30,42	2,80	0,00	60	350	280	1,00	4,32	11	1	0	1946
1	205	39,87	32,35	41,74	32,35	2,80	0,00	100	187	280	1,00	2,59	11	1	0	1951
1	206	41,74	32,35	43,85	32,35	2,80	0,00	100	210	280	1,00	2,59	11	1	0	1956
1	207	38,60	26,93	38,60	30,43	2,80	0,00	60	350	280	1,00	4,32	11	1	0	1960

GEOMETRIA MASCHI MURARI																
GEOMETRIA MASCHI MURARI																
Quota N.ro	Muro N.ro	Xin (m)	Yin (m)	Xfin (m)	Yfin (m)	Hsup (m)	Hinf (m)	Spess (cm)	Lung (cm)	Hmur (cm)	Ro	Lambda	Mat. N.ro	Pia Sup	Pia Inf	Asta N.ro
2	1	0,00	0,11	1,31	0,12	8,30	2,80	60	131	550	1,00	8,82	11	2	1	2000
2	2	2,91	0,11	5,23	0,12	8,30	2,80	60	232	550	1,00	8,82	11	2	1	2004
2	3	0,06	0,00	0,05	1,15	8,30	2,80	60	115	550	1,00	8,82	11	2	1	2011
2	4	0,06	2,80	0,05	3,00	8,30	2,80	60	20	550	1,00	8,82	11	2	1	2014
2	5	6,82	0,11	9,13	0,12	8,30	2,80	60	230	550	1,00	8,82	11	2	1	2028
2	6	10,73	0,11	12,03	0,12	8,30	2,80	60	130	550	1,00	8,82	11	2	1	2032
2	7	4,11	7,57	7,97	7,58	8,30	2,80	55	385	550	1,00	9,62	11	2	1	2044
2	8	4,11	14,43	7,97	14,43	8,30	2,80	55	385	550	1,00	9,62	11	2	1	2047
2	9	0,00	7,57	4,11	7,58	8,30	2,80	55	412	550	1,00	9,62	11	2	1	2051
2	10	6,01	21,47	6,34	21,47	8,30	2,80	55	33	550	1,00	9,62	11	2	1	2058
2	11	6,34	21,47	7,59	21,47	8,30	2,80	55	125	550	1,00	9,62	11	2	1	2060
2	12	7,59	21,47	7,97	21,47	8,30	2,80	55	37	550	1,00	9,62	11	2	1	2062
2	13	6,97	32,23	8,78	32,23	8,30	2,80	60	182	550	1,00	8,82	11	2	1	2070
2	14	38,61	14,03	46,83	14,03	8,30	2,80	55	823	550	1,00	9,62	11	2	1	2075
2	15	0,00	14,43	4,11	14,43	8,30	2,80	55	412	550	1,00	9,62	11	2	1	2078
2	16	38,61	21,44	46,83	21,44	8,30	2,80	55	823	550	1,00	9,62	11	2	1	2085
2	17	38,61	4,24	46,83	4,25	8,30	2,80	50	823	550	1,00	10,58	11	2	1	2088
2	18	41,65	0,11	43,85	0,12	8,30	2,80	60	220	550	1,00	8,82	11	2	1	2092

GEOMETRIA MASCHI MURARI																
GEOMETRIA MASCHI MURARI																
Quota N.ro	Muro N.ro	Xin (m)	Yin (m)	Xfin (m)	Yfin (m)	Hsup (m)	Hinf (m)	Spess (cm)	Lung (cm)	Hmur (cm)	Ro	Lambda	Mat. N.ro	Pia Sup	Pia Inf	Asta N.ro
2	19	0,00	21,47	0,30	21,47	8,30	2,80	55	30	550	1,00	9,62	11	2	1	2097
2	20	0,30	21,47	3,80	21,47	8,30	2,80	55	350	550	1,00	9,62	11	2	1	2099
2	21	3,80	21,47	5,21	21,47	8,30	2,80	55	141	550	1,00	9,62	11	2	1	2106
2	22	5,20	21,47	6,01	21,47	8,30	2,80	55	81	550	1,00	9,62	11	2	1	2108
2	23	7,97	21,47	8,64	21,47	8,30	2,80	55	67	550	1,00	9,62	11	2	1	2113
2	24	11,12	21,47	12,03	21,47	8,30	2,80	55	92	550	1,00	9,62	11	2	1	2115
2	25	0,00	25,04	1,04	25,04	8,30	2,80	65	104	550	1,00	8,14	11	2	1	2122
2	26	1,04	25,04	1,27	25,04	8,30	2,80	65	23	550	1,00	8,14	11	2	1	2125
2	27	2,47	25,04	2,74	25,04	8,30	2,80	65	27	550	1,00	8,14	11	2	1	2127
2	28	2,74	25,04	3,24	25,04	8,30	2,80	65	50	550	1,00	8,14	11	2	1	2129
2	29	3,24	25,04	5,51	25,04	8,30	2,80	65	227	550	1,00	8,14	11	2	1	2140
2	30	7,97	25,04	8,77	25,04	8,30	2,80	65	80	550	1,00	8,14	11	2	1	2147
2	31	8,77	25,04	9,23	25,04	8,30	2,80	65	46	550	1,00	8,14	11	2	1	2149
2	32	10,53	25,04	12,03	25,04	8,30	2,80	65	150	550	1,00	8,14	11	2	1	2152
2	33	0,00	32,23	1,44	32,23	8,30	2,80	60	144	550	1,00	8,82	11	2	1	2161
2	34	3,35	32,23	5,01	32,23	8,30	2,80	60	166	550	1,00	8,82	11	2	1	2171
2	35	10,64	32,23	12,03	32,23	8,30	2,80	60	140	550	1,00	8,82	11	2	1	2182
2	36	19,13	13,89	20,84	13,89	8,30	2,80	60	171	550	1,00	8,82	11	2	1	2189
2	37	22,44	13,89	24,39	13,89	8,30	2,80	60	195	550	1,00	8,82	11	2	1	2193
2	38	26,00	13,89	27,71	13,89	8,30	2,80	60	171	550	1,00	8,82	11	2	1	2197
2	39	27,71	13,89	28,12	13,89	8,30	2,80	60	41	550	1,00	8,82	11	2	1	2208
2	40	29,73	13,89	29,92	13,89	8,30	2,80	60	20	550	1,00	8,82	11	2	1	2211
2	41	29,93	13,89	31,72	13,89	8,30	2,80	60	179	550	1,00	8,82	11	2	1	2213
2	42	33,39	13,89	34,80	13,89	8,30	2,80	60	141	550	1,00	8,82	11	2	1	2218
2	43	11,98	0,00	11,98	1,10	8,30	2,80	60	110	550	1,00	8,82	11	2	1	2232
2	44	0,06	3,00	0,05	4,70	8,30	2,80	60	170	550	1,00	8,82	11	2	1	2242
2	45	0,06	6,55	0,05	7,57	8,30	2,80	60	103	550	1,00	8,82	11	2	1	2247
2	46	0,06	31,37	0,05	32,35	8,30	2,80	60	98	550	1,00	8,82	11	2	1	2257
2	47	11,98	2,79	11,98	4,42	8,30	2,80	60	164	550	1,00	8,82	11	2	1	2265
2	48	11,98	4,43	11,98	4,78	8,30	2,80	60	36	550	1,00	8,82	11	2	1	2268
2	49	11,98	6,39	11,98	6,93	8,30	2,80	60	54	550	1,00	8,82	11	2	1	2270
2	50	11,98	6,93	11,98	7,57	8,30	2,80	60	65	550	1,00	8,82	11	2	1	2272
2	51	0,06	7,57	0,05	8,27	8,30	2,80	60	70	550	1,00	8,82	11	2	1	2281
2	52	19,79	21,44	21,14	21,44	8,30	2,80	55	135	550	1,00	9,62	11	2	1	2289
2	53	22,55	21,44	27,09	21,44	8,30	2,80	55	454	550	1,00	9,62	11	2	1	2293
2	54	27,09	21,44	28,09	21,44	8,30	2,80	55	100	550	1,00	9,62	11	2	1	2302
2	55	29,55	21,44	32,11	21,44	8,30	2,80	55	256	550	1,00	9,62	11	2	1	2305
2	56	32,11	21,44	33,46	21,44	8,30	2,80	55	135	550	1,00	9,62	11	2	1	2308
2	57	33,46	21,44	34,81	21,44	8,30	2,80	55	135	550	1,00	9,62	11	2	1	2311
2	58	11,98	7,58	11,98	8,28	8,30	2,80	60	70	550	1,00	8,82	11	2	1	2323
2	59	11,98	9,89	11,98	11,64	8,30	2,80	60	175	550	1,00	8,82	11	2	1	2326
2	60	0,06	10,12	0,05	11,78	8,30	2,80	60	166	550	1,00	8,82	11	2	1	2331
2	61	0,06	13,63	0,05	14,43	8,30	2,80	60	80	550	1,00	8,82	11	2	1	2335
2	62	3,83	27,41	3,83	30,47	8,30	2,80	55	307	550	1,00	9,62	11	2	1	2341
2	63	3,83	31,72	3,83	32,35	8,30	2,80	55	63	550	1,00	9,62	11	2	1	2344
2	64	11,98	13,42	11,98	13,83	8,30	2,80	60	41	550	1,00	8,82	11	2	1	2354
2	65	0,06	14,43	0,05	15,38	8,30	2,80	60	95	550	1,00	8,82	11	2	1	2361
2	66	19,79	25,07	20,71	25,07	8,30	2,80	70	92	550	1,00	7,56	11	2	1	2370
2	67	22,56	25,07	24,29	25,07	8,30	2,80	70	173	550	1,00	7,56	11	2	1	2375
2	68	26,14	25,07	27,09	25,07	8,30	2,80	70	95	550	1,00	7,56	11	2	1	2380
2	69	27,09	25,07	27,99	25,07	8,30	2,80	70	90	550	1,00	7,56	11	2	1	2391
2	70	29,84	25,07	31,69	25,07	8,30	2,80	70	185	550	1,00	7,56	11	2	1	2395
2	71	33,54	25,07	34,80	25,07	8,30	2,80	70	126	550	1,00	7,56	11	2	1	2400
2	72	11,95	13,83	11,95	14,43	8,30	2,80	55	60	550	1,00	9,62	11	2	1	2412
2	73	0,06	17,22	0,05	18,90	8,30	2,80	60	168	550	1,00	8,82	11	2	1	2416
2	74	0,06	20,75	0,05	22,37	8,30	2,80	60	162	550	1,00	8,82	11	2	1	2421
2	75	34,80	25,04	35,88	25,04	8,30	2,80	65	108	550	1,00	8,14	11	2	1	2427
2	76	37,08	25,04	37,30	25,04	8,30	2,80	65	22	550	1,00	8,14	11	2	1	2430
2	77	37,30	25,04	38,60	25,04	8,30	2,80	65	131	550	1,00	8,14	11	2	1	2433
2	78	38,60	25,04	39,88	25,04	8,30	2,80	65	128	550	1,00	8,14	11	2	1	2443
2	79	11,95	17,11	11,95	19,42	8,30	2,80	55	232	550	1,00	9,62	11	2	1	2445
2	80	8,27	27,40	8,26	30,47	8,30	2,80	55	307	550	1,00	9,62	11	2	1	2455
2	81	8,27	31,72	8,27	32,35	8,30	2,80	55	63	550	1,00	9,62	11	2	1	2458
2	82	34,80	0,11	36,05	0,12	8,30	2,80	60	125	550	1,00	8,82	11	2	1	2467
2	83	37,75	0,11	38,61	0,12	8,30	2,80	60	86	550	1,00	8,82	11	2	1	2470
2	84	0,06	24,32	0,05	25,98	8,30	2,80	60	166	550	1,00	8,82	11	2	1	2477
2	85	0,06	27,83	0,05	29,53	8,30	2,80	60	170	550	1,00	8,82	11	2	1	2482
2	86	3,83	25,01	3,83	26,25	8,30	2,80	55	123	550	1,00	9,62	11	2	1	2488
2	87	3,83	26,25	3,83	27,41	8,30	2,80	55	116	550	1,00	9,62	11	2	1	2491
2	88	8,27	25,01	8,27	26,34	8,30	2,80	55	133	550	1,00	9,62	11	2	1	2500
2	89	8,27	26,34	8,27	27,40	8,30	2,80	55	105	550	1,00	9,62	11	2	1	2503
2	90	11,98	25,01	11,98	25,81	8,30	2,80	60	80	550	1,00	8,82				

GEOMETRIA MASCHI MURARI																
GEOMETRIA MASCHI MURARI																
Quota N.ro	Muro N.ro	Xin (m)	Yin (m)	Xfin (m)	Yfin (m)	Hsup (m)	Hinf (m)	Spess (cm)	Lung (cm)	Hmur (cm)	Ro	Lambda	Mat. N.ro	Pia Sup	Pia Inf	Asta N.ro
2	97	15,04	13,89	17,03	13,89	8,30	2,80	60	199	550	1,00	8,82	11	2	1	2550
2	98	18,71	13,89	19,12	13,89	8,30	2,80	60	41	550	1,00	8,82	11	2	1	2553
2	99	12,03	21,44	13,80	21,44	8,30	2,80	55	177	550	1,00	9,62	11	2	1	2567
2	100	15,07	21,44	15,31	21,44	8,30	2,80	55	24	550	1,00	9,62	11	2	1	2571
2	101	15,31	21,44	19,79	21,44	8,30	2,80	55	448	550	1,00	9,62	11	2	1	2573
2	102	12,03	25,07	13,33	25,07	8,30	2,80	70	131	550	1,00	7,56	11	2	1	2583
2	103	15,18	25,07	17,03	25,07	8,30	2,80	70	185	550	1,00	7,56	11	2	1	2589
2	104	18,87	25,07	19,79	25,07	8,30	2,80	70	92	550	1,00	7,56	11	2	1	2594
2	105	34,80	13,83	34,80	19,42	8,30	2,80	55	559	550	1,00	9,62	11	2	1	2606
2	106	38,58	13,98	38,58	15,60	8,30	2,80	55	162	550	1,00	9,62	11	2	1	2611
2	107	46,78	13,68	46,78	15,50	8,30	2,80	60	182	550	1,00	8,82	11	2	1	2621
2	108	11,98	31,33	11,98	32,35	8,30	2,80	60	102	550	1,00	8,82	11	2	1	2635
2	109	46,78	20,76	46,78	22,47	8,30	2,80	60	171	550	1,00	8,82	11	2	1	2647
2	110	46,78	24,32	46,78	25,02	8,30	2,80	60	70	550	1,00	8,82	11	2	1	2651
2	111	34,85	25,01	34,85	26,04	8,30	2,80	60	103	550	1,00	8,82	11	2	1	2658
2	112	34,85	27,50	34,85	27,89	8,30	2,80	60	39	550	1,00	8,82	11	2	1	2661
2	113	38,58	25,01	38,58	25,63	8,30	2,80	55	61	550	1,00	9,62	11	2	1	2671
2	114	38,58	25,62	38,58	26,92	8,30	2,80	55	130	550	1,00	9,62	11	2	1	2673
2	115	46,78	25,01	46,78	25,99	8,30	2,80	60	98	550	1,00	8,82	11	2	1	2679
2	116	46,78	27,83	46,78	29,53	8,30	2,80	60	170	550	1,00	8,82	11	2	1	2683
2	117	34,85	4,18	34,85	4,59	8,30	2,80	60	41	550	1,00	8,82	11	2	1	2689
2	118	34,85	4,59	34,85	4,85	8,30	2,80	60	26	550	1,00	8,82	11	2	1	2691
2	119	34,85	6,45	34,85	7,09	8,30	2,80	60	65	550	1,00	8,82	11	2	1	2693
2	120	38,58	4,19	38,58	5,06	8,30	2,80	55	87	550	1,00	9,62	11	2	1	2703
2	121	46,78	6,59	46,78	8,27	8,30	2,80	60	168	550	1,00	8,82	11	2	1	2715
2	122	34,85	0,00	34,85	1,20	8,30	2,80	60	120	550	1,00	8,82	11	2	1	2721
2	123	34,85	2,80	34,85	4,19	8,30	2,80	60	140	550	1,00	8,82	11	2	1	2725
2	124	38,58	0,00	38,58	2,40	8,30	2,80	55	240	550	1,00	9,62	11	2	1	2734
2	125	38,58	3,63	38,58	4,19	8,30	2,80	55	56	550	1,00	9,62	11	2	1	2737
2	126	46,78	0,00	46,78	1,17	8,30	2,80	60	117	550	1,00	8,82	11	2	1	2745
2	127	46,78	2,80	46,78	3,03	8,30	2,80	60	23	550	1,00	8,82	11	2	1	2748
2	128	46,78	3,03	46,78	4,74	8,30	2,80	60	171	550	1,00	8,82	11	2	1	2751
2	129	19,79	13,83	19,79	15,20	8,30	2,80	55	137	550	1,00	9,62	11	2	1	2759
2	130	19,79	15,20	19,79	16,50	8,30	2,80	55	130	550	1,00	9,62	11	2	1	2762
2	131	27,09	13,83	27,09	14,79	8,30	2,80	55	96	550	1,00	9,62	11	2	1	2771
2	132	27,09	14,79	27,09	15,69	8,30	2,80	55	90	550	1,00	9,62	11	2	1	2773
2	133	27,09	15,69	27,09	19,42	8,30	2,80	55	373	550	1,00	9,62	11	2	1	2775
2	134	34,85	27,88	34,85	29,53	8,30	2,80	60	165	550	1,00	8,82	11	2	1	2779
2	135	34,85	31,38	34,85	32,35	8,30	2,80	60	98	550	1,00	8,82	11	2	1	2783
2	136	38,58	31,84	38,58	32,35	8,30	2,80	55	51	550	1,00	9,62	11	2	1	2792
2	137	46,78	31,37	46,78	32,35	8,30	2,80	60	98	550	1,00	8,82	11	2	1	2802
2	138	34,85	7,09	34,85	8,39	8,30	2,80	60	130	550	1,00	8,82	11	2	1	2808
2	139	34,85	9,98	34,85	11,88	8,30	2,80	60	189	550	1,00	8,82	11	2	1	2813
2	140	34,85	13,47	34,85	13,83	8,30	2,80	60	36	550	1,00	8,82	11	2	1	2817
2	141	38,58	6,26	38,58	11,89	8,30	2,80	55	564	550	1,00	9,62	11	2	1	2828
2	142	38,58	13,21	38,58	13,98	8,30	2,80	55	77	550	1,00	9,62	11	2	1	2831
2	143	46,78	10,13	46,78	11,82	8,30	2,80	60	170	550	1,00	8,82	11	2	1	2842
2	144	38,58	16,85	38,58	21,57	8,30	2,80	55	472	550	1,00	9,62	11	2	1	2856
2	145	46,78	17,37	46,78	18,90	8,30	2,80	60	154	550	1,00	8,82	11	2	1	2858
2	146	19,79	16,50	19,79	19,42	8,30	2,80	55	292	550	1,00	9,62	11	2	1	2869
2	147	43,06	25,04	46,83	25,04	8,30	2,80	65	377	550	1,00	8,14	11	2	1	2875
2	148	41,47	25,04	41,78	25,04	8,30	2,80	65	31	550	1,00	8,14	11	2	1	2880
2	149	41,78	25,04	42,04	25,04	8,30	2,80	65	26	550	1,00	8,14	11	2	1	2882
2	150	45,69	32,23	46,83	32,23	8,30	2,80	60	114	550	1,00	8,82	11	2	1	2891
2	151	43,03	25,01	43,03	25,63	8,30	2,80	55	61	550	1,00	9,62	11	2	1	2899
2	152	43,03	25,62	43,03	26,92	8,30	2,80	55	130	550	1,00	9,62	11	2	1	2901
2	153	43,03	31,79	43,03	32,35	8,30	2,80	55	56	550	1,00	9,62	11	2	1	2909
2	154	7,21	25,04	7,59	25,04	8,30	2,80	65	38	550	1,00	8,14	11	2	1	2917
2	155	7,59	25,04	7,97	25,04	8,30	2,80	65	37	550	1,00	8,14	11	2	1	2919
2	156	43,03	26,92	43,03	30,42	8,30	2,80	55	350	550	1,00	9,62	11	2	1	2926
2	157	45,54	0,11	46,83	0,12	8,30	2,80	60	129	550	1,00	8,82	11	2	1	2937
2	158	8,00	0,00	7,99	5,26	8,30	2,80	40	527	550	1,00	13,23	11	2	1	2945
2	159	7,99	6,57	7,99	7,57	8,30	2,80	40	100	550	1,00	13,23	11	2	1	2951
2	160	7,99	7,57	7,99	8,77	8,30	2,80	40	119	550	1,00	13,23	11	2	1	2958
2	161	8,00	10,07	7,99	14,43	8,30	2,80	40	435	550	1,00	13,23	11	2	1	2968
2	162	7,99	14,43	7,99	15,61	8,30	2,80	40	119	550	1,00	13,23	11	2	1	2973
2	163	8,00	16,93	7,99	21,57	8,30	2,80	40	465	550	1,00	13,23	11	2	1	2983
2	164	11,95	19,42	11,95	21,57	8,30	2,80	55	215	550	1,00	9,62	11	2	1	2988
2	165	34,80	19,42	34,80	21,57	8,30	2,80	55	215	550	1,00	9,62	11	2	1	2995
2	166	19,79	19,42	19,79	21,57	8,30	2,80	55	215	550	1,00	9,62	11	2	1	3000
2	167	27,09	19,42	27,09	21,57	8,30	2,80	55	215	550	1,00	9,62	11	2	1	3005
2	168	39,88	25,04	41,47	25,04	8,30										

GEOMETRIA MASCHI MURARI																
GEOMETRIA MASCHI MURARI																
Quota N.ro	Muro N.ro	Xin (m)	Yin (m)	Xfin (m)	Yfin (m)	Hsup (m)	Hinf (m)	Spess (cm)	Lung (cm)	Hmur (cm)	Ro	Lambda	Mat. N.ro	Pia Sup	Pia Inf	Asta N.ro
3	1	0,00	0,11	1,31	0,12	12,65	8,30	60	131	435	1,00	6,90	11	3	2	3099
3	2	2,91	0,11	5,23	0,12	12,65	8,30	60	232	435	1,00	6,90	11	3	2	3104
3	3	0,06	0,00	0,05	1,15	12,65	8,30	60	115	435	1,00	6,90	11	3	2	3112
3	4	6,82	0,11	9,13	0,12	12,65	8,30	60	230	435	1,00	6,90	11	3	2	3129
3	5	10,73	0,11	12,03	0,12	12,65	8,30	60	130	435	1,00	6,90	11	3	2	3134
3	6	4,11	7,57	7,97	7,58	12,65	8,30	55	385	435	1,00	7,53	11	3	2	3147
3	7	4,11	14,43	7,97	14,43	12,65	8,30	55	385	435	1,00	7,53	11	3	2	3150
3	8	0,00	7,57	4,11	7,58	12,65	8,30	55	412	435	1,00	7,53	11	3	2	3154
3	9	6,01	21,47	6,34	21,47	12,65	8,30	50	33	435	1,00	8,28	11	3	2	3161
3	10	6,34	21,47	7,59	21,47	12,65	8,30	50	125	435	1,00	8,28	11	3	2	3163
3	11	7,59	21,47	7,97	21,47	12,65	8,30	50	37	435	1,00	8,28	11	3	2	3165
3	12	6,97	32,23	8,78	32,23	12,65	8,30	60	182	435	1,00	6,90	11	3	2	3173
3	13	38,61	14,03	46,83	14,03	12,65	8,30	50	823	435	1,00	8,28	11	3	2	3178
3	14	38,61	21,44	46,83	21,44	12,65	8,30	55	823	435	1,00	7,53	11	3	2	3181
3	15	0,00	14,43	4,11	14,43	12,65	8,30	55	412	435	1,00	7,53	11	3	2	3184
3	16	38,61	4,24	46,83	4,25	12,65	8,30	50	823	435	1,00	8,28	11	3	2	3191
3	17	41,65	0,11	43,85	0,12	12,65	8,30	60	220	435	1,00	6,90	11	3	2	3195
3	18	7,21	25,04	7,59	25,04	12,65	8,30	65	38	435	1,00	6,37	11	3	2	3205
3	19	7,59	25,04	7,97	25,04	12,65	8,30	65	37	435	1,00	6,37	11	3	2	3207
3	20	0,00	21,47	0,30	21,47	12,65	8,30	50	30	435	1,00	8,28	11	3	2	3214
3	21	0,30	21,47	3,80	21,47	12,65	8,30	50	350	435	1,00	8,28	11	3	2	3216
3	22	3,80	21,47	5,21	21,47	12,65	8,30	50	141	435	1,00	8,28	11	3	2	3223
3	23	5,20	21,47	6,01	21,47	12,65	8,30	50	81	435	1,00	8,28	11	3	2	3225
3	24	7,97	21,47	8,64	21,47	12,65	8,30	50	67	435	1,00	8,28	11	3	2	3230
3	25	11,12	21,47	12,03	21,47	12,65	8,30	50	92	435	1,00	8,28	11	3	2	3233
3	26	0,00	25,04	1,04	25,04	12,65	8,30	65	104	435	1,00	6,37	11	3	2	3241
3	27	2,74	25,04	3,24	25,04	12,65	8,30	65	50	435	1,00	6,37	11	3	2	3245
3	28	3,24	25,04	5,51	25,04	12,65	8,30	65	227	435	1,00	6,37	11	3	2	3255
3	29	7,97	25,04	8,77	25,04	12,65	8,30	65	80	435	1,00	6,37	11	3	2	3262
3	30	8,77	25,04	9,23	25,04	12,65	8,30	65	46	435	1,00	6,37	11	3	2	3264
3	31	10,53	25,04	12,03	25,04	12,65	8,30	65	150	435	1,00	6,37	11	3	2	3268
3	32	0,00	32,23	1,44	32,23	12,65	8,30	60	144	435	1,00	6,90	11	3	2	3278
3	33	3,35	32,23	5,01	32,23	12,65	8,30	60	166	435	1,00	6,90	11	3	2	3289
3	34	10,64	32,23	12,03	32,23	12,65	8,30	60	140	435	1,00	6,90	11	3	2	3299
3	35	19,13	13,89	20,84	13,89	12,65	8,30	60	171	435	1,00	6,90	11	3	2	3307
3	36	22,44	13,89	24,39	13,89	12,65	8,30	60	195	435	1,00	6,90	11	3	2	3312
3	37	26,00	13,89	27,71	13,89	12,65	8,30	60	171	435	1,00	6,90	11	3	2	3317
3	38	27,71	13,89	28,12	13,89	12,65	8,30	60	41	435	1,00	6,90	11	3	2	3330
3	39	29,73	13,89	29,92	13,89	12,65	8,30	60	20	435	1,00	6,90	11	3	2	3334
3	40	29,93	13,89	31,72	13,89	12,65	8,30	60	179	435	1,00	6,90	11	3	2	3336
3	41	33,39	13,89	34,80	13,89	12,65	8,30	60	141	435	1,00	6,90	11	3	2	3341
3	42	11,98	0,00	11,98	1,10	12,65	8,30	60	110	435	1,00	6,90	11	3	2	3357
3	43	0,06	3,00	0,05	4,70	12,65	8,30	60	170	435	1,00	6,90	11	3	2	3368
3	44	0,06	6,55	0,05	7,57	12,65	8,30	60	103	435	1,00	6,90	11	3	2	3373
3	45	0,06	31,37	0,05	32,35	12,65	8,30	60	98	435	1,00	6,90	11	3	2	3384
3	46	11,98	2,79	11,98	4,42	12,65	8,30	60	164	435	1,00	6,90	11	3	2	3393
3	47	11,98	4,43	11,98	4,78	12,65	8,30	60	36	435	1,00	6,90	11	3	2	3396
3	48	11,98	6,39	11,98	6,93	12,65	8,30	60	54	435	1,00	6,90	11	3	2	3399
3	49	11,98	6,93	11,98	7,57	12,65	8,30	60	65	435	1,00	6,90	11	3	2	3401
3	50	0,06	7,57	0,05	8,27	12,65	8,30	60	70	435	1,00	6,90	11	3	2	3411
3	51	19,79	21,44	21,14	21,44	12,65	8,30	50	135	435	1,00	8,28	11	3	2	3421
3	52	22,55	21,44	27,09	21,44	12,65	8,30	50	454	435	1,00	8,28	11	3	2	3425
3	53	27,09	21,44	28,09	21,44	12,65	8,30	50	100	435	1,00	8,28	11	3	2	3434
3	54	29,55	21,44	32,11	21,44	12,65	8,30	50	256	435	1,00	8,28	11	3	2	3437
3	55	32,11	21,44	33,46	21,44	12,65	8,30	50	135	435	1,00	8,28	11	3	2	3440
3	56	33,46	21,44	34,81	21,44	12,65	8,30	50	135	435	1,00	8,28	11	3	2	3443
3	57	11,98	7,58	11,98	8,28	12,65	8,30	60	70	435	1,00	6,90	11	3	2	3455
3	58	11,98	9,89	11,98	11,64	12,65	8,30	60	175	435	1,00	6,90	11	3	2	3459
3	59	0,06	10,12	0,05	11,78	12,65	8,30	60	166	435	1,00	6,90	11	3	2	3465
3	60	0,06	13,63	0,05	14,43	12,65	8,30	60	80	435	1,00	6,90	11	3	2	3469
3	61	3,83	27,41	3,83	30,47	12,65	8,30	55	307	435	1,00	7,53	11	3	2	3476
3	62	3,83	31,72	3,83	32,35	12,65	8,30	55	63	435	1,00	7,53	11	3	2	3480
3	63	11,98	13,42	11,98	13,83	12,65	8,30	60	41	435	1,00	6,90	11	3	2	3492
3	64	0,06	14,43	0,05	15,38	12,65	8,30	60	95	435	1,00	6,90	11	3	2	3500
3	65	19,79	25,07	20,71	25,07	12,65	8,30	70	92	435	1,00	5,91	11	3	2	3510
3	66	22,56	25,07	24,29	25,07	12,65	8,30	70	173	435	1,00	5,91	11	3	2	3514
3	67	26,14	25,07	27,09	25,07	12,65	8,30	70	95	435	1,00	5,91	11	3	2	3518
3	68	27,09	25,07	27,99	25,07	12,65	8,30	70	90	435	1,00	5,91	11	3	2	3531
3	69	29,84	25,07	31,69	25,07	12,65	8,30	70	185	435	1,00	5,91	11	3	2	3535
3	70	33,54	25,07	34,80	25,07	12,65	8,30	70	126	435	1,00	5,91	11	3	2	3540
3	71	11,95	13,83	11,95	14,43	12,65	8,30	55	60	435	1,00	7,53	11	3	2	3554
3	72	0,06	17,22	0,05	18,90	12,65	8,30	60	168	435	1,00	6,90	11	3	2	3558
3	73	0,06	20,75	0,05	22,37	12,65	8,30	60	162	435	1,00	6,90	11	3	2	3563
3	74	34,80	25,04	35,88	25,04	12,65	8,30	65	108	435	1,00	6,37	11	3	2	3570
3	75	37,30	25,04	38,60	25,04	12,65	8,30	65	131	435	1,00	6,37	11	3	2	3574
3	76	38,60	25,04	39,88	25,04	12,65	8,30	65	128	435	1,00	6,37	11	3	2	3583
3	77	11,95	17,11	11,95	19,42	12,65	8,30	55	232	435	1,00	7,53	11	3	2	3585
3	78	8,27	27,40	8,26	30,47	12,65	8,30	55	307	435	1,00	7,53	11	3	2	3597

GEOMETRIA MASCHI MURARI																
GEOMETRIA MASCHI MURARI																
Quota N.ro	Muro N.ro	Xin (m)	Yin (m)	Xfin (m)	Yfin (m)	Hsup (m)	Hinf (m)	Spess (cm)	Lung (cm)	Hmur (cm)	Ro	Lambda	Mat. N.ro	Pia Sup	Pia Inf	Asta N.ro
3	79	8,27	31,72	8,27	32,35	12,65	8,30	55	63	435	1,00	7,53	11	3	2	3601
3	80	34,80	0,11	36,05	0,12	12,65	8,30	60	125	435	1,00	6,90	11	3	2	3611
3	81	37,75	0,11	38,61	0,12	12,65	8,30	60	86	435	1,00	6,90	11	3	2	3615
3	82	0,06	24,32	0,05	25,98	12,65	8,30	60	166	435	1,00	6,90	11	3	2	3623
3	83	0,06	27,83	0,05	29,53	12,65	8,30	60	170	435	1,00	6,90	11	3	2	3628
3	84	3,83	25,01	3,83	26,25	12,65	8,30	55	123	435	1,00	7,53	11	3	2	3635
3	85	3,83	26,25	3,83	27,41	12,65	8,30	55	116	435	1,00	7,53	11	3	2	3638
3	86	8,27	25,01	8,27	26,34	12,65	8,30	55	133	435	1,00	7,53	11	3	2	3647
3	87	8,27	26,34	8,27	27,40	12,65	8,30	55	105	435	1,00	7,53	11	3	2	3650
3	88	11,98	25,01	11,98	25,81	12,65	8,30	60	80	435	1,00	6,90	11	3	2	3659
3	89	11,98	27,66	11,98	29,48	12,65	8,30	60	182	435	1,00	6,90	11	3	2	3663
3	90	38,61	0,11	39,94	0,12	12,65	8,30	60	133	435	1,00	6,90	11	3	2	3670
3	91	34,80	32,23	35,75	32,23	12,65	8,30	60	95	435	1,00	6,90	11	3	2	3678
3	92	37,70	32,23	39,88	32,23	12,65	8,30	60	218	435	1,00	6,90	11	3	2	3688
3	93	12,03	13,89	13,44	13,89	12,65	8,30	60	141	435	1,00	6,90	11	3	2	3692
3	94	15,04	13,89	17,03	13,89	12,65	8,30	60	199	435	1,00	6,90	11	3	2	3697
3	95	18,71	13,89	19,12	13,89	12,65	8,30	60	41	435	1,00	6,90	11	3	2	3701
3	96	12,03	21,44	13,80	21,44	12,65	8,30	50	177	435	1,00	8,28	11	3	2	3717
3	97	15,07	21,44	15,31	21,44	12,65	8,30	50	24	435	1,00	8,28	11	3	2	3721
3	98	15,31	21,44	19,79	21,44	12,65	8,30	50	448	435	1,00	8,28	11	3	2	3723
3	99	12,03	25,07	13,33	25,07	12,65	8,30	70	131	435	1,00	5,91	11	3	2	3733
3	100	15,18	25,07	17,03	25,07	12,65	8,30	70	185	435	1,00	5,91	11	3	2	3738
3	101	18,87	25,07	19,79	25,07	12,65	8,30	70	92	435	1,00	5,91	11	3	2	3742
3	102	34,80	13,83	34,80	19,42	12,65	8,30	55	559	435	1,00	7,53	11	3	2	3756
3	103	38,58	13,98	38,58	15,60	12,65	8,30	55	162	435	1,00	7,53	11	3	2	3761
3	104	46,78	13,68	46,78	15,50	12,65	8,30	60	182	435	1,00	6,90	11	3	2	3771
3	105	11,98	31,33	11,98	32,35	12,65	8,30	60	102	435	1,00	6,90	11	3	2	3786
3	106	41,78	25,04	42,04	25,04	12,65	8,30	65	26	435	1,00	6,37	11	3	2	3795
3	107	46,78	20,76	46,78	22,47	12,65	8,30	60	171	435	1,00	6,90	11	3	2	3800
3	108	46,78	24,32	46,78	25,02	12,65	8,30	60	70	435	1,00	6,90	11	3	2	3804
3	109	34,85	25,01	34,85	26,04	12,65	8,30	60	103	435	1,00	6,90	11	3	2	3812
3	110	38,58	25,01	38,58	25,63	12,65	8,30	55	61	435	1,00	7,53	11	3	2	3825
3	111	46,78	25,01	46,78	25,99	12,65	8,30	60	98	435	1,00	6,90	11	3	2	3833
3	112	46,78	27,83	46,78	29,53	12,65	8,30	60	170	435	1,00	6,90	11	3	2	3837
3	113	34,85	4,18	34,85	4,59	12,65	8,30	60	41	435	1,00	6,90	11	3	2	3844
3	114	34,85	4,59	34,85	4,85	12,65	8,30	60	26	435	1,00	6,90	11	3	2	3846
3	115	34,85	6,45	34,85	7,09	12,65	8,30	60	65	435	1,00	6,90	11	3	2	3849
3	116	38,58	4,19	38,58	5,06	12,65	8,30	55	87	435	1,00	7,53	11	3	2	3860
3	117	46,78	6,59	46,78	8,27	12,65	8,30	60	168	435	1,00	6,90	11	3	2	3873
3	118	34,85	0,00	34,85	1,20	12,65	8,30	60	120	435	1,00	6,90	11	3	2	3880
3	119	34,85	2,80	34,85	4,19	12,65	8,30	60	140	435	1,00	6,90	11	3	2	3885
3	120	38,58	0,00	38,58	2,40	12,65	8,30	55	240	435	1,00	7,53	11	3	2	3895
3	121	38,58	3,63	38,58	4,19	12,65	8,30	55	56	435	1,00	7,53	11	3	2	3898
3	122	46,78	0,00	46,78	1,17	12,65	8,30	60	117	435	1,00	6,90	11	3	2	3906
3	123	46,78	3,03	46,78	4,74	12,65	8,30	60	171	435	1,00	6,90	11	3	2	3912
3	124	19,79	13,83	19,79	15,20	12,65	8,30	55	137	435	1,00	7,53	11	3	2	3920
3	125	19,79	15,20	19,79	16,50	12,65	8,30	55	130	435	1,00	7,53	11	3	2	3923
3	126	27,09	13,83	27,09	14,79	12,65	8,30	55	96	435	1,00	7,53	11	3	2	3932
3	127	27,09	14,79	27,09	15,69	12,65	8,30	55	90	435	1,00	7,53	11	3	2	3934
3	128	27,09	15,69	27,09	19,42	12,65	8,30	55	373	435	1,00	7,53	11	3	2	3936
3	129	34,85	27,88	34,85	29,53	12,65	8,30	60	165	435	1,00	6,90	11	3	2	3940
3	130	34,85	31,38	34,85	32,35	12,65	8,30	60	98	435	1,00	6,90	11	3	2	3944
3	131	38,58	30,44	38,58	31,84	12,65	8,30	55	141	435	1,00	7,53	11	3	2	3953
3	132	38,58	31,84	38,58	32,35	12,65	8,30	55	51	435	1,00	7,53	11	3	2	3955
3	133	46,78	31,37	46,78	32,35	12,65	8,30	60	98	435	1,00	6,90	11	3	2	3964
3	134	34,85	7,09	34,85	8,39	12,65	8,30	60	130	435	1,00	6,90	11	3	2	3971
3	135	34,85	9,98	34,85	11,88	12,65	8,30	60	189	435	1,00	6,90	11	3	2	3976
3	136	34,85	13,47	34,85	13,83	12,65	8,30	60	36	435	1,00	6,90	11	3	2	3980
3	137	38,58	6,26	38,58	11,89	12,65	8,30	55	564	435	1,00	7,53	11	3	2	3993
3	138	38,58	13,21	38,58	13,98	12,65	8,30	55	77	435	1,00	7,53	11	3	2	3996
3	139	46,78	10,13	46,78	11,82	12,65	8,30	60	170	435	1,00	6,90	11	3	2	4007
3	140	38,58	16,85	38,58	21,57	12,65	8,30	55	472	435	1,00	7,53	11	3	2	4023
3	141	46,78	17,37	46,78	18,90	12,65	8,30	60	154	435	1,00	6,90	11	3	2	4025
3	142	19,79	16,50	19,79	19,42	12,65	8,30	55	292	435	1,00	7,53	11	3	2	4037
3	143	43,06	25,04	46,83	25,04	12,65	8,30	65	377	435	1,00	6,37	11	3	2	4043
3	144	43,03	26,92	43,03	30,42	12,65	8,30	55	350	435	1,00	7,53	11	3	2	4048
3	145	45,69	32,23	46,83	32,23	12,65	8,30	60	114	435	1,00	6,90	11	3	2	4054
3	146	43,03	25,01	43,03	25,63	12,65	8,30	55	61	435	1,00	7,53	11	3	2	4063
3	147	43,03	30,42	43,03	31,79	12,65	8,30	55	137	435	1,00	7,53	11	3	2	4072
3	148	43,03	31,79	43,03	32,35	12,65										

GEOMETRIA MASCHI MURARI																
GEOMETRIA MASCHI MURARI																
Quota N.ro	Muro N.ro	Xin (m)	Yin (m)	Xfin (m)	Yfin (m)	Hsup (m)	Hinf (m)	Spess (cm)	Lung (cm)	Hmur (cm)	Ro	Lambda	Mat. N.ro	Pia Sup	Pia Inf	Asta N.ro
3	157	34,80	19,42	34,80	21,57	12,65	8,30	55	215	435	1,00	7,53	11	3	2	4149
3	158	19,79	19,42	19,79	21,57	12,65	8,30	55	215	435	1,00	7,53	11	3	2	4154
3	159	27,09	19,42	27,09	21,57	12,65	8,30	55	215	435	1,00	7,53	11	3	2	4159
3	160	42,04	25,04	43,06	25,04	12,65	8,30	65	102	435	1,00	6,37	11	3	2	4176
3	161	41,74	32,23	43,85	32,23	12,65	8,30	60	210	435	1,00	6,90	11	3	2	4181
3	162	38,58	26,92	38,58	30,43	12,65	8,30	55	351	435	1,00	7,53	11	3	2	4184
3	163	11,95	14,42	11,95	14,75	12,65	8,30	55	33	435	1,00	7,53	11	3	2	4187
3	164	11,95	16,60	11,95	17,10	12,65	8,30	55	51	435	1,00	7,53	11	3	2	4190

GEOMETRIA MASCHI MURARI																
GEOMETRIA MASCHI MURARI																
Quota N.ro	Muro N.ro	Xin (m)	Yin (m)	Xfin (m)	Yfin (m)	Hsup (m)	Hinf (m)	Spess (cm)	Lung (cm)	Hmur (cm)	Ro	Lambda	Mat. N.ro	Pia Sup	Pia Inf	Asta N.ro
4	1	0,00	0,11	1,31	0,12	14,96	12,65	60	131	231	1,00	3,50	11	0	3	4245
4	2	1,31	0,11	2,91	0,12	14,96	12,65	60	160	231	1,00	3,50	11	0	3	4248
4	3	2,91	0,11	5,23	0,12	14,96	12,65	60	232	231	1,00	3,50	11	4	3	4251
4	4	0,06	0,00	0,05	1,15	14,96	12,65	60	115	231	1,00	3,50	11	0	3	4258
4	5	0,06	1,15	0,05	3,00	14,96	12,65	60	185	231	1,00	3,50	11	0	3	4261
4	6	6,02	0,11	6,82	0,12	14,96	12,65	60	80	231	1,00	3,50	11	4	3	4270
4	7	5,22	0,11	6,02	0,12	14,96	12,65	60	80	231	1,00	3,50	11	4	3	4275
4	8	6,82	0,11	9,13	0,12	14,96	12,65	60	230	231	1,00	3,50	11	4	3	4279
4	9	9,13	0,11	10,73	0,12	14,96	12,65	60	160	231	1,00	3,50	11	4	3	4282
4	10	10,73	0,11	12,03	0,12	14,96	12,65	60	130	231	1,00	3,50	11	4	3	4285
4	11	3,80	21,47	5,21	21,47	16,39	12,65	30	141	374	1,00	11,77	14	4	3	4292
4	12	5,20	21,47	6,01	21,47	16,77	12,65	30	81	412	1,00	13,03	14	4	3	4294
4	13	7,97	21,47	8,64	21,47	16,37	12,65	30	67	372	1,00	11,69	14	4	3	4299
4	14	8,64	21,47	11,11	21,47	16,32	12,65	30	248	367	1,00	11,55	14	4	3	4301
4	15	11,12	21,47	12,03	21,47	16,28	12,65	30	92	363	1,00	11,41	14	4	3	4303
4	16	3,35	32,23	5,01	32,23	14,96	12,65	60	166	231	1,00	3,50	11	4	3	4309
4	17	5,01	32,23	6,01	32,23	14,96	12,65	60	100	231	1,00	3,50	11	4	3	4311
4	18	8,78	32,23	10,64	32,23	14,96	12,65	60	185	231	1,00	3,50	11	4	3	4316
4	19	10,64	32,23	12,03	32,23	14,96	12,65	60	140	231	1,00	3,50	11	4	3	4319
4	20	38,58	25,01	38,58	25,63	16,39	12,65	50	61	374	1,00	7,06	11	4	3	4326
4	21	38,58	25,62	38,58	26,92	16,39	12,65	50	130	374	1,00	7,06	11	4	3	4328
4	22	43,03	30,42	43,03	31,79	15,44	12,65	50	137	279	1,00	5,17	11	4	3	4334
4	23	43,03	31,79	43,03	32,35	15,18	12,65	50	56	253	1,00	4,63	11	4	3	4336
4	24	0,00	21,47	0,30	21,47	15,06	12,65	30	30	241	1,00	7,35	14	4	3	4342
4	25	40,82	32,23	41,75	32,23	14,96	12,65	60	93	231	1,00	3,50	11	4	3	4350
4	26	7,59	21,47	7,97	21,47	16,52	12,65	30	37	387	1,00	12,18	14	4	3	4355
4	27	38,61	0,11	39,94	0,12	14,96	12,65	60	133	231	1,00	3,50	11	4	3	4361
4	28	39,94	0,11	40,81	0,12	14,96	12,65	60	87	231	1,00	3,50	11	4	3	4363
4	29	37,70	32,23	39,88	32,23	14,96	12,65	60	218	231	1,00	3,50	11	4	3	4368
4	30	0,00	32,23	1,44	32,23	14,96	12,65	60	144	231	1,00	3,50	11	4	3	4372
4	31	1,44	32,23	3,35	32,23	14,96	12,65	60	191	231	1,00	3,50	11	4	3	4375
4	32	43,85	32,23	45,69	32,23	14,96	12,65	60	185	231	1,00	3,50	11	4	3	4384
4	33	45,69	32,23	46,83	32,23	14,96	12,65	60	114	231	1,00	3,50	11	4	3	4387
4	34	6,01	32,23	6,96	32,23	14,96	12,65	60	95	231	1,00	3,50	11	4	3	4394
4	35	6,97	32,23	8,78	32,23	14,96	12,65	60	182	231	1,00	3,50	11	4	3	4396
4	36	19,13	13,89	20,84	13,89	14,96	12,65	60	171	231	1,00	3,50	11	4	3	4399
4	37	20,84	13,89	22,44	13,89	14,96	12,65	60	160	231	1,00	3,50	11	4	3	4402
4	38	22,44	13,89	24,39	13,89	14,96	12,65	60	195	231	1,00	3,50	11	4	3	4405
4	39	24,39	13,89	26,01	13,89	14,96	12,65	60	162	231	1,00	3,50	11	4	3	4408
4	40	26,00	13,89	27,71	13,89	14,96	12,65	60	171	231	1,00	3,50	11	4	3	4411
4	41	27,71	13,89	28,12	13,89	14,96	12,65	60	41	231	1,00	3,50	11	4	3	4421
4	42	28,12	13,89	29,72	13,89	14,96	12,65	60	160	231	1,00	3,50	11	4	3	4423
4	43	29,73	13,89	29,92	13,89	14,96	12,65	60	20	231	1,00	3,50	11	4	3	4426
4	44	29,93	13,89	31,72	13,89	14,96	12,65	60	179	231	1,00	3,50	11	4	3	4428
4	45	31,73	13,89	33,38	13,89	14,96	12,65	60	166	231	1,00	3,50	11	4	3	4431
4	46	33,39	13,89	34,80	13,89	14,96	12,65	60	141	231	1,00	3,50	11	4	3	4434
4	47	11,98	0,00	11,98	1,10	14,96	12,65	60	110	231	1,00	3,50	11	4	3	4447
4	48	11,98	1,10	11,98	2,79	14,96	12,65	60	170	231	1,00	3,50	11	4	3	4450
4	49	0,06	3,00	0,05	4,70	14,96	12,65	60	170	231	1,00	3,50	11	4	3	4458
4	50	0,06	4,70	0,05	6,55	14,96	12,65	60	185	231	1,00	3,50	11	4	3	4461
4	51	0,06	6,55	0,05	7,57	14,96	12,65	60	103	231	1,00	3,50	11	4	3	4464
4	52	0,06	29,52	0,05	31,37	14,96	12,65	60	185	231	1,00	3,50	11	4	3	4472
4	53	0,06	31,37	0,05	32,35	14,96	12,65	60	98	231	1,00	3,50	11	4	3	4474
4	54	11,98	2,79	11,98	4,42	14,96	12,65	60	164	231	1,00	3,50	11	4	3	4479
4	55	11,98	4,43	11,98	4,78	14,96	12,65	60	36	231	1,00	3,50	11	4	3	4482
4	56	11,98	4,78	11,98	6,39	14,96	12,65	60	160	231	1,00	3,50	11	4	3	4484
4	57	11,98	6,39	11,98	6,93	14,96	12,65	60	54	231	1,00	3,50	11	4	3	4486
4	58	11,98	6,93	11,98	7,57	14,96	12,65	60	65	231	1,00	3,50	11	4	3	4488
4	59	0,06	7,57	0,05	8,27	14,96	12,65	60	70	231	1,00	3,50	11	4	3	4497
4	60	0,06	8,27	0,05	10,13	14,96	12,65	60	185	231	1,00	3,50	11	4	3	4499
4	61	11,98	7,58	11,98	8,28	14,96	12,65	60	70	231	1,00	3,50	11	4	3	4507
4	62	11,98	8,28	11,98	9,89	14,96	12,65	60	160	231	1,00	3,50	11	4	3	4509
4	63	11,98	9,89	11,98	11,64	14,96	12,65	60	175	231	1,00	3,50	11	4	3	4512
4	64	0,06	10,12	0,05	11,78	14,96	12,65	60	166	231	1,00	3,50	11	4	3	4517

GEOMETRIA MASCHI MURARI																
GEOMETRIA MASCHI MURARI																
Quota N.ro	Muro N.ro	Xin (m)	Yin (m)	Xfin (m)	Yfin (m)	Hsup (m)	Hinf (m)	Spess (cm)	Lung (cm)	Hmur (cm)	Ro	Lambda	Mat. N.ro	Pia Sup	Pia Inf	Asta N.ro
4	65	0,06	11,77	0,05	13,63	14,96	12,65	60	185	231	1,00	3,50	11	4	3	4520
4	66	0,06	13,63	0,05	14,43	14,96	12,65	60	80	231	1,00	3,50	11	4	3	4522
4	67	11,98	11,64	11,98	13,43	14,96	12,65	60	179	231	1,00	3,50	11	4	3	4531
4	68	11,98	13,42	11,98	13,83	14,96	12,65	60	41	231	1,00	3,50	11	4	3	4533
4	69	0,06	14,43	0,05	15,38	14,96	12,65	60	95	231	1,00	3,50	11	4	3	4539
4	70	0,06	15,37	0,05	17,22	14,96	12,65	60	185	231	1,00	3,50	11	4	3	4541
4	71	19,79	25,07	20,71	25,07	14,96	12,65	70	92	231	1,00	3,00	11	4	3	4549
4	72	20,71	25,07	22,56	25,07	14,96	12,65	70	185	231	1,00	3,00	11	4	3	4551
4	73	22,56	25,07	24,29	25,07	14,96	12,65	70	173	231	1,00	3,00	11	4	3	4554
4	74	24,29	25,07	26,14	25,07	14,96	12,65	70	185	231	1,00	3,00	11	4	3	4557
4	75	26,14	25,07	27,09	25,07	14,96	12,65	70	95	231	1,00	3,00	11	4	3	4559
4	76	27,09	25,07	27,99	25,07	14,96	12,65	70	90	231	1,00	3,00	11	4	3	4570
4	77	27,99	25,07	29,84	25,07	14,96	12,65	70	185	231	1,00	3,00	11	4	3	4572
4	78	29,84	25,07	31,69	25,07	14,96	12,65	70	185	231	1,00	3,00	11	4	3	4575
4	79	31,69	25,07	33,54	25,07	14,96	12,65	70	185	231	1,00	3,00	11	4	3	4578
4	80	33,54	25,07	34,80	25,07	14,96	12,65	70	126	231	1,00	3,00	11	4	3	4581
4	81	11,95	13,83	11,95	14,43	15,07	12,65	55	60	242	1,00	4,02	11	4	3	4593
4	82	0,06	17,22	0,05	18,90	14,96	12,65	60	168	231	1,00	3,50	11	4	3	4597
4	83	0,06	18,91	0,05	20,75	14,96	12,65	60	185	231	1,00	3,50	11	4	3	4600
4	84	0,06	20,75	0,05	22,37	14,96	12,65	60	162	231	1,00	3,50	11	4	3	4603
4	85	34,80	25,01	35,88	25,01	15,16	12,65	60	108	251	1,00	3,84	11	4	3	4609
4	86	37,30	25,01	38,60	25,01	16,14	12,65	60	130	349	1,00	5,47	11	4	3	4613
4	87	0,06	22,37	0,05	24,32	14,96	12,65	60	195	231	1,00	3,50	11	4	3	4622
4	88	34,80	0,11	36,05	0,12	14,96	12,65	60	125	231	1,00	3,50	11	4	3	4631
4	89	36,05	0,11	37,75	0,12	14,96	12,65	60	170	231	1,00	3,50	11	4	3	4634
4	90	37,75	0,11	38,61	0,12	14,96	12,65	60	86	231	1,00	3,50	11	4	3	4636
4	91	0,06	24,32	0,05	25,98	14,96	12,65	60	166	231	1,00	3,50	11	4	3	4643
4	92	0,06	25,99	0,05	27,83	14,96	12,65	60	185	231	1,00	3,50	11	4	3	4646
4	93	0,06	27,83	0,05	29,53	14,96	12,65	60	170	231	1,00	3,50	11	4	3	4649
4	94	38,58	30,44	38,58	31,84	15,43	12,65	50	141	278	1,00	5,15	11	4	3	4655
4	95	38,58	31,84	38,58	32,35	15,16	12,65	50	51	251	1,00	4,60	11	4	3	4657
4	96	8,27	27,40	8,26	30,47	16,39	12,65	50	308	374	1,00	7,06	11	4	3	4662
4	97	8,27	30,47	8,27	31,72	15,45	12,65	50	125	280	1,00	5,18	11	4	3	4665
4	98	8,27	31,72	8,27	32,35	15,20	12,65	50	63	255	1,00	4,69	11	4	3	4667
4	99	11,98	25,01	11,98	25,81	14,96	12,65	60	80	231	1,00	3,50	11	4	3	4674
4	100	11,98	25,82	11,98	27,67	14,96	12,65	60	185	231	1,00	3,50	11	4	3	4676
4	101	11,98	27,66	11,98	29,48	14,96	12,65	60	182	231	1,00	3,50	11	4	3	4679
4	102	43,85	0,11	45,54	0,12	14,96	12,65	60	170	231	1,00	3,50	11	4	3	4685
4	103	45,54	0,11	46,83	0,12	14,96	12,65	60	129	231	1,00	3,50	11	4	3	4688
4	104	34,80	32,23	35,75	32,23	14,96	12,65	60	95	231	1,00	3,50	11	4	3	4695
4	105	35,75	32,23	37,70	32,23	14,96	12,65	60	195	231	1,00	3,50	11	4	3	4697
4	106	12,03	13,89	13,44	13,89	14,96	12,65	60	141	231	1,00	3,50	11	4	3	4705
4	107	13,44	13,89	15,04	13,89	14,96	12,65	60	160	231	1,00	3,50	11	4	3	4708
4	108	15,04	13,89	17,03	13,89	14,96	12,65	60	199	231	1,00	3,50	11	4	3	4711
4	109	17,03	13,89	18,71	13,89	14,96	12,65	60	168	231	1,00	3,50	11	4	3	4714
4	110	18,71	13,89	19,12	13,89	14,96	12,65	60	41	231	1,00	3,50	11	4	3	4716
4	111	12,03	25,07	13,33	25,07	14,96	12,65	70	131	231	1,00	3,00	11	4	3	4730
4	112	13,33	25,07	15,18	25,07	14,96	12,65	70	185	231	1,00	3,00	11	4	3	4733
4	113	15,18	25,07	17,03	25,07	14,96	12,65	70	185	231	1,00	3,00	11	4	3	4736
4	114	17,03	25,07	18,88	25,07	14,96	12,65	70	185	231	1,00	3,00	11	4	3	4739
4	115	18,87	25,07	19,79	25,07	14,96	12,65	70	92	231	1,00	3,00	11	4	3	4741
4	116	46,78	13,68	46,78	15,50	14,96	12,65	60	182	231	1,00	3,50	11	4	3	4753
4	117	46,78	15,50	46,78	17,37	14,96	12,65	60	187	231	1,00	3,50	11	4	3	4756
4	118	11,98	29,48	11,98	31,33	14,96	12,65	60	185	231	1,00	3,50	11	4	3	4765
4	119	11,98	31,33	11,98	32,35	14,96	12,65	60	102	231	1,00	3,50	11	4	3	4768
4	120	46,78	20,76	46,78	22,47	14,96	12,65	60	171	231	1,00	3,50	11	4	3	4774
4	121	46,78	22,47	46,78	24,32	14,96	12,65	60	185	231	1,00	3,50	11	4	3	4777
4	122	46,78	24,32	46,78	25,02	14,96	12,65	60	70	231	1,00	3,50	11	4	3	4779
4	123	34,85	25,01	34,85	26,04	14,96	12,65	60	103	231	1,00	3,50	11	4	3	4786
4	124	34,85	26,03	34,85	27,89	14,96	12,65	60	185	231	1,00	3,50	11	4	3	4789
4	125	41,78	24,86	42,04	24,86	16,71	12,65	30	26	406	1,00	12,84	14	4	3	4798
4	126	46,78	25,01	46,78	25,99	14,96	12,65	60	98	231	1,00	3,50	11	4	3	4804
4	127	46,78	25,99	46,78	27,83	14,96	12,65	60	185	231	1,00	3,50	11	4	3	4806
4	128	46,78	27,83	46,78	29,53	14,96	12,65	60	170	231	1,00	3,50	11	4	3	4809
4	129	34,85	4,18	34,85	4,59	14,96	12,65	60	41	231	1,00	3,50	11	4	3	4815
4	130	34,85	4,59	34,85	4,85	14,96	12,65	60	26	231	1,00	3,50	11	4	3	4817
4	131	34,85	4,85	34,85	6,45	14,96	12,65	60	160	231	1,00	3,50	11	4	3	4819
4	132	34,85	6,45	34,85	7,09	14,96	12,65	60	65	231	1,00	3,50	11	4	3	4821
4	133	46,78	4,74	46,78	6,59	14,96	12,65	60	1							

GEOMETRIA MASCHI MURARI																
GEOMETRIA MASCHI MURARI																
Quota N.ro	Muro N.ro	Xin (m)	Yin (m)	Xfin (m)	Yfin (m)	Hsup (m)	Hinf (m)	Spess (cm)	Lung (cm)	Hmur (cm)	Ro	Lambda	Mat. N.ro	Pia Sup	Pia Inf	Asta N.ro
4	143	34,85	31,38	34,85	32,35	14,96	12,65	60	98	231	1,00	3,50	11	4	3	4871
4	144	43,03	25,01	43,03	25,63	16,39	12,65	50	61	374	1,00	7,06	11	4	3	4878
4	145	43,03	25,62	43,03	26,92	16,39	12,65	50	130	374	1,00	7,06	11	4	3	4880
4	146	46,78	29,52	46,78	31,37	14,96	12,65	60	185	231	1,00	3,50	11	4	3	4886
4	147	46,78	31,37	46,78	32,35	14,96	12,65	60	98	231	1,00	3,50	11	4	3	4888
4	148	34,85	7,09	34,85	8,39	14,96	12,65	60	130	231	1,00	3,50	11	4	3	4893
4	149	34,85	8,38	34,85	9,98	14,96	12,65	60	160	231	1,00	3,50	11	4	3	4896
4	150	34,85	9,98	34,85	11,88	14,96	12,65	60	189	231	1,00	3,50	11	4	3	4899
4	151	34,85	11,87	34,85	13,47	14,96	12,65	60	160	231	1,00	3,50	11	4	3	4902
4	152	34,85	13,47	34,85	13,83	14,96	12,65	60	36	231	1,00	3,50	11	4	3	4904
4	153	46,78	8,27	46,78	10,13	14,96	12,65	60	185	231	1,00	3,50	11	4	3	4915
4	154	46,78	10,13	46,78	11,82	14,96	12,65	60	170	231	1,00	3,50	11	4	3	4918
4	155	46,78	11,82	46,78	13,68	14,96	12,65	60	185	231	1,00	3,50	11	4	3	4921
4	156	46,78	17,37	46,78	18,90	14,96	12,65	60	154	231	1,00	3,50	11	4	3	4931
4	157	46,78	18,91	46,78	20,76	14,96	12,65	60	185	231	1,00	3,50	11	4	3	4934
4	158	34,80	13,83	34,80	19,42	16,00	12,65	55	559	335	1,00	5,72	11	4	3	4942
4	159	19,79	13,83	19,79	15,20	15,22	12,65	55	137	257	1,00	4,28	11	4	3	4947
4	160	19,79	15,20	19,79	16,50	15,71	12,65	55	130	306	1,00	5,19	11	4	3	4950
4	161	27,09	13,83	27,09	14,79	15,32	12,65	55	96	267	1,00	4,47	11	4	3	4959
4	162	27,09	14,79	27,09	15,69	15,65	12,65	55	90	300	1,00	5,08	11	4	3	4961
4	163	27,09	15,69	27,09	19,42	16,49	12,65	55	373	384	1,00	6,60	11	4	3	4963
4	164	8,27	25,01	8,27	26,34	16,39	12,65	50	133	374	1,00	7,06	11	4	3	4970
4	165	8,27	26,34	8,27	27,40	16,39	12,65	50	105	374	1,00	7,06	11	4	3	4973
4	166	7,97	24,86	8,77	24,86	16,11	12,65	30	80	346	1,00	10,83	14	4	3	4982
4	167	10,17	24,86	10,54	24,86	15,61	12,65	30	37	296	1,00	9,18	14	4	3	4984
4	168	10,53	24,86	12,03	24,86	15,22	12,65	30	150	257	1,00	7,88	14	4	3	4987
4	169	11,93	19,42	11,93	21,57	16,65	12,65	50	215	400	1,00	7,58	11	4	3	4996
4	170	38,61	14,03	46,83	14,03	16,27	12,65	50	823	362	1,00	6,82	11	4	3	5001
4	171	38,61	21,44	46,83	21,44	16,39	12,65	50	823	374	1,00	7,06	11	4	3	5004
4	172	38,61	4,24	46,83	4,25	16,39	12,65	50	823	374	1,00	7,06	11	4	3	5007
4	173	40,81	0,11	41,65	0,12	14,96	12,65	60	83	231	1,00	3,50	11	4	3	5010
4	174	41,65	0,11	43,85	0,12	14,96	12,65	60	220	231	1,00	3,50	11	4	3	5012
4	175	3,24	24,86	5,51	24,86	16,39	12,65	30	227	374	1,00	11,77	14	4	3	5015
4	176	5,50	24,86	6,01	24,86	16,87	12,65	30	51	422	1,00	13,38	14	4	3	5017
4	177	7,59	24,86	7,97	24,86	16,52	12,65	30	37	387	1,00	12,18	14	4	3	5022
4	178	12,03	21,47	13,80	21,47	16,25	12,65	30	177	360	1,00	11,30	14	4	3	5028
4	179	15,31	21,47	19,79	21,47	16,25	12,65	30	448	360	1,00	11,30	14	4	3	5032
4	180	19,79	21,47	21,14	21,47	16,25	12,65	30	135	360	1,00	11,30	14	4	3	5041
4	181	22,55	21,47	27,09	21,47	16,25	12,65	30	454	360	1,00	11,30	14	4	3	5045
4	182	27,09	21,47	28,09	21,47	16,25	12,65	30	100	360	1,00	11,30	14	4	3	5054
4	183	29,55	21,47	32,11	21,47	16,25	12,65	30	256	360	1,00	11,30	14	4	3	5057
4	184	32,11	21,47	33,46	21,47	16,25	12,65	30	135	360	1,00	11,30	14	4	3	5060
4	185	33,46	21,47	34,81	21,47	16,25	12,65	30	135	360	1,00	11,30	14	4	3	5063
4	186	38,60	24,86	39,88	24,86	16,64	12,65	30	128	399	1,00	12,60	14	4	3	5079
4	187	43,03	26,92	43,03	30,42	16,39	12,65	50	350	374	1,00	7,06	11	4	3	5084
4	188	19,79	19,42	19,79	21,57	16,65	12,65	50	215	400	1,00	7,58	11	4	3	5087
4	189	27,09	19,42	27,09	21,57	16,65	12,65	50	215	400	1,00	7,58	11	4	3	5092
4	190	38,58	13,98	38,58	15,60	16,30	12,65	30	162	365	1,00	11,48	14	4	3	5097
4	191	38,58	4,19	38,58	5,06	16,39	12,65	30	87	374	1,00	11,77	14	4	3	5107
4	192	38,58	5,06	38,58	6,26	16,39	12,65	30	120	374	1,00	11,77	14	4	3	5109
4	193	38,58	6,26	38,58	11,89	16,36	12,65	30	564	371	1,00	11,68	14	4	3	5117
4	194	38,58	13,21	38,58	13,98	16,29	12,65	30	77	364	1,00	11,44	14	4	3	5120
4	195	38,58	16,85	38,58	21,57	17,05	12,65	30	472	440	1,00	13,97	14	4	3	5128
4	196	3,83	25,01	3,83	26,25	16,39	12,65	50	123	374	1,00	7,06	11	4	3	5131
4	197	3,83	26,25	3,83	27,41	16,39	12,65	50	116	374	1,00	7,06	11	4	3	5134
4	198	3,83	27,40	3,83	30,48	16,39	12,65	50	308	374	1,00	7,06	11	4	3	5142
4	199	3,83	30,47	3,83	31,72	15,45	12,65	50	125	280	1,00	5,18	11	4	3	5145
4	200	3,83	31,72	3,83	32,35	15,20	12,65	50	63	255	1,00	4,69	11	4	3	5147
4	201	34,80	19,42	34,80	21,57	16,65	12,65	50	215	400	1,00	7,58	11	4	3	5154
4	202	0,00	24,86	1,04	24,86	15,14	12,65	30	104	249	1,00	7,60	14	4	3	5159
4	203	1,04	24,86	2,04	24,86	15,67	12,65	30	100	302	1,00	9,36	14	4	3	5162
4	204	11,95	17,11	11,95	19,42	16,49	12,65	55	232	384	1,00	6,60	11	4	3	5173
4	205	19,79	16,50	19,79	19,42	16,49	12,65	55	292	384	1,00	6,60	11	4	3	5178
4	206	39,88	32,23	40,81	32,23	14,96	12,65	60	93	231	1,00	3,50	11	4	3	5184
4	207	39,88	24,86	40,22	24,86	16,85	12,65	30	34	420	1,00	13,29	14	4	3	5189
4	208	41,74	32,23	43,85	32,23	14,96	12,65	60	210	231	1,00	3,50	11	4	3	5195
4	209	42,04	24,86	43,06	24,86	16,50	12,65	30	102	385	1,00	12,15	14	4	3	5198
4	210	38,58	26,92	38,58	30,43	16,39	12,65	50	351	374	1,00	7,06	11	4	3	5203
4	211	11,95	14,42	11,95	14,75	15,30	12,65	55	33	265	1,00	4,44	11	4	3	5206
4	212	11,95	14,74	11,95	16,59	15,65	12,65	55	185	300	1,00	5,07	11	4	3	5208
4	213	11,95	16,60	11,95	17,10	15,99	12,65	55	51	334	1,00	5,69	11	4	3	5210

VERIFICA SISMICA GLOBALE MASCHI MURARI - QUOTA N.ro: 1

VERIFICA GLOBALE MASCHI MURARI										
Muro N.ro	Modo di collasso	Cmb	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (tm)	Nd (t)	Vd (t)	Md (tm)	TirPass (t)
1	FLESSIONE	29	0,76	-12,79	14,77	7,54	-12,79	11,49	-9,88	0,00
2	FLESSIONE	9	2,06	-73,33	41,35	73,56	-73,33	-18,39	-35,79	0,00

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. N.ro: 19214

VERIFICA SISMICA GLOBALE MASCHI MURARI - QUOTA N.ro: 1										
VERIFICA GLOBALE MASCHI MURARI										
Muro N.ro	Modo di collasso	Cmb	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (tm)	Nd (t)	Vd (t)	Md (tm)	TirPass (t)
3	FLESSIONE	22	0,77	-21,29	15,55	11,02	-21,29	-17,18	-14,28	0,00
4	FLESSIONE	34	1,00	-7,46	13,19	0,00	-7,46	0,00	0,00	0,00
5	FLESSIONE	13	1,26	-44,91	38,90	46,48	-44,91	26,91	-36,89	0,00
6	FLESSIONE	19	0,67	-9,09	16,49	5,36	-9,09	-15,57	8,04	0,00
7	TAGL.SCOR	22	1,03	-23,37	22,23	55,37	-23,37	-21,58	38,06	0,00
8	FLESSIONE	29	1,08	-6,75	3,95	3,98	-6,75	-2,69	3,70	0,00
9	FLESSIONE	29	1,17	-5,25	3,04	2,36	-5,25	-1,47	2,02	0,00
10	FLESSIONE	29	1,13	-6,37	3,64	3,41	-6,37	-2,19	3,01	0,00
11	FLESSIONE	29	1,14	-7,15	4,04	4,22	-7,15	-2,69	3,70	0,00
12	TAGL.DIAG.	3	1,56	-62,33	45,61	114,34	-62,33	-29,19	-46,72	0,00
13	TAGL.SCOR	29	1,05	-24,84	19,07	48,62	-24,84	-18,18	22,97	0,00
14	FLESSIONE	29	1,26	-7,08	3,87	3,78	-7,08	2,26	3,01	0,00
15	FLESSIONE	34	1,10	-7,15	4,04	4,21	-7,15	2,78	-3,82	0,00
16	TAGL.SCOR	34	0,89	-16,11	18,03	33,68	-16,11	20,30	-25,29	0,00
17	TAGL.DIAG.	9	1,42	-45,61	39,61	84,45	-45,61	-27,92	-45,77	0,00
18	FLESSIONE	34	1,00	-7,69	39,61	0,00	-7,69	0,00	0,00	0,00
19	FLESSIONE	34	1,00	-11,96	39,61	0,00	-11,96	0,00	0,00	0,00
20	FLESSIONE	34	1,00	-14,53	1,93	0,00	-14,53	0,00	0,00	0,00
21	FLESSIONE	34	1,00	-4,86	1,93	0,00	-4,86	0,00	0,00	0,00
22	TAGL.DIAG.	12	1,76	-66,08	47,15	101,95	-66,08	26,82	46,78	0,00
23	FLESSIONE	18	1,43	-15,50	11,59	9,80	-15,50	6,11	-6,85	0,00
24	FLESSIONE	34	1,00	-13,02	1,83	0,00	-13,02	0,00	0,00	0,00
25	FLESSIONE	18	1,01	-7,60	6,16	2,84	-7,60	2,15	-2,81	0,00
26	FLESSIONE	34	1,00	-8,58	1,83	0,00	-8,58	0,00	0,00	0,00
27	FLESSIONE	9	0,61	-6,46	6,42	2,66	-6,46	-3,47	4,37	0,00
28	FLESSIONE	8	1,20	-11,53	8,62	5,39	-11,53	-3,23	4,48	0,00
29	FLESSIONE	34	1,00	-4,81	8,62	0,00	-4,81	0,00	0,00	0,00
30	FLESSIONE	34	1,00	-12,95	2,96	0,00	-12,95	0,00	0,00	0,00
31	FLESSIONE	12	2,10	-52,19	31,29	50,85	-52,19	-13,23	24,25	0,00
32	FLESSIONE	6	1,11	-10,25	7,45	3,69	-10,25	-2,63	3,31	0,00
33	FLESSIONE	34	1,00	-9,43	7,45	0,00	-9,43	0,00	0,00	0,00
34	FLESSIONE	6	0,70	-9,26	11,24	6,23	-9,26	-8,65	8,95	0,00
35	FLESSIONE	34	1,24	-13,47	21,50	8,73	-13,47	14,10	-7,03	0,00
36	FLESSIONE	34	1,00	-11,97	13,19	0,00	-11,97	0,00	0,00	0,00
37	FLESSIONE	8	0,85	-19,08	17,93	14,26	-19,08	-12,04	16,79	0,00
38	FLESSIONE	8	0,93	-23,86	22,36	20,94	-23,86	-16,10	22,44	0,00
39	FLESSIONE	34	1,00	-4,52	22,36	0,00	-4,52	0,00	0,00	0,00
40	FLESSIONE	34	1,00	-8,05	13,19	0,00	-8,05	0,00	0,00	0,00
41	FLESSIONE	8	0,98	-25,36	17,11	15,92	-25,36	-14,07	-16,19	0,00
42	FLESSIONE	3	1,18	-52,76	32,30	39,29	-52,76	-26,46	-33,38	0,00
43	TAGL.DIAG.	9	1,30	-59,01	32,01	50,31	-59,01	-24,65	-35,78	0,00
44	FLESSIONE	13	1,07	-49,40	31,41	37,28	-49,40	27,13	34,71	0,00
45	FLESSIONE	9	1,09	-50,57	32,14	40,14	-50,57	-29,25	-36,96	0,00
46	FLESSIONE	34	1,00	-6,01	32,14	0,00	-6,01	0,00	0,00	0,00
47	TAGL.DIAG.	3	0,93	-38,49	22,21	24,24	-38,49	-23,79	-25,94	0,00
48	FLESSIONE	22	0,42	-8,53	10,90	4,22	-8,53	-12,17	10,00	0,00
49	FLESSIONE	34	1,00	-7,28	10,90	0,00	-7,28	0,00	0,00	0,00
50	TAGL.DIAG.	29	1,15	-55,06	26,61	40,25	-55,06	-23,14	-30,16	0,00
51	FLESSIONE	34	1,00	-15,40	13,19	0,00	-15,40	0,00	0,00	0,00
52	FLESSIONE	22	0,71	-27,85	14,91	12,84	-27,85	-19,99	18,06	0,00
53	FLESSIONE	34	1,00	-10,89	13,19	0,00	-10,89	0,00	0,00	0,00
54	FLESSIONE	25	0,52	-9,16	10,06	4,03	-9,16	9,29	-7,72	0,00
55	TAGL.DIAG.	22	1,40	-61,45	32,27	42,22	-61,45	-23,12	-29,75	0,00
56	FLESSIONE	34	1,00	-20,16	2,82	0,00	-20,16	0,00	0,00	0,00
57	FLESSIONE	34	1,00	-23,11	2,82	0,00	-23,11	0,00	0,00	0,00
58	FLESSIONE	22	0,75	-34,97	24,92	29,11	-34,97	-30,64	38,73	0,00
59	FLESSIONE	8	0,81	-16,93	12,75	10,29	-16,93	-9,12	12,66	0,00
60	FLESSIONE	8	0,85	-18,51	13,51	11,75	-18,51	-9,98	13,84	0,00
61	TAGL.DIAG.	18	1,06	-51,83	62,47	105,89	-51,83	59,14	-78,50	0,00
62	FLESSIONE	18	0,68	-9,96	8,02	4,48	-9,96	5,49	-6,62	0,00
63	FLESSIONE	34	1,00	-3,75	8,02	0,00	-3,75	0,00	0,00	0,00
64	FLESSIONE	8	1,38	-47,79	35,95	54,92	-47,79	-25,15	-39,83	0,00
65	FLESSIONE	18	1,24	-22,80	11,93	13,75	-22,80	7,11	11,09	0,00
66	FLESSIONE	34	1,00	-31,18	11,93	0,00	-31,18	0,00	0,00	0,00
67	FLESSIONE	22	0,95	-50,64	32,75	39,10	-50,64	-32,29	-41,27	0,00
68	FLESSIONE	22	0,76	-32,63	21,17	24,37	-32,63	-25,34	32,12	0,00
69	FLESSIONE	34	1,00	-11,58	21,17	0,00	-11,58	0,00	0,00	0,00
70	FLESSIONE	25	0,54	-16,89	10,48	6,08	-16,89	13,23	-11,26	0,00
71	FLESSIONE	25	1,72	-51,48	37,38	70,19	-51,48	20,56	40,86	0,00
72	FLESSIONE	34	1,00	-16,02	1,16	0,00	-16,02	0,00	0,00	0,00
73	FLESSIONE	34	1,00	-11,14	12,10	0,00	-11,14	0,00	0,00	0,00
74	FLESSIONE	25	0,44	-17,22	11,77	7,36	-17,22	21,09	-16,88	0,00
75	FLESSIONE	34	1,00	-10,11	13,19	0,00	-10,11	0,00	0,00	0,00
76	FLESSIONE	8	0,69	-20,66	12,35	8,55	-20,66	-14,55	12,44	0,00
77	FLESSIONE	34	1,00	-6,60	12,35	0,00	-6,60	0,00	0,00	0,00
78	FLESSIONE	34	1,00	-5,81	14,60	0,00	-5,81	0,00	0,00	0,00
79	FLESSIONE	8	1,09	-36,66	21,06	28,54	-36,66	-17,46	-26,29	0,00
80	FLESSIONE	34	1,00	-4,89	21,06	0,00	-4,89	0,00	0,00	0,00
81	FLESSIONE	34	1,00	-7,59	14,60	0,00	-7,59	0,00	0,00	0,00
82	FLESSIONE	18	0,75	-22,36	13,00	9,56	-22,36	14,72	-12,76	0,00
83	FLESSIONE	18	0,66	-20,83	12,23	8,43	-20,83	16,18	-12,69	0,00
84	FLESSIONE	34	1,00	-8,52	14,60	0,00	-8,52	0,00	0,00	0,00
85	FLESSIONE	18	1,08	-42,64	22,87	35,50	-42,64	20,39	32,89	0,00
86	FLESSIONE	34	1,00	-10,20	14,60	0,00	-10,20	0,00	0,00	0,00

VERIFICA SISMICA GLOBALE MASCHI MURARI - QUOTA N.ro: 1										
VERIFICA GLOBALE MASCHI MURARI										
Muro N.ro	Modo di collasso	Cmb	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (tm)	Nd (t)	Vd (t)	Md (tm)	TirPass (t)
87	TAGL.DIAG.	18	0,96	-38,02	18,16	20,95	-38,02	18,92	20,18	0,00
88	FLESSIONE	34	1,00	-13,18	18,16	0,00	-13,18	0,00	0,00	0,00
89	TAGL.DIAG.	25	0,89	-43,32	21,99	32,75	-43,32	24,73	36,60	0,00
90	FLESSIONE	34	1,00	-9,42	13,19	0,00	-9,42	0,00	0,00	0,00
91	FLESSIONE	22	0,64	-23,89	18,72	17,37	-23,89	-20,37	27,05	0,00
92	FLESSIONE	12	0,76	-8,53	8,65	4,15	-8,53	4,97	-5,47	0,00
93	FLESSIONE	6	1,59	-26,67	12,69	15,33	-26,67	-6,63	-9,63	0,00
94	FLESSIONE	12	1,79	-27,25	13,21	15,24	-27,25	6,23	8,50	0,00
95	TAGL.DIAG.	22	1,31	-37,26	30,56	38,84	-37,26	-23,41	28,63	0,00
96	FLESSIONE	25	0,66	-29,16	23,68	25,59	-29,16	28,50	-38,92	0,00
97	FLESSIONE	25	1,58	-42,06	34,00	58,07	-42,06	19,70	36,80	0,00
98	FLESSIONE	34	1,00	-16,65	1,16	0,00	-16,65	0,00	0,00	0,00
99	FLESSIONE	29	0,58	-6,26	14,45	3,55	-6,26	13,27	-6,14	0,00
100	FLESSIONE	29	0,95	-12,86	12,59	4,95	-12,86	10,93	-5,19	0,00
101	FLESSIONE	25	0,56	-22,01	18,63	16,44	-22,01	21,31	-29,23	0,00
102	FLESSIONE	34	1,00	-10,40	13,19	0,00	-10,40	0,00	0,00	0,00
103	FLESSIONE	25	1,10	-36,82	21,00	28,09	-36,82	17,48	25,56	0,00
104	TAGL.DIAG.	25	1,22	-37,81	13,59	18,67	-37,81	11,11	11,19	0,00
105	TAGL.DIAG.	25	1,03	-31,47	13,87	17,45	-31,47	13,50	14,62	0,00
106	FLESSIONE	25	1,34	-14,10	9,82	5,08	-14,10	3,14	-3,80	0,00
107	FLESSIONE	34	1,00	-8,23	9,82	0,00	-8,23	0,00	0,00	0,00
108	FLESSIONE	34	1,00	-7,27	12,10	0,00	-7,27	0,00	0,00	0,00
109	FLESSIONE	25	0,84	-30,79	26,29	25,19	-30,79	25,04	29,97	0,00
110	FLESSIONE	29	1,03	-17,55	19,66	10,58	-17,55	18,81	-10,24	0,00
111	FLESSIONE	18	1,16	-22,10	12,20	9,45	-22,10	8,38	8,16	0,00
112	FLESSIONE	34	1,00	-10,94	12,20	0,00	-10,94	0,00	0,00	0,00
113	FLESSIONE	34	1,00	-7,71	13,19	0,00	-7,71	0,00	0,00	0,00
114	TAGL.DIAG.	18	1,67	-45,23	33,00	44,27	-45,23	19,82	-26,32	0,00
115	TAGL.DIAG.	3	0,96	-42,66	23,29	26,30	-42,66	-24,27	-26,51	0,00
116	TAGL.DIAG.	15	1,26	-63,61	41,86	54,76	-63,61	33,15	42,97	0,00
117	FLESSIONE	9	0,61	-15,68	15,34	12,49	-15,68	-15,48	20,45	0,00
118	FLESSIONE	8	0,65	-12,64	11,21	7,23	-12,64	-8,01	11,12	0,00
119	FLESSIONE	34	1,00	-4,77	11,21	0,00	-4,77	0,00	0,00	0,00
120	TAGL.DIAG.	8	1,03	-50,60	61,45	102,01	-50,60	-59,93	79,80	0,00
121	TAGL.DIAG.	12	1,04	-41,24	19,93	23,44	-41,24	19,26	20,40	0,00
122	FLESSIONE	34	1,00	-6,37	19,93	0,00	-6,37	0,00	0,00	0,00
123	FLESSIONE	34	1,00	-6,68	14,60	0,00	-6,68	0,00	0,00	0,00
124	FLESSIONE	12	1,11	-33,12	22,82	27,57	-33,12	20,01	-24,81	0,00
125	FLESSIONE	34	1,00	-5,05	22,82	0,00	-5,05	0,00	0,00	0,00
126	FLESSIONE	34	1,00	-7,86	14,60	0,00	-7,86	0,00	0,00	0,00
127	FLESSIONE	8	0,63	-18,83	11,91	7,79	-18,83	-14,22	12,29	0,00
128	TAGL.DIAG.	31	1,10	-83,96	70,33	211,27	-83,96	63,65	113,24	0,00
129	FLESSIONE	24	1,33	-28,94	13,63	20,57	-28,94	10,11	15,52	0,00
130	TAGL.DIAG.	31	1,09	-45,73	23,42	37,41	-45,73	21,52	34,21	0,00
131	FLESSIONE	34	1,00	-16,59	13,19	0,00	-16,59	0,00	0,00	0,00
132	FLESSIONE	34	1,00	-9,14	13,19	0,00	-9,14	0,00	0,00	0,00
133	FLESSIONE	25	0,76	-12,95	11,29	5,92	-12,95	9,34	-7,75	0,00
134	TAGL.DIAG.	31	0,99	-45,80	28,16	35,13	-45,80	28,50	35,11	0,00
135	FLESSIONE	34	1,00	-7,22	12,10	0,00	-7,22	0,00	0,00	0,00
136	FLESSIONE	34	1,00	-19,18	12,10	0,00	-19,18	0,00	0,00	0,00
137	FLESSIONE	31	0,79	-24,81	13,49	11,50	-24,81	13,39	14,57	0,00
138	FLESSIONE	34	1,00	-11,05	3,14	0,00	-11,05	0,00	0,00	0,00
139	FLESSIONE	34	1,00	-12,87	3,14	0,00	-12,87	0,00	0,00	0,00
140	FLESSIONE	31	1,98	-27,59	11,69	15,17	-27,59	5,12	7,68	0,00
141	TAGL.DIAG.	31	0,98	-31,43	14,49	13,27	-31,43	14,74	12,74	0,00
142	FLESSIONE	34	1,00	-11,82	13,19	0,00	-11,82	0,00	0,00	0,00
143	TAGL.DIAG.	31	1,28	-50,15	29,18	37,33	-50,15	22,82	28,17	0,00
144	FLESSIONE	34	1,00	-12,86	29,18	0,00	-12,86	0,00	0,00	0,00
145	FLESSIONE	19	1,00	-8,57	6,25	3,36	-8,57	-2,31	-3,35	0,00
146	FLESSIONE	19	1,15	-14,01	9,15	7,57	-14,01	-4,92	6,57	0,00
147	FLESSIONE	34	1,00	-7,62	9,15	0,00	-7,62	0,00	0,00	0,00
148	FLESSIONE	34	1,00	-8,94	13,19	0,00	-8,94	0,00	0,00	0,00
149	TAGL.DIAG.	19	1,00	-52,17	29,98	38,13	-52,17	-30,08	-35,22	0,00
150	FLESSIONE	28	0,99	-22,64	14,57	12,22	-22,64	-11,80	-12,35	0,00
151	TAGL.DIAG.	28	0,98	-26,95	20,79	16,92	-26,95	-21,22	16,85	0,00
152	FLESSIONE	31	2,06	-44,03	27,48	46,10	-44,03	10,92	22,38	0,00
153	FLESSIONE	34	1,00	-11,36	1,69	0,00	-11,36	0,00	0,00	0,00
154	FLESSIONE	28	0,81	-20,29	13,70	10,78	-20,29	-12,42	-13,31	0,00
155	FLESSIONE	34	1,00	-6,82	13,19	0,00	-6,82	0,00	0,00	0,00
156	FLESSIONE	28	0,82	-25,91	19,97	19,94	-25,91	-18,35	24,33	0,00
157	FLESSIONE	22	2,03	-31,05	15,60	18,85	-31,05	-6,51	-9,27	0,00
158	FLESSIONE	29	1,70	-11,80	8,33	5,10	-11,80	-2,58	2,99	0,00
159	TAGL.DIAG.	28	1,41	-61,98	49,22	104,09	-61,98	-34,92	-58,74	0,00
160	FLESSIONE	31	1,02	-27,45	19,84	20,36	-27,45	16,36	-19,99	0,00
161	FLESSIONE	34	1,00	-11,62	13,19	0,00	-11,62	0,00	0,00	0,00
162	FLESSIONE	31	0,88	-18,60	11,55	8,18	-18,60	9,27	9,26	0,00
163	FLESSIONE	34	1,00	-9,97	1,69	0,00	-9,97	0,00	0,00	0,00
164	FLESSIONE	34	1,00	-6,43	12,10	0,00	-6,43	0,00	0,00	0,00
165	FLESSIONE	31	1,40	-13,57	11,11	5,97	-13,57	3,70	-4,26	0,00
166	FLESSIONE	28	0,84	-33,72	19,09	19,65	-33,72	-22,05	-23,30	0,00
167	FLESSIONE	34	1,00	-5,81	13,19	0,00	-5,81	0,00	0,00	0,00
168	FLESSIONE	28	1,11	-44,35	25,01	37,72	-44,35	-21,70	-33,90	0,00
169	FLESSIONE	34	1,00	-7,97	13,19	0,00	-7,97	0,00	0,00	0,00
170	FLESSIONE	34	1,00	-14,34	13,19	0,00	-14,34	0,00	0,00	0,00

VERIFICA SISMICA GLOBALE MASCHI MURARI - QUOTA N.ro: 1

VERIFICA GLOBALE MASCHI MURARI										
Muro N.ro	Modo di collasso	Cmb	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (tm)	Nd (t)	Vd (t)	Md (tm)	TirPass (t)
171	TAGL.DIAG.	24	1,26	-98,10	69,75	243,76	-98,10	55,31	109,71	0,00
172	FLESSIONE	34	1,00	-14,69	1,69	0,00	-14,69	0,00	0,00	0,00
173	FLESSIONE	34	1,00	-7,94	12,10	0,00	-7,94	0,00	0,00	0,00
174	TAGL.DIAG.	28	1,02	-50,74	30,11	37,68	-50,74	-29,63	-34,73	0,00
175	FLESSIONE	34	1,00	-10,95	13,19	0,00	-10,95	0,00	0,00	0,00
176	TAGL.DIAG.	19	1,35	-81,43	58,44	169,80	-81,43	-43,24	-107,18	0,00
177	FLESSIONE	31	0,96	-34,77	20,68	24,02	-34,77	20,20	-25,07	0,00
178	FLESSIONE	34	1,00	-13,47	13,19	0,00	-13,47	0,00	0,00	0,00
179	TAGL.DIAG.	29	1,54	-59,04	46,18	77,64	-59,04	-29,98	-46,16	0,00
180	TAGL.DIAG.	12	2,40	-85,24	56,48	138,51	-85,24	23,56	42,91	0,00
181	FLESSIONE	34	1,00	-10,97	13,19	0,00	-10,97	0,00	0,00	0,00
182	FLESSIONE	18	1,52	-29,08	16,97	14,85	-29,08	10,71	9,74	0,00
183	FLESSIONE	34	1,00	-16,15	16,97	0,00	-16,15	0,00	0,00	0,00
184	FLESSIONE	19	2,37	-33,58	12,55	17,89	-33,58	5,08	-7,56	0,00
185	FLESSIONE	34	1,00	-11,63	1,69	0,00	-11,63	0,00	0,00	0,00
186	FLESSIONE	13	1,17	-27,18	17,18	15,84	-27,18	11,35	13,53	0,00
187	TAGL.DIAG.	13	1,70	-76,71	48,11	124,88	-76,71	28,38	45,17	0,00
188	TAGL.DIAG.	13	1,77	-65,88	45,39	110,28	-65,88	25,70	41,45	0,00
189	FLESSIONE	18	0,85	-10,79	9,12	6,07	-10,79	5,48	-7,15	0,00
190	FLESSIONE	34	1,00	-6,93	9,12	0,00	-6,93	0,00	0,00	0,00
191	FLESSIONE	8	1,03	-25,12	21,71	20,55	-25,12	15,86	19,89	0,00
192	TAGL.DIAG.	13	1,66	-128,40	96,76	475,23	-128,40	58,42	138,39	0,00
193	TAGL.DIAG.	15	1,68	-156,06	111,97	574,22	-156,06	66,69	-194,56	0,00
194	TAGL.DIAG.	13	1,64	-126,95	96,24	469,87	-126,95	58,86	132,81	0,00
195	FLESSIONE	13	1,68	-53,97	33,35	53,43	-53,97	17,46	31,77	0,00
196	FLESSIONE	34	1,00	-6,17	1,97	0,00	-6,17	0,00	0,00	0,00
197	FLESSIONE	34	1,00	-7,41	1,97	0,00	-7,41	0,00	0,00	0,00
198	FLESSIONE	34	1,00	-7,31	1,97	0,00	-7,31	0,00	0,00	0,00
199	TAGL.DIAG.	18	1,68	-33,18	15,61	23,14	-33,18	9,31	13,69	0,00
200	FLESSIONE	25	1,08	-28,98	23,89	28,02	-28,98	20,29	-25,98	0,00
201	FLESSIONE	31	0,68	-16,25	18,40	15,71	-16,25	17,77	-23,22	0,00
202	FLESSIONE	25	1,25	-29,46	24,03	28,48	-29,46	18,01	-22,77	0,00
203	FLESSIONE	31	1,14	-23,15	20,30	22,37	-23,15	15,43	-19,64	0,00
204	TAGL.DIAG.	31	1,67	-59,78	43,10	92,69	-59,78	25,85	48,08	0,00
205	FLESSIONE	18	1,37	-33,55	23,12	28,23	-33,55	15,32	-20,56	0,00
206	FLESSIONE	18	1,20	-31,75	27,56	30,00	-31,75	18,77	-24,90	0,00
207	TAGL.DIAG.	31	1,48	-49,29	39,33	77,67	-49,29	26,58	49,20	0,00

VERIFICA SISMICA GLOBALE MASCHI MURARI - QUOTA N.ro: 2

VERIFICA GLOBALE MASCHI MURARI										
Muro N.ro	Modo di collasso	Cmb	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (tm)	Nd (t)	Vd (t)	Md (tm)	TirPass (t)
1	FLESSIONE	3	0,70	-17,40	11,61	10,26	-17,40	-8,99	14,75	0,00
2	FLESSIONE	3	0,44	-21,71	16,38	22,62	-21,71	-27,89	51,66	0,00
3	FLESSIONE	22	0,47	-13,06	9,15	6,76	-13,06	-8,49	14,43	0,00
4	FLESSIONE	34	1,00	-4,78	18,84	0,00	-4,78	0,00	0,00	0,00
5	FLESSIONE	3	0,40	-21,21	16,19	21,95	-21,21	-33,15	54,79	0,00
6	FLESSIONE	3	0,44	-11,78	9,08	6,87	-11,78	-8,37	15,49	0,00
7	FLESSIONE	13	0,49	-28,38	25,03	49,17	-28,38	38,02	-100,60	0,00
8	FLESSIONE	13	0,45	-24,58	24,07	42,58	-24,58	35,35	-94,55	0,00
9	FLESSIONE	3	0,70	-39,86	32,55	73,80	-39,86	-42,56	105,47	0,00
10	FLESSIONE	34	1,00	-4,69	32,55	0,00	-4,69	0,00	0,00	0,00
11	FLESSIONE	8	0,61	-8,96	7,68	5,04	-8,96	-2,99	8,26	0,00
12	FLESSIONE	34	1,00	-4,78	7,68	0,00	-4,78	0,00	0,00	0,00
13	FLESSIONE	8	0,50	-20,61	13,73	16,88	-20,61	-19,19	33,86	0,00
14	TAGL.DIAG.	13	0,75	-60,19	76,24	222,76	-60,19	101,52	-279,88	0,00
15	FLESSIONE	6	0,78	-41,48	32,06	76,81	-41,48	-38,61	98,24	0,00
16	TAGL.DIAG.	18	0,82	-73,39	82,38	271,62	-73,39	100,66	-264,78	0,00
17	TAGL.DIAG.	13	0,71	-54,99	69,41	203,54	-54,99	98,28	-275,66	0,00
18	FLESSIONE	13	0,53	-26,67	17,01	26,41	-26,67	28,04	-50,07	0,00
19	FLESSIONE	34	1,00	-4,70	17,01	0,00	-4,70	0,00	0,00	0,00
20	FLESSIONE	8	0,41	-22,90	20,98	36,07	-22,90	-30,79	87,44	0,00
21	FLESSIONE	8	0,21	-3,70	7,11	2,34	-3,70	-3,96	11,08	0,00
22	FLESSIONE	8	0,10	-0,67	3,75	0,24	-0,67	-0,87	2,43	0,00
23	FLESSIONE	34	1,00	-13,83	3,75	0,00	-13,83	0,00	0,00	0,00
24	FLESSIONE	9	0,40	-8,92	6,43	3,67	-8,92	-6,89	9,23	0,00
25	FLESSIONE	6	0,68	-19,45	9,97	8,93	-19,45	-8,37	13,21	0,00
26	FLESSIONE	34	1,00	-5,70	9,97	0,00	-5,70	0,00	0,00	0,00
27	FLESSIONE	34	1,00	-5,35	24,33	0,00	-5,35	0,00	0,00	0,00
28	FLESSIONE	34	1,00	-10,01	24,33	0,00	-10,01	0,00	0,00	0,00
29	FLESSIONE	6	0,56	-31,60	19,42	32,21	-31,60	-29,63	57,67	0,00
30	FLESSIONE	8	0,51	-12,02	7,06	4,33	-12,02	-5,41	8,47	0,00
31	FLESSIONE	34	1,00	-9,60	7,06	0,00	-9,60	0,00	0,00	0,00
32	FLESSIONE	8	0,44	-20,38	12,70	13,71	-20,38	-18,83	31,00	0,00
33	FLESSIONE	8	0,74	-18,98	12,39	12,30	-18,98	9,28	16,62	0,00
34	FLESSIONE	8	0,64	-24,73	13,94	18,47	-24,73	-16,59	29,03	0,00
35	FLESSIONE	8	0,45	-12,47	9,72	7,83	-12,47	-9,05	17,28	0,00
36	FLESSIONE	9	0,62	-29,04	15,06	22,01	-29,04	-19,64	35,71	0,00
37	FLESSIONE	9	0,63	-31,43	16,90	27,47	-31,43	-25,97	43,67	0,00
38	FLESSIONE	3	0,61	-26,70	14,92	20,55	-26,70	-19,02	33,73	0,00
39	FLESSIONE	34	1,00	-8,09	14,92	0,00	-8,09	0,00	0,00	0,00
40	FLESSIONE	34	1,00	-4,00	18,84	0,00	-4,00	0,00	0,00	0,00
41	FLESSIONE	13	0,42	-19,77	13,38	15,92	-19,77	21,87	-38,25	0,00

VERIFICA SISMICA GLOBALE MASCHI MURARI - QUOTA N.ro: 2										
VERIFICA GLOBALE MASCHI MURARI										
Muro N.ro	Modo di collasso	Cmb	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (tm)	Nd (t)	Vd (t)	Md (tm)	TirPass (t)
42	FLESSIONE	13	0,38	-12,99	9,92	8,24	-12,99	11,05	-21,70	0,00
43	FLESSIONE	19	0,47	-9,93	8,17	4,92	-9,93	-6,53	10,49	0,00
44	FLESSIONE	22	0,45	-24,65	14,09	18,80	-24,65	-24,73	42,10	0,00
45	FLESSIONE	22	0,57	-20,12	9,50	8,93	-20,12	-8,89	15,80	0,00
46	FLESSIONE	34	0,48	-12,04	7,60	5,29	-12,04	6,14	-10,93	0,00
47	FLESSIONE	19	0,31	-12,01	11,34	8,83	-12,01	-18,63	28,83	0,00
48	FLESSIONE	34	1,00	-7,43	11,34	0,00	-7,43	0,00	0,00	0,00
49	FLESSIONE	34	1,00	-9,77	18,84	0,00	-9,77	0,00	0,00	0,00
50	FLESSIONE	34	1,00	-13,14	18,84	0,00	-13,14	0,00	0,00	0,00
51	FLESSIONE	34	1,00	-18,65	18,84	0,00	-18,65	0,00	0,00	0,00
52	FLESSIONE	18	0,48	-18,33	10,37	11,14	-18,33	15,10	-23,36	0,00
53	FLESSIONE	8	0,43	-30,74	41,19	62,81	-30,74	-74,05	145,71	0,00
54	FLESSIONE	18	0,42	-11,36	7,15	5,11	-11,36	8,32	-12,14	0,00
55	FLESSIONE	18	0,38	-19,25	16,30	22,18	-19,25	-25,58	-58,23	0,00
56	FLESSIONE	15	0,24	-5,54	7,42	3,36	-5,54	6,74	-13,76	0,00
57	FLESSIONE	18	0,31	-6,91	7,63	4,20	-6,91	5,85	-13,64	0,00
58	FLESSIONE	34	1,00	-16,21	7,63	0,00	-16,21	0,00	0,00	0,00
59	FLESSIONE	22	0,54	-28,35	15,19	22,21	-28,35	-24,16	41,30	0,00
60	FLESSIONE	22	0,52	-30,64	15,02	22,16	-30,64	-24,72	42,35	0,00
61	FLESSIONE	22	0,61	-15,08	7,29	5,24	-15,08	-5,07	8,58	0,00
62	FLESSIONE	25	0,24	-15,81	17,41	21,83	-15,81	38,27	-90,07	0,00
63	FLESSIONE	34	1,00	-16,07	20,92	0,00	-16,07	0,00	0,00	0,00
64	FLESSIONE	34	1,00	-10,02	18,84	0,00	-10,02	0,00	0,00	0,00
65	FLESSIONE	22	0,63	-19,98	8,99	8,07	-19,98	-7,39	12,85	0,00
66	FLESSIONE	8	0,49	-12,83	8,45	5,31	-12,83	-6,35	10,78	0,00
67	FLESSIONE	8	0,50	-26,47	16,37	20,61	-26,47	-25,55	40,87	0,00
68	FLESSIONE	18	0,49	-13,78	8,65	5,89	-13,78	6,77	-11,92	0,00
69	FLESSIONE	18	0,48	-12,40	8,04	5,02	-12,40	6,02	-10,49	0,00
70	FLESSIONE	18	0,46	-26,79	16,84	22,30	-26,79	28,84	-48,36	0,00
71	FLESSIONE	18	0,50	-18,32	11,49	10,39	-18,32	11,01	-20,63	0,00
72	FLESSIONE	34	1,00	-8,56	11,49	0,00	-8,56	0,00	0,00	0,00
73	FLESSIONE	22	0,53	-33,97	15,68	24,44	-33,97	-28,71	46,47	0,00
74	FLESSIONE	25	0,43	-24,29	13,88	17,70	-24,29	24,24	-41,13	0,00
75	FLESSIONE	18	0,53	-19,31	10,21	9,30	-19,31	11,42	-17,56	0,00
76	FLESSIONE	34	1,00	-5,40	24,33	0,00	-5,40	0,00	0,00	0,00
77	FLESSIONE	18	0,51	-20,92	11,84	12,29	-20,92	14,59	-24,14	0,00
78	FLESSIONE	18	0,60	-10,99	9,33	6,33	-10,99	3,79	-10,55	0,00
79	FLESSIONE	22	0,45	-27,06	16,74	28,22	-27,06	-35,89	62,67	0,00
80	FLESSIONE	25	0,21	-12,98	16,73	17,92	-12,98	36,98	-86,43	0,00
81	FLESSIONE	34	1,00	-15,95	20,92	0,00	-15,95	0,00	0,00	0,00
82	FLESSIONE	13	0,30	-7,70	7,88	4,33	-7,70	7,49	-14,46	0,00
83	FLESSIONE	13	0,51	-9,57	6,42	3,68	-9,57	4,15	-7,25	0,00
84	FLESSIONE	25	0,42	-22,55	13,42	16,85	-22,55	23,50	-39,87	0,00
85	FLESSIONE	34	0,32	-17,47	12,37	13,32	-17,47	24,56	-41,01	0,00
86	FLESSIONE	25	0,51	-11,07	8,10	6,13	-11,07	5,22	-12,09	0,00
87	FLESSIONE	25	0,25	-5,26	6,40	2,75	-5,26	4,93	-10,83	0,00
88	FLESSIONE	22	0,43	-9,91	8,26	5,93	-9,91	-5,94	13,69	0,00
89	FLESSIONE	25	0,26	-4,47	5,72	2,11	-4,47	3,75	-8,21	0,00
90	FLESSIONE	25	0,62	-9,43	6,12	3,39	-9,43	3,29	-5,49	0,00
91	FLESSIONE	25	0,50	-24,01	14,54	19,66	-24,01	24,03	-39,63	0,00
92	FLESSIONE	13	0,43	-14,07	9,79	8,42	-14,07	10,21	-19,42	0,00
93	FLESSIONE	18	0,71	-13,80	7,89	5,90	-13,80	4,63	-8,28	0,00
94	FLESSIONE	34	1,00	-6,77	18,84	0,00	-6,77	0,00	0,00	0,00
95	FLESSIONE	18	0,66	-31,38	18,02	30,71	-31,38	24,95	-46,74	0,00
96	FLESSIONE	3	0,61	-17,94	11,10	11,38	-17,94	-9,84	18,78	0,00
97	FLESSIONE	3	0,63	-31,33	17,11	28,06	-31,33	-25,75	44,63	0,00
98	FLESSIONE	34	1,00	-8,64	18,84	0,00	-8,64	0,00	0,00	0,00
99	FLESSIONE	9	0,50	-21,34	13,31	17,00	-21,34	-22,38	33,94	0,00
100	FLESSIONE	34	1,00	-3,94	20,92	0,00	-3,94	0,00	0,00	0,00
101	FLESSIONE	8	0,44	-31,12	40,93	62,74	-31,12	-71,04	143,62	0,00
102	FLESSIONE	8	0,47	-16,20	11,23	9,52	-16,20	-10,84	20,46	0,00
103	FLESSIONE	8	0,43	-24,71	16,34	20,57	-24,71	-28,73	47,72	0,00
104	FLESSIONE	8	0,45	-11,75	8,21	4,86	-11,75	-6,35	10,78	0,00
105	FLESSIONE	28	0,49	-39,73	51,41	99,98	-39,73	-76,08	203,69	0,00
106	FLESSIONE	28	0,45	-20,78	12,15	15,15	-20,78	-20,38	33,65	0,00
107	FLESSIONE	28	0,55	-31,70	16,57	25,44	-31,70	-28,25	46,62	0,00
108	FLESSIONE	24	0,52	-10,25	7,84	4,69	-10,25	5,62	-8,95	0,00
109	FLESSIONE	31	0,60	-31,65	15,48	23,57	-31,65	23,28	-39,11	0,00
110	FLESSIONE	34	1,00	-19,53	18,84	0,00	-19,53	0,00	0,00	0,00
111	FLESSIONE	28	0,97	-12,80	8,33	5,93	-12,80	-2,90	6,11	0,00
112	FLESSIONE	34	1,00	-8,30	19,63	0,00	-8,30	0,00	0,00	0,00
113	FLESSIONE	34	1,00	-10,04	19,63	0,00	-10,04	0,00	0,00	0,00
114	FLESSIONE	31	0,68	-14,25	9,15	8,31	-14,25	5,37	-12,30	0,00
115	FLESSIONE	24	0,88	-20,65	9,26	8,57	-20,65	5,50	-9,76	0,00
116	TAGL.DIAG.	31	0,85	-37,51	16,79	26,80	-37,51	19,74	-31,39	0,00
117	FLESSIONE	34	1,00	-8,49	16,79	0,00	-8,49	0,00	0,00	0,00
118	FLESSIONE	34	1,00	-5,24	16,79	0,00	-5,24	0,00	0,00	0,00
119	FLESSIONE	34	1,00	-11,36	18,84	0,00	-11,36	0,00	0,00	0,00
120	FLESSIONE	28	0,63	-15,27	7,30	5,75	-15,27	-6,41	9,15	0,00
121	FLESSIONE	19	0,47	-23,85	13,82	18,03	-23,85	-22,86	38,16	0,00
122	FLESSIONE	29	0,39	-8,10	8,49	4,37	-8,10	-6,51	11,07	0,00
123	FLESSIONE	29	0,32	-9,52	9,62	5,98	-9,52	-11,23	18,91	0,00
124	FLESSIONE	28	0,40	-18,10	14,96	19,55	-18,10	-26,05	48,29	0,00
125	FLESSIONE	34	1,00	-13,74	20,92	0,00	-13,74	0,00	0,00	0,00

VERIFICA SISMICA GLOBALE MASCHI MURARI - QUOTA N.ro: 2										
VERIFICA GLOBALE MASCHI MURARI										
Muro N.ro	Modo di collasso	Cmb	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (tm)	Nd (t)	Vd (t)	Md (tm)	TirPass (t)
126	FLESSIONE	19	0,46	-11,23	8,34	5,91	-11,23	-6,73	12,72	0,00
127	FLESSIONE	34	1,00	-5,11	18,84	0,00	-5,11	0,00	0,00	0,00
128	FLESSIONE	28	0,38	-19,72	12,98	15,18	-19,72	-23,53	39,77	0,00
129	FLESSIONE	22	0,57	-9,91	8,52	6,11	-9,91	-3,88	10,79	0,00
130	FLESSIONE	22	0,45	-7,93	7,77	4,62	-7,93	4,00	10,38	0,00
131	FLESSIONE	19	0,65	-5,93	5,67	2,56	-5,93	-1,40	3,95	0,00
132	FLESSIONE	25	0,43	-3,42	4,91	1,38	-3,42	1,25	-3,24	0,00
133	FLESSIONE	34	0,29	-16,37	21,25	27,50	-16,37	36,85	-94,49	0,00
134	FLESSIONE	31	0,49	-19,67	12,67	14,59	-19,67	16,14	-29,56	0,00
135	FLESSIONE	34	0,80	-14,16	8,49	6,23	-14,16	4,84	-7,79	0,00
136	FLESSIONE	34	1,00	-16,34	20,92	0,00	-16,34	0,00	0,00	0,00
137	FLESSIONE	24	0,92	-19,16	9,02	8,06	-19,16	4,91	-8,73	0,00
138	FLESSIONE	28	0,48	-17,31	10,40	10,09	-17,31	-11,74	20,84	0,00
139	FLESSIONE	28	0,48	-24,58	15,01	20,90	-24,58	-26,03	43,71	0,00
140	FLESSIONE	34	1,00	-8,09	18,84	0,00	-8,09	0,00	0,00	0,00
141	FLESSIONE	28	0,44	-33,65	49,51	85,33	-33,65	-87,60	192,75	0,00
142	FLESSIONE	34	1,00	-17,13	20,92	0,00	-17,13	0,00	0,00	0,00
143	FLESSIONE	28	0,62	-32,20	15,48	23,65	-32,20	-22,96	38,25	0,00
144	FLESSIONE	31	0,60	-43,42	46,94	92,22	-43,42	72,10	-153,85	0,00
145	FLESSIONE	31	0,60	-31,84	14,46	20,84	-31,84	21,74	-35,00	0,00
146	FLESSIONE	25	0,31	-15,87	16,74	20,87	-15,87	24,43	-67,55	0,00
147	FLESSIONE	18	0,55	-39,12	30,91	66,28	-39,12	39,94	-120,20	0,00
148	FLESSIONE	34	1,00	-5,46	30,91	0,00	-5,46	0,00	0,00	0,00
149	FLESSIONE	34	1,00	-4,39	30,91	0,00	-4,39	0,00	0,00	0,00
150	FLESSIONE	18	1,04	-23,53	11,17	11,39	-23,53	-6,28	-11,00	0,00
151	FLESSIONE	34	1,00	-10,34	11,17	0,00	-10,34	0,00	0,00	0,00
152	FLESSIONE	31	0,51	-11,07	8,39	6,46	-11,07	5,47	-12,59	0,00
153	FLESSIONE	34	1,00	-18,73	20,92	0,00	-18,73	0,00	0,00	0,00
154	FLESSIONE	34	1,00	-9,41	24,33	0,00	-9,41	0,00	0,00	0,00
155	FLESSIONE	34	1,00	-8,97	24,33	0,00	-8,97	0,00	0,00	0,00
156	FLESSIONE	31	0,58	-38,46	28,31	60,57	-38,46	44,75	-103,59	0,00
157	FLESSIONE	13	0,71	-18,04	10,53	10,43	-18,04	7,75	-14,78	0,00
158	TAGL.DIAG.	22	0,58	-60,59	40,99	140,91	-60,59	-70,93	-200,15	0,00
159	FLESSIONE	29	0,39	-9,83	5,57	4,42	-9,83	-7,76	11,43	0,00
160	FLESSIONE	34	0,40	-12,37	6,79	6,62	-12,37	11,00	-16,70	0,00
161	FLESSIONE	29	0,20	-12,34	25,44	24,16	-12,34	-62,26	122,79	0,00
162	FLESSIONE	34	0,34	-10,26	6,29	5,49	-10,26	10,66	-16,07	0,00
163	FLESSIONE	22	0,44	-26,46	31,94	55,30	-26,46	-65,74	124,29	0,00
164	FLESSIONE	25	0,33	-11,82	12,34	11,43	-11,82	13,08	-34,80	0,00
165	FLESSIONE	31	0,33	-12,11	12,41	11,71	-12,11	12,98	-35,32	0,00
166	FLESSIONE	25	0,36	-12,85	12,59	12,42	-12,85	12,63	-34,88	0,00
167	FLESSIONE	31	0,31	-10,60	12,05	10,25	-10,60	11,94	-32,80	0,00
168	FLESSIONE	18	0,60	-15,55	12,04	11,13	-15,55	6,67	-18,59	0,00
169	FLESSIONE	18	0,29	-3,86	6,26	1,77	-3,86	2,31	-6,13	0,00
170	TAGL.DIAG.	18	0,81	-42,57	19,62	38,27	-42,57	24,32	-44,05	0,00
171	FLESSIONE	31	0,65	-41,60	29,34	65,75	-41,60	44,15	-101,26	0,00
172	FLESSIONE	34	1,00	-7,66	29,34	0,00	-7,66	0,00	0,00	0,00
173	FLESSIONE	34	1,00	-10,88	29,34	0,00	-10,88	0,00	0,00	0,00

VERIFICA SISMICA GLOBALE MASCHI MURARI - QUOTA N.ro: 3										
VERIFICA GLOBALE MASCHI MURARI										
Muro N.ro	Modo di collasso	Cmb	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (tm)	Nd (t)	Vd (t)	Md (tm)	TirPass (t)
1	FLESSIONE	13	0,44	-7,33	8,08	4,32	-7,33	5,44	-9,80	0,00
2	FLESSIONE	3	0,40	-11,75	16,23	12,25	-11,75	-18,27	30,50	0,00
3	FLESSIONE	29	0,39	-6,87	7,20	3,55	-6,87	-5,19	9,12	0,00
4	TAGL.SCOR	9	0,00	0,16	0,00	0,00	0,16	-17,37	-21,14	0,00
5	TAGL.SCOR	10	0,00	2,50	0,00	0,00	2,50	-3,73	-7,24	0,00
6	FLESSIONE	13	0,15	-4,96	24,20	8,59	-4,96	24,64	-56,06	0,00
7	FLESSIONE	13	0,10	-3,21	23,65	5,57	-3,21	23,34	-53,57	0,00
8	FLESSIONE	13	0,12	-4,02	27,21	7,44	-4,02	27,23	-62,23	0,00
9	FLESSIONE	34	1,00	-2,31	27,21	0,00	-2,31	0,00	0,00	0,00
10	FLESSIONE	6	0,24	-2,18	5,64	1,23	-2,18	-2,52	5,14	0,00
11	FLESSIONE	34	1,00	-2,58	5,64	0,00	-2,58	0,00	0,00	0,00
12	TAGL.SCOR	22	0,00	0,82	0,00	0,00	0,82	-2,44	-10,14	0,00
13	FLESSIONE	3	0,46	-23,55	59,51	87,18	-23,55	-60,45	190,90	0,00
14	FLESSIONE	8	0,69	-42,49	69,53	157,28	-42,49	-65,91	226,71	0,00
15	FLESSIONE	13	0,03	-0,85	26,13	1,57	-0,85	25,79	-59,52	0,00
16	FLESSIONE	3	0,30	-16,75	59,93	61,98	-16,75	-64,67	203,62	0,00
17	FLESSIONE	13	0,42	-13,14	14,38	13,01	-13,14	16,80	-30,63	0,00
18	FLESSIONE	34	1,00	-4,16	15,31	0,00	-4,16	0,00	0,00	0,00
19	FLESSIONE	34	1,00	-4,14	15,31	0,00	-4,14	0,00	0,00	0,00
20	FLESSIONE	34	1,00	-2,11	15,31	0,00	-2,11	0,00	0,00	0,00
21	FLESSIONE	18	0,09	-2,46	18,77	3,88	-2,46	21,56	-45,50	0,00
22	FLESSIONE	18	0,32	-3,48	6,63	2,20	-3,48	3,38	-6,90	0,00
23	FLESSIONE	8	0,44	-2,11	3,77	0,77	-2,11	-0,79	1,74	0,00
24	FLESSIONE	34	1,00	-6,24	3,77	0,00	-6,24	0,00	0,00	0,00
25	FLESSIONE	6	0,55	-6,71	5,29	2,76	-6,71	-3,58	5,06	0,00
26	TAGL.SCOR	34	0,00	1,25	0,00	0,00	1,25	3,02	-4,35	0,00
27	FLESSIONE	34	1,00	-5,56	15,31	0,00	-5,56	0,00	0,00	0,00
28	TAGL.SCOR	34	0,00	4,50	0,00	0,00	4,50	10,19	-16,37	0,00
29	FLESSIONE	25	0,06	-0,31	4,82	0,11	-0,31	-3,35	1,70	0,00
30	FLESSIONE	34	1,00	-5,21	4,82	0,00	-5,21	0,00	0,00	0,00

VERIFICA SISMICA GLOBALE MASCHI MURARI - QUOTA N.ro: 3										
VERIFICA GLOBALE MASCHI MURARI										
Muro N.ro	Modo di collasso	Cmb	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (tm)	Nd (t)	Vd (t)	Md (tm)	TirPass (t)
31	FLESSIONE	25	0,23	-2,12	9,64	1,43	-2,12	-11,30	6,29	0,00
32	TAGL.SCOR	30	0,00	1,99	0,00	0,00	1,99	-0,71	1,37	0,00
33	TAGL.SCOR	30	0,00	1,25	0,00	0,00	1,25	-0,52	0,66	0,00
34	TAGL.SCOR	22	0,00	2,71	0,00	0,00	2,71	-0,72	-1,14	0,00
35	TAGL.SCOR	34	0,00	2,38	0,00	0,00	2,38	2,50	-4,04	0,00
36	TAGL.SCOR	34	0,00	1,65	0,00	0,00	1,65	2,95	-4,88	0,00
37	TAGL.SCOR	34	0,00	4,01	0,00	0,00	4,01	2,26	-3,72	0,00
38	FLESSIONE	34	1,00	-3,00	0,00	0,00	-3,00	0,00	0,00	0,00
39	FLESSIONE	34	1,00	-1,68	2,56	0,00	-1,68	0,00	0,00	0,00
40	FLESSIONE	15	0,23	-5,69	10,01	4,59	-5,69	12,38	-19,96	0,00
41	FLESSIONE	15	0,30	-5,82	8,52	3,69	-5,82	7,39	-12,29	0,00
42	TAGL.SCOR	10	0,00	2,10	0,00	0,00	2,10	-0,59	-0,94	0,00
43	FLESSIONE	29	0,19	-6,03	9,63	4,60	-6,03	-14,99	23,74	0,00
44	FLESSIONE	29	0,12	-2,35	5,54	1,09	-2,35	-5,30	8,91	0,00
45	TAGL.SCOR	30	0,00	0,61	0,00	0,00	0,61	-2,87	4,85	0,00
46	TAGL.SCOR	5	0,00	0,28	0,00	0,00	0,28	-4,45	-7,56	0,00
47	FLESSIONE	34	1,00	-4,94	0,00	0,00	-4,94	0,00	0,00	0,00
48	FLESSIONE	34	1,00	-7,16	2,56	0,00	-7,16	0,00	0,00	0,00
49	FLESSIONE	34	1,00	-8,66	2,56	0,00	-8,66	0,00	0,00	0,00
50	FLESSIONE	34	1,00	-8,20	2,56	0,00	-8,20	0,00	0,00	0,00
51	FLESSIONE	6	0,24	-4,61	6,54	2,80	-4,61	-7,68	11,55	0,00
52	FLESSIONE	12	0,38	-13,89	32,40	28,38	-13,89	38,32	-75,41	0,00
53	FLESSIONE	6	0,20	-2,63	4,66	1,19	-2,63	-4,08	5,85	0,00
54	FLESSIONE	12	0,20	-5,54	11,63	6,38	-5,54	16,57	-32,59	0,00
55	FLESSIONE	12	0,30	-4,21	6,44	2,56	-4,21	4,35	-8,49	0,00
56	FLESSIONE	12	0,37	-5,24	6,69	3,18	-5,24	4,35	-8,49	0,00
57	FLESSIONE	34	1,00	-9,86	6,69	0,00	-9,86	0,00	0,00	0,00
58	FLESSIONE	22	0,49	-13,82	11,76	10,89	-13,82	-14,03	22,06	0,00
59	FLESSIONE	29	0,28	-8,64	10,09	6,46	-8,64	-14,85	23,18	0,00
60	FLESSIONE	29	0,24	-3,03	4,59	1,09	-3,03	-2,80	4,53	0,00
61	FLESSIONE	22	0,04	-1,66	16,49	2,30	-1,66	-26,80	55,73	0,00
62	FLESSIONE	34	1,00	-5,84	13,28	0,00	-5,84	0,00	0,00	0,00
63	FLESSIONE	34	1,00	-6,00	2,56	0,00	-6,00	0,00	0,00	0,00
64	FLESSIONE	29	0,17	-2,63	5,22	1,12	-2,63	-4,07	6,77	0,00
65	FLESSIONE	8	0,30	-4,12	6,23	1,71	-4,12	-3,71	5,72	0,00
66	FLESSIONE	6	0,40	-11,27	12,45	8,77	-11,27	-13,98	22,14	0,00
67	FLESSIONE	18	0,34	-5,16	6,59	2,21	-5,16	3,97	-6,54	0,00
68	FLESSIONE	18	0,35	-4,96	6,26	2,01	-4,96	3,51	-5,75	0,00
69	FLESSIONE	18	0,24	-7,24	12,16	6,03	-7,24	15,72	-25,04	0,00
70	FLESSIONE	18	0,20	-4,18	8,10	2,37	-4,18	6,97	-12,11	0,00
71	FLESSIONE	34	1,00	-6,03	8,10	0,00	-6,03	0,00	0,00	0,00
72	FLESSIONE	34	0,33	-10,32	10,59	7,80	-10,32	15,38	-23,84	0,00
73	FLESSIONE	34	0,04	-1,25	8,12	0,91	-1,25	15,97	-24,82	0,00
74	FLESSIONE	18	0,31	-6,30	7,16	3,06	-6,30	6,76	-9,93	0,00
75	FLESSIONE	15	0,22	-4,51	8,11	2,65	-4,51	8,96	-12,06	0,00
76	FLESSIONE	18	0,30	-6,70	8,30	3,86	-6,70	8,65	-12,93	0,00
77	FLESSIONE	25	0,09	-3,05	11,03	3,18	-3,05	18,57	-34,33	0,00
78	TAGL.SCOR	22	0,00	1,49	0,00	0,00	1,49	-23,65	51,28	0,00
79	FLESSIONE	34	1,00	-6,27	13,28	0,00	-6,27	0,00	0,00	0,00
80	TAGL.SCOR	18	0,00	0,37	0,00	0,00	0,37	2,79	4,72	0,00
81	TAGL.SCOR	17	0,00	0,89	0,00	0,00	0,89	1,99	3,10	0,00
82	TAGL.SCOR	34	0,00	2,35	0,00	0,00	2,35	12,93	-20,70	0,00
83	TAGL.SCOR	18	0,00	2,13	0,00	0,00	2,13	4,70	-7,70	0,00
84	TAGL.SCOR	34	0,00	1,33	0,00	0,00	1,33	4,10	-8,31	0,00
85	FLESSIONE	25	0,05	-0,69	5,39	0,36	-0,69	3,55	-6,99	0,00
86	FLESSIONE	25	0,03	-0,45	6,00	0,27	-0,45	4,52	-9,11	0,00
87	FLESSIONE	24	0,17	-1,41	5,13	0,66	-1,41	2,50	-3,90	0,00
88	FLESSIONE	25	0,24	-1,71	4,27	0,62	-1,71	1,51	-2,55	0,00
89	TAGL.SCOR	10	0,00	1,57	0,00	0,00	1,57	4,61	-6,79	0,00
90	TAGL.SCOR	17	0,00	2,62	0,00	0,00	2,62	5,07	-9,24	0,00
91	TAGL.SCOR	18	0,00	0,17	0,00	0,00	0,17	2,46	4,11	0,00
92	FLESSIONE	12	0,09	-2,34	12,15	2,29	-2,34	15,98	-24,58	0,00
93	FLESSIONE	9	0,47	-8,06	8,94	5,12	-8,06	-5,92	10,83	0,00
94	FLESSIONE	9	0,23	-5,94	11,03	5,32	-5,94	-14,10	23,22	0,00
95	FLESSIONE	34	1,00	-3,71	2,56	0,00	-3,71	0,00	0,00	0,00
96	FLESSIONE	6	0,37	-8,78	9,23	6,99	-8,78	-11,80	18,87	0,00
97	FLESSIONE	34	1,00	-2,21	12,08	0,00	-2,21	0,00	0,00	0,00
98	FLESSIONE	6	0,52	-19,82	34,16	39,95	-19,82	-38,40	77,43	0,00
99	FLESSIONE	9	0,10	-1,81	7,86	1,06	-1,81	-6,82	11,04	0,00
100	FLESSIONE	8	0,14	-3,87	11,35	3,22	-3,87	-15,41	23,39	0,00
101	FLESSIONE	8	0,30	-4,09	6,25	1,69	-4,09	-3,71	5,72	0,00
102	FLESSIONE	28	0,47	-21,61	44,90	54,38	-21,61	-51,69	116,73	0,00
103	TAGL.SCOR	14	0,00	1,74	0,00	0,00	1,74	-2,88	4,47	0,00
104	TAGL.SCOR	10	0,00	2,95	0,00	0,00	2,95	3,88	-6,08	0,00
105	TAGL.SCOR	22	0,00	1,84	0,00	0,00	1,84	-2,34	-3,85	0,00
106	FLESSIONE	34	1,00	-4,36	15,31	0,00	-4,36	0,00	0,00	0,00
107	TAGL.SCOR	10	0,00	4,23	0,00	0,00	4,23	2,72	-4,73	0,00
108	FLESSIONE	34	1,00	-10,12	2,56	0,00	-10,12	0,00	0,00	0,00
109	FLESSIONE	31	0,39	-3,66	5,85	1,70	-3,66	2,57	-4,40	0,00
110	FLESSIONE	34	1,00	-8,96	2,56	0,00	-8,96	0,00	0,00	0,00
111	FLESSIONE	24	0,06	-0,78	4,91	0,34	-0,78	3,15	-5,36	0,00
112	FLESSIONE	24	0,61	-14,26	11,60	10,88	-14,26	10,45	-17,70	0,00
113	FLESSIONE	34	1,00	-4,68	11,60	0,00	-4,68	0,00	0,00	0,00
114	FLESSIONE	34	1,00	-2,91	11,60	0,00	-2,91	0,00	0,00	0,00

VERIFICA SISMICA GLOBALE MASCHI MURARI - QUOTA N.ro: 3										
VERIFICA GLOBALE MASCHI MURARI										
Muro N.ro	Modo di collasso	Cmb	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (tm)	Nd (t)	Vd (t)	Md (tm)	TirPass (t)
115	FLESSIONE	34	1,00	-6,90	2,56	0,00	-6,90	0,00	0,00	0,00
116	TAGL.SCOR	14	0,00	0,58	0,00	0,00	0,58	-1,35	-1,76	0,00
117	TAGL.SCOR	6	0,00	0,41	0,00	0,00	0,41	-2,76	3,95	0,00
118	TAGL.SCOR	17	0,00	3,25	0,00	0,00	3,25	-0,34	-0,53	0,00
119	TAGL.SCOR	17	0,00	1,51	0,00	0,00	1,51	1,39	-2,94	0,00
120	TAGL.SCOR	17	0,00	0,47	0,00	0,00	0,47	8,96	-17,96	0,00
121	FLESSIONE	34	1,00	-6,32	13,28	0,00	-6,32	0,00	0,00	0,00
122	TAGL.SCOR	10	0,00	1,90	0,00	0,00	1,90	0,55	-0,59	0,00
123	TAGL.SCOR	9	0,00	1,56	0,00	0,00	1,56	2,12	1,34	0,00
124	TAGL.SCOR	34	0,00	1,84	0,00	0,00	1,84	3,77	-8,35	0,00
125	TAGL.SCOR	34	0,00	0,09	0,00	0,00	0,09	3,28	-7,27	0,00
126	TAGL.SCOR	34	0,00	2,08	0,00	0,00	2,08	1,34	-2,96	0,00
127	TAGL.SCOR	34	0,00	1,18	0,00	0,00	1,18	1,12	-2,49	0,00
128	FLESSIONE	24	0,03	-1,24	21,64	2,08	-1,24	27,38	-62,58	0,00
129	FLESSIONE	18	0,15	-1,03	11,36	0,76	-1,03	11,09	-5,15	0,00
130	TAGL.SCOR	18	0,00	0,71	0,00	0,00	0,71	1,68	2,70	0,00
131	TAGL.SCOR	12	0,00	0,45	0,00	0,00	0,45	-1,34	2,87	0,00
132	FLESSIONE	34	1,00	-5,73	0,00	0,00	-5,73	0,00	0,00	0,00
133	FLESSIONE	19	0,67	-6,14	6,19	2,70	-6,14	-2,35	4,03	0,00
134	FLESSIONE	29	0,23	-4,18	7,61	2,44	-4,18	-8,05	10,52	0,00
135	FLESSIONE	28	0,43	-11,25	11,82	9,57	-11,25	-14,10	22,36	0,00
136	FLESSIONE	34	1,00	-4,33	2,56	0,00	-4,33	0,00	0,00	0,00
137	TAGL.SCOR	30	0,00	2,84	0,00	0,00	2,84	-44,13	97,79	0,00
138	FLESSIONE	34	1,00	-8,37	13,28	0,00	-8,37	0,00	0,00	0,00
139	TAGL.SCOR	5	0,00	0,26	0,00	0,00	0,26	-2,97	5,06	0,00
140	TAGL.SCOR	18	0,00	4,01	0,00	0,00	4,01	10,61	-17,88	0,00
141	TAGL.SCOR	10	0,00	1,82	0,00	0,00	1,82	2,96	-4,45	0,00
142	FLESSIONE	25	0,11	-3,60	13,90	4,73	-3,60	19,41	-43,66	0,00
143	FLESSIONE	24	0,07	-1,35	27,14	2,30	-1,35	-33,05	33,75	0,00
144	FLESSIONE	19	0,36	-14,34	25,47	22,58	-14,34	-29,22	62,54	0,00
145	FLESSIONE	3	0,52	-4,11	7,57	2,10	-4,11	-3,60	4,03	0,00
146	FLESSIONE	34	1,00	-9,34	7,57	0,00	-9,34	0,00	0,00	0,00
147	FLESSIONE	19	0,19	-2,92	6,77	1,80	-2,92	-4,78	9,61	0,00
148	FLESSIONE	34	1,00	-6,37	6,77	0,00	-6,37	0,00	0,00	0,00
149	FLESSIONE	22	0,40	-10,08	11,92	9,74	-10,08	-10,43	24,05	0,00
150	TAGL.SCOR	6	0,00	0,58	0,00	0,00	0,58	-3,26	5,83	0,00
151	TAGL.SCOR	5	0,00	1,84	0,00	0,00	1,84	0,33	-15,90	0,00
152	FLESSIONE	25	0,10	-1,39	3,55	0,63	-1,39	4,45	-6,34	0,00
153	FLESSIONE	22	0,12	-1,95	4,38	1,04	-1,95	6,24	8,95	0,00
154	TAGL.SCOR	26	0,00	0,18	0,00	0,00	0,18	33,54	-66,51	0,00
155	FLESSIONE	22	0,07	-1,08	4,09	0,58	-1,08	-5,90	8,69	0,00
156	FLESSIONE	25	0,15	-5,01	25,12	10,47	-5,01	36,17	-69,51	0,00
157	FLESSIONE	19	0,18	-4,31	10,63	4,17	-4,31	-10,84	23,46	0,00
158	FLESSIONE	22	0,27	-6,43	11,32	6,21	-6,43	10,78	23,44	0,00
159	FLESSIONE	19	0,17	-3,79	10,42	3,66	-3,79	-9,91	22,15	0,00
160	FLESSIONE	8	0,45	-8,00	7,25	3,67	-8,00	-5,39	8,16	0,00
161	FLESSIONE	6	0,78	-21,82	15,41	20,62	-21,82	-15,17	26,50	0,00
162	FLESSIONE	28	0,42	-15,98	26,17	25,26	-15,98	-27,61	60,19	0,00
163	FLESSIONE	34	1,00	-4,85	26,17	0,00	-4,85	0,00	0,00	0,00
164	FLESSIONE	34	1,00	-4,90	13,28	0,00	-4,90	0,00	0,00	0,00

VERIFICA SISMICA GLOBALE MASCHI MURARI - QUOTA N.ro: 4										
VERIFICA GLOBALE MASCHI MURARI										
Muro N.ro	Modo di collasso	Cmb	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (tm)	Nd (t)	Vd (t)	Md (tm)	TirPass (t)
1	TAGL.SCOR	18	0,00	1,89	0,00	0,00	1,89	0,76	-0,05	0,00
2	TAGL.SCOR	30	0,00	0,25	0,00	0,00	0,25	2,38	3,29	0,00
3	TAGL.SCOR	20	0,00	0,04	0,00	0,00	0,04	-0,84	-0,14	0,00
4	TAGL.SCOR	18	0,00	2,04	0,00	0,00	2,04	-0,25	-0,95	0,00
5	TAGL.SCOR	30	0,00	2,45	0,00	0,00	2,45	-5,06	5,73	0,00
6	TAGL.SCOR	26	0,00	0,81	0,00	0,00	0,81	-0,24	0,39	0,00
7	TAGL.SCOR	25	0,00	0,04	0,00	0,00	0,04	-0,27	-0,08	0,00
8	TAGL.SCOR	26	0,00	5,17	0,00	0,00	5,17	-1,76	1,33	0,00
9	TAGL.SCOR	26	0,00	5,47	0,00	0,00	5,47	-2,55	-3,63	0,00
10	TAGL.SCOR	26	0,00	6,93	0,00	0,00	6,93	0,13	1,19	0,00
11	TAGL.SCOR	8	0,41	-2,51	0,46	1,59	-2,51	-1,13	2,19	0,00
12	FLESSIONE	6	0,46	-0,63	0,13	0,23	-0,63	-0,25	0,50	0,00
13	FLESSIONE	34	1,00	-5,69	0,13	0,00	-5,69	0,00	0,00	0,00
14	TAGL.SCOR	22	0,00	2,26	0,00	0,00	2,26	-1,87	-4,35	0,00
15	TAGL.SCOR	30	0,00	0,24	0,00	0,00	0,24	0,03	-0,10	0,00
16	TAGL.SCOR	30	0,00	12,94	0,00	0,00	12,94	-0,10	-0,62	0,00
17	TAGL.SCOR	30	0,00	5,23	0,00	0,00	5,23	-0,04	-0,15	0,00
18	TAGL.SCOR	30	0,00	8,05	0,00	0,00	8,05	-0,13	-0,78	0,00
19	TAGL.SCOR	30	0,00	6,01	0,00	0,00	6,01	0,95	1,39	0,00
20	FLESSIONE	34	1,00	-2,90	0,00	0,00	-2,90	0,00	0,00	0,00
21	TAGL.SCOR	34	0,00	4,15	0,00	0,00	4,15	0,34	-0,81	0,00
22	TAGL.SCOR	30	0,00	0,10	0,00	0,00	0,10	-0,79	1,39	0,00
23	FLESSIONE	34	1,00	-2,44	0,00	0,00	-2,44	0,00	0,00	0,00
24	FLESSIONE	34	1,00	-0,42	0,00	0,00	-0,42	0,00	0,00	0,00
25	TAGL.SCOR	30	0,00	0,06	0,00	0,00	0,06	0,25	0,24	0,00
26	FLESSIONE	34	1,00	-4,07	8,02	0,00	-4,07	0,00	0,00	0,00
27	TAGL.SCOR	32	0,00	2,04	0,00	0,00	2,04	0,31	0,12	0,00
28	TAGL.SCOR	31	0,00	0,05	0,00	0,00	0,05	0,15	0,10	0,00

VERIFICA SISMICA GLOBALE MASCHI MURARI - QUOTA N.ro: 4										
VERIFICA GLOBALE MASCHI MURARI										
Muro N.ro	Modo di collasso	Cmb	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (tm)	Nd (t)	Vd (t)	Md (tm)	TirPass (t)
29	TAGL.SCOR	30	0,00	1,57	0,00	0,00	1,57	0,15	-0,84	0,00
30	TAGL.SCOR	30	0,00	11,59	0,00	0,00	11,59	-0,53	-1,52	0,00
31	TAGL.SCOR	30	0,00	10,81	0,00	0,00	10,81	1,76	2,33	0,00
32	TAGL.SCOR	28	0,00	0,74	0,00	0,00	0,74	0,69	0,23	0,00
33	TAGL.SCOR	20	0,00	0,96	0,00	0,00	0,96	0,30	0,87	0,00
34	TAGL.SCOR	30	0,00	6,22	0,00	0,00	6,22	0,32	0,37	0,00
35	TAGL.SCOR	30	0,00	12,20	0,00	0,00	12,20	1,11	1,24	0,00
36	TAGL.SCOR	34	0,00	11,84	0,00	0,00	11,84	0,56	0,34	0,00
37	TAGL.SCOR	34	0,00	7,85	0,00	0,00	7,85	0,43	0,15	0,00
38	TAGL.SCOR	34	0,00	9,71	0,00	0,00	9,71	0,60	0,32	0,00
39	TAGL.SCOR	34	0,00	8,61	0,00	0,00	8,61	1,61	2,59	0,00
40	TAGL.SCOR	34	0,00	13,85	0,00	0,00	13,85	0,49	0,18	0,00
41	FLESSIONE	34	1,00	0,08	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00
42	TAGL.SCOR	34	0,00	7,10	0,00	0,00	7,10	0,24	-0,28	0,00
43	FLESSIONE	34	1,00	0,05	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00
44	TAGL.SCOR	34	0,00	4,90	0,00	0,00	4,90	0,51	0,13	0,00
45	TAGL.SCOR	34	0,00	2,90	0,00	0,00	2,90	1,28	1,75	0,00
46	TAGL.SCOR	32	0,00	0,31	0,00	0,00	0,31	0,46	0,27	0,00
47	TAGL.SCOR	26	0,00	4,47	0,00	0,00	4,47	0,23	-1,10	0,00
48	TAGL.SCOR	20	0,00	0,53	0,00	0,00	0,53	-3,29	-3,78	0,00
49	TAGL.SCOR	30	0,00	3,45	0,00	0,00	3,45	-2,12	4,92	0,00
50	TAGL.SCOR	30	0,00	3,90	0,00	0,00	3,90	-5,02	-6,01	0,00
51	TAGL.SCOR	30	0,00	0,15	0,00	0,00	0,15	-1,42	-1,49	0,00
52	TAGL.SCOR	30	0,00	2,84	0,00	0,00	2,84	-4,58	-4,95	0,00
53	TAGL.SCOR	30	0,00	6,05	0,00	0,00	6,05	-0,38	0,56	0,00
54	TAGL.SCOR	20	0,00	0,99	0,00	0,00	0,99	-2,00	-1,12	0,00
55	FLESSIONE	34	1,00	-1,95	0,00	0,00	-1,95	0,00	0,00	0,00
56	TAGL.SCOR	22	0,00	1,37	0,00	0,00	1,37	-3,90	-4,89	0,00
57	FLESSIONE	34	1,00	-3,47	0,00	0,00	-3,47	0,00	0,00	0,00
58	FLESSIONE	34	1,00	-4,30	0,00	0,00	-4,30	0,00	0,00	0,00
59	FLESSIONE	34	1,00	-2,64	0,00	0,00	-2,64	0,00	0,00	0,00
60	TAGL.SCOR	34	0,00	1,80	0,00	0,00	1,80	5,23	-5,77	0,00
61	FLESSIONE	34	1,00	-4,78	0,00	0,00	-4,78	0,00	0,00	0,00
62	TAGL.SCOR	10	0,00	0,12	0,00	0,00	0,12	0,66	-1,21	0,00
63	FLESSIONE	19	0,23	-1,12	10,03	0,88	-1,12	-2,10	3,84	0,00
64	TAGL.SCOR	30	0,00	1,31	0,00	0,00	1,31	-2,06	4,68	0,00
65	TAGL.SCOR	30	0,00	1,28	0,00	0,00	1,28	-5,10	-6,23	0,00
66	TAGL.SCOR	18	0,00	0,68	0,00	0,00	0,68	0,35	0,39	0,00
67	TAGL.SCOR	30	0,00	2,81	0,00	0,00	2,81	-4,38	4,81	0,00
68	FLESSIONE	34	1,00	-2,24	0,00	0,00	-2,24	0,00	0,00	0,00
69	TAGL.SCOR	30	0,00	1,42	0,00	0,00	1,42	-1,00	-0,94	0,00
70	TAGL.SCOR	18	0,00	2,51	0,00	0,00	2,51	1,41	1,36	0,00
71	TAGL.SCOR	10	0,00	0,46	0,00	0,00	0,46	-1,10	1,41	0,00
72	TAGL.SCOR	34	0,00	3,17	0,00	0,00	3,17	2,37	-1,41	0,00
73	TAGL.SCOR	34	0,00	2,14	0,00	0,00	2,14	0,60	-2,31	0,00
74	TAGL.SCOR	34	0,00	1,80	0,00	0,00	1,80	2,35	-1,41	0,00
75	FLESSIONE	18	0,02	-0,08	5,37	0,03	-0,08	1,21	-1,56	0,00
76	FLESSIONE	8	0,49	-1,56	5,49	0,63	-1,56	-1,07	1,30	0,00
77	TAGL.SCOR	18	0,00	1,20	0,00	0,00	1,20	5,72	7,22	0,00
78	TAGL.SCOR	18	0,00	0,18	0,00	0,00	0,18	2,75	0,51	0,00
79	TAGL.SCOR	34	0,00	4,38	0,00	0,00	4,38	2,58	-1,40	0,00
80	TAGL.SCOR	18	0,00	0,05	0,00	0,00	0,05	2,25	2,31	0,00
81	FLESSIONE	34	1,00	-3,02	0,00	0,00	-3,02	0,00	0,00	0,00
82	TAGL.SCOR	34	0,00	0,85	0,00	0,00	0,85	2,21	-4,87	0,00
83	TAGL.SCOR	18	0,00	0,02	0,00	0,00	0,02	2,60	3,70	0,00
84	TAGL.SCOR	34	0,00	6,35	0,00	0,00	6,35	2,86	2,04	0,00
85	TAGL.SCOR	32	0,00	0,08	0,00	0,00	0,08	0,61	0,82	0,00
86	TAGL.SCOR	34	0,00	3,69	0,00	0,00	3,69	0,43	0,40	0,00
87	TAGL.SCOR	34	0,00	10,03	0,00	0,00	10,03	6,09	7,90	0,00
88	TAGL.SCOR	34	0,00	0,93	0,00	0,00	0,93	-0,24	-0,73	0,00
89	TAGL.SCOR	34	0,00	0,29	0,00	0,00	0,29	-0,04	-0,13	0,00
90	TAGL.SCOR	34	0,00	0,11	0,00	0,00	0,11	-0,01	-0,02	0,00
91	TAGL.SCOR	34	0,00	9,61	0,00	0,00	9,61	1,67	-1,09	0,00
92	TAGL.SCOR	34	0,00	2,72	0,00	0,00	2,72	5,28	6,42	0,00
93	TAGL.SCOR	34	0,00	0,54	0,00	0,00	0,54	2,24	0,45	0,00
94	TAGL.SCOR	28	0,00	0,83	0,00	0,00	0,83	-1,06	-1,08	0,00
95	FLESSIONE	34	1,00	-2,05	0,00	0,00	-2,05	0,00	0,00	0,00
96	TAGL.SCOR	10	0,00	0,97	0,00	0,00	0,97	0,55	-1,37	0,00
97	TAGL.SCOR	30	0,00	4,55	0,00	0,00	4,55	-0,95	-1,08	0,00
98	FLESSIONE	34	1,00	-0,16	0,00	0,00	-0,16	0,00	0,00	0,00
99	TAGL.SCOR	26	0,00	1,23	0,00	0,00	1,23	0,20	-0,56	0,00
100	TAGL.SCOR	10	0,00	1,02	0,00	0,00	1,02	1,59	2,24	0,00
101	TAGL.SCOR	10	0,00	3,17	0,00	0,00	3,17	0,71	-0,06	0,00
102	TAGL.SCOR	10	0,00	1,06	0,00	0,00	1,06	-3,76	-3,69	0,00
103	TAGL.SCOR	26	0,00	0,82	0,00	0,00	0,82	0,03	0,87	0,00
104	TAGL.SCOR	30	0,00	0,59	0,00	0,00	0,59	-0,14	-0,43	0,00
105	TAGL.SCOR	30	0,00	2,73	0,00	0,00	2,73	1,87	2,45	0,00
106	TAGL.SCOR	10	0,00	0,01	0,00	0,00	0,01	-1,84	2,91	0,00
107	TAGL.SCOR	26	0,00	0,11	0,00	0,00	0,11	-1,05	-1,24	0,00
108	TAGL.SCOR	34	0,00	2,17	0,00	0,00	2,17	0,99	0,71	0,00
109	TAGL.SCOR	34	0,00	6,19	0,00	0,00	6,19	1,90	3,24	0,00
110	FLESSIONE	34	1,00	-0,11	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,00
111	TAGL.SCOR	26	0,00	0,82	0,00	0,00	0,82	-1,14	-1,61	0,00
112	TAGL.SCOR	34	0,00	2,91	0,00	0,00	2,91	1,34	-2,54	0,00

VERIFICA SISMICA GLOBALE MASCHI MURARI - QUOTA N.ro: 4										
VERIFICA GLOBALE MASCHI MURARI										
Muro N.ro	Modo di collasso	Cmb	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (tm)	Nd (t)	Vd (t)	Md (tm)	TirPass (t)
113	TAGL.SCOR	24	0,00	0,04	0,00	0,00	0,04	-1,21	-0,27	0,00
114	TAGL.SCOR	10	0,00	2,01	0,00	0,00	2,01	-5,54	-6,93	0,00
115	FLESSIONE	8	0,36	-1,26	5,48	0,52	-1,26	-1,13	1,45	0,00
116	TAGL.SCOR	26	0,00	0,70	0,00	0,00	0,70	2,53	2,20	0,00
117	TAGL.SCOR	26	0,00	4,09	0,00	0,00	4,09	3,30	3,88	0,00
118	TAGL.SCOR	30	0,00	0,34	0,00	0,00	0,34	-4,28	-4,82	0,00
119	TAGL.SCOR	30	0,00	1,86	0,00	0,00	1,86	-0,55	0,17	0,00
120	TAGL.SCOR	26	0,00	3,44	0,00	0,00	3,44	1,84	1,05	0,00
121	TAGL.SCOR	26	0,00	2,28	0,00	0,00	2,28	3,24	3,82	0,00
122	FLESSIONE	34	1,00	-3,53	0,00	0,00	-3,53	0,00	0,00	0,00
123	TAGL.SCOR	34	0,00	0,02	0,00	0,00	0,02	0,34	-0,95	0,00
124	TAGL.SCOR	18	0,00	1,23	0,00	0,00	1,23	1,55	2,36	0,00
125	FLESSIONE	34	1,00	-1,08	8,46	0,00	-1,08	0,00	0,00	0,00
126	TAGL.SCOR	24	0,00	0,98	0,00	0,00	0,98	0,89	0,77	0,00
127	TAGL.SCOR	26	0,00	0,22	0,00	0,00	0,22	3,05	3,33	0,00
128	TAGL.SCOR	26	0,00	0,08	0,00	0,00	0,08	1,56	-3,17	0,00
129	FLESSIONE	34	1,00	-1,98	0,00	0,00	-1,98	0,00	0,00	0,00
130	FLESSIONE	34	1,00	-1,31	0,00	0,00	-1,31	0,00	0,00	0,00
131	TAGL.SCOR	17	0,00	0,74	0,00	0,00	0,74	0,82	0,71	0,00
132	FLESSIONE	34	1,00	-1,66	0,00	0,00	-1,66	0,00	0,00	0,00
133	TAGL.SCOR	26	0,00	3,77	0,00	0,00	3,77	2,70	2,49	0,00
134	TAGL.SCOR	28	0,00	1,32	0,00	0,00	1,32	-2,02	-0,50	0,00
135	TAGL.SCOR	33	0,00	0,73	0,00	0,00	0,73	0,53	-0,65	0,00
136	TAGL.SCOR	30	0,00	2,96	0,00	0,00	2,96	-2,84	-3,28	0,00
137	TAGL.SCOR	29	0,00	0,37	0,00	0,00	0,37	-1,78	-1,80	0,00
138	TAGL.SCOR	26	0,00	1,37	0,00	0,00	1,37	0,33	-0,73	0,00
139	TAGL.SCOR	28	0,00	1,24	0,00	0,00	1,24	-4,04	-4,14	0,00
140	TAGL.SCOR	26	0,00	0,40	0,00	0,00	0,40	2,78	3,14	0,00
141	TAGL.SCOR	18	0,00	3,22	0,00	0,00	3,22	0,57	0,30	0,00
142	TAGL.SCOR	30	0,00	0,19	0,00	0,00	0,19	-3,42	-3,77	0,00
143	TAGL.SCOR	28	0,00	3,67	0,00	0,00	3,67	-0,23	0,31	0,00
144	FLESSIONE	34	1,00	-2,34	0,00	0,00	-2,34	0,00	0,00	0,00
145	TAGL.SCOR	34	0,00	3,54	0,00	0,00	3,54	0,36	-0,81	0,00
146	TAGL.SCOR	9	0,00	0,37	0,00	0,00	0,37	0,62	1,01	0,00
147	TAGL.SCOR	19	0,00	0,01	0,00	0,00	0,01	-0,40	0,40	0,00
148	TAGL.SCOR	30	0,00	0,41	0,00	0,00	0,41	-1,58	-1,59	0,00
149	TAGL.SCOR	32	0,00	0,48	0,00	0,00	0,48	3,67	4,74	0,00
150	TAGL.SCOR	33	0,00	0,11	0,00	0,00	0,11	2,20	-4,68	0,00
151	TAGL.SCOR	30	0,00	1,98	0,00	0,00	1,98	-3,59	3,30	0,00
152	FLESSIONE	34	1,00	-1,72	0,00	0,00	-1,72	0,00	0,00	0,00
153	TAGL.SCOR	30	0,00	1,62	0,00	0,00	1,62	-3,49	-4,40	0,00
154	TAGL.SCOR	30	0,00	0,23	0,00	0,00	0,23	-1,63	-0,70	0,00
155	TAGL.SCOR	28	0,00	1,24	0,00	0,00	1,24	-5,06	-6,62	0,00
156	TAGL.SCOR	26	0,00	3,02	0,00	0,00	3,02	1,41	0,74	0,00
157	TAGL.SCOR	26	0,00	3,88	0,00	0,00	3,88	3,88	5,29	0,00
158	FLESSIONE	19	0,18	-2,01	38,45	5,07	-2,01	-8,99	28,41	0,00
159	TAGL.SCOR	34	0,00	6,21	0,00	0,00	6,21	1,50	1,67	0,00
160	TAGL.SCOR	34	0,00	1,82	0,00	0,00	1,82	0,89	1,17	0,00
161	TAGL.SCOR	34	0,00	4,97	0,00	0,00	4,97	0,57	0,68	0,00
162	TAGL.SCOR	34	0,00	2,70	0,00	0,00	2,70	0,36	0,47	0,00
163	TAGL.SCOR	24	0,00	0,21	0,00	0,00	0,21	4,35	4,42	0,00
164	TAGL.SCOR	34	0,00	3,17	0,00	0,00	3,17	0,25	-0,34	0,00
165	TAGL.SCOR	34	0,00	0,09	0,00	0,00	0,09	0,14	-0,18	0,00
166	TAGL.SCOR	34	0,00	6,75	0,00	0,00	6,75	0,05	0,00	0,00
167	FLESSIONE	34	1,00	-1,61	0,00	0,00	-1,61	0,00	0,00	0,00
168	TAGL.SCOR	34	0,00	4,86	0,00	0,00	4,86	0,05	-0,73	0,00
169	TAGL.SCOR	22	0,00	0,04	0,00	0,00	0,04	-0,91	3,00	0,00
170	TAGL.SCOR	34	0,00	0,05	0,00	0,00	0,05	1,55	-19,46	0,00
171	TAGL.SCOR	30	0,00	7,11	0,00	0,00	7,11	-0,36	-48,16	0,00
172	TAGL.SCOR	30	0,00	26,50	0,00	0,00	26,50	3,53	-46,34	0,00
173	TAGL.SCOR	30	0,00	2,11	0,00	0,00	2,11	0,28	0,20	0,00
174	TAGL.SCOR	30	0,00	1,92	0,00	0,00	1,92	1,77	-4,37	0,00
175	TAGL.SCOR	34	0,00	26,21	0,00	0,00	26,21	1,26	1,04	0,00
176	FLESSIONE	34	1,00	-0,77	0,00	0,00	-0,77	0,00	0,00	0,00
177	FLESSIONE	34	1,00	-2,37	0,00	0,00	-2,37	0,00	0,00	0,00
178	TAGL.SCOR	22	0,00	1,18	0,00	0,00	1,18	-0,88	1,50	0,00
179	TAGL.SCOR	30	0,00	5,91	0,00	0,00	5,91	2,76	-4,86	0,00
180	TAGL.SCOR	22	0,00	0,49	0,00	0,00	0,49	-0,31	-0,35	0,00
181	TAGL.SCOR	30	0,00	5,88	0,00	0,00	5,88	2,78	1,35	0,00
182	TAGL.SCOR	30	0,00	0,54	0,00	0,00	0,54	0,26	0,32	0,00
183	TAGL.SCOR	30	0,00	7,70	0,00	0,00	7,70	1,47	2,55	0,00
184	TAGL.SCOR	30	0,00	1,68	0,00	0,00	1,68	0,40	0,68	0,00
185	TAGL.SCOR	28	0,00	0,82	0,00	0,00	0,82	0,46	0,80	0,00
186	TAGL.SCOR	34	0,00	4,06	0,00	0,00	4,06	0,36	0,36	0,00
187	TAGL.SCOR	34	0,00	2,58	0,00	0,00	2,58	2,09	-7,55	0,00
188	TAGL.SCOR	30	0,00	2,03	0,00	0,00	2,03	-1,29	3,10	0,00
189	TAGL.SCOR	30	0,00	4,77	0,00	0,00	4,77	-1,18	2,90	0,00
190	TAGL.SCOR	30	0,00	2,92	0,00	0,00	2,92	-1,50	-1,80	0,00
191	TAGL.SCOR	30	0,00	4,18	0,00	0,00	4,18	-0,25	-0,45	0,00
192	TAGL.SCOR	32	0,00	0,67	0,00	0,00	0,67	0,68	1,21	0,00
193	TAGL.SCOR	30	0,00	27,94	0,00	0,00	27,94	-6,75	4,85	0,00
194	FLESSIONE	34	1,00	-2,76	0,00	0,00	-2,76	0,00	0,00	0,00
195	TAGL.SCOR	28	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	-3,67	12,71	0,00
196	TAGL.SCOR	34	0,00	6,54	0,00	0,00	6,54	0,29	0,33	0,00

VERIFICA SISMICA GLOBALE MASCHI MURARI - QUOTA N.ro: 4										
VERIFICA GLOBALE MASCHI MURARI										
Muro N.ro	Modo di collasso	Cmb	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (tm)	Nd (t)	Vd (t)	Md (tm)	TirPass (t)
197	TAGL.SCOR	34	0,00	3,18	0,00	0,00	3,18	0,25	0,29	0,00
198	TAGL.SCOR	34	0,00	4,33	0,00	0,00	4,33	2,05	-8,93	0,00
199	TAGL.SCOR	30	0,00	5,34	0,00	0,00	5,34	-1,00	-1,16	0,00
200	FLESSIONE	34	1,00	0,13	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00	0,00
201	TAGL.SCOR	30	0,00	3,58	0,00	0,00	3,58	-1,19	2,72	0,00
202	TAGL.SCOR	34	0,00	9,45	0,00	0,00	9,45	0,62	0,79	0,00
203	TAGL.SCOR	34	0,00	9,30	0,00	0,00	9,30	0,72	1,10	0,00
204	TAGL.SCOR	34	0,00	6,21	0,00	0,00	6,21	1,30	-4,21	0,00
205	TAGL.SCOR	34	0,00	5,22	0,00	0,00	5,22	2,57	-6,81	0,00
206	TAGL.SCOR	22	0,00	0,45	0,00	0,00	0,45	-0,29	-0,15	0,00
207	FLESSIONE	34	1,00	-1,41	0,00	0,00	-1,41	0,00	0,00	0,00
208	TAGL.SCOR	28	0,00	3,56	0,00	0,00	3,56	1,67	0,76	0,00
209	TAGL.SCOR	34	0,00	2,85	0,00	0,00	2,85	0,10	0,04	0,00
210	TAGL.SCOR	34	0,00	7,72	0,00	0,00	7,72	2,43	-7,80	0,00
211	FLESSIONE	34	1,00	-1,65	0,00	0,00	-1,65	0,00	0,00	0,00
212	TAGL.SCOR	34	0,00	1,55	0,00	0,00	1,55	2,79	4,42	0,00
213	FLESSIONE	34	1,00	-1,93	0,00	0,00	-1,93	0,00	0,00	0,00

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																		
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																		
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m ²)	σ lim (t/m ²)	STRINGA DI CONTROLLO	
1	1	Testa	1	47,85	5,31	1,3	0,0	12,4	0,74	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	56,29	206,97	OK	
		Mezz.	1	52,15	5,70	0,6	0,0	11,6	0,69	0,66	0,00	0,0	0,00	1,00	59,94	206,97	OK	
		Piede	1	56,44	6,09	0,0	0,0	10,8	0,65	0,68	4,01	7,1	0,33	0,83	76,41	206,97	OK	
1	2	Testa	1	98,12	9,12	1,3	0,0	10,6	0,64	0,68	0,00	0,0	0,00	1,00	62,10	206,97	OK	
		Mezz.	1	105,71	4,36	0,6	0,0	4,8	0,29	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	54,65	206,97	OK	
		Piede	1	113,30	0,40	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	8,02	7,1	0,18	0,90	57,31	206,97	OK	
1	3	Testa	1	46,93	2,27	1,3	0,0	6,1	0,37	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	51,47	206,97	OK	
		Mezz.	1	50,70	2,34	0,6	0,0	5,3	0,32	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	53,75	206,97	OK	
		Piede	1	54,47	2,41	0,0	0,0	4,4	0,26	0,85	6,87	12,6	0,66	0,69	80,77	206,97	OK	
1	4	Testa	1	9,55	0,38	1,3	0,0	5,3	0,32	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	58,27	206,97	OK	
		Mezz.	1	10,21	0,56	0,6	0,0	6,2	0,37	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	64,49	206,97	OK	
		Piede	1	10,87	0,75	0,0	0,0	6,9	0,41	0,77	0,02	0,2	0,06	0,97	73,04	206,97	OK	
1	5	Testa	1	83,60	8,43	1,3	0,0	11,4	0,68	0,67	0,00	0,0	0,00	1,00	54,43	206,97	OK	
		Mezz.	1	91,14	6,05	0,6	0,0	7,3	0,44	0,76	0,00	0,0	0,00	1,00	52,33	206,97	OK	
		Piede	1	98,68	3,66	0,0	0,0	3,7	0,22	0,87	8,80	8,9	0,23	0,88	56,20	206,97	OK	
1	6	Testa	1	47,06	5,14	1,3	0,0	12,2	0,73	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	55,08	206,97	OK	
		Mezz.	1	51,35	3,72	0,6	0,0	7,9	0,47	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	53,09	206,97	OK	
		Piede	1	55,64	2,30	0,0	0,0	4,1	0,25	0,86	5,74	10,3	0,47	0,75	65,83	206,97	OK	
1	7	Testa	1	62,17	0,00	1,3	0,0	1,3	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	35,24	115,00	OK	
		Mezz.	1	69,07	0,17	0,6	0,0	1,3	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	39,15	115,00	OK	
		Piede	1	75,98	0,34	0,0	0,0	1,3	0,19	0,84	23,35	30,7	0,35	0,82	52,65	115,00	OK	
1	8	Testa	1	17,66	0,00	1,3	0,0	1,3	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	40,22	115,00	OK	
		Mezz.	1	19,38	0,00	0,6	0,0	1,3	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	44,15	115,00	OK	
		Piede	1	21,10	0,01	0,0	0,0	1,3	0,19	0,84	0,32	1,5	0,07	0,96	49,89	115,00	OK	
1	9	Testa	1	13,00	0,00	1,3	0,0	1,3	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	38,81	115,00	OK	
		Mezz.	1	14,32	0,00	0,6	0,0	1,3	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	42,74	115,00	OK	
		Piede	1	15,63	0,00	0,0	0,0	1,3	0,19	0,84	0,17	1,1	0,06	0,97	48,28	115,00	OK	
1	10	Testa	1	14,94	0,00	1,3	0,0	1,3	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	37,48	115,00	OK	
		Mezz.	1	16,51	0,00	0,6	0,0	1,3	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	41,40	115,00	OK	
		Piede	1	18,07	0,00	0,0	0,0	1,3	0,19	0,84	0,26	1,4	0,07	0,96	47,08	115,00	OK	
1	11	Testa	1	15,78	0,00	1,3	0,0	1,3	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	35,95	115,00	OK	
		Mezz.	1	17,50	0,00	0,6	0,0	1,3	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	39,87	115,00	OK	
		Piede	1	19,22	0,00	0,0	0,0	1,3	0,19	0,84	0,32	1,7	0,08	0,96	45,62	115,00	OK	
1	12	Testa	1	99,62	0,00	1,3	0,0	1,3	0,14	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	49,00	206,97	OK	
		Mezz.	1	107,04	0,30	0,6	0,0	1,3	0,14	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	52,65	206,97	OK	
		Piede	1	114,46	0,60	0,0	0,0	1,3	0,14	0,90	7,17	6,3	0,09	0,95	59,11	206,97	OK	
1	13	Testa	1	47,38	0,00	1,3	0,0	1,3	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	32,51	115,00	OK	
		Mezz.	1	53,08	0,00	0,6	0,0	1,3	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	36,42	115,00	OK	
		Piede	1	58,79	0,01	0,0	0,0	1,3	0,19	0,84	4,47	7,6	0,10	0,95	42,66	115,00	OK	
1	14	Testa	1	11,61	0,00	1,3	0,0	1,3	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	29,12	115,00	OK	
		Mezz.	1	13,17	0,00	0,6	0,0	1,3	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	33,04	115,00	OK	
		Piede	1	14,74	0,00	0,0	0,0	1,3	0,19	0,84	0,26	1,7	0,09	0,95	38,74	115,00	OK	
1	15	Testa	1	12,11	0,00	1,3	0,0	1,3	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	27,59	115,00	OK	
		Mezz.	1	13,83	0,00	0,6	0,0	1,3	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	31,51	115,00	OK	

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	1	15,55	0,00	0,0	0,0	1,3	0,19	0,84	0,32	2,1	0,10	0,95	37,28	115,00	OK
1	16	Testa	1	37,30	0,00	1,3	0,0	1,3	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	23,97	115,00	OK
		Mezz.	1	43,39	0,00	0,6	0,0	1,3	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	27,88	115,00	OK
		Piede	1	49,48	0,00	0,0	0,0	1,3	0,19	0,84	5,22	10,5	0,14	0,93	34,22	115,00	OK
1	17	Testa	1	71,09	0,00	1,3	0,0	1,3	0,14	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	34,97	206,97	OK
		Mezz.	1	78,51	0,30	0,6	0,0	1,3	0,14	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	38,62	206,97	OK
		Piede	1	85,93	0,60	0,0	0,0	1,3	0,14	0,90	7,47	8,7	0,13	0,93	45,25	206,97	OK
1	18	Testa	1	9,29	0,27	1,3	0,0	4,2	0,31	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	44,35	206,97	OK
		Mezz.	1	10,13	0,02	0,6	0,0	1,3	0,10	0,93	0,00	0,0	0,00	1,00	42,54	206,97	OK
		Piede	1	10,97	0,30	0,0	0,0	2,8	0,21	0,87	0,03	0,3	0,06	0,97	50,65	206,97	OK
1	19	Testa	1	14,59	0,41	1,3	0,0	4,1	0,31	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	46,35	206,97	OK
		Mezz.	1	15,85	0,02	0,6	0,0	1,3	0,10	0,93	0,00	0,0	0,00	1,00	44,38	206,97	OK
		Piede	1	17,11	0,45	0,0	0,0	2,7	0,20	0,88	0,11	0,6	0,08	0,96	52,97	206,97	OK
1	20	Testa	1	18,34	0,00	1,3	0,0	1,3	0,10	0,93	0,00	0,0	0,00	1,00	48,33	206,97	OK
		Mezz.	1	19,68	0,11	0,6	0,0	1,3	0,10	0,93	0,00	0,0	0,00	1,00	51,86	206,97	OK
		Piede	1	21,02	0,22	0,0	0,0	1,3	0,10	0,93	0,00	0,0	0,00	1,00	55,40	206,97	OK
1	21	Testa	1	5,62	0,55	1,3	0,0	11,0	1,02	0,55	0,00	0,0	0,00	1,00	52,19	206,97	OK
		Mezz.	1	6,26	0,34	0,6	0,0	6,1	0,57	0,70	0,00	0,0	0,00	1,00	46,20	206,97	OK
		Piede	1	6,91	0,14	0,0	0,0	2,0	0,19	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	40,35	206,97	OK
1	22	Testa	1	80,37	6,91	1,3	0,0	9,9	0,91	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	60,35	206,97	OK
		Mezz.	1	87,83	4,28	0,6	0,0	5,5	0,51	0,71	0,00	0,0	0,00	1,00	54,14	206,97	OK
		Piede	1	95,29	1,65	0,0	0,0	1,7	0,16	0,89	6,48	6,8	0,12	0,94	49,92	206,97	OK
1	23	Testa	1	39,91	2,35	1,3	0,0	7,2	0,66	0,66	0,00	0,0	0,00	1,00	65,79	206,97	OK
		Mezz.	1	42,91	1,51	0,6	0,0	4,2	0,38	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	60,55	206,97	OK
		Piede	1	45,90	0,67	0,0	0,0	1,5	0,13	0,91	0,18	0,4	0,02	0,99	55,97	206,97	OK
1	24	Testa	1	16,19	1,51	1,3	0,0	10,6	0,98	0,56	0,00	0,0	0,00	1,00	65,88	206,97	OK
		Mezz.	1	17,62	0,84	0,6	0,0	5,4	0,50	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	56,53	206,97	OK
		Piede	1	19,05	0,17	0,0	0,0	1,3	0,12	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	47,90	206,97	OK
1	25	Testa	1	21,22	0,00	1,3	0,0	1,3	0,12	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	43,04	206,97	OK
		Mezz.	1	22,99	0,11	0,6	0,0	1,3	0,12	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	46,63	206,97	OK
		Piede	1	24,76	0,22	0,0	0,0	1,3	0,12	0,91	0,01	0,1	0,00	1,00	50,33	206,97	OK
1	26	Testa	1	10,11	0,00	1,3	0,0	1,3	0,12	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	34,05	206,97	OK
		Mezz.	1	11,18	0,00	0,6	0,0	1,3	0,12	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	37,65	206,97	OK
		Piede	1	12,25	0,00	0,0	0,0	1,3	0,12	0,91	0,08	0,7	0,08	0,96	43,00	206,97	OK
1	27	Testa	1	18,42	1,75	1,3	0,0	10,8	1,00	0,56	0,00	0,0	0,00	1,00	55,36	206,97	OK
		Mezz.	1	20,37	0,87	0,6	0,0	4,9	0,46	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	46,35	206,97	OK
		Piede	1	22,32	0,00	0,0	0,0	1,3	0,12	0,91	0,39	1,7	0,11	0,94	43,66	206,97	OK
1	28	Testa	1	24,29	0,60	1,3	0,0	3,8	0,32	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	41,22	206,97	OK
		Mezz.	1	26,68	0,14	0,6	0,0	1,3	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	39,83	206,97	OK
		Piede	1	29,07	0,33	0,0	0,0	1,3	0,11	0,92	0,14	0,5	0,03	0,99	44,04	206,97	OK
1	29	Testa	1	5,78	0,14	1,3	0,0	3,8	0,32	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	44,37	206,97	OK
		Mezz.	1	6,31	0,04	0,6	0,0	1,3	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	42,62	206,97	OK
		Piede	1	6,84	0,07	0,0	0,0	1,3	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	46,28	206,97	OK
1	30	Testa	1	16,30	0,36	1,3	0,0	3,5	0,30	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	56,59	206,97	OK
		Mezz.	1	17,45	0,09	0,6	0,0	1,3	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	54,18	206,97	OK
		Piede	1	18,60	0,17	0,0	0,0	1,3	0,11	0,92	0,03	0,2	0,02	0,99	58,38	206,97	OK
1	31	Testa	1	70,17	1,63	1,3	0,0	3,6	0,31	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	54,21	206,97	OK
		Mezz.	1	75,37	0,42	0,6	0,0	1,3	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	51,67	206,97	OK
		Piede	1	80,57	0,80	0,0	0,0	1,3	0,11	0,92	0,11	0,1	0,00	1,00	55,34	206,97	OK
1	32	Testa	1	19,18	0,47	1,3	0,0	3,7	0,32	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	42,23	206,97	OK
		Mezz.	1	21,02	0,02	0,6	0,0	1,3	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	40,80	206,97	OK
		Piede	1	22,86	0,43	0,0	0,0	1,9	0,16	0,89	0,09	0,4	0,03	0,98	46,45	206,97	OK
1	33	Testa	1	11,28	0,28	1,3	0,0	3,7	0,32	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	43,20	206,97	OK
		Mezz.	1	12,34	0,01	0,6	0,0	1,3	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	41,65	206,97	OK
		Piede	1	13,40	0,25	0,0	0,0	1,9	0,16	0,89	0,02	0,2	0,02	0,99	47,06	206,97	OK
1	34	Testa	1	33,59	0,82	1,3	0,0	3,7	0,32	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	39,57	206,97	OK
		Mezz.	1	37,02	0,29	0,6	0,0	1,4	0,12	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	38,69	206,97	OK
		Piede	1	40,46	0,25	0,0	0,0	1,3	0,11	0,92	0,58	1,4	0,06	0,97	43,30	206,97	OK
1	35	Testa	1	45,44	5,05	1,3	0,0	12,4	0,74	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	48,64	206,97	OK
		Mezz.	1	50,16	2,77	0,6	0,0	6,2	0,37	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	43,98	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m ²)	σ lim (t/m ²)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	1	54,88	0,49	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	3,43	6,3	0,26	0,86	46,70	206,97	OK
1	36	Testa	1	13,32	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	25,19	206,97	OK
		Mezz.	1	15,15	0,14	0,6	0,0	1,5	0,09	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	28,90	206,97	OK
		Piede	1	16,99	0,27	0,0	0,0	1,6	0,10	0,93	0,06	0,3	0,04	0,98	33,09	206,97	OK
1	37	Testa	1	40,09	4,57	1,3	0,0	12,7	0,76	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	37,55	206,97	OK
		Mezz.	1	45,53	1,89	0,6	0,0	4,8	0,29	0,83	0,00	0,0	0,00	1,00	32,86	206,97	OK
		Piede	1	50,98	0,79	0,0	0,0	1,5	0,09	0,94	0,83	1,6	0,06	0,97	33,83	206,97	OK
1	38	Testa	1	48,26	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	26,22	206,97	OK
		Mezz.	1	54,66	0,45	0,6	0,0	1,5	0,09	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	29,87	206,97	OK
		Piede	1	61,05	0,90	0,0	0,0	1,5	0,09	0,94	1,14	1,9	0,06	0,97	34,39	206,97	OK
1	39	Testa	1	5,10	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	27,00	206,97	OK
		Mezz.	1	5,76	0,08	0,6	0,0	2,0	0,12	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	31,21	206,97	OK
		Piede	1	6,42	0,15	0,0	0,0	2,4	0,14	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	35,35	206,97	OK
1	40	Testa	1	9,99	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	35,26	206,97	OK
		Mezz.	1	10,97	0,01	0,6	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	38,74	206,97	OK
		Piede	1	11,96	0,03	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,04	0,3	0,06	0,97	43,58	206,97	OK
1	41	Testa	1	40,30	4,55	1,3	0,0	12,6	0,76	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	44,77	206,97	OK
		Mezz.	1	44,87	2,22	0,6	0,0	5,6	0,34	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	39,71	206,97	OK
		Piede	1	49,44	0,12	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	2,11	4,3	0,18	0,90	41,51	206,97	OK
1	42	Testa	1	80,47	3,11	1,3	0,0	5,2	0,31	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	57,15	206,97	OK
		Mezz.	1	86,08	1,78	0,6	0,0	2,7	0,16	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	55,96	206,97	OK
		Piede	1	91,68	0,46	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	2,68	2,9	0,10	0,95	59,99	206,97	OK
1	43	Testa	1	73,14	3,21	1,3	0,0	5,7	0,34	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	46,48	206,97	OK
		Mezz.	1	79,54	1,17	0,6	0,0	2,1	0,13	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	44,42	206,97	OK
		Piede	1	85,93	0,86	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	2,08	2,4	0,07	0,96	48,56	206,97	OK
1	44	Testa	1	80,92	2,97	1,3	0,0	5,0	0,30	0,83	0,00	0,0	0,00	1,00	57,04	206,97	OK
		Mezz.	1	86,52	0,37	0,6	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	53,60	206,97	OK
		Piede	1	92,13	2,23	0,0	0,0	2,4	0,14	0,91	0,43	0,5	0,02	0,99	59,77	206,97	OK
1	45	Testa	1	75,43	2,99	1,3	0,0	5,3	0,32	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	51,37	206,97	OK
		Mezz.	1	81,29	1,51	0,6	0,0	2,5	0,15	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	50,10	206,97	OK
		Piede	1	87,16	0,02	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,37	0,4	0,01	0,99	51,96	206,97	OK
1	46	Testa	1	7,52	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	39,83	206,97	OK
		Mezz.	1	8,18	0,00	0,6	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	43,31	206,97	OK
		Piede	1	8,84	0,00	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,01	0,1	0,02	0,99	47,29	206,97	OK
1	47	Testa	1	55,77	2,21	1,3	0,0	5,3	0,32	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	48,22	206,97	OK
		Mezz.	1	60,39	1,40	0,6	0,0	3,0	0,18	0,89	0,00	0,0	0,00	1,00	48,03	206,97	OK
		Piede	1	65,01	0,60	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	4,26	6,6	0,28	0,85	57,13	206,97	OK
1	48	Testa	1	34,95	1,89	1,3	0,0	6,7	0,40	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	40,98	206,97	OK
		Mezz.	1	38,56	2,60	0,6	0,0	7,4	0,44	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	46,52	206,97	OK
		Piede	1	42,16	3,32	0,0	0,0	7,9	0,47	0,74	2,19	5,2	0,28	0,85	60,84	206,97	OK
1	49	Testa	1	9,29	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	41,01	206,97	OK
		Mezz.	1	10,08	0,36	0,6	0,0	4,2	0,25	0,85	0,00	0,0	0,00	1,00	49,28	206,97	OK
		Piede	1	10,87	0,72	0,0	0,0	6,6	0,40	0,78	0,04	0,3	0,08	0,96	60,86	206,97	OK
1	50	Testa	1	83,96	3,44	1,3	0,0	5,4	0,32	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	60,70	206,97	OK
		Mezz.	1	89,51	4,90	0,6	0,0	6,1	0,37	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	66,56	206,97	OK
		Piede	1	95,07	6,36	0,0	0,0	6,7	0,40	0,78	5,82	6,1	0,22	0,89	81,48	206,97	OK
1	51	Testa	1	20,70	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	68,51	206,97	OK
		Mezz.	1	21,75	0,02	0,6	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	71,99	206,97	OK
		Piede	1	22,80	0,04	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,07	0,3	0,06	0,97	77,85	206,97	OK
1	52	Testa	1	64,67	2,59	1,3	0,0	5,3	0,32	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	76,65	206,97	OK
		Mezz.	1	68,05	1,37	0,6	0,0	2,7	0,16	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	73,28	206,97	OK
		Piede	1	71,42	0,15	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	1,36	1,9	0,11	0,94	77,94	206,97	OK
1	53	Testa	1	13,83	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	39,60	206,97	OK
		Mezz.	1	15,05	0,27	0,6	0,0	2,4	0,15	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	44,76	206,97	OK
		Piede	1	16,26	0,54	0,0	0,0	3,3	0,20	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	49,88	206,97	OK
1	54	Testa	1	30,35	1,63	1,3	0,0	6,7	0,40	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	40,03	206,97	OK
		Mezz.	1	33,56	1,53	0,6	0,0	5,2	0,31	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	41,78	206,97	OK
		Piede	1	36,76	1,42	0,0	0,0	3,9	0,23	0,86	0,32	0,9	0,05	0,97	44,83	206,97	OK
1	55	Testa	1	86,93	3,04	1,3	0,0	4,8	0,29	0,83	0,00	0,0	0,00	1,00	63,69	206,97	OK
		Mezz.	1	92,29	4,75	0,6	0,0	5,8	0,35	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	70,25	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m ²)	σ lim (t/m ²)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	1	97,65	6,46	0,0	0,0	6,6	0,40	0,78	1,82	1,9	0,07	0,96	79,60	206,97	OK
1	56	Testa	1	24,53	1,03	1,3	0,0	5,5	0,33	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	46,43	206,97	OK
		Mezz.	1	26,67	1,20	0,6	0,0	5,2	0,31	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	49,83	206,97	OK
		Piede	1	28,80	1,38	0,0	0,0	4,8	0,29	0,84	0,19	0,7	0,06	0,97	54,76	206,97	OK
1	57	Testa	1	28,86	1,46	1,3	0,0	6,4	0,38	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	52,47	206,97	OK
		Mezz.	1	31,15	0,73	0,6	0,0	3,0	0,18	0,89	0,00	0,0	0,00	1,00	49,96	206,97	OK
		Piede	1	33,45	0,00	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,32	1,0	0,08	0,96	52,86	206,97	OK
1	58	Testa	1	71,58	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	40,99	206,97	OK
		Mezz.	1	77,65	0,01	0,6	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	44,46	206,97	OK
		Piede	1	83,71	0,02	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	3,19	3,8	0,12	0,94	51,23	206,97	OK
1	59	Testa	1	29,93	1,44	1,3	0,0	6,1	0,46	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	37,30	206,97	OK
		Mezz.	1	33,47	0,76	0,6	0,0	2,9	0,22	0,87	0,00	0,0	0,00	1,00	35,76	206,97	OK
		Piede	1	37,02	0,09	0,0	0,0	1,3	0,10	0,93	1,09	2,9	0,13	0,93	39,54	206,97	OK
1	60	Testa	1	30,92	0,00	1,3	0,0	1,3	0,10	0,93	0,00	0,0	0,00	1,00	29,48	206,97	OK
		Mezz.	1	34,62	0,05	0,6	0,0	1,3	0,10	0,93	0,00	0,0	0,00	1,00	33,00	206,97	OK
		Piede	1	38,32	0,10	0,0	0,0	1,3	0,10	0,93	1,20	3,1	0,13	0,93	39,24	206,97	OK
1	61	Testa	1	97,25	4,55	1,3	0,0	6,0	0,45	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	35,82	206,97	OK
		Mezz.	1	109,15	2,46	0,6	0,0	2,9	0,22	0,87	0,00	0,0	0,00	1,00	34,65	206,97	OK
		Piede	1	121,05	0,37	0,0	0,0	1,3	0,10	0,93	8,40	6,9	0,09	0,95	37,63	206,97	OK
1	62	Testa	1	21,04	2,05	1,3	0,0	11,0	0,95	0,58	0,00	0,0	0,00	1,00	52,06	206,97	OK
		Mezz.	1	23,33	1,04	0,6	0,0	5,1	0,44	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	44,44	206,97	OK
		Piede	1	25,63	0,03	0,0	0,0	1,3	0,11	0,92	0,58	2,3	0,14	0,93	42,81	206,97	OK
1	63	Testa	1	4,39	0,00	1,3	0,0	1,3	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	32,47	206,97	OK
		Mezz.	1	4,88	0,00	0,6	0,0	1,3	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	36,06	206,97	OK
		Piede	1	5,36	0,01	0,0	0,0	1,3	0,11	0,92	0,01	0,2	0,04	0,98	40,59	206,97	OK
1	64	Testa	1	72,95	4,74	1,3	0,0	7,8	0,67	0,66	0,00	0,0	0,00	1,00	61,22	206,97	OK
		Mezz.	1	78,82	1,15	0,6	0,0	2,1	0,18	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	49,75	206,97	OK
		Piede	1	84,69	2,45	0,0	0,0	2,9	0,25	0,85	10,08	11,9	0,28	0,85	65,12	206,97	OK
1	65	Testa	1	34,85	2,84	1,3	0,0	9,4	0,81	0,62	0,00	0,0	0,00	1,00	59,90	206,97	OK
		Mezz.	1	37,92	1,37	0,6	0,0	4,3	0,36	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	51,31	206,97	OK
		Piede	1	41,00	0,10	0,0	0,0	1,3	0,11	0,92	2,14	5,2	0,23	0,88	54,09	206,97	OK
1	66	Testa	1	42,03	1,38	1,3	0,0	4,6	0,27	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	71,36	206,97	OK
		Mezz.	1	44,33	3,29	0,6	0,0	8,1	0,48	0,73	0,00	0,0	0,00	1,00	86,45	206,97	OK
		Piede	1	46,63	5,20	0,0	0,0	11,2	0,67	0,67	0,02	0,0	0,00	1,00	99,29	206,97	OK
1	67	Testa	1	71,19	3,39	1,3	0,0	6,1	0,36	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	51,15	206,97	OK
		Mezz.	1	76,93	4,61	0,6	0,0	6,6	0,40	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	56,56	206,97	OK
		Piede	1	82,66	5,83	0,0	0,0	7,1	0,42	0,76	0,44	0,5	0,02	0,99	62,37	206,97	OK
1	68	Testa	1	58,45	3,08	1,3	0,0	6,6	0,39	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	45,16	206,97	OK
		Mezz.	1	63,89	1,56	0,6	0,0	3,1	0,19	0,89	0,00	0,0	0,00	1,00	43,34	206,97	OK
		Piede	1	69,33	0,04	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	2,53	3,7	0,13	0,93	47,50	206,97	OK
1	69	Testa	1	15,32	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	50,71	206,97	OK
		Mezz.	1	16,37	0,04	0,6	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	54,18	206,97	OK
		Piede	1	17,42	0,08	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,08	0,5	0,09	0,95	60,38	206,97	OK
1	70	Testa	1	36,96	1,92	1,3	0,0	6,5	0,39	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	59,08	206,97	OK
		Mezz.	1	39,58	1,07	0,6	0,0	3,3	0,20	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	56,21	206,97	OK
		Piede	1	42,20	0,21	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,84	2,0	0,15	0,92	60,59	206,97	OK
1	71	Testa	1	90,31	1,80	1,3	0,0	3,3	0,33	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	61,08	206,97	OK
		Mezz.	1	96,35	0,56	0,6	0,0	1,3	0,13	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	57,72	206,97	OK
		Piede	1	102,38	0,67	0,0	0,0	1,3	0,13	0,91	3,15	3,1	0,06	0,97	63,32	206,97	OK
1	72	Testa	1	21,61	0,64	1,3	0,0	4,2	0,42	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	76,23	206,97	OK
		Mezz.	1	22,84	0,38	0,6	0,0	2,3	0,23	0,85	0,00	0,0	0,00	1,00	71,10	206,97	OK
		Piede	1	24,08	0,12	0,0	0,0	1,3	0,13	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	70,64	206,97	OK
1	73	Testa	1	13,08	0,71	1,3	0,0	6,7	0,40	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	41,63	206,97	OK
		Mezz.	1	14,41	0,70	0,6	0,0	5,5	0,33	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	43,76	206,97	OK
		Piede	1	15,74	0,69	0,0	0,0	4,4	0,26	0,85	0,09	0,6	0,08	0,96	47,93	206,97	OK
1	74	Testa	1	44,18	2,28	1,3	0,0	6,5	0,39	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	59,38	206,97	OK
		Mezz.	1	47,29	1,29	0,6	0,0	3,4	0,20	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	56,62	206,97	OK
		Piede	1	50,41	0,30	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	1,31	2,6	0,16	0,91	61,46	206,97	OK
1	75	Testa	1	12,12	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	34,70	206,97	OK
		Mezz.	1	13,34	0,57	0,6	0,0	4,9	0,29	0,83	0,00	0,0	0,00	1,00	43,32	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb fle	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	1	14,55	1,13	0,0	0,0	7,8	0,47	0,74	0,06	0,4	0,07	0,96	55,04	206,97	OK
1	76	Testa	1	32,15	1,55	1,3	0,0	6,1	0,37	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	44,06	206,97	OK
		Mezz.	1	35,17	2,04	0,6	0,0	6,5	0,39	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	48,83	206,97	OK
		Piede	1	38,19	2,53	0,0	0,0	6,6	0,40	0,78	0,76	2,0	0,13	0,93	57,24	206,97	OK
1	77	Testa	1	8,31	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	36,66	206,97	OK
		Mezz.	1	9,10	0,33	0,6	0,0	4,3	0,26	0,85	0,00	0,0	0,00	1,00	44,55	206,97	OK
		Piede	1	9,88	0,66	0,0	0,0	6,7	0,40	0,78	0,02	0,3	0,06	0,97	54,91	206,97	OK
1	78	Testa	1	6,47	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	26,35	206,97	OK
		Mezz.	1	7,32	0,03	0,6	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	29,84	206,97	OK
		Piede	1	8,18	0,06	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,01	0,99	33,51	206,97	OK
1	79	Testa	1	42,95	2,28	1,3	0,0	6,6	0,40	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	31,89	206,97	OK
		Mezz.	1	48,62	1,36	0,6	0,0	3,4	0,21	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	32,04	206,97	OK
		Piede	1	54,30	0,44	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,49	0,9	0,03	0,98	33,80	206,97	OK
1	80	Testa	1	5,44	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	26,22	206,97	OK
		Mezz.	1	6,17	0,03	0,6	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	29,71	206,97	OK
		Piede	1	6,90	0,06	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,01	1,00	33,36	206,97	OK
1	81	Testa	1	9,52	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	36,01	206,97	OK
		Mezz.	1	10,44	0,07	0,6	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	39,51	206,97	OK
		Piede	1	11,36	0,14	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,04	0,3	0,07	0,96	44,53	206,97	OK
1	82	Testa	1	32,81	1,57	1,3	0,0	6,1	0,37	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	43,48	206,97	OK
		Mezz.	1	35,93	1,03	0,6	0,0	3,5	0,21	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	43,21	206,97	OK
		Piede	1	39,04	0,48	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,78	2,0	0,13	0,93	46,58	206,97	OK
1	83	Testa	1	35,58	1,52	1,3	0,0	5,6	0,33	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	48,77	206,97	OK
		Mezz.	1	38,54	1,08	0,6	0,0	3,4	0,21	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	48,83	206,97	OK
		Piede	1	41,49	0,64	0,0	0,0	1,5	0,09	0,94	0,77	1,9	0,12	0,94	52,63	206,97	OK
1	84	Testa	1	9,49	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	27,17	206,97	OK
		Mezz.	1	10,71	0,06	0,6	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	30,65	206,97	OK
		Piede	1	11,92	0,11	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,09	0,8	0,13	0,93	36,51	206,97	OK
1	85	Testa	1	51,24	2,79	1,3	0,0	6,7	0,40	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	35,78	206,97	OK
		Mezz.	1	57,30	1,12	0,6	0,0	2,6	0,16	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	34,29	206,97	OK
		Piede	1	63,37	0,55	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	5,30	8,4	0,27	0,86	42,24	206,97	OK
1	86	Testa	1	12,54	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	35,91	206,97	OK
		Mezz.	1	13,76	0,15	0,6	0,0	1,8	0,11	0,93	0,00	0,0	0,00	1,00	40,01	206,97	OK
		Piede	1	14,97	0,31	0,0	0,0	2,1	0,12	0,92	0,21	1,4	0,22	0,88	49,79	206,97	OK
1	87	Testa	1	48,82	2,39	1,3	0,0	6,2	0,37	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	48,96	206,97	OK
		Mezz.	1	52,95	0,68	0,6	0,0	1,9	0,12	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	45,46	206,97	OK
		Piede	1	57,08	1,04	0,0	0,0	1,8	0,11	0,93	4,24	7,4	0,35	0,82	59,83	206,97	OK
1	88	Testa	1	15,58	0,36	1,3	0,0	3,6	0,27	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	38,98	206,97	OK
		Mezz.	1	17,14	0,09	0,6	0,0	1,3	0,10	0,93	0,00	0,0	0,00	1,00	38,72	206,97	OK
		Piede	1	18,71	0,54	0,0	0,0	2,9	0,22	0,87	0,17	0,9	0,09	0,95	47,50	206,97	OK
1	89	Testa	1	59,25	3,06	1,3	0,0	6,5	0,39	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	45,05	206,97	OK
		Mezz.	1	64,76	4,11	0,6	0,0	7,0	0,42	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	50,29	206,97	OK
		Piede	1	70,27	5,15	0,0	0,0	7,3	0,44	0,76	2,04	2,9	0,10	0,95	58,49	206,97	OK
1	90	Testa	1	10,98	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	31,44	206,97	OK
		Mezz.	1	12,20	0,01	0,6	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	34,93	206,97	OK
		Piede	1	13,42	0,02	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,09	0,7	0,11	0,94	40,80	206,97	OK
1	91	Testa	1	44,96	2,43	1,3	0,0	6,7	0,40	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	35,89	206,97	OK
		Mezz.	1	50,25	1,26	0,6	0,0	3,2	0,19	0,89	0,00	0,0	0,00	1,00	35,11	206,97	OK
		Piede	1	55,55	0,09	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	4,08	7,4	0,27	0,86	42,46	206,97	OK
1	92	Testa	1	24,39	0,61	1,3	0,0	3,8	0,33	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	39,89	206,97	OK
		Mezz.	1	26,87	0,46	0,6	0,0	2,4	0,20	0,87	0,00	0,0	0,00	1,00	40,75	206,97	OK
		Piede	1	29,35	0,32	0,0	0,0	1,3	0,11	0,92	1,36	4,6	0,26	0,87	48,70	206,97	OK
1	93	Testa	1	37,49	0,93	1,3	0,0	3,8	0,32	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	50,69	206,97	OK
		Mezz.	1	40,49	0,58	0,6	0,0	2,1	0,18	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	50,09	206,97	OK
		Piede	1	43,49	0,24	0,0	0,0	1,3	0,11	0,92	1,81	4,2	0,19	0,90	57,44	206,97	OK
1	94	Testa	1	41,76	0,77	1,3	0,0	3,1	0,27	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	55,65	206,97	OK
		Mezz.	1	44,70	0,50	0,6	0,0	1,8	0,15	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	55,48	206,97	OK
		Piede	1	47,64	0,22	0,0	0,0	1,3	0,11	0,92	1,72	3,6	0,17	0,91	63,35	206,97	OK
1	95	Testa	1	75,20	1,77	1,3	0,0	3,6	0,27	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	48,40	206,97	OK
		Mezz.	1	81,28	0,38	0,6	0,0	1,3	0,10	0,93	0,00	0,0	0,00	1,00	47,14	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	1	87,35	1,00	0,0	0,0	1,3	0,10	0,93	1,77	2,0	0,05	0,97	52,09	206,97	OK
1	96	Testa	1	55,10	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	29,93	206,97	OK
		Mezz.	1	61,49	0,19	0,6	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	33,40	206,97	OK
		Piede	1	67,88	0,37	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	2,45	3,6	0,11	0,94	39,13	206,97	OK
1	97	Testa	1	82,31	2,28	1,3	0,0	4,1	0,41	0,76	0,00	0,0	0,00	1,00	58,61	206,97	OK
		Mezz.	1	88,35	1,31	0,6	0,0	2,1	0,21	0,86	0,00	0,0	0,00	1,00	55,61	206,97	OK
		Piede	1	94,38	0,35	0,0	0,0	1,3	0,13	0,91	0,06	0,1	0,00	1,00	56,58	206,97	OK
1	98	Testa	1	22,45	0,88	1,3	0,0	5,2	0,52	0,71	0,00	0,0	0,00	1,00	84,40	206,97	OK
		Mezz.	1	23,69	0,50	0,6	0,0	2,8	0,28	0,83	0,00	0,0	0,00	1,00	75,86	206,97	OK
		Piede	1	24,92	0,12	0,0	0,0	1,3	0,13	0,91	0,17	0,7	0,06	0,97	75,60	206,97	OK
1	99	Testa	1	41,02	4,47	1,3	0,0	12,2	0,73	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	49,88	206,97	OK
		Mezz.	1	45,15	2,95	0,6	0,0	7,2	0,43	0,76	0,00	0,0	0,00	1,00	47,13	206,97	OK
		Piede	1	49,28	1,43	0,0	0,0	2,9	0,17	0,89	1,74	3,5	0,17	0,91	47,94	206,97	OK
1	100	Testa	1	42,08	3,36	1,3	0,0	9,3	0,56	0,71	0,00	0,0	0,00	1,00	69,64	206,97	OK
		Mezz.	1	44,89	2,10	0,6	0,0	5,3	0,32	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	64,14	206,97	OK
		Piede	1	47,69	0,83	0,0	0,0	1,7	0,10	0,93	0,26	0,6	0,04	0,98	61,20	206,97	OK
1	101	Testa	1	49,49	2,64	1,3	0,0	6,6	0,40	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	38,33	206,97	OK
		Mezz.	1	54,94	1,49	0,6	0,0	3,4	0,20	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	37,61	206,97	OK
		Piede	1	60,38	0,34	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	1,90	3,1	0,11	0,94	40,95	206,97	OK
1	102	Testa	1	12,44	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	35,62	206,97	OK
		Mezz.	1	13,66	0,01	0,6	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	39,10	206,97	OK
		Piede	1	14,87	0,03	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,02	0,1	0,02	0,99	43,06	206,97	OK
1	103	Testa	1	57,02	2,74	1,3	0,0	6,1	0,37	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	42,37	206,97	OK
		Mezz.	1	62,58	1,32	0,6	0,0	2,8	0,17	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	41,09	206,97	OK
		Piede	1	68,14	0,10	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,81	1,2	0,04	0,98	43,53	206,97	OK
1	104	Testa	1	55,18	0,77	1,3	0,0	2,7	0,27	0,83	0,00	0,0	0,00	1,00	89,67	206,97	OK
		Mezz.	1	57,60	0,44	0,6	0,0	1,4	0,14	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	86,67	206,97	OK
		Piede	1	60,02	0,11	0,0	0,0	1,3	0,13	0,91	0,14	0,2	0,01	0,99	90,24	206,97	OK
1	105	Testa	1	46,48	1,05	1,3	0,0	3,6	0,36	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	73,78	206,97	OK
		Mezz.	1	49,10	0,47	0,6	0,0	1,6	0,16	0,89	0,00	0,0	0,00	1,00	69,04	206,97	OK
		Piede	1	51,72	0,12	0,0	0,0	1,3	0,13	0,91	1,06	2,0	0,09	0,95	75,07	206,97	OK
1	106	Testa	1	21,94	1,17	1,3	0,0	6,6	0,40	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	35,24	206,97	OK
		Mezz.	1	24,56	0,67	0,6	0,0	3,4	0,20	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	34,94	206,97	OK
		Piede	1	27,19	0,18	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,25	0,9	0,07	0,96	37,33	206,97	OK
1	107	Testa	1	9,15	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	26,21	206,97	OK
		Mezz.	1	10,37	0,04	0,6	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	29,69	206,97	OK
		Piede	1	11,59	0,08	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,03	0,2	0,04	0,98	33,81	206,97	OK
1	108	Testa	1	8,79	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	33,25	206,97	OK
		Mezz.	1	9,71	0,03	0,6	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	36,73	206,97	OK
		Piede	1	10,63	0,06	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,01	1,00	40,35	206,97	OK
1	109	Testa	1	60,67	3,10	1,3	0,0	6,4	0,38	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	42,54	206,97	OK
		Mezz.	1	66,63	1,74	0,6	0,0	3,3	0,20	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	41,51	206,97	OK
		Piede	1	72,59	0,37	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,42	0,6	0,02	0,99	42,72	206,97	OK
1	110	Testa	1	60,01	4,85	1,3	0,0	9,4	0,56	0,70	0,00	0,0	0,00	1,00	63,53	206,97	OK
		Mezz.	1	64,40	2,87	0,6	0,0	5,1	0,31	0,83	0,00	0,0	0,00	1,00	58,24	206,97	OK
		Piede	1	68,79	0,88	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,67	1,0	0,04	0,98	55,65	206,97	OK
1	111	Testa	1	34,62	3,97	1,3	0,0	12,8	0,77	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	56,77	206,97	OK
		Mezz.	1	37,74	1,47	0,6	0,0	4,6	0,27	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	47,16	206,97	OK
		Piede	1	40,85	1,02	0,0	0,0	2,5	0,15	0,91	2,01	4,9	0,31	0,84	56,57	206,97	OK
1	112	Testa	1	13,92	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	44,67	206,97	OK
		Mezz.	1	15,00	0,18	0,6	0,0	1,8	0,11	0,93	0,00	0,0	0,00	1,00	49,00	206,97	OK
		Piede	1	16,08	0,35	0,0	0,0	2,2	0,13	0,92	0,13	0,8	0,15	0,92	57,57	206,97	OK
1	113	Testa	1	9,00	1,02	1,3	0,0	12,7	0,76	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	49,95	206,97	OK
		Mezz.	1	9,92	0,44	0,6	0,0	5,0	0,30	0,83	0,00	0,0	0,00	1,00	42,84	206,97	OK
		Piede	1	10,85	0,15	0,0	0,0	1,4	0,08	0,94	0,02	0,2	0,03	0,98	41,94	206,97	OK
1	114	Testa	1	71,38	8,21	1,3	0,0	12,8	0,77	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	51,17	206,97	OK
		Mezz.	1	78,51	3,52	0,6	0,0	5,1	0,31	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	43,78	206,97	OK
		Piede	1	85,64	1,17	0,0	0,0	1,4	0,08	0,94	2,97	3,5	0,10	0,95	43,99	206,97	OK
1	115	Testa	1	63,00	2,47	1,3	0,0	5,2	0,31	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	54,36	206,97	OK
		Mezz.	1	67,62	0,58	0,6	0,0	1,5	0,09	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	51,15	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m ²)	σ lim (t/m ²)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	1	72,24	1,31	0,0	0,0	1,8	0,11	0,93	5,95	8,2	0,35	0,82	67,53	206,97	OK
1	116	Testa	1	85,22	3,62	1,3	0,0	5,5	0,33	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	52,78	206,97	OK
		Mezz.	1	91,74	1,87	0,6	0,0	2,7	0,16	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	51,18	206,97	OK
		Piede	1	98,27	0,11	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	3,05	3,1	0,09	0,95	54,98	206,97	OK
1	117	Testa	1	41,56	1,97	1,3	0,0	6,0	0,45	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	39,37	206,97	OK
		Mezz.	1	46,20	1,01	0,6	0,0	2,8	0,21	0,87	0,00	0,0	0,00	1,00	37,51	206,97	OK
		Piede	1	50,84	0,06	0,0	0,0	1,3	0,10	0,93	1,87	3,7	0,12	0,94	41,29	206,97	OK
1	118	Testa	1	29,48	0,00	1,3	0,0	1,3	0,10	0,93	0,00	0,0	0,00	1,00	31,20	206,97	OK
		Mezz.	1	32,82	0,02	0,6	0,0	1,3	0,10	0,93	0,00	0,0	0,00	1,00	34,73	206,97	OK
		Piede	1	36,15	0,05	0,0	0,0	1,3	0,10	0,93	0,96	2,6	0,13	0,93	40,91	206,97	OK
1	119	Testa	1	5,54	0,26	1,3	0,0	6,0	0,45	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	38,54	206,97	OK
		Mezz.	1	6,17	0,13	0,6	0,0	2,8	0,21	0,87	0,00	0,0	0,00	1,00	36,92	206,97	OK
		Piede	1	6,80	0,01	0,0	0,0	1,3	0,10	0,93	0,01	0,2	0,04	0,98	38,90	206,97	OK
1	120	Testa	1	101,60	4,74	1,3	0,0	6,0	0,45	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	37,90	206,97	OK
		Mezz.	1	113,34	2,49	0,6	0,0	2,8	0,21	0,87	0,00	0,0	0,00	1,00	36,36	206,97	OK
		Piede	1	125,09	0,23	0,0	0,0	1,3	0,10	0,93	8,23	6,6	0,09	0,95	39,33	206,97	OK
1	121	Testa	1	52,27	2,27	1,3	0,0	5,6	0,34	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	49,34	206,97	OK
		Mezz.	1	56,56	1,80	0,6	0,0	3,8	0,23	0,86	0,00	0,0	0,00	1,00	49,93	206,97	OK
		Piede	1	60,86	1,34	0,0	0,0	2,2	0,13	0,92	1,20	2,0	0,09	0,95	53,23	206,97	OK
1	122	Testa	1	7,94	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	38,25	206,97	OK
		Mezz.	1	8,67	0,11	0,6	0,0	2,0	0,12	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	42,66	206,97	OK
		Piede	1	9,39	0,23	0,0	0,0	2,4	0,14	0,91	0,01	0,1	0,02	0,99	47,51	206,97	OK
1	123	Testa	1	7,52	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	28,45	206,97	OK
		Mezz.	1	8,44	0,04	0,6	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	31,94	206,97	OK
		Piede	1	9,36	0,07	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,02	0,3	0,05	0,97	36,44	206,97	OK
1	124	Testa	1	48,64	2,59	1,3	0,0	6,6	0,40	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	33,79	206,97	OK
		Mezz.	1	54,71	1,54	0,6	0,0	3,5	0,21	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	33,75	206,97	OK
		Piede	1	60,77	0,50	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	2,90	4,8	0,15	0,92	37,84	206,97	OK
1	125	Testa	1	5,66	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	27,23	206,97	OK
		Mezz.	1	6,38	0,03	0,6	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	30,73	206,97	OK
		Piede	1	7,11	0,06	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,01	0,2	0,04	0,98	35,02	206,97	OK
1	126	Testa	1	9,90	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	37,44	206,97	OK
		Mezz.	1	10,82	0,37	0,6	0,0	4,1	0,25	0,86	0,00	0,0	0,00	1,00	45,12	206,97	OK
		Piede	1	11,74	0,75	0,0	0,0	6,4	0,38	0,79	0,04	0,3	0,07	0,96	55,36	206,97	OK
1	127	Testa	1	32,22	1,57	1,3	0,0	6,2	0,37	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	44,20	206,97	OK
		Mezz.	1	35,23	2,02	0,6	0,0	6,4	0,38	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	48,75	206,97	OK
		Piede	1	38,25	2,47	0,0	0,0	6,5	0,39	0,78	0,75	2,0	0,13	0,93	56,86	206,97	OK
1	128	Testa	1	109,21	0,00	1,3	0,0	1,3	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	30,32	206,97	OK
		Mezz.	1	122,04	1,70	0,6	0,0	2,0	0,18	0,89	0,00	0,0	0,00	1,00	35,16	206,97	OK
		Piede	1	134,87	3,40	0,0	0,0	2,5	0,22	0,87	15,32	11,4	0,12	0,94	42,51	206,97	OK
1	129	Testa	1	40,49	1,15	1,3	0,0	4,1	0,41	0,76	0,00	0,0	0,00	1,00	54,84	206,97	OK
		Mezz.	1	43,68	0,53	0,6	0,0	1,9	0,19	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	51,23	206,97	OK
		Piede	1	46,87	0,08	0,0	0,0	1,3	0,13	0,91	0,24	0,5	0,02	0,99	53,70	206,97	OK
1	130	Testa	1	68,83	3,37	1,3	0,0	6,2	0,37	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	47,85	206,97	OK
		Mezz.	1	74,79	1,53	0,6	0,0	2,7	0,16	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	45,70	206,97	OK
		Piede	1	80,75	0,30	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,50	0,6	0,02	0,99	47,55	206,97	OK
1	131	Testa	1	20,25	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	41,25	206,97	OK
		Mezz.	1	21,96	0,16	0,6	0,0	1,4	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	44,84	206,97	OK
		Piede	1	23,67	0,32	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,07	0,3	0,03	0,98	49,15	206,97	OK
1	132	Testa	1	11,48	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	36,84	206,97	OK
		Mezz.	1	12,56	0,18	0,6	0,0	2,0	0,12	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	41,35	206,97	OK
		Piede	1	13,65	0,35	0,0	0,0	2,6	0,15	0,90	0,02	0,1	0,02	0,99	46,31	206,97	OK
1	133	Testa	1	31,17	1,68	1,3	0,0	6,7	0,40	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	39,52	206,97	OK
		Mezz.	1	34,51	1,38	0,6	0,0	4,6	0,28	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	40,41	206,97	OK
		Piede	1	37,84	1,07	0,0	0,0	2,8	0,17	0,90	0,03	0,1	0,00	1,00	41,62	206,97	OK
1	134	Testa	1	76,12	3,69	1,3	0,0	6,1	0,37	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	56,15	206,97	OK
		Mezz.	1	81,73	1,66	0,6	0,0	2,7	0,16	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	53,06	206,97	OK
		Piede	1	87,33	0,37	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	2,53	2,9	0,10	0,95	57,11	206,97	OK
1	135	Testa	1	8,39	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	34,20	206,97	OK
		Mezz.	1	9,25	0,06	0,6	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	37,69	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	1	10,11	0,12	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,01	0,1	0,02	0,99	41,57	206,97	OK
1	136	Testa	1	22,30	1,23	1,3	0,0	6,8	0,41	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	41,24	206,97	OK
		Mezz.	1	24,59	0,77	0,6	0,0	3,8	0,23	0,87	0,00	0,0	0,00	1,00	40,56	206,97	OK
		Piede	1	26,89	0,32	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,12	0,5	0,04	0,98	41,54	206,97	OK
1	137	Testa	1	50,21	1,60	1,3	0,0	4,5	0,27	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	57,73	206,97	OK
		Mezz.	1	53,59	2,40	0,6	0,0	5,1	0,31	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	63,11	206,97	OK
		Piede	1	56,97	3,20	0,0	0,0	5,6	0,34	0,81	0,92	1,6	0,09	0,95	71,89	206,97	OK
1	138	Testa	1	13,11	0,65	1,3	0,0	6,3	0,38	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	42,63	206,97	OK
		Mezz.	1	14,39	0,40	0,6	0,0	3,4	0,21	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	42,03	206,97	OK
		Piede	1	15,67	0,14	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,08	0,5	0,08	0,96	44,43	206,97	OK
1	139	Testa	1	15,77	0,42	1,3	0,0	4,0	0,40	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	56,19	206,97	OK
		Mezz.	1	16,97	0,11	0,6	0,0	1,3	0,13	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	51,13	206,97	OK
		Piede	1	18,17	0,21	0,0	0,0	1,3	0,13	0,91	0,07	0,4	0,04	0,98	55,88	206,97	OK
1	140	Testa	1	34,51	0,92	1,3	0,0	4,0	0,40	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	57,81	206,97	OK
		Mezz.	1	37,06	0,24	0,6	0,0	1,3	0,13	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	52,58	206,97	OK
		Piede	1	39,61	0,44	0,0	0,0	1,3	0,13	0,91	0,50	1,3	0,06	0,97	57,93	206,97	OK
1	141	Testa	1	53,04	2,23	1,3	0,0	5,5	0,33	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	66,77	206,97	OK
		Mezz.	1	56,25	1,83	0,6	0,0	3,9	0,23	0,86	0,00	0,0	0,00	1,00	66,73	206,97	OK
		Piede	1	59,45	1,44	0,0	0,0	2,4	0,14	0,91	0,38	0,6	0,04	0,98	68,33	206,97	OK
1	142	Testa	1	14,67	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	42,00	206,97	OK
		Mezz.	1	15,89	0,06	0,6	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	45,48	206,97	OK
		Piede	1	17,10	0,12	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,04	0,2	0,03	0,98	49,84	206,97	OK
1	143	Testa	1	75,11	3,89	1,3	0,0	6,5	0,39	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	56,61	206,97	OK
		Mezz.	1	80,66	2,21	0,6	0,0	3,4	0,20	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	54,16	206,97	OK
		Piede	1	86,22	0,54	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	2,36	2,7	0,10	0,95	56,74	206,97	OK
1	144	Testa	1	15,92	0,69	1,3	0,0	5,6	0,34	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	48,57	206,97	OK
		Mezz.	1	17,25	0,43	0,6	0,0	3,1	0,19	0,89	0,00	0,0	0,00	1,00	48,01	206,97	OK
		Piede	1	18,58	0,16	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,01	0,1	0,01	0,99	48,90	206,97	OK
1	145	Testa	1	23,29	0,70	1,3	0,0	4,3	0,43	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	59,39	206,97	OK
		Mezz.	1	22,37	0,38	0,6	0,0	2,3	0,23	0,85	0,00	0,0	0,00	1,00	50,31	206,97	OK
		Piede	1	21,46	0,06	0,0	0,0	1,3	0,13	0,91	0,20	0,9	0,06	0,97	46,87	206,97	OK
1	146	Testa	1	28,92	0,00	1,3	0,0	1,3	0,13	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	44,30	206,97	OK
		Mezz.	1	31,29	0,04	0,6	0,0	1,3	0,13	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	47,92	206,97	OK
		Piede	1	33,65	0,09	0,0	0,0	1,3	0,13	0,91	0,41	1,2	0,06	0,97	53,22	206,97	OK
1	147	Testa	1	9,12	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	37,14	206,97	OK
		Mezz.	1	9,97	0,06	0,6	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	40,63	206,97	OK
		Piede	1	10,83	0,13	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,01	0,1	0,02	0,99	44,63	206,97	OK
1	148	Testa	1	11,42	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	46,51	206,97	OK
		Mezz.	1	12,27	0,05	0,6	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	50,00	206,97	OK
		Piede	1	13,13	0,09	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,01	1,00	53,64	206,97	OK
1	149	Testa	1	73,41	3,42	1,3	0,0	5,9	0,36	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	54,70	206,97	OK
		Mezz.	1	78,92	2,00	0,6	0,0	3,2	0,19	0,89	0,00	0,0	0,00	1,00	53,07	206,97	OK
		Piede	1	84,42	0,59	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,33	0,4	0,01	0,99	53,62	206,97	OK
1	150	Testa	1	39,21	2,06	1,3	0,0	6,6	0,39	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	41,89	206,97	OK
		Mezz.	1	43,14	1,61	0,6	0,0	4,4	0,26	0,85	0,00	0,0	0,00	1,00	42,39	206,97	OK
		Piede	1	47,08	1,15	0,0	0,0	2,4	0,15	0,91	1,85	3,9	0,20	0,90	48,11	206,97	OK
1	151	Testa	1	61,06	2,28	1,3	0,0	5,0	0,30	0,83	0,00	0,0	0,00	1,00	52,87	206,97	OK
		Mezz.	1	65,63	2,07	0,6	0,0	3,8	0,23	0,87	0,00	0,0	0,00	1,00	54,33	206,97	OK
		Piede	1	70,20	1,86	0,0	0,0	2,7	0,16	0,90	1,21	1,7	0,07	0,96	58,05	206,97	OK
1	152	Testa	1	53,49	1,60	1,3	0,0	4,3	0,43	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	49,42	206,97	OK
		Mezz.	1	58,22	0,77	0,6	0,0	2,0	0,20	0,87	0,00	0,0	0,00	1,00	46,38	206,97	OK
		Piede	1	62,94	0,06	0,0	0,0	1,3	0,13	0,91	3,54	5,6	0,14	0,93	52,00	206,97	OK
1	153	Testa	1	14,12	0,42	1,3	0,0	4,3	0,43	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	55,95	206,97	OK
		Mezz.	1	15,23	0,23	0,6	0,0	2,2	0,22	0,86	0,00	0,0	0,00	1,00	52,67	206,97	OK
		Piede	1	16,33	0,05	0,0	0,0	1,3	0,13	0,91	0,07	0,4	0,05	0,98	54,95	206,97	OK
1	154	Testa	1	44,92	2,14	1,3	0,0	6,1	0,36	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	47,87	206,97	OK
		Mezz.	1	48,79	1,62	0,6	0,0	4,0	0,24	0,86	0,00	0,0	0,00	1,00	48,05	206,97	OK
		Piede	1	52,66	1,10	0,0	0,0	2,1	0,13	0,92	1,01	1,9	0,10	0,95	51,14	206,97	OK
1	155	Testa	1	8,09	0,40	1,3	0,0	6,3	0,38	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	42,72	206,97	OK
		Mezz.	1	8,88	0,24	0,6	0,0	3,3	0,20	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	42,01	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	1	9,67	0,07	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,01	0,1	0,03	0,99	43,30	206,97	OK
1	156	Testa	1	58,62	3,02	1,3	0,0	6,5	0,39	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	43,77	206,97	OK
		Mezz.	1	64,22	1,77	0,6	0,0	3,4	0,20	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	42,76	206,97	OK
		Piede	1	69,83	0,51	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	1,52	2,2	0,08	0,96	45,05	206,97	OK
1	157	Testa	1	44,07	0,00	1,3	0,0	1,3	0,10	0,93	0,00	0,0	0,00	1,00	43,23	206,97	OK
		Mezz.	1	47,66	0,17	0,6	0,0	1,3	0,10	0,93	0,00	0,0	0,00	1,00	46,76	206,97	OK
		Piede	1	51,25	0,34	0,0	0,0	1,3	0,10	0,93	0,18	0,4	0,02	0,99	50,69	206,97	OK
1	158	Testa	1	25,40	0,00	1,3	0,0	1,3	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	41,08	206,97	OK
		Mezz.	1	27,61	0,07	0,6	0,0	1,3	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	44,65	206,97	OK
		Piede	1	29,81	0,15	0,0	0,0	1,3	0,11	0,92	0,76	2,5	0,16	0,92	52,56	206,97	OK
1	159	Testa	1	102,87	0,00	1,3	0,0	1,3	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	42,80	206,97	OK
		Mezz.	1	111,43	0,58	0,6	0,0	1,3	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	46,36	206,97	OK
		Piede	1	119,99	1,15	0,0	0,0	1,3	0,11	0,92	8,81	7,3	0,12	0,94	53,18	206,97	OK
1	160	Testa	1	56,87	2,87	1,3	0,0	6,3	0,38	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	43,87	206,97	OK
		Mezz.	1	62,28	1,74	0,6	0,0	3,4	0,21	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	43,10	206,97	OK
		Piede	1	67,68	0,62	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	2,95	4,4	0,16	0,92	47,41	206,97	OK
1	161	Testa	1	14,67	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	42,01	206,97	OK
		Mezz.	1	15,89	0,41	0,6	0,0	3,2	0,19	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	48,58	206,97	OK
		Piede	1	17,10	0,82	0,0	0,0	4,8	0,29	0,84	0,12	0,7	0,12	0,94	58,91	206,97	OK
1	162	Testa	1	34,29	1,88	1,3	0,0	6,8	0,41	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	45,42	206,97	OK
		Mezz.	1	37,49	2,02	0,6	0,0	6,0	0,36	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	48,23	206,97	OK
		Piede	1	40,70	2,17	0,0	0,0	5,3	0,32	0,82	1,04	2,6	0,16	0,92	55,44	206,97	OK
1	163	Testa	1	12,02	0,36	1,3	0,0	4,3	0,43	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	52,61	206,97	OK
		Mezz.	1	13,02	0,14	0,6	0,0	1,7	0,17	0,89	0,00	0,0	0,00	1,00	48,31	206,97	OK
		Piede	1	14,02	0,09	0,0	0,0	1,3	0,13	0,91	0,13	0,9	0,11	0,94	53,81	206,97	OK
1	164	Testa	1	7,56	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	36,41	206,97	OK
		Mezz.	1	8,29	0,06	0,6	0,0	1,4	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	40,03	206,97	OK
		Piede	1	9,01	0,12	0,0	0,0	1,4	0,08	0,94	0,01	0,1	0,03	0,98	44,29	206,97	OK
1	165	Testa	1	30,18	1,66	1,3	0,0	6,8	0,41	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	39,98	206,97	OK
		Mezz.	1	33,38	1,10	0,6	0,0	4,0	0,24	0,86	0,00	0,0	0,00	1,00	39,67	206,97	OK
		Piede	1	36,58	0,55	0,0	0,0	1,5	0,09	0,94	0,54	1,5	0,09	0,95	41,91	206,97	OK
1	166	Testa	1	75,08	2,27	1,3	0,0	4,3	0,26	0,85	0,00	0,0	0,00	1,00	68,24	206,97	OK
		Mezz.	1	79,32	1,66	0,6	0,0	2,7	0,16	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	68,15	206,97	OK
		Piede	1	83,57	1,05	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	1,78	2,1	0,10	0,95	72,06	206,97	OK
1	167	Testa	1	6,78	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	32,66	206,97	OK
		Mezz.	1	7,51	0,02	0,6	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	36,15	206,97	OK
		Piede	1	8,23	0,04	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,01	0,1	0,03	0,98	40,32	206,97	OK
1	168	Testa	1	56,75	3,04	1,3	0,0	6,6	0,40	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	38,64	206,97	OK
		Mezz.	1	62,95	1,69	0,6	0,0	3,3	0,20	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	37,83	206,97	OK
		Piede	1	69,14	0,35	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	2,55	3,7	0,12	0,94	41,27	206,97	OK
1	169	Testa	1	10,54	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	55,82	206,97	OK
		Mezz.	1	11,20	0,30	0,6	0,0	3,3	0,20	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	63,51	206,97	OK
		Piede	1	11,85	0,59	0,0	0,0	5,0	0,30	0,83	0,01	0,1	0,03	0,99	72,51	206,97	OK
1	170	Testa	1	19,00	0,69	1,3	0,0	4,9	0,30	0,83	0,00	0,0	0,00	1,00	64,40	206,97	OK
		Mezz.	1	20,16	0,87	0,6	0,0	5,0	0,30	0,83	0,00	0,0	0,00	1,00	68,49	206,97	OK
		Piede	1	21,33	1,05	0,0	0,0	4,9	0,30	0,83	0,05	0,2	0,04	0,98	73,88	206,97	OK
1	171	Testa	1	142,44	3,77	1,3	0,0	3,9	0,39	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	54,76	206,97	OK
		Mezz.	1	153,53	2,07	0,6	0,0	2,0	0,20	0,87	0,00	0,0	0,00	1,00	52,17	206,97	OK
		Piede	1	164,61	0,37	0,0	0,0	1,3	0,13	0,91	0,07	0,0	0,00	1,00	53,70	206,97	OK
1	172	Testa	1	17,93	0,53	1,3	0,0	4,3	0,43	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	51,94	206,97	OK
		Mezz.	1	19,43	0,25	0,6	0,0	1,9	0,19	0,87	0,00	0,0	0,00	1,00	48,44	206,97	OK
		Piede	1	20,94	0,04	0,0	0,0	1,3	0,13	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	50,32	206,97	OK
1	173	Testa	1	10,09	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	44,54	206,97	OK
		Mezz.	1	10,88	0,02	0,6	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	48,03	206,97	OK
		Piede	1	11,67	0,05	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	51,60	206,97	OK
1	174	Testa	1	73,87	3,50	1,3	0,0	6,0	0,36	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	54,74	206,97	OK
		Mezz.	1	79,42	1,91	0,6	0,0	3,1	0,18	0,89	0,00	0,0	0,00	1,00	52,70	206,97	OK
		Piede	1	84,98	0,32	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,28	0,3	0,01	0,99	53,43	206,97	OK
1	175	Testa	1	13,05	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	37,36	206,97	OK
		Mezz.	1	14,27	0,03	0,6	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	40,85	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	1	15,48	0,06	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	44,42	206,97	OK
1	176	Testa	1	123,15	3,31	1,3	0,0	4,0	0,40	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	56,71	206,97	OK
		Mezz.	1	132,43	1,54	0,6	0,0	1,8	0,18	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	53,15	206,97	OK
		Piede	1	141,71	0,22	0,0	0,0	1,3	0,13	0,91	1,25	0,9	0,01	0,99	55,51	206,97	OK
1	177	Testa	1	61,00	3,09	1,3	0,0	6,4	0,38	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	50,55	206,97	OK
		Mezz.	1	66,03	1,07	0,6	0,0	2,3	0,14	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	47,08	206,97	OK
		Piede	1	71,06	0,95	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	1,04	1,5	0,06	0,97	50,60	206,97	OK
1	178	Testa	1	17,07	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	48,87	206,97	OK
		Mezz.	1	18,29	0,04	0,6	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	52,35	206,97	OK
		Piede	1	19,50	0,08	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,09	0,5	0,08	0,96	58,11	206,97	OK
1	179	Testa	1	92,92	0,00	1,3	0,0	1,3	0,10	0,93	0,00	0,0	0,00	1,00	42,74	206,97	OK
		Mezz.	1	100,58	0,63	0,6	0,0	1,3	0,10	0,93	0,00	0,0	0,00	1,00	46,26	206,97	OK
		Piede	1	108,25	1,27	0,0	0,0	1,3	0,10	0,93	4,36	4,0	0,08	0,96	52,03	206,97	OK
1	180	Testa	1	111,63	2,54	1,3	0,0	3,6	0,31	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	51,73	206,97	OK
		Mezz.	1	120,27	1,49	0,6	0,0	1,9	0,16	0,89	0,00	0,0	0,00	1,00	51,06	206,97	OK
		Piede	1	128,91	0,44	0,0	0,0	1,3	0,11	0,92	19,90	15,4	0,25	0,87	60,96	206,97	OK
1	181	Testa	1	14,01	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	49,47	206,97	OK
		Mezz.	1	15,00	0,07	0,6	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	52,95	206,97	OK
		Piede	1	15,98	0,14	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,04	0,3	0,05	0,97	58,09	206,97	OK
1	182	Testa	1	50,40	5,32	1,3	0,0	11,9	0,71	0,66	0,00	0,0	0,00	1,00	67,40	206,97	OK
		Mezz.	1	54,12	2,40	0,6	0,0	5,1	0,31	0,83	0,00	0,0	0,00	1,00	57,74	206,97	OK
		Piede	1	57,84	0,52	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	1,32	2,3	0,12	0,94	57,61	206,97	OK
1	183	Testa	1	20,26	0,44	1,3	0,0	3,5	0,35	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	69,72	206,97	OK
		Mezz.	1	21,47	0,25	0,6	0,0	1,8	0,18	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	66,64	206,97	OK
		Piede	1	22,67	0,06	0,0	0,0	1,3	0,13	0,91	0,05	0,2	0,02	0,99	69,13	206,97	OK
1	184	Testa	1	42,38	0,97	1,3	0,0	3,6	0,36	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	69,19	206,97	OK
		Mezz.	1	44,93	0,55	0,6	0,0	1,9	0,19	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	65,88	206,97	OK
		Piede	1	47,49	0,12	0,0	0,0	1,3	0,13	0,91	0,30	0,6	0,03	0,98	68,38	206,97	OK
1	185	Testa	1	14,13	0,42	1,3	0,0	4,3	0,43	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	56,02	206,97	OK
		Mezz.	1	15,24	0,17	0,6	0,0	1,7	0,17	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	51,31	206,97	OK
		Piede	1	16,34	0,09	0,0	0,0	1,3	0,13	0,91	0,14	0,9	0,09	0,95	56,31	206,97	OK
1	186	Testa	1	48,39	4,79	1,3	0,0	11,2	0,67	0,67	0,00	0,0	0,00	1,00	55,68	206,97	OK
		Mezz.	1	52,63	2,71	0,6	0,0	5,8	0,35	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	50,59	206,97	OK
		Piede	1	56,88	0,64	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	1,96	3,5	0,16	0,92	50,75	206,97	OK
1	187	Testa	1	116,24	0,00	1,3	0,0	1,3	0,14	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	61,11	206,97	OK
		Mezz.	1	123,18	0,29	0,6	0,0	1,3	0,14	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	64,76	206,97	OK
		Piede	1	130,13	0,58	0,0	0,0	1,3	0,14	0,90	5,71	4,4	0,07	0,96	70,94	206,97	OK
1	188	Testa	1	89,55	0,00	1,3	0,0	1,3	0,14	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	47,08	206,97	OK
		Mezz.	1	96,49	0,29	0,6	0,0	1,3	0,14	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	50,73	206,97	OK
		Piede	1	103,43	0,58	0,0	0,0	1,3	0,14	0,90	5,99	5,8	0,09	0,95	57,06	206,97	OK
1	189	Testa	1	27,00	2,32	1,3	0,0	9,9	0,91	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	56,72	206,97	OK
		Mezz.	1	29,67	1,32	0,6	0,0	5,1	0,47	0,73	0,00	0,0	0,00	1,00	49,91	206,97	OK
		Piede	1	32,33	0,32	0,0	0,0	1,3	0,12	0,91	0,11	0,3	0,02	0,99	43,92	206,97	OK
1	190	Testa	1	8,55	0,67	1,3	0,0	9,1	0,84	0,61	0,00	0,0	0,00	1,00	58,48	206,97	OK
		Mezz.	1	9,34	0,38	0,6	0,0	4,7	0,44	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	51,89	206,97	OK
		Piede	1	10,13	0,10	0,0	0,0	1,3	0,12	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	46,11	206,97	OK
1	191	Testa	1	46,36	5,29	1,3	0,0	12,7	0,76	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	39,67	206,97	OK
		Mezz.	1	52,32	1,93	0,6	0,0	4,3	0,26	0,85	0,00	0,0	0,00	1,00	33,90	206,97	OK
		Piede	1	58,28	1,42	0,0	0,0	2,4	0,15	0,91	1,01	1,7	0,06	0,97	36,39	206,97	OK
1	192	Testa	1	181,77	9,15	1,3	0,0	6,3	0,63	0,67	0,00	0,0	0,00	1,00	54,82	206,97	OK
		Mezz.	1	197,94	4,56	0,6	0,0	3,0	0,30	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	48,88	206,97	OK
		Piede	1	214,12	0,03	0,0	0,0	1,3	0,13	0,91	4,11	1,9	0,01	0,99	48,20	206,97	OK
1	193	Testa	1	207,70	18,53	1,3	0,0	10,2	0,88	0,60	0,00	0,0	0,00	1,00	60,17	206,97	OK
		Mezz.	1	226,57	7,91	0,6	0,0	4,1	0,35	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	49,61	206,97	OK
		Piede	1	245,43	2,70	0,0	0,0	1,3	0,11	0,92	24,07	9,8	0,07	0,96	48,12	206,97	OK
1	194	Testa	1	180,34	8,41	1,3	0,0	6,0	0,60	0,68	0,00	0,0	0,00	1,00	53,45	206,97	OK
		Mezz.	1	196,51	3,66	0,6	0,0	2,5	0,25	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	47,20	206,97	OK
		Piede	1	212,68	1,10	0,0	0,0	1,3	0,13	0,91	22,41	10,5	0,08	0,96	49,51	206,97	OK
1	195	Testa	1	78,30	7,43	1,3	0,0	10,8	0,65	0,68	0,00	0,0	0,00	1,00	52,44	206,97	OK
		Mezz.	1	85,51	3,27	0,6	0,0	4,5	0,27	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	46,00	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb fle	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	1	92,73	0,89	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	0,61	0,7	0,02	0,99	45,07	206,97	OK
1	196	Testa	1	7,33	0,00	1,3	0,0	1,3	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	35,59	206,97	OK
		Mezz.	1	8,07	0,09	0,6	0,0	1,7	0,15	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	40,00	206,97	OK
		Piede	1	8,81	0,17	0,0	0,0	2,0	0,17	0,89	0,01	0,1	0,02	0,99	44,62	206,97	OK
1	197	Testa	1	8,83	0,22	1,3	0,0	3,7	0,32	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	40,91	206,97	OK
		Mezz.	1	9,70	0,00	0,6	0,0	1,3	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	39,64	206,97	OK
		Piede	1	10,58	0,21	0,0	0,0	2,0	0,17	0,89	0,01	0,1	0,02	0,99	45,13	206,97	OK
1	198	Testa	1	8,71	0,21	1,3	0,0	3,7	0,32	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	41,49	206,97	OK
		Mezz.	1	9,57	0,01	0,6	0,0	1,3	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	40,15	206,97	OK
		Piede	1	10,42	0,20	0,0	0,0	1,9	0,17	0,89	0,01	0,1	0,02	0,99	45,60	206,97	OK
1	199	Testa	1	58,34	0,98	1,3	0,0	3,0	0,25	0,85	0,00	0,0	0,00	1,00	62,00	206,97	OK
		Mezz.	1	61,99	0,61	0,6	0,0	1,6	0,14	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	61,52	206,97	OK
		Piede	1	65,64	0,23	0,0	0,0	1,3	0,11	0,92	2,34	3,6	0,13	0,93	68,92	206,97	OK
1	200	Testa	1	55,96	1,23	1,3	0,0	3,5	0,26	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	38,57	206,97	OK
		Mezz.	1	61,59	0,18	0,6	0,0	1,3	0,10	0,93	0,00	0,0	0,00	1,00	38,54	206,97	OK
		Piede	1	67,22	0,87	0,0	0,0	1,3	0,10	0,93	1,35	2,0	0,06	0,97	43,32	206,97	OK
1	201	Testa	1	50,12	0,00	1,3	0,0	1,3	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	36,23	206,97	OK
		Mezz.	1	55,05	0,67	0,6	0,0	1,9	0,16	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	40,91	206,97	OK
		Piede	1	59,98	1,33	0,0	0,0	2,2	0,19	0,88	1,09	1,8	0,05	0,97	46,62	206,97	OK
1	202	Testa	1	53,03	0,00	1,3	0,0	1,3	0,10	0,93	0,00	0,0	0,00	1,00	33,18	206,97	OK
		Mezz.	1	58,66	0,43	0,6	0,0	1,4	0,10	0,93	0,00	0,0	0,00	1,00	36,85	206,97	OK
		Piede	1	64,30	0,87	0,0	0,0	1,3	0,10	0,93	1,55	2,4	0,07	0,96	41,78	206,97	OK
1	203	Testa	1	44,03	0,00	1,3	0,0	1,3	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	31,82	206,97	OK
		Mezz.	1	48,96	0,31	0,6	0,0	1,3	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	35,39	206,97	OK
		Piede	1	53,89	0,61	0,0	0,0	1,3	0,11	0,92	1,52	2,8	0,08	0,96	40,62	206,97	OK
1	204	Testa	1	109,97	2,87	1,3	0,0	3,9	0,39	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	67,86	206,97	OK
		Mezz.	1	116,85	1,59	0,6	0,0	2,0	0,20	0,87	0,00	0,0	0,00	1,00	63,95	206,97	OK
		Piede	1	123,74	0,32	0,0	0,0	1,3	0,13	0,91	0,12	0,1	0,00	1,00	65,00	206,97	OK
1	205	Testa	1	62,95	0,00	1,3	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	35,66	206,97	OK
		Mezz.	1	69,08	0,40	0,6	0,0	1,3	0,08	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	39,13	206,97	OK
		Piede	1	75,21	0,80	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	1,98	2,6	0,08	0,96	44,56	206,97	OK
1	206	Testa	1	72,68	8,33	1,3	0,0	12,8	0,77	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	53,90	206,97	OK
		Mezz.	1	79,57	3,75	0,6	0,0	5,4	0,32	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	46,37	206,97	OK
		Piede	1	86,45	0,83	0,0	0,0	1,3	0,08	0,94	2,63	3,0	0,09	0,95	45,67	206,97	OK
1	207	Testa	1	100,13	2,64	1,3	0,0	3,9	0,39	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	61,89	206,97	OK
		Mezz.	1	107,01	0,72	0,6	0,0	1,3	0,13	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	56,24	206,97	OK
		Piede	1	113,90	1,20	0,0	0,0	1,3	0,13	0,91	4,74	4,2	0,07	0,96	62,08	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb fle	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
2	1	Testa	1	41,29	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	69,81	206,97	OK
		Mezz.	1	46,36	0,15	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	78,37	206,97	OK
		Piede	1	51,42	0,29	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	1,95	3,8	0,17	0,91	95,57	206,97	OK
2	2	Testa	1	67,97	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	65,03	206,97	OK
		Mezz.	1	76,91	1,69	1,3	0,0	3,5	0,35	0,71	0,00	0,0	0,00	1,00	78,18	206,97	OK
		Piede	1	85,86	3,38	0,0	0,0	3,9	0,39	0,69	3,50	4,1	0,11	0,95	95,18	206,97	OK
2	3	Testa	1	16,75	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	32,25	206,97	OK
		Mezz.	1	21,19	0,30	1,3	0,0	2,7	0,27	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	41,07	206,97	OK
		Piede	1	25,64	0,60	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,60	2,3	0,12	0,94	52,71	206,97	OK
2	4	Testa	1	4,03	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	44,66	206,97	OK
		Mezz.	1	4,81	0,14	1,3	0,0	4,2	0,42	0,68	0,00	0,0	0,00	1,00	59,35	206,97	OK
		Piede	1	5,59	0,27	0,0	0,0	4,9	0,49	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	73,07	206,97	OK
2	5	Testa	1	91,13	4,14	2,6	0,0	7,2	0,72	0,56	0,00	0,0	0,00	1,00	117,13	206,97	OK
		Mezz.	1	100,02	0,09	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	96,31	206,97	OK
		Piede	1	108,90	0,18	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	1,44	1,3	0,03	0,98	106,78	206,97	OK
2	6	Testa	1	34,22	3,08	2,6	0,0	11,6	1,16	0,42	0,00	0,0	0,00	1,00	105,79	206,97	OK
		Mezz.	1	39,23	0,11	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	67,05	206,97	OK
		Piede	1	44,24	0,22	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,64	1,5	0,07	0,97	78,35	206,97	OK
2	7	Testa	1	78,50	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	51,23	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb fle	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	1	92,14	0,03	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	60,13	206,97	OK
		Piede	1	105,77	0,07	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	2,77	2,6	0,04	0,98	70,52	206,97	OK
2	8	Testa	1	77,63	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	50,66	206,97	OK
		Mezz.	1	91,27	0,05	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	59,56	206,97	OK
		Piede	1	104,90	0,10	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	2,39	2,3	0,04	0,98	69,74	206,97	OK
2	9	Testa	1	103,02	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	62,90	206,97	OK
		Mezz.	1	117,60	0,03	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	71,80	206,97	OK
		Piede	1	132,17	0,07	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	3,39	2,6	0,04	0,98	82,29	206,97	OK
2	10	Testa	1	4,21	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	32,09	206,97	OK
		Mezz.	1	5,39	0,00	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	41,05	206,97	OK
		Piede	1	6,57	0,01	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,01	1,00	50,23	206,97	OK
2	11	Testa	1	14,88	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	29,91	206,97	OK
		Mezz.	1	19,31	0,02	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	38,82	206,97	OK
		Piede	1	23,75	0,04	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,17	0,7	0,03	0,98	48,59	206,97	OK
2	12	Testa	1	4,06	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	27,59	206,97	OK
		Mezz.	1	5,38	0,01	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	36,54	206,97	OK
		Piede	1	6,70	0,01	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,1	0,01	0,99	45,74	206,97	OK
2	13	Testa	1	46,03	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	56,01	206,97	OK
		Mezz.	1	53,06	0,66	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	64,57	206,97	OK
		Piede	1	60,09	1,31	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,58	1,0	0,03	0,98	74,36	206,97	OK
2	14	Testa	1	108,20	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	33,05	206,97	OK
		Mezz.	1	137,32	0,09	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	41,95	206,97	OK
		Piede	1	166,44	0,17	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	15,74	9,5	0,07	0,96	52,73	206,97	OK
2	15	Testa	1	99,97	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	61,04	206,97	OK
		Mezz.	1	114,55	0,05	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	69,94	206,97	OK
		Piede	1	129,12	0,10	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	3,01	2,3	0,03	0,98	80,25	206,97	OK
2	16	Testa	1	127,08	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	38,82	206,97	OK
		Mezz.	1	156,20	0,51	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	47,71	206,97	OK
		Piede	1	185,32	1,03	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	16,76	9,0	0,07	0,97	58,62	206,97	OK
2	17	Testa	1	100,17	0,00	2,6	0,0	2,6	0,32	0,68	0,00	0,0	0,00	1,00	35,58	206,97	OK
		Mezz.	1	126,64	0,19	1,3	0,0	2,6	0,32	0,68	0,00	0,0	0,00	1,00	44,99	206,97	OK
		Piede	1	153,11	0,38	0,0	0,0	2,6	0,32	0,68	0,25	0,2	0,00	1,00	54,42	206,97	OK
2	18	Testa	1	50,25	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	50,59	206,97	OK
		Mezz.	1	58,75	1,27	1,3	0,0	3,5	0,35	0,71	0,00	0,0	0,00	1,00	62,68	206,97	OK
		Piede	1	67,25	2,54	0,0	0,0	3,8	0,38	0,70	0,62	0,9	0,03	0,99	74,25	206,97	OK
2	19	Testa	1	4,55	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	38,14	206,97	OK
		Mezz.	1	5,63	0,01	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	47,11	206,97	OK
		Piede	1	6,70	0,02	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,1	0,01	0,99	56,39	206,97	OK
2	20	Testa	1	44,77	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	32,14	206,97	OK
		Mezz.	1	57,17	0,14	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	41,03	206,97	OK
		Piede	1	69,56	0,29	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	5,06	7,3	0,12	0,94	53,40	206,97	OK
2	21	Testa	1	13,58	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	24,29	206,97	OK
		Mezz.	1	18,56	0,06	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	33,19	206,97	OK
		Piede	1	23,54	0,12	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,36	1,5	0,07	0,97	43,58	206,97	OK
2	22	Testa	1	6,69	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	20,74	206,97	OK
		Mezz.	1	9,56	0,03	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	29,65	206,97	OK
		Piede	1	12,44	0,07	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,07	0,6	0,04	0,98	39,44	206,97	OK
2	23	Testa	1	14,89	1,23	2,6	0,0	10,9	1,19	0,39	0,00	0,0	0,00	1,00	103,54	206,97	OK
		Mezz.	1	17,27	0,04	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	64,76	206,97	OK
		Piede	1	19,65	0,08	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,09	0,4	0,04	0,98	75,20	206,97	OK
2	24	Testa	1	22,15	1,83	2,6	0,0	10,9	1,19	0,39	0,00	0,0	0,00	1,00	112,78	206,97	OK
		Mezz.	1	25,40	0,13	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	69,74	206,97	OK
		Piede	1	28,64	0,26	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,52	1,8	0,12	0,94	83,87	206,97	OK
2	25	Testa	1	28,90	0,00	2,6	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	55,03	206,97	OK
		Mezz.	1	33,26	0,10	1,3	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	63,32	206,97	OK
		Piede	1	37,61	0,21	0,0	0,0	2,6	0,24	0,78	0,61	1,6	0,09	0,95	75,29	206,97	OK
2	26	Testa	1	6,25	0,00	2,6	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	53,82	206,97	OK
		Mezz.	1	7,22	0,02	1,3	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	62,15	206,97	OK
		Piede	1	8,19	0,05	0,0	0,0	2,6	0,24	0,78	0,01	0,1	0,03	0,99	71,51	206,97	OK
2	27	Testa	1	5,33	0,00	2,6	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	39,10	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb fle	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	1	6,47	0,07	1,3	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	47,43	206,97	OK
		Piede	1	7,60	0,15	0,0	0,0	2,6	0,24	0,78	0,01	0,1	0,02	0,99	56,36	206,97	OK
2	28	Testa	1	10,04	0,00	2,6	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	39,76	206,97	OK
		Mezz.	1	12,14	0,12	1,3	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	48,06	206,97	OK
		Piede	1	14,23	0,24	0,0	0,0	2,6	0,24	0,78	0,04	0,3	0,04	0,98	57,46	206,97	OK
2	29	Testa	1	46,89	0,00	2,6	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	40,99	206,97	OK
		Mezz.	1	56,37	0,56	1,3	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	49,27	206,97	OK
		Piede	1	65,85	1,11	0,0	0,0	2,6	0,24	0,78	2,08	3,2	0,08	0,96	60,17	206,97	OK
2	30	Testa	1	17,83	0,00	2,6	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	44,14	206,97	OK
		Mezz.	1	21,19	0,33	1,3	0,0	2,9	0,27	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	53,19	206,97	OK
		Piede	1	24,54	0,66	0,0	0,0	2,7	0,25	0,77	0,06	0,2	0,02	0,99	61,45	206,97	OK
2	31	Testa	1	9,72	0,00	2,6	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	41,84	206,97	OK
		Mezz.	1	11,65	0,19	1,3	0,0	3,0	0,27	0,76	0,00	0,0	0,00	1,00	51,10	206,97	OK
		Piede	1	13,58	0,38	0,0	0,0	2,8	0,26	0,77	0,01	0,1	0,01	0,99	59,43	206,97	OK
2	32	Testa	1	30,83	0,00	2,6	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	40,82	206,97	OK
		Mezz.	1	37,08	0,06	1,3	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	49,11	206,97	OK
		Piede	1	43,34	0,12	0,0	0,0	2,6	0,24	0,78	0,32	0,7	0,03	0,98	58,30	206,97	OK
2	33	Testa	1	31,61	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	48,62	206,97	OK
		Mezz.	1	37,18	0,31	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	57,18	206,97	OK
		Piede	1	42,75	0,62	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	1,37	3,2	0,13	0,93	70,66	206,97	OK
2	34	Testa	1	43,13	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	57,54	206,97	OK
		Mezz.	1	49,54	0,68	1,3	0,0	2,7	0,27	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	66,34	206,97	OK
		Piede	1	55,96	1,36	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	74,66	206,97	OK
2	35	Testa	1	31,52	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	50,04	206,97	OK
		Mezz.	1	36,91	0,23	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	58,60	206,97	OK
		Piede	1	42,30	0,46	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,92	2,2	0,09	0,95	70,60	206,97	OK
2	36	Testa	1	42,82	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	55,46	206,97	OK
		Mezz.	1	49,43	0,33	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	64,02	206,97	OK
		Piede	1	56,04	0,66	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,02	0,0	0,00	1,00	72,63	206,97	OK
2	37	Testa	1	45,50	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	51,68	206,97	OK
		Mezz.	1	53,03	1,49	1,3	0,0	4,1	0,41	0,68	0,00	0,0	0,00	1,00	66,92	206,97	OK
		Piede	1	60,57	2,98	0,0	0,0	4,9	0,49	0,64	1,52	2,5	0,08	0,96	84,61	206,97	OK
2	38	Testa	1	40,26	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	52,15	206,97	OK
		Mezz.	1	46,87	0,43	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	60,71	206,97	OK
		Piede	1	53,48	0,86	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	1,83	3,4	0,12	0,94	73,88	206,97	OK
2	39	Testa	1	8,90	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	48,06	206,97	OK
		Mezz.	1	10,49	0,24	1,3	0,0	3,6	0,36	0,70	0,00	0,0	0,00	1,00	60,57	206,97	OK
		Piede	1	12,07	0,48	0,0	0,0	4,0	0,40	0,69	0,03	0,2	0,03	0,98	72,94	206,97	OK
2	40	Testa	1	4,40	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	48,69	206,97	OK
		Mezz.	1	5,17	0,15	1,3	0,0	4,3	0,43	0,67	0,00	0,0	0,00	1,00	64,25	206,97	OK
		Piede	1	5,95	0,30	0,0	0,0	5,1	0,51	0,63	0,01	0,1	0,04	0,98	80,28	206,97	OK
2	41	Testa	1	40,64	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	50,28	206,97	OK
		Mezz.	1	47,55	1,36	1,3	0,0	4,2	0,42	0,67	0,00	0,0	0,00	1,00	65,60	206,97	OK
		Piede	1	54,47	2,72	0,0	0,0	5,0	0,50	0,63	2,99	5,5	0,18	0,90	88,45	206,97	OK
2	42	Testa	1	27,98	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	43,95	206,97	OK
		Mezz.	1	33,43	0,01	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	52,51	206,97	OK
		Piede	1	38,88	0,02	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	2,52	6,5	0,28	0,86	71,28	206,97	OK
2	43	Testa	1	20,04	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	40,34	206,97	OK
		Mezz.	1	24,29	0,12	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	48,90	206,97	OK
		Piede	2	28,50	0,19	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,49	1,7	0,09	0,95	60,35	206,97	OK
2	44	Testa	1	43,43	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	56,74	206,97	OK
		Mezz.	1	49,98	1,16	1,3	0,0	3,6	0,36	0,70	0,00	0,0	0,00	1,00	70,00	206,97	OK
		Piede	1	56,53	2,32	0,0	0,0	4,1	0,41	0,68	0,05	0,1	0,00	1,00	82,02	206,97	OK
2	45	Testa	2	20,99	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	45,13	206,97	OK
		Mezz.	2	24,97	0,01	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	53,69	206,97	OK
		Piede	2	28,95	0,02	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,01	0,0	0,00	1,00	62,31	206,97	OK
2	46	Testa	1	23,06	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	52,28	206,97	OK
		Mezz.	1	26,84	0,13	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	60,85	206,97	OK
		Piede	1	30,62	0,26	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	1,12	3,7	0,23	0,88	78,61	206,97	OK
2	47	Testa	1	30,24	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	40,96	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb fle	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m ²)	σ lim (t/m ²)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	1	36,56	0,68	1,3	0,0	3,2	0,32	0,73	0,00	0,0	0,00	1,00	51,36	206,97	OK
		Piede	1	42,88	1,36	0,0	0,0	3,2	0,32	0,73	0,13	0,3	0,01	0,99	60,51	206,97	OK
2	48	Testa	1	6,41	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	39,43	206,97	OK
		Mezz.	1	7,80	0,25	1,3	0,0	4,5	0,45	0,66	0,00	0,0	0,00	1,00	54,88	206,97	OK
		Piede	1	9,20	0,50	0,0	0,0	5,4	0,54	0,62	0,00	0,0	0,00	1,00	68,73	206,97	OK
2	49	Testa	1	8,62	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	35,35	206,97	OK
		Mezz.	1	10,71	0,38	1,3	0,0	4,8	0,48	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	51,53	206,97	OK
		Piede	1	12,80	0,75	0,0	0,0	5,9	0,59	0,61	0,03	0,2	0,03	0,99	66,21	206,97	OK
2	50	Testa	1	8,58	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	29,23	206,97	OK
		Mezz.	1	11,10	0,41	1,3	0,0	5,0	0,50	0,63	0,00	0,0	0,00	1,00	44,83	206,97	OK
		Piede	1	13,61	0,81	0,0	0,0	6,0	0,60	0,60	0,05	0,4	0,04	0,98	58,99	206,97	OK
2	51	Testa	2	14,24	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	45,04	206,97	OK
		Mezz.	2	16,95	0,00	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	53,62	206,97	OK
		Piede	2	19,66	0,01	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	62,20	206,97	OK
2	52	Testa	1	27,04	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	50,32	206,97	OK
		Mezz.	1	31,82	0,15	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	59,22	206,97	OK
		Piede	1	36,60	0,31	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,83	2,3	0,10	0,95	71,88	206,97	OK
2	53	Testa	1	62,90	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	34,81	206,97	OK
		Mezz.	1	78,98	0,25	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	43,71	206,97	OK
		Piede	1	95,05	0,50	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	8,83	9,3	0,12	0,94	56,19	206,97	OK
2	54	Testa	1	19,29	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	48,46	206,97	OK
		Mezz.	1	22,83	0,10	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	57,37	206,97	OK
		Piede	1	26,38	0,20	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,39	1,5	0,09	0,95	69,45	206,97	OK
2	55	Testa	1	29,26	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	28,72	206,97	OK
		Mezz.	1	38,33	0,88	1,3	0,0	3,6	0,39	0,67	0,00	0,0	0,00	1,00	40,58	206,97	OK
		Piede	1	47,40	1,75	0,0	0,0	3,7	0,40	0,67	0,96	2,0	0,05	0,98	51,84	206,97	OK
2	56	Testa	1	12,82	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	23,85	206,97	OK
		Mezz.	1	17,60	0,66	1,3	0,0	5,0	0,55	0,60	0,00	0,0	0,00	1,00	39,42	206,97	OK
		Piede	1	22,39	1,31	0,0	0,0	5,9	0,64	0,57	2,86	12,8	0,57	0,72	73,11	206,97	OK
2	57	Testa	1	18,84	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	35,06	206,97	OK
		Mezz.	1	23,63	0,00	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	43,97	206,97	OK
		Piede	1	28,41	0,01	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	1,62	5,7	0,25	0,87	60,91	206,97	OK
2	58	Testa	1	7,03	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	22,24	206,97	OK
		Mezz.	1	9,74	0,51	1,3	0,0	6,5	0,65	0,58	0,00	0,0	0,00	1,00	39,68	206,97	OK
		Piede	1	12,45	1,02	0,0	0,0	8,2	0,82	0,53	0,07	0,5	0,05	0,98	57,01	206,97	OK
2	59	Testa	1	32,36	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	40,96	206,97	OK
		Mezz.	1	39,13	0,71	1,3	0,0	3,1	0,31	0,73	0,00	0,0	0,00	1,00	51,18	206,97	OK
		Piede	1	45,89	1,41	0,0	0,0	3,1	0,31	0,73	1,17	2,5	0,09	0,95	62,66	206,97	OK
2	60	Testa	1	47,96	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	63,98	206,97	OK
		Mezz.	1	54,37	0,07	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	72,54	206,97	OK
		Piede	1	60,79	0,14	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,05	0,1	0,00	1,00	81,23	206,97	OK
2	61	Testa	2	15,77	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	43,65	206,97	OK
		Mezz.	2	18,86	0,01	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	52,22	206,97	OK
		Piede	2	21,96	0,02	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,05	0,2	0,02	0,99	61,29	206,97	OK
2	62	Testa	1	38,17	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	31,26	206,97	OK
		Mezz.	1	49,04	0,52	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	40,16	206,97	OK
		Piede	1	59,90	1,03	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	5,35	8,9	0,17	0,91	53,95	206,97	OK
2	63	Testa	1	18,76	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	75,18	206,97	OK
		Mezz.	1	20,99	0,01	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	84,09	206,97	OK
		Piede	1	23,21	0,02	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,59	2,5	0,24	0,87	106,48	206,97	OK
2	64	Testa	1	11,69	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	63,17	206,97	OK
		Mezz.	1	13,28	0,07	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	71,75	206,97	OK
		Piede	1	14,87	0,13	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,10	0,6	0,09	0,95	84,47	206,97	OK
2	65	Testa	2	20,74	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	48,34	206,97	OK
		Mezz.	2	24,41	0,01	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	56,91	206,97	OK
		Piede	2	28,08	0,02	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,07	0,3	0,02	0,99	66,03	206,97	OK
2	66	Testa	1	19,22	0,00	2,6	0,0	2,6	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	37,39	206,97	OK
		Mezz.	1	23,37	0,45	1,3	0,0	3,2	0,28	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	47,00	206,97	OK
		Piede	1	27,52	0,90	0,0	0,0	3,3	0,28	0,77	0,31	1,1	0,07	0,96	57,64	206,97	OK
2	67	Testa	1	37,26	0,00	2,6	0,0	2,6	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	38,54	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb fle	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m ²)	σ lim (t/m ²)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	1	45,05	0,87	1,3	0,0	3,3	0,28	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	48,25	206,97	OK
		Piede	1	52,85	1,75	0,0	0,0	3,3	0,28	0,77	0,55	1,0	0,04	0,98	57,84	206,97	OK
2	68	Testa	1	19,34	0,00	2,6	0,0	2,6	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	36,44	206,97	OK
		Mezz.	1	23,63	0,39	1,3	0,0	3,0	0,26	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	45,34	206,97	OK
		Piede	1	27,91	0,78	0,0	0,0	2,8	0,24	0,79	0,23	0,8	0,05	0,97	54,53	206,97	OK
2	69	Testa	1	18,54	0,00	2,6	0,0	2,6	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	36,87	206,97	OK
		Mezz.	1	22,60	0,37	1,3	0,0	3,0	0,26	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	45,78	206,97	OK
		Piede	1	26,66	0,75	0,0	0,0	2,8	0,24	0,79	0,20	0,8	0,05	0,97	54,96	206,97	OK
2	70	Testa	1	44,06	0,00	2,6	0,0	2,6	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	42,62	206,97	OK
		Mezz.	1	52,39	0,90	1,3	0,0	3,0	0,26	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	51,83	206,97	OK
		Piede	1	60,73	1,81	0,0	0,0	3,0	0,25	0,78	2,92	4,8	0,16	0,92	65,12	206,97	OK
2	71	Testa	1	31,45	0,00	2,6	0,0	2,6	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	44,68	206,97	OK
		Mezz.	1	37,13	0,20	1,3	0,0	2,6	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	52,75	206,97	OK
		Piede	1	42,82	0,39	0,0	0,0	2,6	0,23	0,80	0,81	1,9	0,09	0,95	63,81	206,97	OK
2	72	Testa	1	7,80	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	32,95	206,97	OK
		Mezz.	1	9,92	0,02	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	41,88	206,97	OK
		Piede	1	12,03	0,05	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,10	0,8	0,09	0,96	53,16	206,97	OK
2	73	Testa	1	44,87	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	59,15	206,97	OK
		Mezz.	1	51,36	0,95	1,3	0,0	3,2	0,32	0,73	0,00	0,0	0,00	1,00	70,21	206,97	OK
		Piede	1	57,85	1,90	0,0	0,0	3,3	0,33	0,72	0,94	1,6	0,06	0,97	82,20	206,97	OK
2	74	Testa	1	43,86	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	59,96	206,97	OK
		Mezz.	1	50,12	0,05	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	68,51	206,97	OK
		Piede	1	56,38	0,09	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	1,68	3,0	0,11	0,94	81,77	206,97	OK
2	75	Testa	1	29,20	0,00	2,6	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	53,52	206,97	OK
		Mezz.	1	33,72	0,07	1,3	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	61,81	206,97	OK
		Piede	1	38,24	0,14	0,0	0,0	2,6	0,24	0,78	0,75	2,0	0,11	0,94	74,34	206,97	OK
2	76	Testa	1	5,80	0,00	2,6	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	52,21	206,97	OK
		Mezz.	1	6,73	0,02	1,3	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	60,53	206,97	OK
		Piede	1	7,65	0,04	0,0	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,01	0,99	69,27	206,97	OK
2	77	Testa	1	35,32	0,00	2,6	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	53,58	206,97	OK
		Mezz.	1	40,78	0,01	1,3	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	61,87	206,97	OK
		Piede	1	46,24	0,02	0,0	0,0	2,6	0,24	0,78	0,11	0,2	0,01	0,99	70,56	206,97	OK
2	78	Testa	1	20,22	0,00	2,6	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	31,28	206,97	OK
		Mezz.	1	25,59	0,01	1,3	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	39,58	206,97	OK
		Piede	1	30,95	0,03	0,0	0,0	2,6	0,24	0,78	0,01	0,0	0,00	1,00	47,90	206,97	OK
2	79	Testa	1	43,44	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	47,10	206,97	OK
		Mezz.	1	51,64	0,20	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	56,00	206,97	OK
		Piede	1	59,85	0,40	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	3,54	5,9	0,15	0,92	70,51	206,97	OK
2	80	Testa	1	35,17	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	28,80	206,97	OK
		Mezz.	1	46,03	0,26	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	37,70	206,97	OK
		Piede	1	56,90	0,52	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	2,20	3,9	0,08	0,96	48,50	206,97	OK
2	81	Testa	1	18,50	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	74,13	206,97	OK
		Mezz.	1	20,72	0,04	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	83,04	206,97	OK
		Piede	1	22,95	0,07	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,48	2,1	0,20	0,90	102,53	206,97	OK
2	82	Testa	1	27,97	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	49,56	206,97	OK
		Mezz.	1	32,80	0,09	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	58,12	206,97	OK
		Piede	1	37,63	0,18	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	1,13	3,0	0,14	0,93	72,08	206,97	OK
2	83	Testa	1	21,64	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	56,06	206,97	OK
		Mezz.	1	24,95	0,17	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	64,63	206,97	OK
		Piede	1	28,26	0,34	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,21	0,7	0,05	0,97	75,19	206,97	OK
2	84	Testa	1	38,37	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	51,19	206,97	OK
		Mezz.	1	44,79	0,17	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	59,75	206,97	OK
		Piede	1	51,20	0,33	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	1,51	2,9	0,11	0,94	72,32	206,97	OK
2	85	Testa	1	39,47	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	51,57	206,97	OK
		Mezz.	1	46,02	1,01	1,3	0,0	3,5	0,35	0,71	0,00	0,0	0,00	1,00	63,82	206,97	OK
		Piede	1	52,57	2,01	0,0	0,0	3,8	0,38	0,69	0,22	0,4	0,01	0,99	75,18	206,97	OK
2	86	Testa	1	15,47	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	31,59	206,97	OK
		Mezz.	1	19,83	0,04	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	40,50	206,97	OK
		Piede	1	24,19	0,08	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	1,26	5,2	0,26	0,87	56,96	206,97	OK
2	87	Testa	1	10,81	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	23,41	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb fle	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	1	14,92	0,04	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	32,32	206,97	OK
		Piede	1	19,04	0,08	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,73	3,9	0,20	0,90	45,99	206,97	OK
2	88	Testa	1	15,13	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	28,58	206,97	OK
		Mezz.	1	19,84	0,01	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	37,49	206,97	OK
		Piede	1	24,56	0,02	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	1,97	8,0	0,36	0,81	57,14	206,97	OK
2	89	Testa	1	8,94	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	21,39	206,97	OK
		Mezz.	1	12,66	0,02	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	30,30	206,97	OK
		Piede	1	16,39	0,03	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,93	5,7	0,32	0,83	47,12	206,97	OK
2	90	Testa	1	16,62	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	46,00	206,97	OK
		Mezz.	1	19,71	0,03	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	54,57	206,97	OK
		Piede	1	22,80	0,06	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,06	0,3	0,02	0,99	63,76	206,97	OK
2	91	Testa	1	43,00	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	52,33	206,97	OK
		Mezz.	1	50,03	0,77	1,3	0,0	2,9	0,29	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	61,76	206,97	OK
		Piede	1	57,06	1,53	0,0	0,0	2,7	0,27	0,75	0,78	1,4	0,04	0,98	71,31	206,97	OK
2	92	Testa	1	30,83	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	51,34	206,97	OK
		Mezz.	1	35,97	0,23	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	59,90	206,97	OK
		Piede	1	41,11	0,46	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,54	1,3	0,06	0,97	70,63	206,97	OK
2	93	Testa	1	30,77	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	71,74	206,97	OK
		Mezz.	1	34,44	0,29	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	80,30	206,97	OK
		Piede	1	38,12	0,58	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,34	0,9	0,06	0,97	91,55	206,97	OK
2	94	Testa	1	7,71	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	63,22	206,97	OK
		Mezz.	1	8,76	0,13	1,3	0,0	2,8	0,28	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	72,43	206,97	OK
		Piede	1	9,80	0,25	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	80,46	206,97	OK
2	95	Testa	1	64,90	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	66,08	206,97	OK
		Mezz.	1	73,30	1,02	1,3	0,0	2,7	0,27	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	74,99	206,97	OK
		Piede	1	81,71	2,04	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,37	0,5	0,01	0,99	83,75	206,97	OK
2	96	Testa	1	32,57	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	51,15	206,97	OK
		Mezz.	1	38,02	0,24	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	59,71	206,97	OK
		Piede	1	43,47	0,49	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	1,24	2,9	0,12	0,94	72,88	206,97	OK
2	97	Testa	1	50,54	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	56,24	206,97	OK
		Mezz.	1	58,23	1,63	1,3	0,0	4,1	0,41	0,68	0,00	0,0	0,00	1,00	71,97	206,97	OK
		Piede	1	65,91	3,27	0,0	0,0	5,0	0,50	0,64	4,62	7,0	0,21	0,89	97,56	206,97	OK
2	98	Testa	1	9,68	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	52,29	206,97	OK
		Mezz.	1	11,27	0,19	1,3	0,0	3,0	0,30	0,73	0,00	0,0	0,00	1,00	62,39	206,97	OK
		Piede	1	12,86	0,38	0,0	0,0	3,0	0,30	0,74	0,03	0,2	0,04	0,98	72,30	206,97	OK
2	99	Testa	1	36,31	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	51,54	206,97	OK
		Mezz.	1	42,58	0,19	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	60,44	206,97	OK
		Piede	1	48,85	0,39	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	1,97	4,0	0,14	0,93	74,65	206,97	OK
2	100	Testa	1	3,84	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	40,23	206,97	OK
		Mezz.	1	4,70	0,02	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	49,19	206,97	OK
		Piede	1	5,56	0,03	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,1	0,02	0,99	58,74	206,97	OK
2	101	Testa	1	67,22	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	37,70	206,97	OK
		Mezz.	1	83,08	0,29	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	46,59	206,97	OK
		Piede	1	98,94	0,57	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	8,52	8,6	0,12	0,94	59,03	206,97	OK
2	102	Testa	1	28,60	0,00	2,6	0,0	2,6	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	39,23	206,97	OK
		Mezz.	1	34,49	0,04	1,3	0,0	2,6	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	47,30	206,97	OK
		Piede	1	40,37	0,08	0,0	0,0	2,6	0,23	0,80	0,45	1,1	0,05	0,97	56,87	206,97	OK
2	103	Testa	1	44,14	0,00	2,6	0,0	2,6	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	42,71	206,97	OK
		Mezz.	1	52,48	0,94	1,3	0,0	3,1	0,27	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	52,09	206,97	OK
		Piede	1	60,82	1,87	0,0	0,0	3,1	0,26	0,78	2,16	3,6	0,12	0,94	64,12	206,97	OK
2	104	Testa	1	19,50	0,00	2,6	0,0	2,6	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	37,93	206,97	OK
		Mezz.	1	23,65	0,45	1,3	0,0	3,2	0,28	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	47,51	206,97	OK
		Piede	1	27,80	0,90	0,0	0,0	3,2	0,28	0,77	0,31	1,1	0,07	0,96	58,10	206,97	OK
2	105	Testa	1	66,44	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	29,85	206,97	OK
		Mezz.	1	86,24	0,49	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	38,75	206,97	OK
		Piede	1	106,04	0,98	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,11	0,1	0,00	1,00	47,67	206,97	OK
2	106	Testa	1	32,23	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	49,98	206,97	OK
		Mezz.	1	37,97	0,01	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	58,88	206,97	OK
		Piede	1	43,71	0,02	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,15	0,3	0,01	0,99	68,22	206,97	OK
2	107	Testa	1	49,65	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	60,42	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb fle	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m ²)	σ lim (t/m ²)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	1	56,68	0,01	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	68,97	206,97	OK
		Piede	1	63,71	0,02	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,68	1,1	0,04	0,98	78,97	206,97	OK
2	108	Testa	1	23,92	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	52,09	206,97	OK
		Mezz.	1	27,85	0,10	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	60,65	206,97	OK
		Piede	1	31,78	0,20	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,93	2,9	0,17	0,91	76,04	206,97	OK
2	109	Testa	1	54,18	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	70,18	206,97	OK
		Mezz.	1	60,79	0,07	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	78,73	206,97	OK
		Piede	1	67,40	0,13	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	3,17	4,7	0,17	0,91	95,50	206,97	OK
2	110	Testa	1	23,31	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	73,74	206,97	OK
		Mezz.	1	26,02	0,08	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	82,31	206,97	OK
		Piede	1	28,72	0,16	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,11	0,4	0,03	0,98	92,40	206,97	OK
2	111	Testa	1	18,79	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	40,40	206,97	OK
		Mezz.	1	22,77	0,07	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	48,97	206,97	OK
		Piede	1	26,76	0,14	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,35	1,3	0,08	0,96	59,92	206,97	OK
2	112	Testa	1	9,05	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	51,39	206,97	OK
		Mezz.	1	10,56	0,13	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	59,98	206,97	OK
		Piede	1	12,07	0,25	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,03	0,2	0,03	0,98	69,73	206,97	OK
2	113	Testa	1	9,84	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	40,54	206,97	OK
		Mezz.	1	12,01	0,00	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	49,46	206,97	OK
		Piede	1	14,17	0,00	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,01	0,0	0,00	1,00	58,51	206,97	OK
2	114	Testa	1	21,58	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	41,83	206,97	OK
		Mezz.	1	26,17	0,00	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	50,74	206,97	OK
		Piede	1	30,77	0,01	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,06	0,2	0,01	1,00	59,94	206,97	OK
2	115	Testa	1	31,70	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	71,87	206,97	OK
		Mezz.	1	35,48	0,10	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	80,43	206,97	OK
		Piede	1	39,26	0,20	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,25	0,6	0,04	0,98	90,85	206,97	OK
2	116	Testa	1	57,94	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	75,71	206,97	OK
		Mezz.	1	64,49	0,60	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	84,26	206,97	OK
		Piede	1	71,04	1,20	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,05	0,1	0,00	1,00	92,93	206,97	OK
2	117	Testa	1	9,58	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	51,76	206,97	OK
		Mezz.	1	11,17	0,19	1,3	0,0	3,1	0,31	0,73	0,00	0,0	0,00	1,00	62,04	206,97	OK
		Piede	1	12,76	0,39	0,0	0,0	3,0	0,30	0,73	0,06	0,4	0,06	0,97	73,17	206,97	OK
2	118	Testa	1	5,87	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	49,96	206,97	OK
		Mezz.	1	6,87	0,15	1,3	0,0	3,5	0,35	0,71	0,00	0,0	0,00	1,00	62,08	206,97	OK
		Piede	1	7,88	0,30	0,0	0,0	3,8	0,38	0,70	0,03	0,4	0,08	0,96	76,03	206,97	OK
2	119	Testa	1	12,04	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	41,04	206,97	OK
		Mezz.	1	14,56	0,39	1,3	0,0	4,0	0,40	0,69	0,00	0,0	0,00	1,00	54,44	206,97	OK
		Piede	1	17,08	0,77	0,0	0,0	4,5	0,45	0,66	0,21	1,2	0,12	0,94	70,74	206,97	OK
2	120	Testa	1	23,04	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	66,53	206,97	OK
		Mezz.	1	26,12	0,03	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	75,44	206,97	OK
		Piede	1	29,21	0,05	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,43	1,5	0,10	0,95	89,00	206,97	OK
2	121	Testa	1	49,19	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	64,85	206,97	OK
		Mezz.	1	55,68	1,62	1,3	0,0	4,2	0,42	0,67	0,00	0,0	0,00	1,00	82,10	206,97	OK
		Piede	1	62,17	3,23	0,0	0,0	5,2	0,52	0,63	0,19	0,3	0,01	0,99	98,88	206,97	OK
2	122	Testa	1	26,98	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	49,80	206,97	OK
		Mezz.	1	31,62	0,16	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	58,36	206,97	OK
		Piede	1	36,26	0,32	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,56	1,6	0,08	0,96	69,75	206,97	OK
2	123	Testa	1	29,36	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	46,61	206,97	OK
		Mezz.	1	34,75	0,53	1,3	0,0	2,8	0,28	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	55,88	206,97	OK
		Piede	1	40,14	1,05	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	1,29	3,2	0,14	0,93	68,68	206,97	OK
2	124	Testa	1	45,89	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	48,04	206,97	OK
		Mezz.	1	54,39	0,12	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	56,94	206,97	OK
		Piede	1	62,89	0,24	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	5,68	9,0	0,23	0,88	74,59	206,97	OK
2	125	Testa	1	15,75	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	70,68	206,97	OK
		Mezz.	1	17,74	0,02	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	79,59	206,97	OK
		Piede	1	19,73	0,04	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,15	0,8	0,08	0,96	92,45	206,97	OK
2	126	Testa	1	28,64	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	54,22	206,97	OK
		Mezz.	1	33,17	0,24	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	62,78	206,97	OK
		Piede	1	37,69	0,48	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	1,55	4,1	0,21	0,89	80,16	206,97	OK
2	127	Testa	1	5,82	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	56,06	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb fle	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m ²)	σ lim (t/m ²)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	1	6,72	0,01	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	64,67	206,97	OK
		Piede	1	7,61	0,01	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,01	0,1	0,03	0,99	74,26	206,97	OK
2	128	Testa	1	43,98	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	56,96	206,97	OK
		Mezz.	1	50,59	0,04	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	65,52	206,97	OK
		Piede	1	57,20	0,09	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	1,58	2,8	0,10	0,95	78,01	206,97	OK
2	129	Testa	1	16,40	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	30,07	206,97	OK
		Mezz.	1	21,26	0,00	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	38,98	206,97	OK
		Piede	1	26,11	0,00	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	1,19	4,6	0,20	0,90	53,45	206,97	OK
2	130	Testa	1	12,30	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	23,85	206,97	OK
		Mezz.	1	16,90	0,01	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	32,76	206,97	OK
		Piede	1	21,49	0,02	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,66	3,1	0,14	0,93	45,00	206,97	OK
2	131	Testa	1	10,99	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	28,76	206,97	OK
		Mezz.	1	14,40	0,04	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	37,68	206,97	OK
		Piede	1	17,80	0,07	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,55	3,1	0,19	0,90	51,79	206,97	OK
2	132	Testa	1	7,49	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	20,92	206,97	OK
		Mezz.	1	10,69	0,03	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	29,83	206,97	OK
		Piede	1	13,88	0,06	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,17	1,2	0,08	0,96	40,48	206,97	OK
2	133	Testa	1	33,30	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	22,42	206,97	OK
		Mezz.	1	46,51	0,12	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	31,31	206,97	OK
		Piede	1	59,73	0,24	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	5,68	9,5	0,15	0,92	43,68	206,97	OK
2	134	Testa	1	40,31	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	54,18	206,97	OK
		Mezz.	1	46,68	0,53	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	62,74	206,97	OK
		Piede	1	53,05	1,06	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	1,34	2,5	0,09	0,95	74,89	206,97	OK
2	135	Testa	1	30,91	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	70,08	206,97	OK
		Mezz.	1	34,69	0,08	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	78,64	206,97	OK
		Piede	1	38,47	0,16	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	1,36	3,5	0,22	0,89	98,32	206,97	OK
2	136	Testa	1	19,78	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	98,02	206,97	OK
		Mezz.	1	21,58	0,02	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	106,93	206,97	OK
		Piede	1	23,38	0,05	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,48	2,0	0,24	0,87	132,46	206,97	OK
2	137	Testa	1	31,24	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	70,82	206,97	OK
		Mezz.	1	35,02	0,06	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	79,38	206,97	OK
		Piede	1	38,80	0,13	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	1,34	3,5	0,21	0,89	98,86	206,97	OK
2	138	Testa	1	30,71	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	52,49	206,97	OK
		Mezz.	1	35,72	0,48	1,3	0,0	2,7	0,27	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	61,16	206,97	OK
		Piede	1	40,73	0,96	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	1,68	4,1	0,19	0,90	77,28	206,97	OK
2	139	Testa	1	44,74	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	52,43	206,97	OK
		Mezz.	1	52,04	0,72	1,3	0,0	2,7	0,27	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	61,26	206,97	OK
		Piede	1	59,34	1,45	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,17	0,3	0,01	1,00	69,87	206,97	OK
2	140	Testa	1	9,23	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	56,78	206,97	OK
		Mezz.	1	10,63	0,11	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	65,37	206,97	OK
		Piede	1	12,02	0,22	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	74,08	206,97	OK
2	141	Testa	1	87,01	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	38,79	206,97	OK
		Mezz.	1	106,96	1,73	1,3	0,0	2,9	0,32	0,71	0,00	0,0	0,00	1,00	48,78	206,97	OK
		Piede	1	126,91	3,46	0,0	0,0	2,7	0,30	0,72	8,89	7,0	0,07	0,96	59,23	206,97	OK
2	142	Testa	1	18,88	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	62,02	206,97	OK
		Mezz.	1	21,60	0,01	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	70,93	206,97	OK
		Piede	1	24,31	0,02	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,01	0,0	0,00	1,00	79,91	206,97	OK
2	143	Testa	1	50,62	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	66,14	206,97	OK
		Mezz.	1	57,17	1,66	1,3	0,0	4,2	0,42	0,67	0,00	0,0	0,00	1,00	83,55	206,97	OK
		Piede	1	63,72	3,32	0,0	0,0	5,2	0,52	0,63	0,02	0,0	0,00	1,00	99,97	206,97	OK
2	144	Testa	1	77,21	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	41,10	206,97	OK
		Mezz.	1	93,92	0,08	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	49,99	206,97	OK
		Piede	1	110,63	0,15	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	17,86	16,1	0,21	0,89	65,92	206,97	OK
2	145	Testa	1	46,08	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	66,48	206,97	OK
		Mezz.	1	52,01	1,30	1,3	0,0	3,8	0,38	0,69	0,00	0,0	0,00	1,00	81,52	206,97	OK
		Piede	1	57,94	2,61	0,0	0,0	4,5	0,45	0,66	1,00	1,7	0,07	0,97	98,94	206,97	OK
2	146	Testa	1	31,39	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	26,99	206,97	OK
		Mezz.	1	41,74	0,10	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	35,89	206,97	OK
		Piede	1	52,09	0,20	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	3,70	7,1	0,15	0,92	48,46	206,97	OK
2	147	Testa	1	70,35	0,00	2,6	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	37,00	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb fle	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	1	86,11	0,14	1,3	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	45,28	206,97	OK
		Piede	1	101,87	0,28	0,0	0,0	2,6	0,24	0,78	10,04	9,9	0,16	0,92	58,33	206,97	OK
2	148	Testa	1	5,09	0,00	2,6	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	32,50	206,97	OK
		Mezz.	1	6,39	0,00	1,3	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	40,84	206,97	OK
		Piede	1	7,70	0,01	0,0	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	49,18	206,97	OK
2	149	Testa	1	4,00	0,00	2,6	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	30,46	206,97	OK
		Mezz.	1	5,10	0,02	1,3	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	38,81	206,97	OK
		Piede	1	6,19	0,04	0,0	0,0	2,6	0,24	0,78	0,02	0,3	0,06	0,97	48,62	206,97	OK
2	150	Testa	1	36,67	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	71,55	206,97	OK
		Mezz.	1	41,05	0,32	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	80,11	206,97	OK
		Piede	1	45,44	0,64	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	0,37	0,8	0,04	0,98	90,70	206,97	OK
2	151	Testa	1	10,33	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	42,54	206,97	OK
		Mezz.	1	12,50	0,03	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	51,47	206,97	OK
		Piede	1	14,66	0,06	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,04	0,2	0,02	0,99	61,15	206,97	OK
2	152	Testa	1	23,16	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	44,89	206,97	OK
		Mezz.	1	27,75	0,06	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	53,80	206,97	OK
		Piede	1	32,35	0,12	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,32	1,0	0,05	0,98	64,21	206,97	OK
2	153	Testa	1	22,70	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	101,85	206,97	OK
		Mezz.	1	24,69	0,05	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	110,76	206,97	OK
		Piede	1	26,67	0,10	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,59	2,2	0,24	0,88	136,58	206,97	OK
2	154	Testa	1	10,17	0,00	2,6	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	52,99	206,97	OK
		Mezz.	1	11,77	0,18	1,3	0,0	2,8	0,26	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	61,99	206,97	OK
		Piede	1	13,36	0,35	0,0	0,0	2,7	0,24	0,78	0,01	0,1	0,02	0,99	70,22	206,97	OK
2	155	Testa	1	9,62	0,00	2,6	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	51,50	206,97	OK
		Mezz.	1	11,18	0,17	1,3	0,0	2,9	0,26	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	60,62	206,97	OK
		Piede	1	12,73	0,35	0,0	0,0	2,7	0,25	0,77	0,01	0,1	0,02	0,99	68,97	206,97	OK
2	156	Testa	1	70,74	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	50,78	206,97	OK
		Mezz.	1	83,13	0,17	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	59,67	206,97	OK
		Piede	1	95,53	0,33	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	4,61	4,8	0,08	0,96	71,66	206,97	OK
2	157	Testa	1	30,52	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	52,60	206,97	OK
		Mezz.	1	35,49	0,27	1,3	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	61,16	206,97	OK
		Piede	1	40,45	0,53	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	1,88	4,6	0,22	0,89	78,56	206,97	OK
2	158	Testa	1	33,19	0,00	2,6	0,0	2,6	0,40	0,57	0,00	0,0	0,00	1,00	27,53	206,97	OK
		Mezz.	1	46,75	0,04	1,3	0,0	2,6	0,40	0,57	0,00	0,0	0,00	1,00	38,78	206,97	OK
		Piede	1	60,31	0,08	0,0	0,0	2,6	0,40	0,57	1,56	2,6	0,03	0,98	50,80	206,97	OK
2	159	Testa	2	0,95	0,00	2,6	0,0	2,6	0,40	0,57	0,00	0,0	0,00	1,00	4,16	206,97	OK
		Mezz.	2	3,53	0,02	1,3	0,0	2,6	0,40	0,57	0,00	0,0	0,00	1,00	15,42	206,97	OK
		Piede	2	6,11	0,04	0,0	0,0	2,6	0,40	0,57	0,06	1,0	0,06	0,97	27,50	206,97	OK
2	160	Testa	2	0,53	0,00	2,6	0,0	2,6	0,40	0,57	0,00	0,0	0,00	1,00	1,95	206,97	OK
		Mezz.	2	3,60	0,02	1,3	0,0	2,6	0,40	0,57	0,00	0,0	0,00	1,00	13,21	206,97	OK
		Piede	2	6,67	0,04	0,0	0,0	2,6	0,40	0,57	0,09	1,3	0,07	0,96	25,36	206,97	OK
2	161	Testa	1	25,91	0,00	2,6	0,0	2,6	0,40	0,57	0,00	0,0	0,00	1,00	26,02	206,97	OK
		Mezz.	1	37,12	0,00	1,3	0,0	2,6	0,40	0,57	0,00	0,0	0,00	1,00	37,26	206,97	OK
		Piede	1	48,32	0,01	0,0	0,0	2,6	0,40	0,57	1,35	2,8	0,04	0,98	49,50	206,97	OK
2	162	Testa	1	0,00	0,00	2,6	0,0	2,6	0,40	0,57	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	2	3,07	0,02	1,3	0,0	2,6	0,40	0,57	0,00	0,0	0,00	1,00	11,26	206,97	OK
		Piede	1	6,14	0,03	0,0	0,0	2,6	0,40	0,57	0,20	3,2	0,16	0,92	24,57	206,97	OK
2	163	Testa	1	45,12	0,00	2,6	0,0	2,6	0,40	0,57	0,00	0,0	0,00	1,00	42,42	206,97	OK
		Mezz.	1	57,08	0,01	1,3	0,0	2,6	0,40	0,57	0,00	0,0	0,00	1,00	53,67	206,97	OK
		Piede	1	69,04	0,01	0,0	0,0	2,6	0,40	0,57	1,88	2,7	0,04	0,98	66,12	206,97	OK
2	164	Testa	1	25,85	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	30,24	206,97	OK
		Mezz.	1	33,46	0,09	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	39,14	206,97	OK
		Piede	1	41,07	0,17	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	1,98	4,8	0,13	0,93	51,66	206,97	OK
2	165	Testa	1	25,20	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	29,48	206,97	OK
		Mezz.	1	32,82	0,19	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	38,38	206,97	OK
		Piede	1	40,43	0,38	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,08	0,2	0,01	1,00	47,43	206,97	OK
2	166	Testa	1	23,63	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	27,64	206,97	OK
		Mezz.	1	31,25	0,07	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	36,55	206,97	OK
		Piede	1	38,86	0,14	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	1,89	4,9	0,14	0,93	48,90	206,97	OK
2	167	Testa	1	20,77	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	24,29	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	1	28,38	0,07	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	33,19	206,97	OK
		Piede	1	35,99	0,14	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	1,71	4,7	0,13	0,93	45,21	206,97	OK
2	168	Testa	1	25,74	0,00	2,6	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	32,05	206,97	OK
		Mezz.	1	32,39	0,02	1,3	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	40,34	206,97	OK
		Piede	1	39,05	0,03	0,0	0,0	2,6	0,24	0,78	0,02	0,1	0,00	1,00	48,69	206,97	OK
2	169	Testa	1	14,70	0,00	2,6	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	28,54	206,97	OK
		Mezz.	1	18,98	0,01	1,3	0,0	2,6	0,24	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	36,83	206,97	OK
		Piede	1	23,25	0,01	0,0	0,0	2,6	0,24	0,78	0,39	1,7	0,10	0,95	47,55	206,97	OK
2	170	Testa	1	67,90	0,00	2,6	0,0	2,6	0,26	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	71,61	206,97	OK
		Mezz.	1	76,02	1,01	1,3	0,0	2,7	0,27	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	80,22	206,97	OK
		Piede	1	84,13	2,02	0,0	0,0	2,6	0,26	0,75	1,54	1,8	0,05	0,97	91,21	206,97	OK
2	171	Testa	1	62,99	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	45,06	206,97	OK
		Mezz.	1	75,43	0,00	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	53,96	206,97	OK
		Piede	1	87,87	0,01	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	1,65	1,9	0,03	0,98	63,93	206,97	OK
2	172	Testa	1	8,53	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	64,94	206,97	OK
		Mezz.	1	9,70	0,06	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	73,87	206,97	OK
		Piede	1	10,88	0,12	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,04	0,4	0,07	0,96	85,89	206,97	OK
2	173	Testa	1	12,01	0,00	2,6	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	62,85	206,97	OK
		Mezz.	1	13,71	0,09	1,3	0,0	2,6	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	71,77	206,97	OK
		Piede	1	15,42	0,17	0,0	0,0	2,6	0,29	0,72	0,12	0,8	0,10	0,95	85,08	206,97	OK
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
3	1	Testa	1	17,96	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	27,80	206,97	OK
		Mezz.	1	21,97	0,01	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	34,00	206,97	OK
		Piede	1	25,98	0,02	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	1,73	6,6	0,30	0,84	47,75	206,97	OK
3	2	Testa	1	36,40	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	31,87	206,97	OK
		Mezz.	1	43,47	0,77	1,0	0,0	2,8	0,28	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	39,89	206,97	OK
		Piede	1	50,55	1,54	0,0	0,0	3,0	0,30	0,77	0,19	0,4	0,01	1,00	47,35	206,97	OK
3	3	Testa	1	7,85	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	13,84	206,97	OK
		Mezz.	1	11,37	0,23	1,0	0,0	3,1	0,31	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	21,41	206,97	OK
		Piede	1	14,89	0,47	0,0	0,0	3,1	0,31	0,77	0,11	0,8	0,04	0,98	28,71	206,97	OK
3	4	Testa	1	43,81	1,99	2,1	0,0	6,6	0,66	0,62	0,00	0,0	0,00	1,00	51,16	206,97	OK
		Mezz.	1	50,84	0,46	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	44,81	206,97	OK
		Piede	1	57,87	0,93	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,85	1,5	0,04	0,98	52,04	206,97	OK
3	5	Testa	1	16,72	1,50	2,1	0,0	11,1	1,11	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	45,16	206,97	OK
		Mezz.	1	20,68	0,09	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	32,35	206,97	OK
		Piede	1	24,64	0,17	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,44	1,8	0,08	0,96	40,28	206,97	OK
3	6	Testa	1	4,24	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	2,50	206,97	OK
		Mezz.	1	15,02	0,01	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	8,87	206,97	OK
		Piede	1	25,80	0,01	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	2,81	10,9	0,17	0,91	16,72	206,97	OK
3	7	Testa	1	4,35	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	2,57	206,97	OK
		Mezz.	1	15,13	0,07	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	8,94	206,97	OK
		Piede	1	25,92	0,13	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	2,66	10,3	0,16	0,92	16,70	206,97	OK
3	8	Testa	1	23,92	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	13,22	206,97	OK
		Mezz.	1	35,44	0,01	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	19,59	206,97	OK
		Piede	1	46,97	0,01	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	3,44	7,3	0,11	0,94	27,49	206,97	OK
3	9	Testa	1	3,24	0,00	2,1	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	25,44	206,97	OK
		Mezz.	1	4,09	0,01	1,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	32,09	206,97	OK
		Piede	1	4,93	0,02	0,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	38,78	206,97	OK
3	10	Testa	1	12,63	0,00	2,1	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	26,19	206,97	OK
		Mezz.	1	15,82	0,04	1,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	32,79	206,97	OK
		Piede	1	19,01	0,08	0,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,03	0,2	0,01	1,00	39,55	206,97	OK
3	11	Testa	1	3,85	0,00	2,1	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	26,95	206,97	OK
		Mezz.	1	4,80	0,01	1,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	33,59	206,97	OK
		Piede	1	5,75	0,02	0,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	40,28	206,97	OK
3	12	Testa	1	32,02	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	35,67	206,97	OK
		Mezz.	1	37,58	0,00	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	41,86	206,97	OK
		Piede	1	43,15	0,01	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,29	0,7	0,02	0,99	48,61	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m ²)	σ lim (t/m ²)	STRINGA DI CONTROLLO
3	13	Testa	1	28,06	0,00	2,1	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	8,84	206,97	OK
		Mezz.	1	49,00	0,05	1,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	15,43	206,97	OK
		Piede	2	69,79	0,08	0,0	0,0	2,1	0,25	0,77	6,32	9,1	0,07	0,97	22,76	206,97	OK
3	14	Testa	1	42,23	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	11,68	206,97	OK
		Mezz.	1	65,26	0,33	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	18,05	206,97	OK
		Piede	1	88,29	0,67	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	1,64	1,9	0,01	0,99	24,59	206,97	OK
3	15	Testa	1	22,97	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	12,70	206,97	OK
		Mezz.	1	34,49	0,07	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	19,07	206,97	OK
		Piede	1	46,02	0,14	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	3,25	7,1	0,10	0,95	26,88	206,97	OK
3	16	Testa	1	41,34	0,00	2,1	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	13,02	206,97	OK
		Mezz.	1	62,28	0,26	1,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	19,62	206,97	OK
		Piede	2	82,92	0,46	0,0	0,0	2,1	0,25	0,77	4,52	5,4	0,04	0,98	26,67	206,97	OK
3	17	Testa	1	20,91	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	19,26	206,97	OK
		Mezz.	1	27,63	0,15	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	25,46	206,97	OK
		Piede	1	34,35	0,29	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,17	0,5	0,01	0,99	31,88	206,97	OK
3	18	Testa	1	4,41	0,00	2,1	0,0	2,1	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	21,20	206,97	OK
		Mezz.	1	5,67	0,08	1,0	0,0	2,4	0,23	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	27,86	206,97	OK
		Piede	1	6,93	0,16	0,0	0,0	2,3	0,21	0,83	0,00	0,0	0,00	1,00	33,84	206,97	OK
3	19	Testa	1	4,45	0,43	2,1	0,0	11,8	1,09	0,49	0,00	0,0	0,00	1,00	37,50	206,97	OK
		Mezz.	1	5,68	0,29	1,0	0,0	6,2	0,57	0,66	0,00	0,0	0,00	1,00	35,84	206,97	OK
		Piede	1	6,91	0,16	0,0	0,0	2,3	0,21	0,83	0,00	0,0	0,00	1,00	34,55	206,97	OK
3	20	Testa	1	2,29	0,00	2,1	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	19,75	206,97	OK
		Mezz.	1	3,06	0,01	1,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	26,40	206,97	OK
		Piede	1	3,83	0,02	0,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	33,09	206,97	OK
3	21	Testa	1	29,10	0,00	2,1	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	21,54	206,97	OK
		Mezz.	1	38,02	0,11	1,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	28,14	206,97	OK
		Piede	1	46,93	0,22	0,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,64	1,4	0,02	0,99	35,17	206,97	OK
3	22	Testa	1	12,94	0,00	2,1	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	23,86	206,97	OK
		Mezz.	1	16,52	0,04	1,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	30,46	206,97	OK
		Piede	1	20,10	0,09	0,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,04	0,2	0,01	1,00	37,24	206,97	OK
3	23	Testa	1	7,79	0,00	2,1	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	24,90	206,97	OK
		Mezz.	1	9,85	0,03	1,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	31,52	206,97	OK
		Piede	1	11,92	0,05	0,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,01	0,1	0,01	1,00	38,23	206,97	OK
3	24	Testa	1	7,10	0,00	2,1	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	27,44	206,97	OK
		Mezz.	1	8,81	0,06	1,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	34,05	206,97	OK
		Piede	1	10,51	0,13	0,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	40,74	206,97	OK
3	25	Testa	1	7,88	0,00	2,1	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	22,31	206,97	OK
		Mezz.	1	10,21	0,06	1,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	28,91	206,97	OK
		Piede	1	12,54	0,12	0,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,10	0,8	0,05	0,97	36,49	206,97	OK
3	26	Testa	1	18,27	0,00	2,1	0,0	2,1	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	32,16	206,97	OK
		Mezz.	1	21,71	0,01	1,0	0,0	2,1	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	38,17	206,97	OK
		Piede	1	25,16	0,03	0,0	0,0	2,1	0,19	0,84	1,04	4,1	0,24	0,88	50,49	206,97	OK
3	27	Testa	1	12,79	0,00	2,1	0,0	2,1	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	46,78	206,97	OK
		Mezz.	1	14,45	0,01	1,0	0,0	2,1	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	52,85	206,97	OK
		Piede	1	16,11	0,03	0,0	0,0	2,1	0,19	0,84	0,02	0,1	0,02	0,99	59,46	206,97	OK
3	28	Testa	1	31,82	0,10	2,1	0,0	2,4	0,22	0,83	0,00	0,0	0,00	1,00	26,14	206,97	OK
		Mezz.	1	39,32	0,11	1,0	0,0	2,1	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	31,74	206,97	OK
		Piede	1	46,82	0,13	0,0	0,0	2,1	0,19	0,84	2,01	4,3	0,11	0,94	40,16	206,97	OK
3	29	Testa	1	10,17	0,92	2,1	0,0	11,1	1,02	0,51	0,00	0,0	0,00	1,00	38,03	206,97	OK
		Mezz.	1	12,82	0,61	1,0	0,0	5,8	0,53	0,67	0,00	0,0	0,00	1,00	36,73	206,97	OK
		Piede	1	15,48	0,30	0,0	0,0	2,1	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	35,41	206,97	OK
3	30	Testa	1	6,19	0,00	2,1	0,0	2,1	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	24,59	206,97	OK
		Mezz.	1	7,71	0,09	1,0	0,0	2,2	0,20	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	30,81	206,97	OK
		Piede	1	9,24	0,17	0,0	0,0	2,1	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	36,73	206,97	OK
3	31	Testa	2	9,05	1,80	2,1	0,0	21,9	2,02	0,00	0,00	0,0	0,00	1,00	-99,99	206,97	NO VERIF
		Mezz.	1	15,13	1,17	1,0	0,0	8,7	0,81	0,58	0,00	0,0	0,00	1,00	26,64	206,97	OK
		Piede	1	20,08	0,49	0,0	0,0	2,5	0,23	0,82	0,19	0,9	0,04	0,98	25,59	206,97	OK
3	32	Testa	1	19,56	1,76	2,1	0,0	11,1	1,11	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	47,54	206,97	OK
		Mezz.	1	23,96	0,18	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	33,73	206,97	OK
		Piede	1	28,36	0,36	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	1,86	6,6	0,27	0,86	46,56	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																		
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																		
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO	
3	33	Testa	1	32,21	1,55	2,1	0,0	6,9	0,69	0,61	0,00	0,0	0,00	1,00	52,82	206,97	OK	
		Mezz.	1	37,28	0,10	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	45,53	206,97	OK	
		Piede	1	42,36	0,20	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,89	2,1	0,08	0,96	53,84	206,97	OK	
3	34	Testa	1	16,94	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	24,61	206,97	OK	
		Mezz.	1	21,20	0,15	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	30,81	206,97	OK	
		Piede	1	25,47	0,30	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	1,16	4,5	0,20	0,90	41,20	206,97	OK	
3	35	Testa	1	26,02	2,34	2,1	0,0	11,1	1,11	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	53,26	206,97	OK	
		Mezz.	1	31,25	0,16	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	37,04	206,97	OK	
		Piede	1	36,47	0,32	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,33	0,9	0,03	0,98	43,97	206,97	OK	
3	36	Testa	1	24,77	2,23	2,1	0,0	11,1	1,11	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	44,46	206,97	OK	
		Mezz.	1	30,73	0,65	1,0	0,0	3,1	0,31	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	34,24	206,97	OK	
		Piede	1	36,69	1,30	0,0	0,0	3,5	0,35	0,75	0,91	2,5	0,08	0,96	43,70	206,97	OK	
3	37	Testa	1	20,98	1,89	2,1	0,0	11,1	1,11	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	42,94	206,97	OK	
		Mezz.	1	26,20	0,11	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	31,07	206,97	OK	
		Piede	1	31,43	0,22	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	37,27	206,97	OK	
3	38	Testa	1	5,82	0,52	2,1	0,0	11,1	1,11	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	49,69	206,97	OK	
		Mezz.	1	7,08	0,03	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	34,99	206,97	OK	
		Piede	1	8,33	0,05	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	41,28	206,97	OK	
3	39	Testa	1	2,33	0,21	2,1	0,0	11,1	1,11	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	40,72	206,97	OK	
		Mezz.	1	2,94	0,09	1,0	0,0	3,9	0,39	0,73	0,00	0,0	0,00	1,00	33,75	206,97	OK	
		Piede	1	3,56	0,17	0,0	0,0	4,8	0,48	0,68	0,00	0,0	0,00	1,00	43,46	206,97	OK	
3	40	Testa	1	20,97	1,89	2,1	0,0	11,1	1,11	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	41,00	206,97	OK	
		Mezz.	1	26,44	0,76	1,0	0,0	3,9	0,39	0,73	0,00	0,0	0,00	1,00	33,86	206,97	OK	
		Piede	1	31,91	1,53	0,0	0,0	4,8	0,48	0,68	0,09	0,3	0,01	0,99	43,74	206,97	OK	
3	41	Testa	1	6,50	0,58	2,1	0,0	11,1	1,11	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	16,13	206,97	OK	
		Mezz.	1	10,81	0,02	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	15,54	206,97	OK	
		Piede	1	15,12	0,05	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	1,34	8,9	0,38	0,80	27,05	206,97	OK	
3	42	Testa	1	7,67	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	14,14	206,97	OK	
		Mezz.	1	11,04	0,07	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	20,34	206,97	OK	
		Piede	1	14,40	0,14	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,37	2,6	0,14	0,93	28,61	206,97	OK	
3	43	Testa	1	19,96	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	23,87	206,97	OK	
		Mezz.	1	25,14	0,56	1,0	0,0	3,3	0,33	0,76	0,00	0,0	0,00	1,00	32,49	206,97	OK	
		Piede	1	30,32	1,12	0,0	0,0	3,7	0,37	0,74	0,07	0,2	0,01	1,00	40,53	206,97	OK	
3	44	Testa	1	12,33	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	24,26	206,97	OK	
		Mezz.	1	15,48	0,13	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	30,46	206,97	OK	
		Piede	1	18,63	0,27	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,05	0,3	0,02	0,99	36,99	206,97	OK	
3	45	Testa	1	7,76	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	16,10	206,97	OK	
		Mezz.	1	10,75	0,18	1,0	0,0	2,7	0,27	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	23,21	206,97	OK	
		Piede	1	13,73	0,36	0,0	0,0	2,6	0,26	0,79	0,62	4,5	0,28	0,86	34,42	206,97	OK	
3	46	Testa	1	14,78	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	18,33	206,97	OK	
		Mezz.	1	19,78	0,34	1,0	0,0	2,8	0,28	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	25,65	206,97	OK	
		Piede	1	24,78	0,69	0,0	0,0	2,8	0,28	0,79	0,20	0,8	0,03	0,98	32,64	206,97	OK	
3	47	Testa	1	2,85	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	16,06	206,97	OK	
		Mezz.	1	3,96	0,08	1,0	0,0	2,9	0,29	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	23,57	206,97	OK	
		Piede	1	5,06	0,15	0,0	0,0	3,0	0,30	0,78	0,00	0,0	0,01	1,00	30,34	206,97	OK	
3	48	Testa	1	3,55	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	13,33	206,97	OK	
		Mezz.	1	5,20	0,28	1,0	0,0	6,4	0,64	0,63	0,00	0,0	0,00	1,00	25,65	206,97	OK	
		Piede	1	6,86	0,56	0,0	0,0	8,2	0,82	0,57	0,01	0,1	0,01	0,99	37,38	206,97	OK	
3	49	Testa	1	3,81	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	11,88	206,97	OK	
		Mezz.	1	5,80	0,34	1,0	0,0	6,9	0,69	0,61	0,00	0,0	0,00	1,00	24,29	206,97	OK	
		Piede	1	7,79	0,68	0,0	0,0	8,7	0,87	0,55	0,01	0,2	0,02	0,99	36,34	206,97	OK	
3	50	Testa	2	11,18	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	32,37	206,97	OK	
		Mezz.	2	13,32	0,10	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	38,57	206,97	OK	
		Piede	2	15,46	0,21	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,03	0,2	0,02	0,99	45,23	206,97	OK	
3	51	Testa	1	14,38	0,16	2,1	0,0	3,2	0,38	0,70	0,00	0,0	0,00	1,00	30,31	206,97	OK	
		Mezz.	1	17,82	0,16	1,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	34,20	206,97	OK	
		Piede	1	21,26	0,15	0,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,05	0,2	0,01	0,99	41,03	206,97	OK	
3	52	Testa	1	43,44	0,18	2,1	0,0	2,5	0,30	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	25,62	206,97	OK	
		Mezz.	1	55,00	0,21	1,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	31,39	206,97	OK	
		Piede	1	66,56	0,23	0,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,13	0,2	0,00	1,00	38,03	206,97	OK	

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																		
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																		
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m ²)	σ lim (t/m ²)	STRINGA DI CONTROLLO	
3	53	Testa	1	12,73	0,06	2,1	0,0	2,5	0,30	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	34,15	206,97	OK	
		Mezz.	1	15,28	0,07	1,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	39,59	206,97	OK	
		Piede	1	17,83	0,08	0,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	46,21	206,97	OK	
3	54	Testa	1	23,24	0,01	2,1	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	23,57	206,97	OK	
		Mezz.	1	29,76	0,02	1,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	30,12	206,97	OK	
		Piede	1	36,28	0,04	0,0	0,0	2,1	0,25	0,77	1,44	4,0	0,09	0,95	38,58	206,97	OK	
3	55	Testa	1	6,98	0,09	2,1	0,0	3,4	0,41	0,69	0,00	0,0	0,00	1,00	14,98	206,97	OK	
		Mezz.	1	10,42	0,06	1,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	19,99	206,97	OK	
		Piede	1	13,86	0,02	0,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,21	1,5	0,07	0,97	27,54	206,97	OK	
3	56	Testa	1	3,34	0,14	2,1	0,0	6,4	0,77	0,56	0,00	0,0	0,00	1,00	8,86	206,97	OK	
		Mezz.	1	6,79	0,08	1,0	0,0	2,3	0,27	0,76	0,00	0,0	0,00	1,00	13,23	206,97	OK	
		Piede	1	10,23	0,02	0,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,21	2,0	0,09	0,95	20,58	206,97	OK	
3	57	Testa	1	3,53	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	10,23	206,97	OK	
		Mezz.	1	5,68	0,41	1,0	0,0	8,3	0,83	0,57	0,00	0,0	0,00	1,00	23,88	206,97	OK	
		Piede	1	7,82	0,83	0,0	0,0	10,6	1,06	0,49	0,02	0,2	0,02	0,99	38,12	206,97	OK	
3	58	Testa	1	13,22	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	15,32	206,97	OK	
		Mezz.	1	18,57	0,32	1,0	0,0	2,8	0,28	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	22,51	206,97	OK	
		Piede	1	23,92	0,65	0,0	0,0	2,7	0,27	0,79	0,30	1,3	0,04	0,98	29,53	206,97	OK	
3	59	Testa	1	18,64	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	22,77	206,97	OK	
		Mezz.	1	23,72	0,03	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	28,96	206,97	OK	
		Piede	1	28,79	0,06	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,04	0,1	0,00	1,00	35,24	206,97	OK	
3	60	Testa	1	11,71	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	29,67	206,97	OK	
		Mezz.	1	14,16	0,10	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	35,87	206,97	OK	
		Piede	1	16,60	0,21	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,07	0,4	0,03	0,98	42,78	206,97	OK	
3	61	Testa	1	24,37	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	18,07	206,97	OK	
		Mezz.	1	32,96	0,06	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	24,44	206,97	OK	
		Piede	1	41,56	0,12	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,56	1,4	0,03	0,99	31,25	206,97	OK	
3	62	Testa	2	4,22	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	15,32	206,97	OK	
		Mezz.	2	5,98	0,02	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	21,70	206,97	OK	
		Piede	2	7,74	0,05	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,05	0,6	0,06	0,97	28,92	206,97	OK	
3	63	Testa	2	2,45	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	12,13	206,97	OK	
		Mezz.	2	3,71	0,09	1,0	0,0	3,4	0,34	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	20,04	206,97	OK	
		Piede	2	4,97	0,18	0,0	0,0	3,6	0,36	0,75	0,01	0,2	0,03	0,99	27,47	206,97	OK	
3	64	Testa	2	11,10	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	23,68	206,97	OK	
		Mezz.	2	14,00	0,12	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	29,88	206,97	OK	
		Piede	2	16,91	0,24	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,11	0,7	0,04	0,98	36,88	206,97	OK	
3	65	Testa	1	5,16	0,54	2,1	0,0	12,6	1,08	0,51	0,00	0,0	0,00	1,00	15,81	206,97	OK	
		Mezz.	1	8,44	0,02	1,0	0,0	2,1	0,18	0,86	0,00	0,0	0,00	1,00	15,27	206,97	OK	
		Piede	1	11,72	0,04	0,0	0,0	2,1	0,18	0,86	0,03	0,3	0,02	0,99	21,40	206,97	OK	
3	66	Testa	1	16,35	1,72	2,1	0,0	12,6	1,08	0,51	0,00	0,0	0,00	1,00	26,66	206,97	OK	
		Mezz.	1	22,51	0,14	1,0	0,0	2,1	0,18	0,86	0,00	0,0	0,00	1,00	21,66	206,97	OK	
		Piede	1	28,68	0,29	0,0	0,0	2,1	0,18	0,86	0,29	1,0	0,04	0,98	28,12	206,97	OK	
3	67	Testa	1	4,50	0,47	2,1	0,0	12,6	1,08	0,51	0,00	0,0	0,00	1,00	13,36	206,97	OK	
		Mezz.	1	7,89	0,07	1,0	0,0	2,1	0,18	0,86	0,00	0,0	0,00	1,00	13,82	206,97	OK	
		Piede	1	11,28	0,14	0,0	0,0	2,1	0,18	0,86	0,01	0,1	0,00	1,00	19,80	206,97	OK	
3	68	Testa	1	4,10	0,43	2,1	0,0	12,6	1,08	0,51	0,00	0,0	0,00	1,00	12,86	206,97	OK	
		Mezz.	1	7,31	0,07	1,0	0,0	2,1	0,18	0,86	0,00	0,0	0,00	1,00	13,52	206,97	OK	
		Piede	1	10,52	0,14	0,0	0,0	2,1	0,18	0,86	0,01	0,1	0,00	1,00	19,50	206,97	OK	
3	69	Testa	1	18,68	1,96	2,1	0,0	12,6	1,08	0,51	0,00	0,0	0,00	1,00	28,49	206,97	OK	
		Mezz.	1	25,28	0,15	1,0	0,0	2,1	0,18	0,86	0,00	0,0	0,00	1,00	22,74	206,97	OK	
		Piede	1	31,88	0,30	0,0	0,0	2,1	0,18	0,86	0,08	0,3	0,01	1,00	28,81	206,97	OK	
3	70	Testa	1	18,62	1,95	2,1	0,0	12,6	1,08	0,51	0,00	0,0	0,00	1,00	41,68	206,97	OK	
		Mezz.	1	23,11	0,19	1,0	0,0	2,1	0,18	0,86	0,00	0,0	0,00	1,00	30,53	206,97	OK	
		Piede	1	27,60	0,38	0,0	0,0	2,1	0,18	0,86	0,71	2,6	0,12	0,94	38,95	206,97	OK	
3	71	Testa	1	0,00	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK	
		Mezz.	1	1,67	0,05	1,0	0,0	4,0	0,44	0,69	0,00	0,0	0,00	1,00	7,41	206,97	OK	
		Piede	1	3,35	0,10	0,0	0,0	3,0	0,33	0,75	0,02	0,6	0,06	0,97	14,13	206,97	OK	
3	72	Testa	1	17,65	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	21,29	206,97	OK	
		Mezz.	1	22,78	0,44	1,0	0,0	3,0	0,30	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	29,11	206,97	OK	
		Piede	1	27,92	0,88	0,0	0,0	3,1	0,31	0,77	0,10	0,4	0,01	0,99	36,36	206,97	OK	

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																		
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																		
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m ²)	σ lim (t/m ²)	STRINGA DI CONTROLLO	
3	73	Testa	2	12,83	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	16,06	206,97	OK	
		Mezz.	2	17,78	0,18	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	22,26	206,97	OK	
		Piede	2	22,74	0,36	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	1,13	5,0	0,18	0,90	31,47	206,97	OK	
3	74	Testa	1	16,30	0,29	2,1	0,0	3,9	0,36	0,76	0,00	0,0	0,00	1,00	30,70	206,97	OK	
		Mezz.	1	19,87	0,37	1,0	0,0	2,9	0,27	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	35,32	206,97	OK	
		Piede	1	23,45	0,45	0,0	0,0	2,1	0,19	0,84	0,59	2,5	0,14	0,93	42,81	206,97	OK	
3	75	Testa	1	20,38	0,32	2,1	0,0	3,6	0,33	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	31,28	206,97	OK	
		Mezz.	1	24,70	0,21	1,0	0,0	2,1	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	34,61	206,97	OK	
		Piede	1	29,02	0,11	0,0	0,0	2,1	0,19	0,84	0,86	3,0	0,14	0,93	43,77	206,97	OK	
3	76	Testa	1	21,07	1,65	2,1	0,0	9,9	0,91	0,55	0,00	0,0	0,00	1,00	46,05	206,97	OK	
		Mezz.	1	25,31	0,88	1,0	0,0	4,5	0,42	0,73	0,00	0,0	0,00	1,00	41,95	206,97	OK	
		Piede	1	29,55	0,11	0,0	0,0	2,1	0,19	0,84	0,83	2,8	0,13	0,93	45,32	206,97	OK	
3	77	Testa	1	10,98	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	10,78	206,97	OK	
		Mezz.	1	17,47	0,19	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	17,20	206,97	OK	
		Piede	1	23,96	0,37	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	1,78	7,4	0,19	0,90	26,15	206,97	OK	
3	78	Testa	1	26,82	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	19,89	206,97	OK	
		Mezz.	1	35,41	0,05	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	26,26	206,97	OK	
		Piede	1	44,01	0,10	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	4,04	9,2	0,18	0,91	35,99	206,97	OK	
3	79	Testa	2	5,92	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	21,49	206,97	OK	
		Mezz.	2	7,68	0,00	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	27,88	206,97	OK	
		Piede	2	9,44	0,01	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,01	0,1	0,01	1,00	34,36	206,97	OK	
3	80	Testa	1	9,24	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	14,98	206,97	OK	
		Mezz.	1	13,06	0,09	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	21,18	206,97	OK	
		Piede	1	16,88	0,19	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	1,07	6,3	0,30	0,84	32,51	206,97	OK	
3	81	Testa	1	11,43	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	27,09	206,97	OK	
		Mezz.	1	14,04	0,02	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	33,29	206,97	OK	
		Piede	1	16,66	0,04	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,12	0,7	0,05	0,97	40,52	206,97	OK	
3	82	Testa	1	13,57	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	16,57	206,97	OK	
		Mezz.	1	18,65	0,23	1,0	0,0	2,3	0,23	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	23,09	206,97	OK	
		Piede	1	23,72	0,47	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,15	0,6	0,02	0,99	29,30	206,97	OK	
3	83	Testa	1	14,83	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	17,73	206,97	OK	
		Mezz.	1	20,01	0,48	1,0	0,0	3,4	0,34	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	26,16	206,97	OK	
		Piede	1	25,19	0,96	0,0	0,0	3,8	0,38	0,73	0,13	0,5	0,02	0,99	34,12	206,97	OK	
3	84	Testa	2	6,43	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	11,89	206,97	OK	
		Mezz.	2	9,88	0,02	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	18,27	206,97	OK	
		Piede	2	13,33	0,05	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,06	0,4	0,02	0,99	24,92	206,97	OK	
3	85	Testa	1	7,18	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	14,09	206,97	OK	
		Mezz.	1	10,44	0,02	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	20,47	206,97	OK	
		Piede	1	13,69	0,04	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,05	0,4	0,02	0,99	27,14	206,97	OK	
3	86	Testa	1	0,00	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK	
		Mezz.	1	3,73	0,02	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	6,38	206,97	OK	
		Piede	1	7,46	0,04	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,38	5,1	0,23	0,88	14,51	206,97	OK	
3	87	Testa	1	0,00	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK	
		Mezz.	2	2,95	0,01	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	6,38	206,97	OK	
		Piede	1	5,89	0,03	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,19	3,3	0,19	0,90	14,13	206,97	OK	
3	88	Testa	1	0,00	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK	
		Mezz.	2	2,45	0,06	1,0	0,0	3,4	0,34	0,76	0,00	0,0	0,00	1,00	6,75	206,97	OK	
		Piede	2	4,90	0,11	0,0	0,0	2,3	0,23	0,81	0,34	7,0	0,53	0,73	17,23	206,97	OK	
3	89	Testa	1	14,20	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	15,82	206,97	OK	
		Mezz.	1	19,76	0,30	1,0	0,0	2,6	0,26	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	22,73	206,97	OK	
		Piede	1	25,33	0,61	0,0	0,0	2,4	0,24	0,81	0,12	0,5	0,02	0,99	29,05	206,97	OK	
3	90	Testa	1	10,72	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	16,33	206,97	OK	
		Mezz.	1	14,78	0,03	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	22,53	206,97	OK	
		Piede	1	18,85	0,06	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,40	2,1	0,10	0,95	30,24	206,97	OK	
3	91	Testa	1	15,48	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	33,03	206,97	OK	
		Mezz.	1	18,38	0,23	1,0	0,0	2,3	0,23	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	39,80	206,97	OK	
		Piede	1	21,29	0,46	0,0	0,0	2,2	0,22	0,82	0,76	3,6	0,23	0,88	51,84	206,97	OK	
3	92	Testa	1	35,32	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	32,92	206,97	OK	
		Mezz.	1	41,96	0,33	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	39,11	206,97	OK	
		Piede	1	48,61	0,66	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	2,50	5,1	0,14	0,93	48,92	206,97	OK	

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																		
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																		
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m ²)	σ lim (t/m ²)	STRINGA DI CONTROLLO	
3	93	Testa	1	23,83	2,14	2,1	0,0	11,1	1,11	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	59,15	206,97	OK	
		Mezz.	1	28,14	0,03	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	40,46	206,97	OK	
		Piede	1	32,45	0,06	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	1,82	5,6	0,24	0,88	53,27	206,97	OK	
3	94	Testa	1	30,09	2,71	2,1	0,0	11,1	1,11	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	52,93	206,97	OK	
		Mezz.	1	36,17	0,80	1,0	0,0	3,2	0,32	0,76	0,00	0,0	0,00	1,00	39,73	206,97	OK	
		Piede	1	42,25	1,59	0,0	0,0	3,8	0,38	0,74	1,56	3,7	0,11	0,94	51,08	206,97	OK	
3	95	Testa	1	4,79	0,43	2,1	0,0	11,1	1,11	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	40,92	206,97	OK	
		Mezz.	1	6,05	0,04	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	29,91	206,97	OK	
		Piede	1	7,31	0,08	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,01	0,1	0,01	0,99	36,34	206,97	OK	
3	96	Testa	1	17,86	0,29	2,1	0,0	3,7	0,45	0,67	0,00	0,0	0,00	1,00	30,03	206,97	OK	
		Mezz.	1	22,37	0,24	1,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	32,85	206,97	OK	
		Piede	1	26,87	0,19	0,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,71	2,6	0,09	0,95	41,26	206,97	OK	
3	97	Testa	1	1,72	0,00	2,1	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	18,54	206,97	OK	
		Mezz.	1	2,33	0,01	1,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	25,20	206,97	OK	
		Piede	1	2,95	0,02	0,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	31,90	206,97	OK	
3	98	Testa	1	39,06	0,40	2,1	0,0	3,1	0,37	0,71	0,00	0,0	0,00	1,00	24,58	206,97	OK	
		Mezz.	1	50,47	0,37	1,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	29,19	206,97	OK	
		Piede	1	61,88	0,34	0,0	0,0	2,1	0,25	0,77	0,51	0,8	0,01	0,99	35,99	206,97	OK	
3	99	Testa	1	11,29	1,18	2,1	0,0	12,5	1,07	0,51	0,00	0,0	0,00	1,00	24,34	206,97	OK	
		Mezz.	1	15,95	0,23	1,0	0,0	2,4	0,21	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	20,74	206,97	OK	
		Piede	1	20,60	0,45	0,0	0,0	2,2	0,19	0,85	0,04	0,2	0,01	1,00	26,56	206,97	OK	
3	100	Testa	1	19,29	2,03	2,1	0,0	12,6	1,08	0,51	0,00	0,0	0,00	1,00	29,41	206,97	OK	
		Mezz.	1	25,88	0,16	1,0	0,0	2,1	0,18	0,86	0,00	0,0	0,00	1,00	23,29	206,97	OK	
		Piede	1	32,48	0,33	0,0	0,0	2,1	0,18	0,86	0,34	1,1	0,03	0,98	29,75	206,97	OK	
3	101	Testa	1	4,33	0,45	2,1	0,0	12,6	1,08	0,51	0,00	0,0	0,00	1,00	13,28	206,97	OK	
		Mezz.	1	7,61	0,02	1,0	0,0	2,1	0,18	0,86	0,00	0,0	0,00	1,00	13,77	206,97	OK	
		Piede	1	10,89	0,04	0,0	0,0	2,1	0,18	0,86	0,03	0,3	0,02	0,99	19,91	206,97	OK	
3	102	Testa	1	29,97	2,47	2,1	0,0	10,3	1,13	0,46	0,00	0,0	0,00	1,00	21,34	206,97	OK	
		Mezz.	1	45,63	0,39	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	18,56	206,97	OK	
		Piede	1	61,29	0,78	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,65	1,1	0,01	0,99	25,08	206,97	OK	
3	103	Testa	1	22,07	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	30,99	206,97	OK	
		Mezz.	1	26,61	0,09	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	37,37	206,97	OK	
		Piede	1	31,15	0,17	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,08	0,3	0,01	0,99	43,97	206,97	OK	
3	104	Testa	1	32,11	2,89	2,1	0,0	11,1	1,11	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	61,76	206,97	OK	
		Mezz.	1	37,67	0,12	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	41,96	206,97	OK	
		Piede	1	43,24	0,24	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,19	0,4	0,01	0,99	48,52	206,97	OK	
3	105	Testa	1	11,40	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	22,73	206,97	OK	
		Mezz.	1	14,51	0,14	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	28,93	206,97	OK	
		Piede	1	17,62	0,27	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,47	2,7	0,16	0,92	38,24	206,97	OK	
3	106	Testa	1	4,56	0,27	2,1	0,0	8,0	0,74	0,61	0,00	0,0	0,00	1,00	44,56	206,97	OK	
		Mezz.	1	5,43	0,14	1,0	0,0	3,6	0,33	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	41,67	206,97	OK	
		Piede	1	6,29	0,00	0,0	0,0	2,1	0,19	0,84	0,01	0,1	0,03	0,99	44,83	206,97	OK	
3	107	Testa	1	34,26	1,62	2,1	0,0	6,8	0,68	0,61	0,00	0,0	0,00	1,00	54,31	206,97	OK	
		Mezz.	1	39,49	0,06	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	46,81	206,97	OK	
		Piede	1	44,71	0,11	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,62	1,4	0,05	0,97	54,39	206,97	OK	
3	108	Testa	1	11,27	1,01	2,1	0,0	11,1	1,11	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	56,38	206,97	OK	
		Mezz.	1	13,42	0,04	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	38,86	206,97	OK	
		Piede	1	15,56	0,08	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,04	0,2	0,02	0,99	45,54	206,97	OK	
3	109	Testa	1	13,94	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	27,44	206,97	OK	
		Mezz.	1	17,09	0,08	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	33,64	206,97	OK	
		Piede	1	20,24	0,16	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,50	2,5	0,14	0,92	43,08	206,97	OK	
3	110	Testa	1	9,40	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	35,07	206,97	OK	
		Mezz.	1	11,12	0,06	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	41,46	206,97	OK	
		Piede	1	12,83	0,12	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,05	0,4	0,04	0,98	48,78	206,97	OK	
3	111	Testa	1	14,37	1,29	2,1	0,0	11,1	1,11	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	51,50	206,97	OK	
		Mezz.	1	17,36	0,05	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	36,03	206,97	OK	
		Piede	1	20,35	0,10	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,09	0,4	0,03	0,99	42,81	206,97	OK	
3	112	Testa	1	31,64	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	37,84	206,97	OK	
		Mezz.	1	36,82	0,32	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	44,04	206,97	OK	
		Piede	1	42,00	0,64	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	1,26	3,0	0,11	0,94	53,17	206,97	OK	

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																		
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																		
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m ²)	σ lim (t/m ²)	STRINGA DI CONTROLLO	
3	113	Testa	1	2,46	0,22	2,1	0,0	11,1	1,11	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	20,98	206,97	OK	
		Mezz.	1	3,71	0,10	1,0	0,0	3,6	0,36	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	20,32	206,97	OK	
		Piede	1	4,97	0,19	0,0	0,0	3,9	0,39	0,73	0,00	0,1	0,01	1,00	27,76	206,97	OK	
3	114	Testa	1	1,22	0,11	2,1	0,0	11,1	1,11	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	16,43	206,97	OK	
		Mezz.	1	2,02	0,06	1,0	0,0	4,0	0,40	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	17,95	206,97	OK	
		Piede	1	2,82	0,12	0,0	0,0	4,3	0,43	0,71	0,00	0,0	0,01	1,00	25,61	206,97	OK	
3	115	Testa	1	6,13	0,55	2,1	0,0	11,1	1,11	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	32,99	206,97	OK	
		Mezz.	1	8,12	0,05	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	25,31	206,97	OK	
		Piede	1	10,11	0,09	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,01	0,1	0,01	0,99	31,71	206,97	OK	
3	116	Testa	1	24,14	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	63,12	206,97	OK	
		Mezz.	1	26,58	0,05	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	69,50	206,97	OK	
		Piede	1	29,02	0,09	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,30	1,0	0,07	0,96	78,79	206,97	OK	
3	117	Testa	1	26,67	2,40	2,1	0,0	11,1	1,11	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	55,57	206,97	OK	
		Mezz.	1	31,81	1,03	1,0	0,0	4,3	0,43	0,71	0,00	0,0	0,00	1,00	44,48	206,97	OK	
		Piede	1	36,94	2,06	0,0	0,0	5,6	0,56	0,65	0,15	0,4	0,01	0,99	56,49	206,97	OK	
3	118	Testa	1	11,76	1,06	2,1	0,0	11,1	1,11	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	34,30	206,97	OK	
		Mezz.	1	15,43	0,16	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	26,09	206,97	OK	
		Piede	1	19,10	0,32	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,49	2,6	0,13	0,93	34,59	206,97	OK	
3	119	Testa	1	13,28	1,20	2,1	0,0	11,1	1,11	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	33,32	206,97	OK	
		Mezz.	1	17,54	0,27	1,0	0,0	2,6	0,26	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	26,34	206,97	OK	
		Piede	1	21,81	0,54	0,0	0,0	2,5	0,25	0,80	0,03	0,2	0,01	1,00	32,67	206,97	OK	
3	120	Testa	1	23,40	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	22,18	206,97	OK	
		Mezz.	1	30,13	0,13	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	28,56	206,97	OK	
		Piede	1	36,85	0,25	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,58	1,6	0,04	0,98	35,66	206,97	OK	
3	121	Testa	1	3,65	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	14,81	206,97	OK	
		Mezz.	1	5,22	0,03	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	21,19	206,97	OK	
		Piede	1	6,79	0,07	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,13	1,9	0,20	0,89	30,86	206,97	OK	
3	122	Testa	1	16,73	1,51	2,1	0,0	11,1	1,11	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	50,05	206,97	OK	
		Mezz.	1	20,31	0,09	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	35,18	206,97	OK	
		Piede	1	23,88	0,18	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	1,19	5,0	0,26	0,87	47,75	206,97	OK	
3	123	Testa	1	32,39	2,91	2,1	0,0	11,1	1,11	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	66,30	206,97	OK	
		Mezz.	1	37,62	0,10	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	44,59	206,97	OK	
		Piede	1	42,84	0,19	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	1,09	2,5	0,09	0,95	53,25	206,97	OK	
3	124	Testa	1	11,86	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	19,70	206,97	OK	
		Mezz.	1	15,71	0,03	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	26,08	206,97	OK	
		Piede	1	19,55	0,06	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,15	0,8	0,03	0,98	33,04	206,97	OK	
3	125	Testa	1	8,58	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	15,06	206,97	OK	
		Mezz.	1	12,21	0,03	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	21,44	206,97	OK	
		Piede	1	15,85	0,06	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,13	0,8	0,04	0,98	28,37	206,97	OK	
3	126	Testa	1	9,71	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	23,02	206,97	OK	
		Mezz.	1	12,41	0,02	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	29,40	206,97	OK	
		Piede	1	15,10	0,04	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,06	0,4	0,03	0,99	36,27	206,97	OK	
3	127	Testa	1	7,70	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	19,47	206,97	OK	
		Mezz.	1	10,23	0,02	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	25,85	206,97	OK	
		Piede	1	12,75	0,04	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,05	0,4	0,03	0,99	32,69	206,97	OK	
3	128	Testa	1	17,43	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	10,63	206,97	OK	
		Mezz.	1	27,89	0,07	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	17,00	206,97	OK	
		Piede	1	38,34	0,15	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	3,21	8,4	0,13	0,93	25,13	206,97	OK	
3	129	Testa	1	26,44	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	32,52	206,97	OK	
		Mezz.	1	31,47	0,38	1,0	0,0	2,3	0,23	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	39,16	206,97	OK	
		Piede	1	36,51	0,76	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,06	0,2	0,01	1,00	45,12	206,97	OK	
3	130	Testa	1	15,43	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	32,01	206,97	OK	
		Mezz.	1	18,41	0,19	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	38,21	206,97	OK	
		Piede	1	21,40	0,37	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	1,04	4,9	0,30	0,84	52,61	206,97	OK	
3	131	Testa	1	12,17	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	19,71	206,97	OK	
		Mezz.	1	16,11	0,06	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	26,09	206,97	OK	
		Piede	1	20,05	0,11	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,42	2,1	0,09	0,95	34,05	206,97	OK	
3	132	Testa	1	5,52	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	24,79	206,97	OK	
		Mezz.	1	6,95	0,02	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	31,18	206,97	OK	
		Piede	1	8,37	0,05	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,06	0,7	0,09	0,95	39,37	206,97	OK	

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
3	133	Testa	1	18,10	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	37,56	206,97	OK
		Mezz.	1	21,09	0,19	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	43,76	206,97	OK
		Piede	1	24,08	0,37	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	1,10	4,6	0,28	0,85	58,50	206,97	OK
3	134	Testa	1	13,62	1,23	2,1	0,0	11,1	1,11	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	36,79	206,97	OK
		Mezz.	1	17,58	0,09	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	27,51	206,97	OK
		Piede	1	21,55	0,18	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,10	0,5	0,02	0,99	34,09	206,97	OK
3	135	Testa	1	19,53	1,76	2,1	0,0	11,1	1,11	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	36,18	206,97	OK
		Mezz.	1	25,31	0,19	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	27,15	206,97	OK
		Piede	1	31,09	0,37	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,64	2,1	0,07	0,97	34,52	206,97	OK
3	136	Testa	1	3,04	0,27	2,1	0,0	11,1	1,11	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	29,60	206,97	OK
		Mezz.	1	4,15	0,07	1,0	0,0	2,6	0,26	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	24,18	206,97	OK
		Piede	1	5,25	0,13	0,0	0,0	2,5	0,25	0,80	0,00	0,0	0,01	1,00	30,46	206,97	OK
3	137	Testa	1	56,89	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	22,97	206,97	OK
		Mezz.	1	72,67	2,45	1,0	0,0	4,4	0,48	0,67	0,00	0,0	0,00	1,00	35,05	206,97	OK
		Piede	1	88,45	4,91	0,0	0,0	5,5	0,61	0,63	0,85	1,0	0,01	0,99	45,85	206,97	OK
3	138	Testa	1	10,00	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	29,74	206,97	OK
		Mezz.	1	12,15	0,05	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	36,12	206,97	OK
		Piede	1	14,29	0,10	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,03	0,2	0,02	0,99	42,85	206,97	OK
3	139	Testa	1	26,69	2,40	2,1	0,0	11,1	1,11	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	55,12	206,97	OK
		Mezz.	1	31,87	0,94	1,0	0,0	4,0	0,40	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	43,31	206,97	OK
		Piede	1	37,05	1,89	0,0	0,0	5,1	0,51	0,67	0,06	0,2	0,01	1,00	54,60	206,97	OK
3	140	Testa	1	56,29	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	27,13	206,97	OK
		Mezz.	1	69,51	0,09	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	33,50	206,97	OK
		Piede	1	82,72	0,17	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	2,57	3,1	0,04	0,98	40,70	206,97	OK
3	141	Testa	1	25,12	0,82	2,1	0,0	5,3	0,53	0,66	0,00	0,0	0,00	1,00	41,23	206,97	OK
		Mezz.	1	29,81	0,69	1,0	0,0	3,4	0,34	0,76	0,00	0,0	0,00	1,00	42,81	206,97	OK
		Piede	1	34,51	1,38	0,0	0,0	4,0	0,40	0,72	0,32	0,9	0,04	0,98	52,83	206,97	OK
3	142	Testa	2	9,97	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	7,77	206,97	OK
		Mezz.	2	18,16	0,07	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	14,14	206,97	OK
		Piede	1	26,29	0,13	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	1,40	5,3	0,11	0,94	21,70	206,97	OK
3	143	Testa	1	43,10	0,00	2,1	0,0	2,1	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	20,93	206,97	OK
		Mezz.	1	55,56	0,05	1,0	0,0	2,1	0,19	0,84	0,00	0,0	0,00	1,00	26,98	206,97	OK
		Piede	1	68,02	0,10	0,0	0,0	2,1	0,19	0,84	3,14	4,6	0,07	0,96	34,34	206,97	OK
3	144	Testa	1	34,34	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	22,32	206,97	OK
		Mezz.	1	44,14	0,11	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	28,69	206,97	OK
		Piede	1	53,94	0,22	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	1,70	3,1	0,05	0,97	36,07	206,97	OK
3	145	Testa	1	20,44	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	36,51	206,97	OK
		Mezz.	1	23,91	0,28	1,0	0,0	2,2	0,22	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	43,08	206,97	OK
		Piede	1	27,38	0,56	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	1,13	4,1	0,22	0,89	55,19	206,97	OK
3	146	Testa	1	10,10	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	37,68	206,97	OK
		Mezz.	1	11,82	0,03	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	44,07	206,97	OK
		Piede	1	13,53	0,07	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	50,48	206,97	OK
3	147	Testa	1	11,68	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	19,39	206,97	OK
		Mezz.	1	15,52	0,10	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	25,77	206,97	OK
		Piede	1	19,36	0,20	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,49	2,5	0,11	0,94	34,12	206,97	OK
3	148	Testa	1	6,16	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	25,01	206,97	OK
		Mezz.	1	7,73	0,00	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	31,41	206,97	OK
		Piede	1	9,31	0,00	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,08	0,9	0,09	0,95	39,70	206,97	OK
3	149	Testa	1	0,00	0,25	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	6,02	0,24	1,0	0,0	5,0	0,55	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	7,92	206,97	OK
		Piede	1	12,04	0,23	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	1,40	11,6	0,33	0,83	15,34	206,97	OK
3	150	Testa	1	10,19	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	16,07	206,97	OK
		Mezz.	1	14,12	0,20	1,0	0,0	2,4	0,24	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	22,77	206,97	OK
		Piede	1	18,05	0,39	0,0	0,0	2,2	0,22	0,82	0,65	3,6	0,17	0,91	31,39	206,97	OK
3	151	Testa	1	5,87	0,00	2,1	0,0	2,1	0,31	0,69	0,00	0,0	0,00	1,00	4,01	206,97	OK
		Mezz.	1	16,59	0,03	1,0	0,0	2,1	0,31	0,69	0,00	0,0	0,00	1,00	11,34	206,97	OK
		Piede	1	27,32	0,06	0,0	0,0	2,1	0,31	0,69	1,07	3,9	0,04	0,98	19,12	206,97	OK
3	152	Testa	1	0,00	0,00	2,1	0,0	2,1	0,31	0,69	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	2	2,04	0,07	1,0	0,0	4,5	0,67	0,55	0,00	0,0	0,00	1,00	9,32	206,97	OK
		Piede	1	4,08	0,14	0,0	0,0	3,3	0,50	0,60	0,15	3,6	0,22	0,89	19,14	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb fle	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
3	153	Testa	2	2,35	0,00	2,1	0,0	2,1	0,31	0,69	0,00	0,0	0,00	1,00	7,10	206,97	OK
		Mezz.	2	4,78	0,08	1,0	0,0	2,7	0,40	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	15,44	206,97	OK
		Piede	2	7,20	0,16	0,0	0,0	2,2	0,33	0,69	0,18	2,5	0,13	0,93	23,59	206,97	OK
3	154	Testa	1	4,22	0,00	2,1	0,0	2,1	0,31	0,69	0,00	0,0	0,00	1,00	3,49	206,97	OK
		Mezz.	1	13,08	0,14	1,0	0,0	2,1	0,32	0,69	0,00	0,0	0,00	1,00	10,88	206,97	OK
		Piede	1	21,94	0,28	0,0	0,0	2,1	0,31	0,69	2,56	11,7	0,16	0,92	19,81	206,97	OK
3	155	Testa	2	1,44	0,00	2,1	0,0	2,1	0,31	0,69	0,00	0,0	0,00	1,00	4,36	206,97	OK
		Mezz.	2	3,87	0,07	1,0	0,0	2,9	0,44	0,63	0,00	0,0	0,00	1,00	12,88	206,97	OK
		Piede	2	6,30	0,15	0,0	0,0	2,3	0,35	0,68	0,01	0,1	0,01	1,00	19,63	206,97	OK
3	156	Testa	1	0,00	0,00	2,1	0,0	2,1	0,31	0,69	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	2	9,46	0,11	1,0	0,0	2,1	0,32	0,69	0,00	0,0	0,00	1,00	7,39	206,97	OK
		Piede	1	18,92	0,20	0,0	0,0	2,1	0,31	0,69	1,60	8,4	0,11	0,94	15,55	206,97	OK
3	157	Testa	1	4,79	0,40	2,1	0,0	10,3	1,13	0,46	0,00	0,0	0,00	1,00	8,88	206,97	OK
		Mezz.	1	10,81	0,15	1,0	0,0	2,4	0,26	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	11,74	206,97	OK
		Piede	1	16,83	0,30	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,31	1,8	0,05	0,97	18,31	206,97	OK
3	158	Testa	1	0,00	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	6,02	0,05	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	6,38	206,97	OK
		Piede	1	12,04	0,09	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,58	4,8	0,13	0,93	13,71	206,97	OK
3	159	Testa	2	0,02	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	0,02	206,97	OK
		Mezz.	2	6,04	0,04	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	6,39	206,97	OK
		Piede	1	12,04	0,08	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,67	5,6	0,16	0,92	13,87	206,97	OK
3	160	Testa	1	17,83	1,06	2,1	0,0	8,0	0,74	0,61	0,00	0,0	0,00	1,00	44,42	206,97	OK
		Mezz.	1	21,21	0,54	1,0	0,0	3,6	0,33	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	41,53	206,97	OK
		Piede	1	24,59	0,01	0,0	0,0	2,1	0,19	0,84	0,31	1,2	0,07	0,96	45,81	206,97	OK
3	161	Testa	1	34,41	0,00	2,1	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	33,22	206,97	OK
		Mezz.	1	40,83	0,30	1,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	39,41	206,97	OK
		Piede	1	47,25	0,61	0,0	0,0	2,1	0,21	0,82	0,62	1,3	0,04	0,98	46,52	206,97	OK
3	162	Testa	1	35,84	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	23,21	206,97	OK
		Mezz.	1	45,67	0,10	1,0	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	29,58	206,97	OK
		Piede	1	55,51	0,20	0,0	0,0	2,1	0,23	0,80	1,66	3,0	0,05	0,97	36,94	206,97	OK
3	163	Testa	1	0,00	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	2	0,93	0,07	1,0	0,0	8,5	0,92	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	9,76	206,97	OK
		Piede	1	1,86	0,14	0,0	0,0	7,4	0,81	0,56	0,01	0,4	0,07	0,96	18,94	206,97	OK
3	164	Testa	1	5,97	0,00	2,1	0,0	2,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	26,79	206,97	OK
		Mezz.	1	7,40	0,37	1,0	0,0	6,1	0,66	0,61	0,00	0,0	0,00	1,00	43,67	206,97	OK
		Piede	1	8,82	0,75	0,0	0,0	8,5	0,92	0,52	0,03	0,3	0,04	0,98	61,46	206,97	OK
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb fle	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
4	1	Testa	1	2,27	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	3,12	206,97	OK
		Mezz.	1	4,40	0,17	0,5	0,0	4,3	0,43	0,76	0,00	0,0	0,00	1,00	7,40	206,97	OK
		Piede	1	6,53	0,33	0,0	0,0	5,1	0,51	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	11,58	206,97	OK
4	2	Testa	1	2,75	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	3,10	206,97	OK
		Mezz.	1	5,35	0,03	0,5	0,0	1,2	0,12	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	6,07	206,97	OK
		Piede	1	7,95	0,07	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	8,96	206,97	OK
4	3	Testa	1	3,95	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	3,08	206,97	OK
		Mezz.	1	7,71	0,26	0,5	0,0	3,9	0,39	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	7,16	206,97	OK
		Piede	1	11,47	0,52	0,0	0,0	4,6	0,46	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	11,14	206,97	OK
4	4	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	1,87	0,24	0,5	0,0	13,6	1,36	0,45	0,00	0,0	0,00	1,00	6,03	206,97	OK
		Piede	1	3,74	0,49	0,0	0,0	13,1	1,31	0,47	0,00	0,1	0,00	1,00	11,67	206,97	OK
4	5	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	3,00	0,05	0,5	0,0	2,0	0,20	0,87	0,00	0,0	0,00	1,00	3,10	206,97	OK
		Piede	1	6,01	0,09	0,0	0,0	1,5	0,15	0,90	0,01	0,2	0,01	1,00	6,04	206,97	OK
4	6	Testa	1	1,35	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	3,05	206,97	OK
		Mezz.	1	2,65	0,18	0,5	0,0	7,4	0,74	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	8,59	206,97	OK
		Piede	1	3,95	0,37	0,0	0,0	9,2	0,92	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	14,07	206,97	OK
4	7	Testa	1	1,36	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	3,06	206,97	OK
		Mezz.	1	2,66	0,09	0,5	0,0	3,9	0,39	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	7,15	206,97	OK
		Piede	1	3,96	0,18	0,0	0,0	4,6	0,46	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	11,14	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m ²)	σ lim (t/m ²)	STRINGA DI CONTROLLO
4	8	Testa	1	3,86	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	3,03	206,97	OK
		Mezz.	1	7,59	0,52	0,5	0,0	7,4	0,74	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	8,56	206,97	OK
		Piede	1	11,33	1,05	0,0	0,0	9,3	0,93	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	14,04	206,97	OK
4	9	Testa	1	2,66	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	3,00	206,97	OK
		Mezz.	1	5,26	0,01	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	5,93	206,97	OK
		Piede	1	7,86	0,02	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	8,86	206,97	OK
4	10	Testa	1	2,14	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,98	206,97	OK
		Mezz.	1	4,25	0,19	0,5	0,0	4,9	0,49	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	7,54	206,97	OK
		Piede	1	6,35	0,37	0,0	0,0	5,8	0,58	0,69	0,00	0,0	0,00	1,00	11,80	206,97	OK
4	11	Testa	2	0,96	0,00	1,8	0,0	1,8	0,35	0,63	0,00	0,0	0,00	1,00	3,59	176,67	OK
		Mezz.	2	2,91	0,02	0,9	0,0	1,8	0,35	0,63	0,00	0,0	0,00	1,00	10,90	176,67	OK
		Piede	2	4,86	0,04	0,0	0,0	1,8	0,35	0,63	0,04	0,8	0,04	0,98	18,55	176,67	OK
4	12	Testa	1	7,47	0,00	2,0	0,0	2,0	0,39	0,58	0,00	0,0	0,00	1,00	52,94	176,67	OK
		Mezz.	1	8,71	0,01	1,0	0,0	2,0	0,39	0,58	0,00	0,0	0,00	1,00	61,74	176,67	OK
		Piede	1	9,95	0,02	0,0	0,0	2,0	0,39	0,58	0,05	0,5	0,03	0,98	71,80	176,67	OK
4	13	Testa	1	3,00	0,00	1,8	0,0	1,8	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	23,43	176,67	OK
		Mezz.	1	3,93	0,01	0,9	0,0	1,8	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	30,68	176,67	OK
		Piede	1	4,86	0,02	0,0	0,0	1,8	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	38,01	176,67	OK
4	14	Testa	1	4,52	0,00	1,7	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	9,45	176,67	OK
		Mezz.	1	7,90	0,00	0,9	0,0	1,7	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	16,52	176,67	OK
		Piede	1	11,28	0,01	0,0	0,0	1,7	0,35	0,64	0,73	6,5	0,16	0,92	25,69	176,67	OK
4	15	Testa	1	0,00	0,00	1,7	0,0	1,7	0,34	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	176,67	OK
		Mezz.	1	1,24	0,01	0,9	0,0	1,7	0,34	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	6,94	176,67	OK
		Piede	1	2,47	0,01	0,0	0,0	1,7	0,34	0,65	0,04	1,6	0,10	0,95	14,67	176,67	OK
4	16	Testa	1	2,25	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,44	206,97	OK
		Mezz.	1	4,95	0,04	0,5	0,0	1,2	0,12	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	5,43	206,97	OK
		Piede	1	7,64	0,07	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	8,31	206,97	OK
4	17	Testa	1	1,38	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,48	206,97	OK
		Mezz.	1	3,00	0,02	0,5	0,0	1,2	0,12	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	5,47	206,97	OK
		Piede	1	4,63	0,04	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	8,35	206,97	OK
4	18	Testa	1	2,67	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,60	206,97	OK
		Mezz.	1	5,67	0,01	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	5,53	206,97	OK
		Piede	1	8,67	0,02	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	8,46	206,97	OK
4	19	Testa	1	2,05	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,64	206,97	OK
		Mezz.	1	4,31	0,12	0,5	0,0	3,3	0,33	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	6,37	206,97	OK
		Piede	1	6,58	0,24	0,0	0,0	3,6	0,36	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	9,93	206,97	OK
4	20	Testa	1	0,00	0,00	1,8	0,0	1,8	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	1,34	0,01	0,9	0,0	1,8	0,22	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	5,41	206,97	OK
		Piede	1	2,68	0,03	0,0	0,0	1,8	0,21	0,82	0,01	0,2	0,02	0,99	10,89	206,97	OK
4	21	Testa	1	0,00	0,00	1,8	0,0	1,8	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	2,84	0,05	0,9	0,0	2,7	0,32	0,76	0,00	0,0	0,00	1,00	5,76	206,97	OK
		Piede	1	5,68	0,10	0,0	0,0	1,8	0,21	0,82	0,04	0,8	0,04	0,98	10,96	206,97	OK
4	22	Testa	1	1,94	0,00	1,3	0,0	1,3	0,16	0,89	0,00	0,0	0,00	1,00	3,20	206,97	OK
		Mezz.	1	4,19	0,01	0,6	0,0	1,3	0,16	0,89	0,00	0,0	0,00	1,00	6,90	206,97	OK
		Piede	1	6,43	0,02	0,0	0,0	1,3	0,16	0,89	0,03	0,4	0,02	0,99	10,70	206,97	OK
4	23	Testa	1	1,11	0,00	1,2	0,0	1,2	0,14	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	4,45	206,97	OK
		Mezz.	1	1,94	0,00	0,6	0,0	1,2	0,14	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	7,75	206,97	OK
		Piede	1	2,77	0,01	0,0	0,0	1,2	0,14	0,90	0,00	0,1	0,01	0,99	11,11	206,97	OK
4	24	Testa	1	1,72	0,00	1,1	0,0	1,1	0,22	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	23,70	176,67	OK
		Mezz.	1	1,99	0,01	0,6	0,0	1,1	0,22	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	27,45	176,67	OK
		Piede	1	2,26	0,02	0,0	0,0	1,1	0,22	0,81	0,02	0,7	0,14	0,93	33,63	176,67	OK
4	25	Testa	1	1,31	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,53	206,97	OK
		Mezz.	1	2,82	0,00	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	5,46	206,97	OK
		Piede	1	4,33	0,01	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	8,40	206,97	OK
4	26	Testa	1	1,91	0,00	1,8	0,0	1,8	0,37	0,62	0,00	0,0	0,00	1,00	27,89	176,67	OK
		Mezz.	1	2,44	0,01	0,9	0,0	1,8	0,37	0,62	0,00	0,0	0,00	1,00	35,70	176,67	OK
		Piede	1	2,97	0,02	0,0	0,0	1,8	0,37	0,62	0,00	0,1	0,01	0,99	43,77	176,67	OK
4	27	Testa	2	0,92	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	1,24	206,97	OK
		Mezz.	1	3,07	0,02	0,5	0,0	1,2	0,12	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	4,19	206,97	OK
		Piede	2	5,24	0,02	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,01	0,2	0,01	1,00	7,12	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
4	28	Testa	1	0,69	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	1,43	206,97	OK
		Mezz.	1	2,10	0,01	0,5	0,0	1,2	0,12	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	4,38	206,97	OK
		Piede	1	3,52	0,03	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,1	0,01	1,00	7,31	206,97	OK
4	29	Testa	1	2,94	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,44	206,97	OK
		Mezz.	1	6,47	0,02	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	5,37	206,97	OK
		Piede	1	10,00	0,05	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,01	0,1	0,00	1,00	8,30	206,97	OK
4	30	Testa	1	1,87	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,35	206,97	OK
		Mezz.	1	4,21	0,06	0,5	0,0	2,0	0,20	0,87	0,00	0,0	0,00	1,00	5,57	206,97	OK
		Piede	1	6,55	0,12	0,0	0,0	1,9	0,19	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	8,62	206,97	OK
4	31	Testa	1	2,54	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,39	206,97	OK
		Mezz.	1	5,64	0,00	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	5,32	206,97	OK
		Piede	1	8,74	0,01	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,1	0,00	1,00	8,25	206,97	OK
4	32	Testa	1	2,73	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,66	206,97	OK
		Mezz.	1	5,73	0,24	0,5	0,0	4,7	0,47	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	7,02	206,97	OK
		Piede	1	8,74	0,48	0,0	0,0	5,4	0,54	0,70	0,01	0,1	0,00	1,00	11,18	206,97	OK
4	33	Testa	1	1,71	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,72	206,97	OK
		Mezz.	1	3,55	0,34	0,5	0,0	10,1	1,01	0,56	0,00	0,0	0,00	1,00	9,32	206,97	OK
		Piede	1	5,40	0,68	0,0	0,0	12,6	1,26	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	16,47	206,97	OK
4	34	Testa	1	1,32	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,51	206,97	OK
		Mezz.	1	2,87	0,01	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	5,44	206,97	OK
		Piede	1	4,41	0,03	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	8,37	206,97	OK
4	35	Testa	1	2,57	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,55	206,97	OK
		Mezz.	1	5,53	0,03	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	5,47	206,97	OK
		Piede	1	8,48	0,05	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	8,41	206,97	OK
4	36	Testa	1	2,90	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	3,05	206,97	OK
		Mezz.	1	5,67	0,06	0,5	0,0	1,6	0,16	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	6,16	206,97	OK
		Piede	1	8,45	0,12	0,0	0,0	1,4	0,14	0,91	0,03	0,4	0,01	0,99	9,15	206,97	OK
4	37	Testa	1	2,30	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,60	206,97	OK
		Mezz.	1	4,90	0,03	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	5,52	206,97	OK
		Piede	1	7,50	0,05	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,03	0,3	0,01	0,99	8,51	206,97	OK
4	38	Testa	1	2,28	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,10	206,97	OK
		Mezz.	1	5,44	0,27	0,5	0,0	5,5	0,55	0,70	0,00	0,0	0,00	1,00	6,60	206,97	OK
		Piede	1	8,61	0,54	0,0	0,0	6,2	0,62	0,68	0,05	0,6	0,02	0,99	10,91	206,97	OK
4	39	Testa	1	1,45	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	1,61	206,97	OK
		Mezz.	1	4,08	0,02	0,5	0,0	1,1	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	4,55	206,97	OK
		Piede	1	6,71	0,05	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,03	0,4	0,02	0,99	7,52	206,97	OK
4	40	Testa	1	1,09	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	1,15	206,97	OK
		Mezz.	1	3,87	0,03	0,5	0,0	1,4	0,14	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	4,15	206,97	OK
		Piede	1	6,64	0,06	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,03	0,5	0,02	0,99	7,07	206,97	OK
4	41	Testa	1	0,19	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,86	206,97	OK
		Mezz.	1	0,86	0,01	0,5	0,0	1,4	0,14	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	3,88	206,97	OK
		Piede	1	1,53	0,02	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	6,75	206,97	OK
4	42	Testa	1	0,51	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,58	206,97	OK
		Mezz.	1	3,11	0,03	0,5	0,0	1,4	0,14	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	3,58	206,97	OK
		Piede	1	5,71	0,06	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,03	0,5	0,02	0,99	6,49	206,97	OK
4	43	Testa	1	0,04	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,33	206,97	OK
		Mezz.	1	0,36	0,04	0,5	0,0	10,2	1,02	0,56	0,00	0,0	0,00	1,00	5,46	206,97	OK
		Piede	1	0,69	0,07	0,0	0,0	10,2	1,02	0,56	0,00	0,0	0,00	1,00	10,38	206,97	OK
4	44	Testa	1	0,05	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,05	206,97	OK
		Mezz.	1	2,96	0,31	0,5	0,0	11,2	1,12	0,53	0,00	0,0	0,00	1,00	5,24	206,97	OK
		Piede	1	5,86	0,63	0,0	0,0	10,7	1,07	0,54	0,03	0,5	0,02	0,99	10,22	206,97	OK
4	45	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	2,70	0,03	0,5	0,0	1,5	0,15	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	3,00	206,97	OK
		Piede	1	5,39	0,05	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,03	0,5	0,02	0,99	5,92	206,97	OK
4	46	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	2,29	0,01	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,93	206,97	OK
		Piede	1	4,58	0,02	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,02	0,4	0,02	0,99	5,91	206,97	OK
4	47	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	1,79	0,19	0,5	0,0	11,2	1,12	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	5,17	206,97	OK
		Piede	1	3,57	0,38	0,0	0,0	10,7	1,07	0,54	0,02	0,4	0,02	0,99	10,14	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m ²)	σ lim (t/m ²)	STRINGA DI CONTROLLO
4	48	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	2,75	0,04	0,5	0,0	2,0	0,20	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	3,08	206,97	OK
		Piede	1	5,50	0,08	0,0	0,0	1,4	0,14	0,90	0,06	1,2	0,04	0,98	6,11	206,97	OK
4	49	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	2,75	0,23	0,5	0,0	8,8	0,88	0,60	0,00	0,0	0,00	1,00	4,52	206,97	OK
		Piede	1	5,50	0,46	0,0	0,0	8,3	0,83	0,62	0,01	0,2	0,01	1,00	8,82	206,97	OK
4	50	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	3,00	0,00	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,93	206,97	OK
		Piede	2	6,01	0,01	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,01	0,2	0,01	1,00	5,88	206,97	OK
4	51	Testa	1	0,02	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,03	206,97	OK
		Mezz.	2	1,67	0,17	0,5	0,0	10,7	1,07	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	5,01	206,97	OK
		Piede	2	3,35	0,34	0,0	0,0	10,2	1,02	0,56	0,00	0,1	0,00	1,00	9,75	206,97	OK
4	52	Testa	1	2,38	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,32	206,97	OK
		Mezz.	1	5,38	0,00	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	5,25	206,97	OK
		Piede	1	8,39	0,01	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,01	0,2	0,01	1,00	8,20	206,97	OK
4	53	Testa	1	1,33	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,46	206,97	OK
		Mezz.	1	2,92	0,14	0,5	0,0	5,4	0,54	0,71	0,00	0,0	0,00	1,00	7,05	206,97	OK
		Piede	1	4,51	0,28	0,0	0,0	6,3	0,63	0,68	0,00	0,0	0,00	1,00	11,36	206,97	OK
4	54	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	2,66	0,18	0,5	0,0	7,1	0,71	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	4,15	206,97	OK
		Piede	1	5,31	0,35	0,0	0,0	6,6	0,66	0,67	0,06	1,2	0,04	0,98	8,29	206,97	OK
4	55	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	0,59	0,04	0,5	0,0	7,1	0,71	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	4,17	206,97	OK
		Piede	1	1,17	0,08	0,0	0,0	6,6	0,66	0,67	0,00	0,0	0,01	1,00	8,16	206,97	OK
4	56	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	2,60	0,09	0,5	0,0	4,1	0,41	0,76	0,00	0,0	0,00	1,00	3,55	206,97	OK
		Piede	1	5,20	0,19	0,0	0,0	3,6	0,36	0,79	0,05	0,9	0,04	0,98	6,97	206,97	OK
4	57	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	0,88	0,29	0,5	0,0	33,7	3,37	0,00	0,00	0,0	0,00	1,00	-99,99	206,97	NO VERIF
		Piede	1	1,76	0,58	0,0	0,0	33,1	3,31	0,00	0,00	0,1	0,01	0,99	-99,99	206,97	NO VERIF
4	58	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	1,06	0,35	0,5	0,0	33,7	3,37	0,00	0,00	0,0	0,00	1,00	-99,99	206,97	NO VERIF
		Piede	1	2,12	0,70	0,0	0,0	33,2	3,32	0,00	0,00	0,2	0,01	0,99	-99,99	206,97	NO VERIF
4	59	Testa	1	0,04	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,11	206,97	OK
		Mezz.	1	1,18	0,11	0,5	0,0	10,2	1,02	0,56	0,00	0,0	0,00	1,00	5,06	206,97	OK
		Piede	2	2,28	0,23	0,0	0,0	10,2	1,02	0,56	0,00	0,0	0,00	1,00	9,75	206,97	OK
4	60	Testa	1	0,25	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,24	206,97	OK
		Mezz.	1	3,25	0,02	0,5	0,0	1,2	0,12	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	3,19	206,97	OK
		Piede	1	6,25	0,04	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,01	0,2	0,01	1,00	6,12	206,97	OK
4	61	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	1,14	0,38	0,5	0,0	33,7	3,37	0,00	0,00	0,0	0,00	1,00	-99,99	206,97	NO VERIF
		Piede	1	2,28	0,76	0,0	0,0	33,2	3,32	0,00	0,00	0,2	0,02	0,99	-99,99	206,97	NO VERIF
4	62	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	2,60	0,09	0,5	0,0	4,1	0,41	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	3,53	206,97	OK
		Piede	1	5,20	0,18	0,0	0,0	3,5	0,35	0,79	0,05	0,9	0,04	0,98	6,94	206,97	OK
4	63	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	2,84	0,17	0,5	0,0	6,3	0,63	0,68	0,00	0,0	0,00	1,00	4,00	206,97	OK
		Piede	1	5,68	0,33	0,0	0,0	5,8	0,58	0,69	0,06	1,0	0,04	0,98	7,95	206,97	OK
4	64	Testa	1	0,38	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,41	206,97	OK
		Mezz.	1	3,07	0,01	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	3,34	206,97	OK
		Piede	1	5,77	0,02	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,01	0,2	0,01	1,00	6,29	206,97	OK
4	65	Testa	1	0,60	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,58	206,97	OK
		Mezz.	1	3,60	0,02	0,5	0,0	1,1	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	3,52	206,97	OK
		Piede	1	6,60	0,04	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,01	0,2	0,01	1,00	6,46	206,97	OK
4	66	Testa	1	0,32	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,71	206,97	OK
		Mezz.	1	1,62	0,12	0,5	0,0	8,1	0,81	0,62	0,00	0,0	0,00	1,00	5,42	206,97	OK
		Piede	1	2,92	0,25	0,0	0,0	8,4	0,84	0,61	0,00	0,0	0,00	1,00	9,94	206,97	OK
4	67	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	2,91	0,00	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,93	206,97	OK
		Piede	2	5,81	0,00	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,07	1,2	0,04	0,98	5,98	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m ²)	σ lim (t/m ²)	STRINGA DI CONTROLLO
4	68	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	2	0,67	0,03	0,5	0,0	5,5	0,55	0,70	0,00	0,0	0,00	1,00	3,87	206,97	OK
		Piede	2	1,34	0,07	0,0	0,0	5,0	0,50	0,72	0,00	0,1	0,01	1,00	7,59	206,97	OK
4	69	Testa	1	0,42	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,80	206,97	OK
		Mezz.	1	1,96	0,15	0,5	0,0	7,9	0,79	0,63	0,00	0,0	0,00	1,00	5,50	206,97	OK
		Piede	1	3,51	0,29	0,0	0,0	8,3	0,83	0,62	0,00	0,1	0,00	1,00	10,02	206,97	OK
4	70	Testa	1	0,96	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,93	206,97	OK
		Mezz.	1	3,96	0,01	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	3,86	206,97	OK
		Piede	1	6,97	0,01	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,01	0,2	0,01	1,00	6,81	206,97	OK
4	71	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,09	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	1,74	0,07	0,5	0,0	4,3	0,37	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	3,44	206,97	OK
		Piede	1	3,49	0,13	0,0	0,0	3,8	0,33	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	6,68	206,97	OK
4	72	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,09	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	3,50	0,01	0,5	0,0	1,0	0,09	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	2,89	206,97	OK
		Piede	1	7,01	0,03	0,0	0,0	1,0	0,09	0,94	0,01	0,2	0,01	1,00	5,81	206,97	OK
4	73	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,09	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	3,28	0,07	0,5	0,0	2,7	0,23	0,86	0,00	0,0	0,00	1,00	3,14	206,97	OK
		Piede	1	6,55	0,14	0,0	0,0	2,2	0,19	0,88	0,01	0,1	0,00	1,00	6,13	206,97	OK
4	74	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,09	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	2	3,50	0,01	0,5	0,0	1,0	0,09	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	2,89	206,97	OK
		Piede	1	7,01	0,03	0,0	0,0	1,0	0,09	0,94	0,01	0,2	0,01	1,00	5,81	206,97	OK
4	75	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,09	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	1,80	0,07	0,5	0,0	4,3	0,37	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	3,43	206,97	OK
		Piede	1	3,60	0,14	0,0	0,0	3,8	0,33	0,81	0,00	0,1	0,00	1,00	6,68	206,97	OK
4	76	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,09	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	1,71	0,07	0,5	0,0	4,3	0,37	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	3,44	206,97	OK
		Piede	1	3,41	0,13	0,0	0,0	3,8	0,33	0,81	0,00	0,1	0,00	1,00	6,69	206,97	OK
4	77	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,09	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	3,50	0,01	0,5	0,0	1,0	0,09	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	2,89	206,97	OK
		Piede	1	7,01	0,03	0,0	0,0	1,0	0,09	0,94	0,01	0,2	0,01	1,00	5,81	206,97	OK
4	78	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,09	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	3,50	0,08	0,5	0,0	2,8	0,24	0,86	0,00	0,0	0,00	1,00	3,16	206,97	OK
		Piede	1	7,01	0,16	0,0	0,0	2,3	0,20	0,88	0,01	0,2	0,01	1,00	6,17	206,97	OK
4	79	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,09	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	3,50	0,03	0,5	0,0	1,3	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,93	206,97	OK
		Piede	1	7,01	0,06	0,0	0,0	1,0	0,09	0,94	0,01	0,2	0,01	1,00	5,81	206,97	OK
4	80	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,09	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	2,39	0,27	0,5	0,0	11,9	1,02	0,56	0,00	0,0	0,00	1,00	4,83	206,97	OK
		Piede	1	4,77	0,54	0,0	0,0	11,3	0,97	0,57	0,00	0,1	0,00	1,00	9,44	206,97	OK
4	81	Testa	1	0,00	0,00	1,1	0,0	1,1	0,12	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	2	0,93	0,04	0,6	0,0	4,5	0,49	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	3,94	206,97	OK
		Piede	2	1,86	0,07	0,0	0,0	3,9	0,43	0,75	0,00	0,1	0,01	0,99	7,61	206,97	OK
4	82	Testa	1	1,03	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	1,11	206,97	OK
		Mezz.	1	3,76	0,17	0,5	0,0	5,0	0,50	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	5,18	206,97	OK
		Piede	1	6,49	0,33	0,0	0,0	5,2	0,52	0,71	0,01	0,2	0,01	1,00	9,04	206,97	OK
4	83	Testa	1	1,31	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	1,28	206,97	OK
		Mezz.	1	4,32	0,00	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	4,21	206,97	OK
		Piede	1	7,32	0,00	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,01	0,2	0,01	1,00	7,16	206,97	OK
4	84	Testa	1	1,30	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	1,45	206,97	OK
		Mezz.	1	3,93	0,14	0,5	0,0	4,1	0,41	0,77	0,00	0,0	0,00	1,00	5,28	206,97	OK
		Piede	1	6,56	0,28	0,0	0,0	4,3	0,43	0,76	0,01	0,1	0,01	1,00	8,95	206,97	OK
4	85	Testa	1	0,00	0,00	1,2	0,0	1,2	0,12	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	1,91	0,15	0,6	0,0	8,5	0,85	0,61	0,00	0,0	0,00	1,00	4,85	206,97	OK
		Piede	1	3,82	0,30	0,0	0,0	7,9	0,79	0,63	0,00	0,1	0,00	1,00	9,44	206,97	OK
4	86	Testa	1	0,00	0,00	1,6	0,0	1,6	0,16	0,87	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	2	3,18	0,04	0,8	0,0	2,0	0,20	0,86	0,00	0,0	0,00	1,00	4,78	206,97	OK
		Piede	1	6,37	0,06	0,0	0,0	1,6	0,16	0,87	0,13	2,0	0,09	0,95	9,84	206,97	OK
4	87	Testa	1	1,76	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	1,62	206,97	OK
		Mezz.	1	4,92	0,01	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	4,55	206,97	OK
		Piede	1	8,09	0,01	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,02	0,2	0,01	1,00	7,50	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m ²)	σ lim (t/m ²)	STRINGA DI CONTROLLO
4	88	Testa	2	0,46	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,66	206,97	OK
		Mezz.	1	2,43	0,20	0,5	0,0	8,7	0,87	0,60	0,00	0,0	0,00	1,00	5,38	206,97	OK
		Piede	1	4,46	0,40	0,0	0,0	8,9	0,89	0,60	0,01	0,2	0,01	1,00	10,03	206,97	OK
4	89	Testa	2	0,83	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,88	206,97	OK
		Mezz.	2	3,58	0,02	0,5	0,0	1,1	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	3,82	206,97	OK
		Piede	2	6,33	0,04	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,02	0,3	0,01	1,00	6,77	206,97	OK
4	90	Testa	2	0,51	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	1,07	206,97	OK
		Mezz.	1	1,89	0,01	0,5	0,0	1,2	0,12	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	4,01	206,97	OK
		Piede	2	3,29	0,01	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,1	0,00	1,00	6,95	206,97	OK
4	91	Testa	1	1,66	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	1,80	206,97	OK
		Mezz.	1	4,35	0,24	0,5	0,0	5,9	0,59	0,69	0,00	0,0	0,00	1,00	6,34	206,97	OK
		Piede	1	7,05	0,47	0,0	0,0	6,7	0,67	0,67	0,01	0,1	0,01	1,00	10,66	206,97	OK
4	92	Testa	1	2,02	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	1,97	206,97	OK
		Mezz.	1	5,03	0,00	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	4,90	206,97	OK
		Piede	1	8,03	0,01	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,01	0,2	0,01	1,00	7,85	206,97	OK
4	93	Testa	1	2,02	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,15	206,97	OK
		Mezz.	1	4,77	0,21	0,5	0,0	4,9	0,49	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	6,47	206,97	OK
		Piede	1	7,52	0,42	0,0	0,0	5,5	0,55	0,70	0,01	0,1	0,01	1,00	10,57	206,97	OK
4	94	Testa	1	2,61	0,00	1,3	0,0	1,3	0,15	0,89	0,00	0,0	0,00	1,00	4,20	206,97	OK
		Mezz.	1	4,91	0,01	0,6	0,0	1,3	0,15	0,89	0,00	0,0	0,00	1,00	7,88	206,97	OK
		Piede	1	7,20	0,01	0,0	0,0	1,3	0,15	0,89	0,06	0,8	0,03	0,98	11,75	206,97	OK
4	95	Testa	1	1,40	0,00	1,1	0,0	1,1	0,14	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	6,14	206,97	OK
		Mezz.	1	2,15	0,00	0,6	0,0	1,1	0,14	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	9,41	206,97	OK
		Piede	1	2,90	0,00	0,0	0,0	1,1	0,14	0,90	0,00	0,1	0,01	0,99	12,76	206,97	OK
4	96	Testa	1	2,77	0,00	1,8	0,0	1,8	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	2,20	206,97	OK
		Mezz.	1	9,51	0,01	0,9	0,0	1,8	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	7,57	206,97	OK
		Piede	1	16,25	0,02	0,0	0,0	1,8	0,21	0,82	0,15	0,9	0,02	0,99	13,06	206,97	OK
4	97	Testa	1	0,95	0,00	1,3	0,0	1,3	0,16	0,89	0,00	0,0	0,00	1,00	1,71	206,97	OK
		Mezz.	1	3,00	0,00	0,6	0,0	1,3	0,16	0,89	0,00	0,0	0,00	1,00	5,42	206,97	OK
		Piede	1	5,05	0,01	0,0	0,0	1,3	0,16	0,89	0,02	0,3	0,02	0,99	9,20	206,97	OK
4	98	Testa	1	0,39	0,00	1,2	0,0	1,2	0,14	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	1,38	206,97	OK
		Mezz.	1	1,33	0,01	0,6	0,0	1,2	0,14	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	4,72	206,97	OK
		Piede	1	2,27	0,01	0,0	0,0	1,2	0,14	0,90	0,00	0,1	0,01	1,00	8,09	206,97	OK
4	99	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	2	1,30	0,02	0,5	0,0	2,2	0,22	0,87	0,00	0,0	0,00	1,00	3,13	206,97	OK
		Piede	2	2,60	0,04	0,0	0,0	1,7	0,17	0,89	0,03	1,2	0,09	0,95	6,37	206,97	OK
4	100	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	2	3,00	0,01	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,93	206,97	OK
		Piede	1	6,01	0,02	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,37	6,1	0,20	0,90	6,53	206,97	OK
4	101	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	2,96	0,11	0,5	0,0	4,3	0,43	0,76	0,00	0,0	0,00	1,00	3,58	206,97	OK
		Piede	1	5,91	0,22	0,0	0,0	3,8	0,38	0,78	0,15	2,5	0,08	0,96	7,21	206,97	OK
4	102	Testa	1	2,03	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,16	206,97	OK
		Mezz.	1	4,79	0,03	0,5	0,0	1,1	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	5,10	206,97	OK
		Piede	1	7,54	0,05	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,02	0,3	0,01	1,00	8,06	206,97	OK
4	103	Testa	1	1,72	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,42	206,97	OK
		Mezz.	1	3,81	0,27	0,5	0,0	7,5	0,75	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	7,73	206,97	OK
		Piede	1	5,90	0,53	0,0	0,0	9,1	0,91	0,59	0,01	0,1	0,01	1,00	12,98	206,97	OK
4	104	Testa	1	1,22	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,31	206,97	OK
		Mezz.	1	2,76	0,25	0,5	0,0	9,4	0,94	0,58	0,00	0,0	0,00	1,00	8,36	206,97	OK
		Piede	1	4,30	0,49	0,0	0,0	11,4	1,14	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	14,62	206,97	OK
4	105	Testa	1	2,55	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,36	206,97	OK
		Mezz.	1	5,72	0,24	0,5	0,0	4,7	0,47	0,73	0,00	0,0	0,00	1,00	6,68	206,97	OK
		Piede	1	8,89	0,48	0,0	0,0	5,4	0,54	0,71	0,01	0,1	0,00	1,00	10,78	206,97	OK
4	106	Testa	1	3,96	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	5,06	206,97	OK
		Mezz.	1	6,25	0,04	0,5	0,0	1,2	0,12	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	8,05	206,97	OK
		Piede	1	8,54	0,08	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,02	0,2	0,01	1,00	10,97	206,97	OK
4	107	Testa	1	4,12	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	4,65	206,97	OK
		Mezz.	1	6,72	0,03	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	7,57	206,97	OK
		Piede	1	9,32	0,06	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,03	0,3	0,01	0,99	10,56	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m ²)	σ lim (t/m ²)	STRINGA DI CONTROLLO
4	108	Testa	1	4,58	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	4,15	206,97	OK
		Mezz.	1	7,81	0,33	0,5	0,0	4,8	0,48	0,73	0,00	0,0	0,00	1,00	8,94	206,97	OK
		Piede	1	11,04	0,66	0,0	0,0	6,0	0,60	0,69	0,05	0,5	0,01	0,99	13,53	206,97	OK
4	109	Testa	1	3,39	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	3,64	206,97	OK
		Mezz.	1	6,12	0,03	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	6,57	206,97	OK
		Piede	1	8,85	0,06	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,03	0,3	0,01	0,99	9,56	206,97	OK
4	110	Testa	1	0,76	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	3,35	206,97	OK
		Mezz.	1	1,43	0,01	0,5	0,0	1,5	0,15	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	6,46	206,97	OK
		Piede	1	2,10	0,03	0,0	0,0	1,4	0,14	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	9,41	206,97	OK
4	111	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,09	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	2	2,47	0,16	0,5	0,0	6,9	0,59	0,69	0,00	0,0	0,00	1,00	3,91	206,97	OK
		Piede	1	4,95	0,32	0,0	0,0	6,4	0,55	0,71	0,00	0,1	0,00	1,00	7,67	206,97	OK
4	112	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,09	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	3,50	0,02	0,5	0,0	1,0	0,09	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	2,89	206,97	OK
		Piede	1	7,01	0,04	0,0	0,0	1,0	0,09	0,94	0,01	0,2	0,01	1,00	5,81	206,97	OK
4	113	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,09	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	3,50	0,08	0,5	0,0	2,8	0,24	0,86	0,00	0,0	0,00	1,00	3,16	206,97	OK
		Piede	1	7,01	0,16	0,0	0,0	2,3	0,20	0,88	0,01	0,2	0,01	1,00	6,18	206,97	OK
4	114	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,09	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	3,50	0,01	0,5	0,0	1,0	0,09	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	2,89	206,97	OK
		Piede	1	7,01	0,03	0,0	0,0	1,0	0,09	0,94	0,01	0,2	0,01	1,00	5,81	206,97	OK
4	115	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,09	0,94	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	1,74	0,07	0,5	0,0	4,3	0,37	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	3,43	206,97	OK
		Piede	1	3,49	0,13	0,0	0,0	3,8	0,33	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	6,68	206,97	OK
4	116	Testa	1	2,25	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,23	206,97	OK
		Mezz.	1	5,21	0,04	0,5	0,0	1,4	0,14	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	5,26	206,97	OK
		Piede	1	8,16	0,09	0,0	0,0	1,1	0,11	0,92	0,01	0,2	0,00	1,00	8,13	206,97	OK
4	117	Testa	1	2,15	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,07	206,97	OK
		Mezz.	1	5,18	0,03	0,5	0,0	1,1	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	5,00	206,97	OK
		Piede	1	8,22	0,05	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,01	0,2	0,01	1,00	7,95	206,97	OK
4	118	Testa	1	3,97	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	3,87	206,97	OK
		Mezz.	1	6,98	0,01	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	6,80	206,97	OK
		Piede	1	9,98	0,03	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,22	2,2	0,07	0,96	10,10	206,97	OK
4	119	Testa	1	4,38	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	7,77	206,97	OK
		Mezz.	1	6,03	0,16	0,5	0,0	3,2	0,32	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	12,14	206,97	OK
		Piede	1	7,69	0,32	0,0	0,0	4,1	0,41	0,76	0,07	0,9	0,05	0,97	16,93	206,97	OK
4	120	Testa	1	1,53	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	1,61	206,97	OK
		Mezz.	1	4,31	0,01	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	4,54	206,97	OK
		Piede	1	7,08	0,03	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,01	0,1	0,01	1,00	7,49	206,97	OK
4	121	Testa	1	1,49	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	1,46	206,97	OK
		Mezz.	1	4,50	0,00	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	4,38	206,97	OK
		Piede	1	7,50	0,00	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,01	0,2	0,01	1,00	7,33	206,97	OK
4	122	Testa	1	0,52	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	1,34	206,97	OK
		Mezz.	1	1,66	0,01	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	4,28	206,97	OK
		Piede	1	2,80	0,01	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	7,22	206,97	OK
4	123	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	1,67	0,08	0,5	0,0	5,4	0,54	0,71	0,00	0,0	0,00	1,00	3,84	206,97	OK
		Piede	1	3,35	0,16	0,0	0,0	4,9	0,49	0,72	0,10	3,0	0,17	0,91	8,22	206,97	OK
4	124	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	3,00	0,28	0,5	0,0	9,8	0,98	0,57	0,00	0,0	0,00	1,00	4,77	206,97	OK
		Piede	1	6,01	0,56	0,0	0,0	9,3	0,93	0,58	0,51	8,5	0,27	0,86	10,82	206,97	OK
4	125	Testa	1	5,52	0,00	1,9	0,0	1,9	0,39	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	120,28	176,67	OK
		Mezz.	1	5,92	0,00	1,0	0,0	1,9	0,39	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	128,90	176,67	OK
		Piede	1	6,31	0,00	0,0	0,0	1,9	0,39	0,59	0,00	0,0	0,00	1,00	137,73	176,67	OK
4	126	Testa	1	0,69	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	1,27	206,97	OK
		Mezz.	1	2,28	0,01	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	4,20	206,97	OK
		Piede	1	3,86	0,02	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	7,14	206,97	OK
4	127	Testa	1	1,18	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	1,15	206,97	OK
		Mezz.	1	4,18	0,30	0,5	0,0	7,8	0,78	0,63	0,00	0,0	0,00	1,00	5,97	206,97	OK
		Piede	1	7,18	0,61	0,0	0,0	8,5	0,85	0,61	0,01	0,2	0,01	1,00	10,64	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m ²)	σ lim (t/m ²)	STRINGA DI CONTROLLO
4	128	Testa	1	0,93	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,99	206,97	OK
		Mezz.	1	3,68	0,53	0,5	0,0	14,9	1,49	0,41	0,00	0,0	0,00	1,00	8,88	206,97	OK
		Piede	1	6,44	1,06	0,0	0,0	16,5	1,65	0,37	0,01	0,2	0,01	1,00	17,12	206,97	OK
4	129	Testa	2	0,11	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,47	206,97	OK
		Mezz.	2	0,78	0,00	0,5	0,0	1,2	0,12	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	3,43	206,97	OK
		Piede	2	1,44	0,01	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	6,36	206,97	OK
4	130	Testa	2	0,06	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,41	206,97	OK
		Mezz.	2	0,48	0,00	0,5	0,0	1,2	0,12	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	3,38	206,97	OK
		Piede	2	0,91	0,01	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	6,31	206,97	OK
4	131	Testa	2	0,20	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,22	206,97	OK
		Mezz.	2	2,79	0,00	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	3,15	206,97	OK
		Piede	2	5,39	0,00	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,02	0,3	0,01	0,99	6,12	206,97	OK
4	132	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	1,06	0,02	0,5	0,0	2,8	0,28	0,83	0,00	0,0	0,00	1,00	3,25	206,97	OK
		Piede	1	2,12	0,05	0,0	0,0	2,2	0,22	0,86	0,00	0,1	0,00	1,00	6,31	206,97	OK
4	133	Testa	1	3,10	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	3,02	206,97	OK
		Mezz.	1	6,10	0,04	0,5	0,0	1,1	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	5,97	206,97	OK
		Piede	1	9,10	0,07	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,01	0,1	0,00	1,00	8,89	206,97	OK
4	134	Testa	1	2,67	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,86	206,97	OK
		Mezz.	1	5,40	0,43	0,5	0,0	8,5	0,85	0,61	0,00	0,0	0,00	1,00	8,80	206,97	OK
		Piede	1	8,12	0,86	0,0	0,0	10,6	1,06	0,54	0,01	0,1	0,00	1,00	14,89	206,97	OK
4	135	Testa	2	0,81	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	1,22	206,97	OK
		Mezz.	2	2,76	0,13	0,5	0,0	5,3	0,53	0,71	0,00	0,0	0,00	1,00	5,41	206,97	OK
		Piede	1	4,64	0,29	0,0	0,0	6,2	0,62	0,68	0,01	0,2	0,01	1,00	9,47	206,97	OK
4	136	Testa	2	0,84	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,94	206,97	OK
		Mezz.	2	3,44	0,02	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	3,87	206,97	OK
		Piede	2	6,03	0,04	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,02	0,4	0,01	0,99	6,85	206,97	OK
4	137	Testa	2	0,50	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,65	206,97	OK
		Mezz.	2	2,77	0,02	0,5	0,0	1,1	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	3,60	206,97	OK
		Piede	2	5,03	0,03	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,01	0,2	0,01	0,99	6,54	206,97	OK
4	138	Testa	1	2,25	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	3,46	206,97	OK
		Mezz.	1	4,15	0,08	0,5	0,0	2,5	0,25	0,85	0,00	0,0	0,00	1,00	6,97	206,97	OK
		Piede	1	6,05	0,16	0,0	0,0	2,7	0,27	0,84	0,00	0,1	0,00	1,00	10,31	206,97	OK
4	139	Testa	1	3,42	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	3,33	206,97	OK
		Mezz.	1	6,42	0,01	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	6,26	206,97	OK
		Piede	1	9,43	0,01	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,01	0,1	0,00	1,00	9,21	206,97	OK
4	140	Testa	1	3,01	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	3,17	206,97	OK
		Mezz.	1	5,79	0,03	0,5	0,0	1,1	0,11	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	6,12	206,97	OK
		Piede	1	8,56	0,07	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,01	0,1	0,00	1,00	9,05	206,97	OK
4	141	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	2,68	0,46	0,5	0,0	17,8	1,78	0,34	0,00	0,0	0,00	1,00	8,00	206,97	OK
		Piede	1	5,35	0,93	0,0	0,0	17,3	1,73	0,35	0,08	1,6	0,06	0,97	15,90	206,97	OK
4	142	Testa	1	5,08	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	4,95	206,97	OK
		Mezz.	1	8,09	0,35	0,5	0,0	4,9	0,49	0,73	0,00	0,0	0,00	1,00	10,03	206,97	OK
		Piede	1	11,09	0,70	0,0	0,0	6,3	0,63	0,68	0,14	1,3	0,04	0,98	15,06	206,97	OK
4	143	Testa	1	5,71	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	10,54	206,97	OK
		Mezz.	1	7,30	0,24	0,5	0,0	3,8	0,38	0,78	0,00	0,0	0,00	1,00	15,97	206,97	OK
		Piede	1	8,89	0,48	0,0	0,0	5,4	0,54	0,71	0,09	1,0	0,06	0,97	22,18	206,97	OK
4	144	Testa	1	0,00	0,00	1,8	0,0	1,8	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	1,34	0,00	0,9	0,0	1,8	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	5,38	206,97	OK
		Piede	2	2,68	0,01	0,0	0,0	1,8	0,21	0,82	0,00	0,1	0,01	0,99	10,83	206,97	OK
4	145	Testa	1	0,00	0,00	1,8	0,0	1,8	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	2,84	0,06	0,9	0,0	3,0	0,36	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	5,91	206,97	OK
		Piede	1	5,68	0,12	0,0	0,0	2,1	0,25	0,80	0,03	0,5	0,02	0,99	11,14	206,97	OK
4	146	Testa	1	0,86	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,84	206,97	OK
		Mezz.	1	3,86	0,38	0,5	0,0	10,4	1,04	0,55	0,00	0,0	0,00	1,00	6,32	206,97	OK
		Piede	1	6,86	0,76	0,0	0,0	11,1	1,11	0,53	0,01	0,2	0,01	1,00	11,74	206,97	OK
4	147	Testa	1	0,39	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,71	206,97	OK
		Mezz.	1	1,97	0,24	0,5	0,0	12,6	1,26	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	7,02	206,97	OK
		Piede	1	3,56	0,48	0,0	0,0	13,4	1,34	0,45	0,00	0,1	0,00	1,00	13,38	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m ²)	σ lim (t/m ²)	STRINGA DI CONTROLLO
4	148	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	2,11	0,05	0,5	0,0	2,8	0,28	0,83	0,00	0,0	0,00	1,00	3,25	206,97	OK
		Piede	1	4,21	0,10	0,0	0,0	2,3	0,23	0,86	0,01	0,2	0,01	0,99	6,32	206,97	OK
4	149	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	2,60	0,01	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,93	206,97	OK
		Piede	2	5,20	0,02	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,02	0,4	0,01	0,99	5,90	206,97	OK
4	150	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	3,07	0,10	0,5	0,0	3,6	0,36	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	3,43	206,97	OK
		Piede	1	6,14	0,19	0,0	0,0	3,1	0,31	0,82	0,03	0,5	0,01	0,99	6,67	206,97	OK
4	151	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	2,60	0,02	0,5	0,0	1,4	0,14	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	2,99	206,97	OK
		Piede	2	5,20	0,04	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,02	0,3	0,01	0,99	5,89	206,97	OK
4	152	Testa	1	0,00	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	0,59	0,04	0,5	0,0	7,0	0,70	0,66	0,00	0,0	0,00	1,00	4,14	206,97	OK
		Piede	1	1,17	0,08	0,0	0,0	6,5	0,65	0,67	0,00	0,0	0,00	1,00	8,09	206,97	OK
4	153	Testa	1	2,78	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,71	206,97	OK
		Mezz.	1	5,78	0,06	0,5	0,0	1,6	0,16	0,89	0,00	0,0	0,00	1,00	5,83	206,97	OK
		Piede	1	8,78	0,13	0,0	0,0	1,5	0,15	0,90	0,01	0,1	0,00	1,00	8,79	206,97	OK
4	154	Testa	1	2,40	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,55	206,97	OK
		Mezz.	1	5,15	0,40	0,5	0,0	8,3	0,83	0,62	0,00	0,0	0,00	1,00	8,21	206,97	OK
		Piede	1	7,90	0,80	0,0	0,0	10,1	1,01	0,56	0,00	0,0	0,00	1,00	13,88	206,97	OK
4	155	Testa	1	2,46	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,39	206,97	OK
		Mezz.	1	5,46	0,03	0,5	0,0	1,2	0,12	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	5,35	206,97	OK
		Piede	1	8,46	0,07	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,01	0,2	0,00	1,00	8,27	206,97	OK
4	156	Testa	1	1,63	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	1,92	206,97	OK
		Mezz.	1	4,13	0,28	0,5	0,0	7,4	0,74	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	6,95	206,97	OK
		Piede	1	6,62	0,56	0,0	0,0	8,5	0,85	0,61	0,01	0,1	0,00	1,00	11,84	206,97	OK
4	157	Testa	1	1,82	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	1,77	206,97	OK
		Mezz.	1	4,82	0,03	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	4,70	206,97	OK
		Piede	1	7,82	0,05	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,01	0,2	0,01	1,00	7,65	206,97	OK
4	158	Testa	1	0,00	0,00	1,6	0,0	1,6	0,17	0,87	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	12,08	0,36	0,8	0,0	3,8	0,41	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	5,30	206,97	OK
		Piede	1	24,15	0,72	0,0	0,0	3,0	0,33	0,79	0,46	1,9	0,02	0,99	10,10	206,97	OK
4	159	Testa	2	2,55	0,00	1,2	0,0	1,2	0,13	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	3,72	206,97	OK
		Mezz.	2	4,81	0,01	0,6	0,0	1,2	0,13	0,91	0,00	0,0	0,00	1,00	7,04	206,97	OK
		Piede	2	7,08	0,02	0,0	0,0	1,2	0,13	0,91	0,08	1,1	0,05	0,97	10,63	206,97	OK
4	160	Testa	1	1,50	0,00	1,4	0,0	1,4	0,16	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	2,37	206,97	OK
		Mezz.	1	4,06	0,01	0,7	0,0	1,4	0,16	0,88	0,00	0,0	0,00	1,00	6,43	206,97	OK
		Piede	1	6,62	0,03	0,0	0,0	1,4	0,16	0,88	0,05	0,8	0,04	0,98	10,70	206,97	OK
4	161	Testa	2	0,62	0,00	1,2	0,0	1,2	0,13	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	1,29	206,97	OK
		Mezz.	2	2,27	0,01	0,6	0,0	1,2	0,13	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	4,75	206,97	OK
		Piede	2	3,92	0,01	0,0	0,0	1,2	0,13	0,90	0,01	0,2	0,01	0,99	8,27	206,97	OK
4	162	Testa	2	0,75	0,00	1,4	0,0	1,4	0,15	0,89	0,00	0,0	0,00	1,00	1,71	206,97	OK
		Mezz.	2	2,50	0,01	0,7	0,0	1,4	0,15	0,89	0,00	0,0	0,00	1,00	5,68	206,97	OK
		Piede	2	4,24	0,01	0,0	0,0	1,4	0,15	0,89	0,01	0,1	0,01	1,00	9,69	206,97	OK
4	163	Testa	1	4,91	0,00	1,8	0,0	1,8	0,20	0,83	0,00	0,0	0,00	1,00	2,87	206,97	OK
		Mezz.	1	14,14	0,02	0,9	0,0	1,8	0,20	0,83	0,00	0,0	0,00	1,00	8,27	206,97	OK
		Piede	1	23,37	0,05	0,0	0,0	1,8	0,20	0,83	0,08	0,3	0,01	1,00	13,70	206,97	OK
4	164	Testa	1	1,86	0,00	1,8	0,0	1,8	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	3,43	206,97	OK
		Mezz.	1	4,78	0,00	0,9	0,0	1,8	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	8,80	206,97	OK
		Piede	1	7,69	0,01	0,0	0,0	1,8	0,21	0,82	0,01	0,2	0,01	1,00	14,23	206,97	OK
4	165	Testa	1	1,28	0,00	1,8	0,0	1,8	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	2,98	206,97	OK
		Mezz.	1	3,58	0,00	0,9	0,0	1,8	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	8,35	206,97	OK
		Piede	1	5,88	0,01	0,0	0,0	1,8	0,21	0,82	0,01	0,1	0,01	1,00	13,78	206,97	OK
4	166	Testa	1	1,09	0,00	1,6	0,0	1,6	0,32	0,67	0,00	0,0	0,00	1,00	6,73	176,67	OK
		Mezz.	1	2,12	0,02	0,8	0,0	1,6	0,32	0,67	0,00	0,0	0,00	1,00	13,10	176,67	OK
		Piede	1	3,15	0,03	0,0	0,0	1,6	0,32	0,67	0,00	0,1	0,00	1,00	19,51	176,67	OK
4	167	Testa	1	0,00	0,00	1,4	0,0	1,4	0,28	0,74	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	176,67	OK
		Mezz.	1	0,41	0,02	0,7	0,0	5,5	1,09	0,43	0,00	0,0	0,00	1,00	8,53	176,67	OK
		Piede	1	0,82	0,04	0,0	0,0	4,8	0,96	0,48	0,00	0,0	0,00	1,00	15,39	176,67	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m ²)	σ lim (t/m ²)	STRINGA DI CONTROLLO
4	168	Testa	1	0,00	0,00	1,2	0,0	1,2	0,24	0,79	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	176,67	OK
		Mezz.	2	1,43	0,03	0,6	0,0	2,8	0,56	0,63	0,00	0,0	0,00	1,00	5,04	176,67	OK
		Piede	1	2,86	0,06	0,0	0,0	2,2	0,44	0,68	0,01	0,2	0,01	1,00	9,40	176,67	OK
4	169	Testa	1	0,00	0,00	1,9	0,0	1,9	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	5,03	0,04	0,9	0,0	1,9	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	5,88	206,97	OK
		Piede	2	10,07	0,07	0,0	0,0	1,9	0,23	0,80	0,06	0,6	0,02	0,99	11,85	206,97	OK
4	170	Testa	1	5,48	0,00	1,7	0,0	1,7	0,20	0,83	0,00	0,0	0,00	1,00	1,61	206,97	OK
		Mezz.	1	22,90	0,10	0,9	0,0	1,7	0,20	0,83	0,00	0,0	0,00	1,00	6,75	206,97	OK
		Piede	1	40,32	0,19	0,0	0,0	1,7	0,20	0,83	9,82	24,3	0,18	0,91	13,09	206,97	OK
4	171	Testa	1	2,29	0,00	1,8	0,0	1,8	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	0,68	206,97	OK
		Mezz.	1	20,29	0,13	0,9	0,0	1,8	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	6,04	206,97	OK
		Piede	1	38,29	0,26	0,0	0,0	1,8	0,21	0,82	1,14	3,0	0,02	0,99	11,54	206,97	OK
4	172	Testa	1	11,14	0,00	1,8	0,0	1,8	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	3,32	206,97	OK
		Mezz.	1	29,14	0,15	0,9	0,0	1,8	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	8,68	206,97	OK
		Piede	1	47,14	0,31	0,0	0,0	1,8	0,21	0,82	1,65	3,5	0,03	0,99	14,23	206,97	OK
4	173	Testa	1	0,72	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	1,57	206,97	OK
		Mezz.	1	2,07	0,01	0,5	0,0	1,2	0,12	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	4,54	206,97	OK
		Piede	1	3,42	0,03	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,1	0,00	1,00	7,45	206,97	OK
4	174	Testa	1	2,23	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	1,83	206,97	OK
		Mezz.	1	5,81	0,04	0,5	0,0	1,2	0,12	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	4,79	206,97	OK
		Piede	1	9,38	0,07	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,04	0,4	0,01	0,99	7,73	206,97	OK
4	175	Testa	1	2,69	0,00	1,8	0,0	1,8	0,35	0,63	0,00	0,0	0,00	1,00	6,26	176,67	OK
		Mezz.	1	5,84	0,00	0,9	0,0	1,8	0,35	0,63	0,00	0,0	0,00	1,00	13,56	176,67	OK
		Piede	1	8,98	0,01	0,0	0,0	1,8	0,35	0,63	1,60	17,9	0,47	0,75	27,67	176,67	OK
4	176	Testa	1	4,62	0,00	2,0	0,0	2,0	0,40	0,57	0,00	0,0	0,00	1,00	53,31	176,67	OK
		Mezz.	1	5,42	0,00	1,0	0,0	2,0	0,40	0,57	0,00	0,0	0,00	1,00	62,58	176,67	OK
		Piede	1	6,22	0,00	0,0	0,0	2,0	0,40	0,57	0,02	0,3	0,04	0,98	73,31	176,67	OK
4	177	Testa	1	1,49	0,00	1,8	0,0	1,8	0,37	0,62	0,00	0,0	0,00	1,00	21,79	176,67	OK
		Mezz.	1	2,02	0,01	0,9	0,0	1,8	0,37	0,62	0,00	0,0	0,00	1,00	29,60	176,67	OK
		Piede	1	2,56	0,02	0,0	0,0	1,8	0,37	0,62	0,00	0,0	0,00	1,00	37,45	176,67	OK
4	178	Testa	1	0,00	0,00	1,7	0,0	1,7	0,34	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	176,67	OK
		Mezz.	2	2,37	0,01	0,8	0,0	1,7	0,34	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	6,82	176,67	OK
		Piede	1	4,73	0,03	0,0	0,0	1,7	0,34	0,65	0,28	6,0	0,20	0,89	15,25	176,67	OK
4	179	Testa	1	4,30	0,00	1,7	0,0	1,7	0,34	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	4,90	176,67	OK
		Mezz.	1	10,28	0,03	0,8	0,0	1,7	0,34	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	11,71	176,67	OK
		Piede	1	16,26	0,06	0,0	0,0	1,7	0,34	0,65	1,18	7,3	0,10	0,95	19,51	176,67	OK
4	180	Testa	1	0,00	0,00	1,7	0,0	1,7	0,34	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	176,67	OK
		Mezz.	1	1,81	0,01	0,8	0,0	1,7	0,34	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	6,82	176,67	OK
		Piede	1	3,61	0,02	0,0	0,0	1,7	0,34	0,65	0,04	1,1	0,05	0,98	13,99	176,67	OK
4	181	Testa	1	6,26	0,00	1,7	0,0	1,7	0,34	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	7,03	176,67	OK
		Mezz.	1	12,32	0,02	0,8	0,0	1,7	0,34	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	13,84	176,67	OK
		Piede	1	18,38	0,04	0,0	0,0	1,7	0,34	0,65	1,92	10,5	0,14	0,93	22,25	176,67	OK
4	182	Testa	1	0,58	0,00	1,7	0,0	1,7	0,34	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	2,98	176,67	OK
		Mezz.	1	1,92	0,00	0,8	0,0	1,7	0,34	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	9,80	176,67	OK
		Piede	1	3,26	0,01	0,0	0,0	1,7	0,34	0,65	0,00	0,1	0,01	1,00	16,69	176,67	OK
4	183	Testa	1	7,55	0,00	1,7	0,0	1,7	0,34	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	15,04	176,67	OK
		Mezz.	1	10,97	0,00	0,8	0,0	1,7	0,34	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	21,86	176,67	OK
		Piede	1	14,39	0,01	0,0	0,0	1,7	0,34	0,65	1,55	10,7	0,25	0,87	33,00	176,67	OK
4	184	Testa	1	0,00	0,00	1,7	0,0	1,7	0,34	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	176,67	OK
		Mezz.	2	1,81	0,00	0,8	0,0	1,7	0,34	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	6,83	176,67	OK
		Piede	2	3,61	0,01	0,0	0,0	1,7	0,34	0,65	0,23	6,5	0,29	0,85	16,06	176,67	OK
4	185	Testa	1	0,00	0,00	1,7	0,0	1,7	0,34	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	176,67	OK
		Mezz.	2	1,81	0,00	0,8	0,0	1,7	0,34	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	6,83	176,67	OK
		Piede	2	3,61	0,00	0,0	0,0	1,7	0,34	0,65	0,23	6,5	0,29	0,85	16,06	176,67	OK
4	186	Testa	1	1,32	0,00	1,9	0,0	1,9	0,38	0,60	0,00	0,0	0,00	1,00	5,73	176,67	OK
		Mezz.	1	3,21	0,01	0,9	0,0	1,9	0,38	0,60	0,00	0,0	0,00	1,00	13,98	176,67	OK
		Piede	1	5,11	0,01	0,0	0,0	1,9	0,38	0,60	0,12	2,3	0,11	0,94	23,55	176,67	OK
4	187	Testa	1	1,11	0,00	1,8	0,0	1,8	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	0,78	206,97	OK
		Mezz.	1	8,78	0,02	0,9	0,0	1,8	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	6,14	206,97	OK
		Piede	1	16,44	0,04	0,0	0,0	1,8	0,21	0,82	0,21	1,3	0,02	0,99	11,64	206,97	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
4	188	Testa	1	0,00	0,00	1,9	0,0	1,9	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	5,03	0,01	0,9	0,0	1,9	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	5,88	206,97	OK
		Piede	2	10,07	0,02	0,0	0,0	1,9	0,23	0,80	0,18	1,8	0,05	0,97	12,07	206,97	OK
4	189	Testa	1	4,12	0,00	1,9	0,0	1,9	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	4,81	206,97	OK
		Mezz.	1	9,15	0,01	0,9	0,0	1,9	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	10,68	206,97	OK
		Piede	1	14,18	0,02	0,0	0,0	1,9	0,23	0,80	0,03	0,2	0,01	1,00	16,61	206,97	OK
4	190	Testa	1	0,54	0,00	1,7	0,0	1,7	0,34	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	1,73	176,67	OK
		Mezz.	1	2,74	0,01	0,9	0,0	1,7	0,34	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	8,73	176,67	OK
		Piede	1	4,94	0,02	0,0	0,0	1,7	0,34	0,65	0,37	7,6	0,28	0,85	18,41	176,67	OK
4	191	Testa	1	0,99	0,00	1,8	0,0	1,8	0,35	0,63	0,00	0,0	0,00	1,00	5,99	176,67	OK
		Mezz.	1	2,20	0,00	0,9	0,0	1,8	0,35	0,63	0,00	0,0	0,00	1,00	13,31	176,67	OK
		Piede	1	3,41	0,01	0,0	0,0	1,8	0,35	0,63	0,00	0,0	0,00	1,00	20,67	176,67	OK
4	192	Testa	1	1,43	0,00	1,8	0,0	1,8	0,35	0,63	0,00	0,0	0,00	1,00	6,29	176,67	OK
		Mezz.	1	3,10	0,03	0,9	0,0	1,8	0,35	0,63	0,00	0,0	0,00	1,00	13,61	176,67	OK
		Piede	1	4,77	0,05	0,0	0,0	1,8	0,35	0,63	0,00	0,1	0,00	1,00	20,97	176,67	OK
4	193	Testa	1	7,87	0,00	1,8	0,0	1,8	0,35	0,64	0,00	0,0	0,00	1,00	7,31	176,67	OK
		Mezz.	1	15,63	0,40	0,9	0,0	3,4	0,68	0,51	0,00	0,0	0,00	1,00	18,23	176,67	OK
		Piede	1	23,39	0,80	0,0	0,0	3,4	0,68	0,51	0,77	3,3	0,03	0,98	27,73	176,67	OK
4	194	Testa	1	0,00	0,00	1,7	0,0	1,7	0,34	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	176,67	OK
		Mezz.	1	1,04	0,00	0,9	0,0	1,7	0,34	0,65	0,00	0,0	0,00	1,00	6,98	176,67	OK
		Piede	1	2,07	0,01	0,0	0,0	1,7	0,34	0,65	0,06	2,7	0,21	0,89	15,69	176,67	OK
4	195	Testa	1	6,86	0,00	2,1	0,0	2,1	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	8,93	176,67	OK
		Mezz.	1	14,56	0,00	1,0	0,0	2,1	0,42	0,54	0,00	0,0	0,00	1,00	18,96	176,67	OK
		Piede	1	22,26	0,01	0,0	0,0	2,1	0,42	0,54	4,48	20,1	0,26	0,87	33,43	176,67	OK
4	196	Testa	1	1,99	0,00	1,8	0,0	1,8	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	3,96	206,97	OK
		Mezz.	1	4,69	0,04	0,9	0,0	1,8	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	9,33	206,97	OK
		Piede	1	7,38	0,07	0,0	0,0	1,8	0,21	0,82	0,01	0,2	0,01	1,00	14,77	206,97	OK
4	197	Testa	1	1,64	0,00	1,8	0,0	1,8	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	3,46	206,97	OK
		Mezz.	1	4,18	0,03	0,9	0,0	1,8	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	8,83	206,97	OK
		Piede	1	6,72	0,07	0,0	0,0	1,8	0,21	0,82	0,01	0,2	0,01	1,00	14,27	206,97	OK
4	198	Testa	1	3,22	0,00	1,8	0,0	1,8	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	2,56	206,97	OK
		Mezz.	1	9,96	0,09	0,9	0,0	1,8	0,22	0,81	0,00	0,0	0,00	1,00	7,96	206,97	OK
		Piede	1	16,70	0,18	0,0	0,0	1,8	0,21	0,82	0,21	1,3	0,02	0,99	13,47	206,97	OK
4	199	Testa	1	1,13	0,00	1,3	0,0	1,3	0,16	0,89	0,00	0,0	0,00	1,00	2,04	206,97	OK
		Mezz.	1	3,18	0,01	0,6	0,0	1,3	0,16	0,89	0,00	0,0	0,00	1,00	5,74	206,97	OK
		Piede	1	5,23	0,02	0,0	0,0	1,3	0,16	0,89	0,02	0,4	0,02	0,99	9,53	206,97	OK
4	200	Testa	1	0,47	0,00	1,2	0,0	1,2	0,14	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	1,67	206,97	OK
		Mezz.	1	1,41	0,00	0,6	0,0	1,2	0,14	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	5,01	206,97	OK
		Piede	1	2,35	0,00	0,0	0,0	1,2	0,14	0,90	0,00	0,1	0,01	0,99	8,40	206,97	OK
4	201	Testa	1	0,00	0,00	1,9	0,0	1,9	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	5,03	0,09	0,9	0,0	2,7	0,32	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	6,27	206,97	OK
		Piede	2	10,07	0,17	0,0	0,0	1,9	0,23	0,80	0,02	0,2	0,01	1,00	11,79	206,97	OK
4	202	Testa	2	0,15	0,00	1,1	0,0	1,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	0,62	176,67	OK
		Mezz.	1	1,12	0,01	0,6	0,0	1,1	0,23	0,80	0,00	0,0	0,00	1,00	4,50	176,67	OK
		Piede	1	2,08	0,01	0,0	0,0	1,1	0,23	0,80	0,06	2,8	0,16	0,92	9,14	176,67	OK
4	203	Testa	1	1,17	0,00	1,4	0,0	1,4	0,28	0,73	0,00	0,0	0,00	1,00	5,31	176,67	OK
		Mezz.	1	2,29	0,07	0,7	0,0	3,9	0,78	0,53	0,00	0,0	0,00	1,00	14,28	176,67	OK
		Piede	1	3,41	0,15	0,0	0,0	4,3	0,85	0,51	0,01	0,4	0,02	0,99	22,59	176,67	OK
4	204	Testa	1	0,00	0,00	1,8	0,0	1,8	0,20	0,83	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	5,73	0,06	0,9	0,0	1,9	0,21	0,83	0,00	0,0	0,00	1,00	5,43	206,97	OK
		Piede	2	11,46	0,10	0,0	0,0	1,8	0,20	0,83	0,08	0,7	0,02	0,99	10,90	206,97	OK
4	205	Testa	1	1,44	0,00	1,8	0,0	1,8	0,20	0,83	0,00	0,0	0,00	1,00	1,07	206,97	OK
		Mezz.	1	8,66	0,03	0,9	0,0	1,8	0,20	0,83	0,00	0,0	0,00	1,00	6,47	206,97	OK
		Piede	1	15,89	0,05	0,0	0,0	1,8	0,20	0,83	0,49	3,1	0,06	0,97	12,28	206,97	OK
4	206	Testa	1	1,29	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,50	206,97	OK
		Mezz.	1	2,80	0,01	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	5,43	206,97	OK
		Piede	1	4,31	0,02	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	8,36	206,97	OK
4	207	Testa	1	0,87	0,00	2,0	0,0	2,0	0,40	0,57	0,00	0,0	0,00	1,00	14,98	176,67	OK
		Mezz.	1	1,40	0,02	1,0	0,0	2,1	0,43	0,56	0,00	0,0	0,00	1,00	24,71	176,67	OK
		Piede	1	1,94	0,03	0,0	0,0	2,0	0,40	0,57	0,00	0,0	0,01	1,00	33,49	176,67	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb file	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m ²)	σ lim (t/m ²)	STRINGA DI CONTROLLO
4	208	Testa	1	3,01	0,00	1,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	2,59	206,97	OK
		Mezz.	1	6,42	0,01	0,5	0,0	1,0	0,10	0,92	0,00	0,0	0,00	1,00	5,51	206,97	OK
		Piede	1	9,83	0,02	0,0	0,0	1,0	0,10	0,92	0,01	0,1	0,00	1,00	8,45	206,97	OK
4	209	Testa	1	0,00	0,00	1,8	0,0	1,8	0,36	0,62	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	176,67	OK
		Mezz.	2	1,46	0,00	0,9	0,0	1,8	0,36	0,62	0,00	0,0	0,00	1,00	7,74	176,67	OK
		Piede	2	2,92	0,00	0,0	0,0	1,8	0,36	0,62	0,05	1,6	0,10	0,95	16,30	176,67	OK
4	210	Testa	1	0,62	0,00	1,8	0,0	1,8	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	0,44	206,97	OK
		Mezz.	1	8,31	0,01	0,9	0,0	1,8	0,21	0,82	0,00	0,0	0,00	1,00	5,80	206,97	OK
		Piede	1	16,00	0,02	0,0	0,0	1,8	0,21	0,82	0,93	5,8	0,10	0,95	11,77	206,97	OK
4	211	Testa	1	0,00	0,00	1,2	0,0	1,2	0,13	0,90	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	2	0,57	0,02	0,6	0,0	3,9	0,43	0,75	0,00	0,0	0,00	1,00	4,16	206,97	OK
		Piede	2	1,13	0,04	0,0	0,0	3,3	0,36	0,79	0,00	0,0	0,01	1,00	7,98	206,97	OK
4	212	Testa	1	0,00	0,00	1,4	0,0	1,4	0,15	0,89	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	2	3,57	0,01	0,7	0,0	1,4	0,15	0,89	0,00	0,0	0,00	1,00	3,95	206,97	OK
		Piede	2	7,14	0,03	0,0	0,0	1,4	0,15	0,89	0,05	0,8	0,02	0,99	7,99	206,97	OK
4	213	Testa	1	0,00	0,00	1,6	0,0	1,6	0,17	0,87	0,00	0,0	0,00	1,00	0,00	206,97	OK
		Mezz.	1	1,10	0,01	0,8	0,0	2,1	0,23	0,83	0,00	0,0	0,00	1,00	4,71	206,97	OK
		Piede	2	2,19	0,03	0,0	0,0	1,6	0,17	0,87	0,00	0,0	0,01	1,00	9,10	206,97	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE													
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE													
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28													
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO	
1	1	Testa	3	3,24	11,09	10,64	5,33	11,09	3,28	0,01	0,881	OK	
		Mezz.	3	3,82	14,39	11,19	19,95	14,39	2,93	0,25	1,038	OK	
		Piede	3	3,58	17,69	11,74	8,30	17,69	3,28	0,01	0,972	OK	
1	2	Testa	3	6,28	45,70	23,15	20,80	45,70	3,69	0,02	1,707	OK	
		Mezz.	3	7,86	51,53	24,12	45,05	51,53	3,07	0,45	2,139	OK	
		Piede	3	6,80	57,37	25,09	25,45	57,37	3,69	0,02	1,851	OK	
1	3	Testa	11	10,08	18,17	10,74	8,43	18,17	1,07	0,01	2,742	OK	
		Mezz.	11	14,82	21,07	11,23	20,76	21,07	0,76	0,22	4,031	OK	
		Piede	11	10,99	23,97	11,71	10,85	23,97	1,07	0,01	2,988	OK	
1	4	Testa	11	31,66	5,47	2,25	2,39	5,47	0,07	0,00	8,612	OK	
		Mezz.	11	113,24	5,98	2,34	4,40	5,98	0,02	0,04	30,802	OK	
		Piede	11	34,04	6,48	2,42	2,76	6,48	0,07	0,00	9,258	OK	
1	5	Testa	3	12,09	39,18	21,96	18,07	39,18	1,82	0,02	3,289	OK	
		Mezz.	3	19,12	44,98	22,93	42,55	44,98	1,20	0,45	5,200	OK	
		Piede	3	13,16	50,78	23,89	22,84	50,78	1,82	0,02	3,579	OK	
1	6	Testa	3	8,12	10,76	10,58	5,18	10,76	1,30	0,01	2,208	OK	
		Mezz.	3	11,69	14,06	11,13	19,82	14,06	0,95	0,25	3,180	OK	
		Piede	3	8,96	17,36	11,68	8,16	17,36	1,30	0,01	2,438	OK	
1	7	Testa	3	19,66	36,96	13,97	6,33	36,96	0,71	0,16	5,347	OK	
		Mezz.	3	28,90	42,27	14,85	7,07	42,27	0,15	0,24	7,860	OK	
		Piede	3	22,15	47,58	15,74	7,76	47,58	0,71	0,21	6,025	OK	
1	8	Testa	3	25,04	10,33	3,67	1,73	10,33	0,15	0,04	6,810	OK	
		Mezz.	3	31,35	11,66	3,89	1,91	11,66	0,01	0,06	8,527	OK	
		Piede	3	28,05	12,98	4,11	2,07	12,98	0,15	0,05	7,630	OK	
1	9	Testa	3	24,57	7,54	2,74	1,28	7,54	0,11	0,03	6,683	OK	
		Mezz.	3	30,40	8,56	2,91	1,41	8,56	0,00	0,05	8,269	OK	
		Piede	3	27,59	9,57	3,08	1,54	9,57	0,11	0,04	7,506	OK	
1	10	Testa	3	24,13	8,59	3,20	1,46	8,59	0,13	0,04	6,563	OK	
		Mezz.	3	29,48	9,79	3,40	1,63	9,79	0,00	0,06	8,019	OK	
		Piede	3	27,16	11,00	3,60	1,78	11,00	0,13	0,05	7,387	OK	
1	11	Testa	3	23,62	8,97	3,44	1,54	8,97	0,15	0,04	6,426	OK	
		Mezz.	3	28,41	10,30	3,66	1,73	10,30	0,01	0,06	7,727	OK	
		Piede	3	26,66	11,62	3,88	1,90	11,62	0,15	0,05	7,251	OK	
1	12	Testa	3	28,28	49,55	23,44	12,27	49,55	0,83	0,02	7,693	OK	
		Mezz.	3	77,76	55,26	24,39	34,18	55,26	0,22	0,44	21,152	OK	
		Piede	3	30,58	60,97	25,34	14,71	60,97	0,83	0,02	8,317	OK	
1	13	Testa	3	22,47	26,14	10,81	4,59	26,14	0,48	0,13	6,113	OK	

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortoagonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	3	25,89	30,53	11,54	5,23	30,53	0,01	0,20	7,042	OK
		Piede	3	25,51	34,92	12,27	5,84	34,92	0,48	0,17	6,940	OK
1	14	Testa	3	21,33	6,17	2,79	1,10	6,17	0,13	0,03	5,801	OK
		Mezz.	3	23,30	7,37	2,99	1,29	7,37	0,00	0,06	6,339	OK
		Piede	3	24,39	8,58	3,19	1,46	8,58	0,13	0,05	6,634	OK
1	15	Testa	3	20,81	6,30	2,99	1,14	6,30	0,14	0,04	5,659	OK
		Mezz.	3	22,09	7,63	3,21	1,34	7,63	0,00	0,06	6,007	OK
		Piede	3	23,87	8,95	3,43	1,54	8,95	0,14	0,05	6,493	OK
1	16	Testa	3	19,52	18,12	9,91	3,33	18,12	0,51	0,13	5,310	OK
		Mezz.	3	19,02	22,80	10,69	4,10	22,80	0,01	0,22	5,174	OK
		Piede	3	22,60	27,49	11,47	4,83	27,49	0,51	0,19	6,147	OK
1	17	Testa	11	26,96	42,96	22,34	10,79	42,96	0,83	0,02	7,332	OK
		Mezz.	11	75,24	48,67	23,29	33,07	48,67	0,22	0,44	20,465	OK
		Piede	11	29,25	54,38	24,25	13,32	54,38	0,83	0,02	7,956	OK
1	18	Testa	11	11,64	3,74	2,34	1,40	3,74	0,20	0,00	3,166	OK
		Mezz.	11	18,49	4,39	2,45	4,09	4,39	0,13	0,05	5,029	OK
		Piede	11	12,72	5,04	2,56	1,83	5,04	0,20	0,00	3,459	OK
1	19	Testa	11	12,06	6,33	3,63	2,34	6,33	0,30	0,00	3,279	OK
		Mezz.	11	19,14	7,30	3,79	6,33	7,30	0,20	0,07	5,205	OK
		Piede	11	13,13	8,27	3,95	2,98	8,27	0,30	0,00	3,572	OK
1	20	Testa	11	18,81	9,49	4,32	3,39	9,49	0,23	0,00	5,118	OK
		Mezz.	11	37,37	10,52	4,49	7,48	10,52	0,12	0,08	10,165	OK
		Piede	11	20,31	11,55	4,66	4,03	11,55	0,23	0,00	5,525	OK
1	21	Testa	3	16,02	3,69	1,92	1,10	3,69	0,12	0,00	4,358	OK
		Mezz.	3	29,59	4,19	2,01	3,05	4,19	0,07	0,04	8,049	OK
		Piede	3	17,39	4,68	2,09	1,36	4,68	0,12	0,00	4,731	OK
1	22	Testa	11	16,93	51,67	23,87	15,06	51,67	1,41	0,02	4,606	OK
		Mezz.	11	31,04	57,41	24,83	37,37	57,41	0,80	0,44	8,442	OK
		Piede	11	18,29	63,14	25,79	17,93	63,14	1,41	0,02	4,975	OK
1	23	Testa	11	17,57	23,41	10,03	6,72	23,41	0,57	0,01	4,780	OK
		Mezz.	11	31,96	25,72	10,41	15,53	25,72	0,33	0,18	8,693	OK
		Piede	11	18,92	28,02	10,80	7,84	28,02	0,57	0,01	5,146	OK
1	24	Testa	11	21,55	6,55	4,01	1,98	6,55	0,19	0,00	5,862	OK
		Mezz.	11	60,43	7,65	4,20	6,44	7,65	0,07	0,08	16,437	OK
		Piede	11	23,52	8,75	4,38	2,58	8,75	0,19	0,00	6,398	OK
1	25	Testa	11	22,22	9,16	5,15	2,75	9,16	0,23	0,00	6,043	OK
		Mezz.	11	61,79	10,52	5,37	8,21	10,52	0,09	0,10	16,806	OK
		Piede	11	24,18	11,88	5,60	3,47	11,88	0,23	0,01	6,577	OK
1	26	Testa	11	27,17	4,62	2,95	1,40	4,62	0,11	0,00	7,390	OK
		Mezz.	11	75,25	5,44	3,09	4,75	5,44	0,02	0,06	20,468	OK
		Piede	11	29,69	6,27	3,22	1,86	6,27	0,11	0,00	8,077	OK
1	27	Testa	11	27,23	8,38	5,39	2,55	8,38	0,20	0,00	7,408	OK
		Mezz.	11	75,09	9,88	5,64	8,67	9,88	0,04	0,12	20,423	OK
		Piede	11	29,77	11,38	5,89	3,38	11,38	0,20	0,01	8,096	OK
1	28	Testa	11	16,48	10,24	6,59	3,36	10,24	0,40	0,01	4,483	OK
		Mezz.	11	33,69	12,08	6,90	10,91	12,08	0,20	0,14	9,163	OK
		Piede	11	18,01	13,92	7,20	4,45	13,92	0,40	0,01	4,899	OK
1	29	Testa	11	15,66	1,86	1,39	0,62	1,86	0,09	0,00	4,260	OK
		Mezz.	11	32,00	2,26	1,46	2,31	2,26	0,05	0,03	8,705	OK
		Piede	11	17,20	2,67	1,53	0,87	2,67	0,09	0,00	4,678	OK
1	30	Testa	3	15,98	10,25	4,06	3,11	10,25	0,25	0,00	4,347	OK
		Mezz.	3	26,28	11,13	4,20	6,44	11,13	0,16	0,07	7,147	OK
		Piede	3	17,14	12,02	4,35	3,55	12,02	0,25	0,00	4,663	OK
1	31	Testa	3	15,12	41,05	17,48	12,68	41,05	1,16	0,01	4,113	OK
		Mezz.	3	24,83	45,05	18,14	28,06	45,05	0,73	0,31	6,754	OK
		Piede	3	16,28	49,05	18,81	14,75	49,05	1,16	0,01	4,427	OK
1	32	Testa	3	11,52	9,88	5,40	3,18	9,88	0,47	0,00	3,133	OK
		Mezz.	3	17,68	11,30	5,64	8,88	11,30	0,32	0,11	4,810	OK
		Piede	3	12,53	12,71	5,88	3,99	12,71	0,47	0,01	3,407	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortoagonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
1	33	Testa	3	11,50	5,69	3,11	1,83	5,69	0,27	0,00	3,129	OK
		Mezz.	3	17,64	6,50	3,24	5,11	6,50	0,18	0,06	4,798	OK
		Piede	3	12,51	7,32	3,38	2,30	7,32	0,27	0,00	3,402	OK
1	34	Testa	3	27,14	19,22	10,22	6,16	19,22	0,38	0,01	7,382	OK
		Mezz.	3	82,52	21,86	10,66	16,77	21,86	0,10	0,20	22,446	OK
		Piede	3	29,48	24,50	11,10	7,66	24,50	0,38	0,01	8,018	OK
1	35	Testa	11	15,61	13,71	11,94	6,56	13,71	0,77	0,01	4,246	OK
		Mezz.	11	33,11	17,34	12,55	22,54	17,34	0,38	0,28	9,006	OK
		Piede	11	17,19	20,97	13,16	9,79	20,97	0,77	0,02	4,677	OK
1	36	Testa	11	8,76	4,97	4,58	2,38	4,97	0,52	0,00	2,382	OK
		Mezz.	11	12,91	6,38	4,82	8,62	6,38	0,37	0,11	3,511	OK
		Piede	11	9,66	7,80	5,06	3,65	7,80	0,52	0,01	2,627	OK
1	37	Testa	11	8,79	14,70	13,59	7,05	14,70	1,54	0,01	2,392	OK
		Mezz.	11	12,99	18,89	14,28	25,54	18,89	1,10	0,32	3,532	OK
		Piede	11	9,70	23,07	14,98	10,81	23,07	1,54	0,02	2,638	OK
1	38	Testa	11	8,85	17,19	15,95	8,25	17,19	1,80	0,01	2,408	OK
		Mezz.	11	13,11	22,11	16,77	29,97	22,11	1,28	0,38	3,567	OK
		Piede	11	9,76	27,03	17,59	12,66	27,03	1,80	0,02	2,656	OK
1	39	Testa	11	8,07	1,88	1,65	0,90	1,88	0,21	0,00	2,195	OK
		Mezz.	11	11,49	2,38	1,74	3,12	2,38	0,15	0,04	3,124	OK
		Piede	11	8,89	2,89	1,82	1,35	2,89	0,21	0,00	2,419	OK
1	40	Testa	11	16,30	3,92	2,67	1,84	3,92	0,16	0,00	4,434	OK
		Mezz.	11	33,59	4,68	2,79	5,11	4,68	0,08	0,06	9,137	OK
		Piede	11	17,85	5,44	2,92	2,49	5,44	0,16	0,00	4,854	OK
1	41	Testa	11	15,21	12,36	11,42	5,93	12,36	0,75	0,01	4,138	OK
		Mezz.	11	31,88	15,88	12,01	21,47	15,88	0,38	0,27	8,670	OK
		Piede	11	16,78	19,40	12,59	9,09	19,40	0,75	0,01	4,563	OK
1	42	Testa	3	16,74	40,95	18,30	18,24	40,95	1,09	0,01	4,554	OK
		Mezz.	3	29,98	45,26	19,01	35,72	45,26	0,63	0,33	8,153	OK
		Piede	3	18,06	49,57	19,73	21,52	49,57	1,09	0,02	4,912	OK
1	43	Testa	3	8,83	46,50	20,83	20,73	46,50	2,36	0,02	2,401	OK
		Mezz.	3	11,78	51,42	21,65	40,67	51,42	1,84	0,38	3,205	OK
		Piede	3	9,52	56,33	22,47	24,47	56,33	2,36	0,02	2,590	OK
1	44	Testa	3	6,40	37,20	17,67	16,76	37,20	2,76	0,01	1,740	OK
		Mezz.	3	7,98	41,51	18,39	34,46	41,51	2,30	0,33	2,171	OK
		Piede	3	6,92	45,82	19,11	20,12	45,82	2,76	0,02	1,881	OK
1	45	Testa	3	8,55	45,63	19,61	20,17	45,63	2,29	0,01	2,327	OK
		Mezz.	3	11,23	50,14	20,36	38,30	50,14	1,81	0,35	3,056	OK
		Piede	3	9,21	54,65	21,12	23,53	54,65	2,29	0,02	2,505	OK
1	46	Testa	3	7,88	4,13	2,03	1,87	4,13	0,26	0,00	2,143	OK
		Mezz.	3	10,36	4,64	2,11	3,96	4,64	0,20	0,04	2,819	OK
		Piede	3	8,54	5,14	2,20	2,27	5,14	0,26	0,00	2,322	OK
1	47	Testa	3	20,59	27,56	14,05	12,56	27,56	0,68	0,01	5,600	OK
		Mezz.	3	48,10	31,12	14,65	27,35	31,12	0,30	0,27	13,083	OK
		Piede	3	22,33	34,67	15,24	15,40	34,67	0,68	0,01	6,073	OK
1	48	Testa	3	5,49	21,77	11,01	9,91	21,77	2,01	0,01	1,493	OK
		Mezz.	3	6,71	24,55	11,47	21,43	24,55	1,71	0,21	1,824	OK
		Piede	3	5,95	27,32	11,93	12,12	27,32	2,01	0,01	1,618	OK
1	49	Testa	11	6,10	6,29	2,66	2,77	6,29	0,44	0,00	1,659	OK
		Mezz.	11	7,43	6,90	2,76	5,19	6,90	0,37	0,05	2,020	OK
		Piede	11	6,56	7,51	2,86	3,22	7,51	0,44	0,00	1,785	OK
1	50	Testa	11	31,10	45,83	19,01	20,10	45,83	0,61	0,01	8,458	OK
		Mezz.	11	112,72	50,10	19,72	37,10	50,10	0,16	0,33	30,660	OK
		Piede	11	33,43	54,38	20,43	23,22	54,38	0,61	0,02	9,092	OK
1	51	Testa	11	33,51	9,73	3,77	4,19	9,73	0,11	0,00	9,116	OK
		Mezz.	11	118,08	10,54	3,90	7,34	10,54	0,03	0,06	32,117	OK
		Piede	11	35,91	11,35	4,04	4,76	11,35	0,11	0,00	9,768	OK
1	52	Testa	11	33,56	30,05	11,92	13,03	30,05	0,36	0,01	9,128	OK
		Mezz.	11	116,15	32,65	12,35	23,23	32,65	0,08	0,20	31,594	OK
		Piede	11	36,00	35,25	12,78	14,88	35,25	0,36	0,01	9,792	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortoagonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
1	53	Testa	11	10,15	7,13	3,67	3,25	7,13	0,36	0,00	2,760	OK
		Mezz.	11	14,57	8,06	3,83	7,14	8,06	0,26	0,07	3,964	OK
		Piede	11	11,01	9,00	3,98	4,00	9,00	0,36	0,00	2,994	OK
1	54	Testa	11	8,91	12,05	8,56	5,69	12,05	0,96	0,01	2,422	OK
		Mezz.	11	12,83	14,52	8,97	16,36	14,52	0,70	0,19	3,489	OK
		Piede	11	9,76	16,98	9,38	7,82	16,98	0,96	0,01	2,655	OK
1	55	Testa	11	12,22	47,84	18,94	20,74	47,84	1,55	0,01	3,325	OK
		Mezz.	11	17,67	51,96	19,63	36,92	51,96	1,11	0,32	4,805	OK
		Piede	11	13,11	56,09	20,32	23,67	56,09	1,55	0,02	3,566	OK
1	56	Testa	11	33,04	12,38	6,42	5,65	12,38	0,19	0,00	8,986	OK
		Mezz.	11	98,97	14,02	6,70	12,49	14,02	0,02	0,13	26,919	OK
		Piede	11	35,85	15,66	6,97	6,97	15,66	0,19	0,01	9,751	OK
1	57	Testa	11	27,27	12,89	6,84	5,90	12,89	0,25	0,01	7,417	OK
		Mezz.	11	97,80	14,66	7,14	13,30	14,66	0,06	0,14	26,602	OK
		Piede	11	29,62	16,42	7,43	7,34	16,42	0,25	0,01	8,056	OK
1	58	Testa	11	26,94	30,97	17,57	14,31	30,97	0,65	0,01	7,327	OK
		Mezz.	11	94,70	35,63	18,35	34,02	35,63	0,16	0,36	25,759	OK
		Piede	11	29,32	40,30	19,13	18,15	40,30	0,65	0,02	7,975	OK
1	59	Testa	11	27,88	13,08	9,43	4,94	13,08	0,34	0,01	7,583	OK
		Mezz.	11	78,42	15,81	9,88	16,45	15,81	0,05	0,21	21,331	OK
		Piede	11	30,57	18,53	10,33	6,83	18,53	0,34	0,01	8,314	OK
1	60	Testa	11	28,09	13,37	9,80	5,06	13,37	0,35	0,01	7,639	OK
		Mezz.	11	78,02	16,22	10,27	17,09	16,22	0,05	0,22	21,222	OK
		Piede	11	30,81	19,06	10,74	7,04	19,06	0,35	0,01	8,379	OK
1	61	Testa	11	28,54	40,93	31,19	15,53	40,93	1,09	0,03	7,762	OK
		Mezz.	11	77,12	50,09	32,71	54,40	50,09	0,12	0,71	20,977	OK
		Piede	11	31,33	59,24	34,24	21,94	59,24	1,09	0,04	8,521	OK
1	62	Testa	11	26,86	8,45	6,10	2,80	8,45	0,23	0,01	7,305	OK
		Mezz.	11	74,62	10,22	6,40	10,14	10,22	0,04	0,14	20,296	OK
		Piede	11	29,45	11,99	6,69	3,87	11,99	0,23	0,01	8,009	OK
1	63	Testa	11	26,94	1,75	1,28	0,58	1,75	0,05	0,00	7,327	OK
		Mezz.	11	74,43	2,13	1,34	2,12	2,13	0,01	0,03	20,246	OK
		Piede	11	29,56	2,50	1,40	0,81	2,50	0,05	0,00	8,041	OK
1	64	Testa	11	6,61	36,78	18,15	11,67	36,78	2,75	0,01	1,797	OK
		Mezz.	11	8,34	41,30	18,91	29,61	41,30	2,27	0,35	2,268	OK
		Piede	11	7,15	45,82	19,66	14,17	45,82	2,75	0,02	1,946	OK
1	65	Testa	11	29,80	13,03	8,46	4,27	13,03	0,28	0,01	8,105	OK
		Mezz.	11	76,97	15,40	8,86	14,02	15,40	0,03	0,18	20,935	OK
		Piede	11	32,58	17,77	9,25	5,68	17,77	0,28	0,01	8,861	OK
1	66	Testa	11	3,22	22,63	8,47	9,65	22,63	2,63	0,01	0,877	OK
		Mezz.	11	3,59	24,40	8,76	16,45	24,40	2,44	0,14	0,977	OK
		Piede	11	3,45	26,17	9,06	10,86	26,17	2,63	0,01	0,938	OK
1	67	Testa	11	13,94	37,91	18,06	17,09	37,91	1,30	0,01	3,792	OK
		Mezz.	11	22,75	42,32	18,79	35,22	42,32	0,83	0,34	6,189	OK
		Piede	11	15,08	46,74	19,53	20,53	46,74	1,30	0,02	4,101	OK
1	68	Testa	11	26,46	23,97	15,13	11,20	23,97	0,57	0,01	7,197	OK
		Mezz.	11	90,34	28,16	15,83	29,13	28,16	0,13	0,32	24,574	OK
		Piede	11	28,90	32,35	16,53	14,74	32,35	0,57	0,02	7,860	OK
1	69	Testa	11	36,00	5,94	3,14	2,72	5,94	0,09	0,00	9,791	OK
		Mezz.	11	98,10	6,75	3,27	6,10	6,75	0,00	0,06	26,682	OK
		Piede	11	39,09	7,56	3,41	3,37	7,56	0,09	0,00	10,632	OK
1	70	Testa	11	34,53	13,96	7,69	6,43	13,96	0,22	0,01	9,393	OK
		Mezz.	11	96,03	15,98	8,03	14,92	15,98	0,01	0,16	26,120	OK
		Piede	11	37,55	18,00	8,37	8,08	18,00	0,22	0,01	10,214	OK
1	71	Testa	11	21,91	54,39	21,41	14,12	54,39	0,98	0,01	5,959	OK
		Mezz.	11	45,86	59,03	22,19	31,32	59,03	0,48	0,36	12,473	OK
		Piede	11	23,49	63,67	22,96	16,10	63,67	0,98	0,02	6,390	OK
1	72	Testa	11	19,72	12,45	4,60	3,17	12,45	0,23	0,00	5,364	OK
		Mezz.	11	35,94	13,40	4,76	6,61	13,40	0,13	0,07	9,776	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortoagonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	11	21,08	14,35	4,92	3,56	14,35	0,23	0,00	5,733	OK
1	73	Testa	11	8,52	4,54	3,47	2,15	4,54	0,41	0,00	2,316	OK
		Mezz.	11	12,18	5,56	3,64	6,61	5,56	0,30	0,08	3,312	OK
		Piede	11	9,35	6,58	3,81	3,05	6,58	0,41	0,00	2,544	OK
1	74	Testa	11	30,61	16,00	9,04	7,39	16,00	0,30	0,01	8,326	OK
		Mezz.	11	94,90	18,40	9,44	17,51	18,40	0,04	0,18	25,814	OK
		Piede	11	33,32	20,80	9,84	9,36	20,80	0,30	0,01	9,062	OK
1	75	Testa	11	24,14	6,30	3,53	2,91	6,30	0,15	0,00	6,566	OK
		Mezz.	11	78,28	7,23	3,69	6,84	7,23	0,05	0,07	21,291	OK
		Piede	11	26,27	8,17	3,84	3,67	8,17	0,15	0,00	7,146	OK
1	76	Testa	11	8,32	18,61	9,27	8,45	18,61	1,12	0,01	2,262	OK
		Mezz.	11	11,12	20,93	9,66	18,06	20,93	0,87	0,18	3,025	OK
		Piede	11	9,01	23,25	10,05	10,29	23,25	1,12	0,01	2,450	OK
1	77	Testa	11	8,27	4,85	2,42	2,20	4,85	0,29	0,00	2,249	OK
		Mezz.	11	11,04	5,45	2,52	4,71	5,45	0,23	0,05	3,004	OK
		Piede	11	8,96	6,06	2,62	2,68	6,06	0,29	0,00	2,437	OK
1	78	Testa	11	18,76	4,06	2,42	1,88	4,06	0,13	0,00	5,104	OK
		Mezz.	11	42,68	4,71	2,53	4,67	4,71	0,06	0,05	11,610	OK
		Piede	11	20,47	5,37	2,64	2,43	5,37	0,13	0,00	5,567	OK
1	79	Testa	11	18,89	26,89	16,09	12,50	26,89	0,85	0,01	5,139	OK
		Mezz.	11	43,38	31,26	16,81	31,06	31,26	0,39	0,34	11,799	OK
		Piede	11	20,60	35,62	17,54	16,14	35,62	0,85	0,02	5,604	OK
1	80	Testa	11	18,94	3,36	2,04	1,56	3,36	0,11	0,00	5,153	OK
		Mezz.	11	43,92	3,91	2,13	3,93	3,91	0,05	0,04	11,947	OK
		Piede	11	20,67	4,47	2,22	2,03	4,47	0,11	0,00	5,624	OK
1	81	Testa	11	20,70	5,57	2,81	2,53	5,57	0,14	0,00	5,631	OK
		Mezz.	11	48,35	6,27	2,92	5,46	6,27	0,06	0,05	13,150	OK
		Piede	11	22,44	6,98	3,04	3,10	6,98	0,14	0,00	6,104	OK
1	82	Testa	11	21,03	19,04	9,55	8,65	19,04	0,45	0,01	5,721	OK
		Mezz.	11	49,94	21,43	9,95	18,59	21,43	0,20	0,18	13,583	OK
		Piede	11	22,79	23,83	10,34	10,56	23,83	0,45	0,01	6,200	OK
1	83	Testa	11	26,90	20,42	9,44	9,16	20,42	0,35	0,01	7,317	OK
		Mezz.	11	89,53	22,69	9,82	18,43	22,69	0,11	0,17	24,353	OK
		Piede	11	29,06	24,96	10,20	10,91	24,96	0,35	0,01	7,903	OK
1	84	Testa	11	13,31	6,04	3,49	2,80	6,04	0,26	0,00	3,621	OK
		Mezz.	11	22,38	6,98	3,64	6,75	6,98	0,16	0,07	6,088	OK
		Piede	11	14,50	7,91	3,80	3,57	7,91	0,26	0,00	3,945	OK
1	85	Testa	11	13,70	32,55	17,84	14,97	32,55	1,30	0,01	3,726	OK
		Mezz.	11	23,09	37,22	18,61	34,60	37,22	0,81	0,36	6,280	OK
		Piede	11	14,89	41,89	19,39	18,79	41,89	1,30	0,02	4,051	OK
1	86	Testa	3	11,76	8,35	3,87	3,74	8,35	0,33	0,00	3,198	OK
		Mezz.	3	17,50	9,28	4,03	7,56	9,28	0,23	0,07	4,760	OK
		Piede	3	12,70	10,22	4,18	4,47	10,22	0,33	0,00	3,455	OK
1	87	Testa	3	12,33	31,63	13,72	14,01	31,63	1,11	0,01	3,354	OK
		Mezz.	3	18,39	34,80	14,25	26,80	34,80	0,78	0,24	5,001	OK
		Piede	3	13,28	37,98	14,78	16,39	37,98	1,11	0,01	3,613	OK
1	88	Testa	11	11,73	5,66	4,14	2,14	5,66	0,35	0,00	3,190	OK
		Mezz.	11	19,27	6,86	4,34	7,22	6,86	0,23	0,09	5,241	OK
		Piede	11	12,87	8,07	4,54	2,98	8,07	0,35	0,00	3,499	OK
1	89	Testa	11	24,51	31,19	16,47	14,28	31,19	0,67	0,01	6,666	OK
		Mezz.	11	77,49	35,43	17,18	32,00	35,43	0,22	0,33	21,078	OK
		Piede	11	26,61	39,67	17,88	17,70	39,67	0,67	0,02	7,237	OK
1	90	Testa	11	29,30	3,93	3,14	1,87	3,93	0,11	0,00	7,969	OK
		Mezz.	11	82,86	4,87	3,29	5,95	4,87	0,01	0,07	22,537	OK
		Piede	11	32,21	5,81	3,45	2,70	5,81	0,11	0,00	8,761	OK
1	91	Testa	11	29,85	17,62	13,77	8,37	17,62	0,46	0,01	8,120	OK
		Mezz.	11	83,40	21,69	14,45	26,16	21,69	0,03	0,31	22,686	OK
		Piede	11	32,80	25,77	15,13	11,95	25,77	0,46	0,02	8,921	OK
1	92	Testa	3	19,67	13,36	7,30	4,30	13,36	0,37	0,01	5,351	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortoagonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	3	45,25	15,27	7,62	11,99	15,27	0,17	0,15	12,307	OK
		Piede	3	21,39	17,18	7,93	5,39	17,18	0,37	0,01	5,817	OK
1	93	Testa	3	30,39	18,88	9,28	5,99	18,88	0,31	0,01	8,266	OK
		Mezz.	3	85,27	21,19	9,66	15,13	21,19	0,06	0,18	23,193	OK
		Piede	3	32,91	23,50	10,04	7,26	23,50	0,31	0,01	8,951	OK
1	94	Testa	3	34,26	24,66	10,12	7,55	24,66	0,30	0,01	9,318	OK
		Mezz.	3	92,89	26,93	10,50	16,16	26,93	0,06	0,17	25,267	OK
		Piede	3	36,81	29,19	10,88	8,70	29,19	0,30	0,01	10,012	OK
1	95	Testa	11	18,06	37,56	18,69	13,64	37,56	1,03	0,01	4,913	OK
		Mezz.	11	36,20	42,23	19,47	32,50	42,23	0,54	0,36	9,846	OK
		Piede	11	19,57	46,91	20,25	16,60	46,91	1,03	0,02	5,323	OK
1	96	Testa	11	28,33	24,97	17,24	11,76	24,97	0,61	0,01	7,704	OK
		Mezz.	11	87,17	29,89	18,06	33,01	29,89	0,09	0,38	23,709	OK
		Piede	11	31,02	34,81	18,88	15,99	34,81	0,61	0,02	8,437	OK
1	97	Testa	11	31,54	49,60	20,62	13,06	49,60	0,65	0,01	8,579	OK
		Mezz.	11	85,38	54,25	21,39	30,52	54,25	0,16	0,36	23,223	OK
		Piede	11	33,91	58,89	22,16	15,10	58,89	0,65	0,02	9,223	OK
1	98	Testa	11	22,34	14,86	5,00	3,66	14,86	0,22	0,00	6,077	OK
		Mezz.	11	41,95	15,81	5,16	6,96	15,81	0,12	0,07	11,411	OK
		Piede	11	23,76	16,76	5,32	4,01	16,76	0,22	0,00	6,462	OK
1	99	Testa	3	10,38	8,75	9,91	4,24	8,75	0,95	0,01	2,823	OK
		Mezz.	3	16,92	11,93	10,44	18,42	11,93	0,62	0,24	4,601	OK
		Piede	3	11,49	15,10	10,97	7,14	15,10	0,95	0,01	3,124	OK
1	100	Testa	3	21,73	11,66	7,68	5,47	11,66	0,35	0,01	5,911	OK
		Mezz.	3	64,76	13,82	8,04	14,74	13,82	0,12	0,17	17,615	OK
		Piede	3	23,77	15,97	8,40	7,31	15,97	0,35	0,01	6,464	OK
1	101	Testa	11	28,93	25,14	15,33	11,70	25,14	0,53	0,01	7,868	OK
		Mezz.	11	91,69	29,32	16,02	29,56	29,32	0,08	0,32	24,939	OK
		Piede	11	31,56	33,51	16,72	15,22	33,51	0,53	0,02	8,584	OK
1	102	Testa	11	12,14	7,66	3,76	3,47	7,66	0,31	0,00	3,303	OK
		Mezz.	11	18,61	8,60	3,92	7,33	8,60	0,21	0,07	5,061	OK
		Piede	11	13,15	9,53	4,07	4,21	9,53	0,31	0,00	3,577	OK
1	103	Testa	11	12,34	36,21	17,41	16,35	36,21	1,41	0,01	3,357	OK
		Mezz.	11	18,95	40,49	18,12	33,94	40,49	0,96	0,33	5,155	OK
		Piede	11	13,35	44,76	18,83	19,69	44,76	1,41	0,02	3,631	OK
1	104	Testa	11	26,08	33,17	10,48	7,92	33,17	0,40	0,01	7,093	OK
		Mezz.	11	52,89	35,03	10,79	14,17	35,03	0,20	0,14	14,387	OK
		Piede	11	27,62	36,90	11,10	8,55	36,90	0,40	0,01	7,513	OK
1	105	Testa	11	28,96	27,93	10,01	7,05	27,93	0,35	0,01	7,876	OK
		Mezz.	11	78,54	29,94	10,34	14,26	29,94	0,13	0,15	21,362	OK
		Piede	11	30,90	31,96	10,68	7,84	31,96	0,35	0,01	8,404	OK
1	106	Testa	11	31,35	11,26	7,24	5,27	11,26	0,23	0,01	8,526	OK
		Mezz.	11	89,63	13,27	7,58	13,93	13,27	0,02	0,16	24,379	OK
		Piede	11	34,26	15,29	7,92	6,98	15,29	0,23	0,01	9,319	OK
1	107	Testa	11	30,92	4,76	3,27	2,24	4,76	0,11	0,00	8,409	OK
		Mezz.	11	87,28	5,69	3,43	6,27	5,69	0,01	0,07	23,740	OK
		Piede	11	33,86	6,63	3,59	3,04	6,63	0,11	0,00	9,210	OK
1	108	Testa	11	12,85	5,47	2,79	2,49	5,47	0,22	0,00	3,495	OK
		Mezz.	11	20,47	6,17	2,91	5,43	6,17	0,14	0,05	5,569	OK
		Piede	11	13,94	6,88	3,03	3,06	6,88	0,22	0,00	3,791	OK
1	109	Testa	11	12,77	35,86	18,17	16,32	35,86	1,42	0,01	3,473	OK
		Mezz.	11	20,23	40,44	18,94	35,37	40,44	0,94	0,35	5,504	OK
		Piede	11	13,84	45,03	19,70	19,98	45,03	1,42	0,02	3,765	OK
1	110	Testa	3	30,56	18,54	12,08	8,69	18,54	0,40	0,01	8,313	OK
		Mezz.	3	89,17	21,92	12,64	23,21	21,92	0,04	0,26	24,255	OK
		Piede	3	33,41	25,30	13,21	11,56	25,30	0,40	0,01	9,088	OK
1	111	Testa	11	6,22	12,25	8,42	5,77	12,25	1,35	0,01	1,691	OK
		Mezz.	11	8,02	14,65	8,81	16,11	14,65	1,10	0,18	2,182	OK
		Piede	11	6,81	17,05	9,21	7,83	17,05	1,35	0,01	1,852	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortoagonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
1	112	Testa	11	6,85	5,95	3,21	2,73	5,95	0,47	0,00	1,863	OK
		Mezz.	11	8,81	6,78	3,34	6,22	6,78	0,38	0,06	2,396	OK
		Piede	11	7,44	7,62	3,48	3,41	7,62	0,47	0,00	2,024	OK
1	113	Testa	11	8,29	4,29	2,59	1,99	4,29	0,31	0,00	2,255	OK
		Mezz.	11	11,41	5,00	2,71	5,00	5,00	0,24	0,05	3,102	OK
		Piede	11	9,05	5,71	2,83	2,59	5,71	0,31	0,00	2,460	OK
1	114	Testa	11	8,29	32,74	20,05	15,25	32,74	2,42	0,02	2,254	OK
		Mezz.	11	11,41	38,23	20,96	38,66	38,23	1,84	0,42	3,105	OK
		Piede	11	9,04	43,71	21,88	19,86	43,71	2,42	0,02	2,459	OK
1	115	Testa	3	10,15	42,82	16,60	18,45	42,82	1,63	0,01	2,761	OK
		Mezz.	3	13,68	46,38	17,19	32,32	46,38	1,26	0,27	3,720	OK
		Piede	3	10,88	49,94	17,78	20,95	49,94	1,63	0,01	2,958	OK
1	116	Testa	3	8,17	56,68	22,80	24,67	56,68	2,79	0,02	2,221	OK
		Mezz.	3	10,47	61,70	23,63	44,46	61,70	2,26	0,39	2,847	OK
		Piede	3	8,77	66,71	24,47	28,27	66,71	2,79	0,02	2,384	OK
1	117	Testa	11	26,84	19,18	12,70	7,20	19,18	0,47	0,01	7,300	OK
		Mezz.	11	80,59	22,75	13,29	22,16	22,75	0,09	0,27	21,922	OK
		Piede	11	29,36	26,32	13,89	9,64	26,32	0,47	0,01	7,985	OK
1	118	Testa	11	27,04	13,47	9,06	5,06	13,47	0,34	0,01	7,354	OK
		Mezz.	11	80,16	16,03	9,49	15,82	16,03	0,06	0,20	21,804	OK
		Piede	11	29,59	18,59	9,91	6,82	18,59	0,34	0,01	8,048	OK
1	119	Testa	11	27,13	2,51	1,71	0,95	2,51	0,06	0,00	7,380	OK
		Mezz.	11	79,94	3,00	1,79	2,98	3,00	0,01	0,04	21,745	OK
		Piede	11	29,71	3,49	1,87	1,28	3,49	0,06	0,00	8,082	OK
1	120	Testa	11	27,46	45,40	31,61	17,11	45,40	1,15	0,03	7,470	OK
		Mezz.	11	79,27	54,44	33,12	55,17	54,44	0,19	0,70	21,561	OK
		Piede	11	30,08	63,47	34,62	23,34	63,47	1,15	0,04	8,182	OK
1	121	Testa	3	12,68	33,02	14,29	14,62	33,02	1,13	0,01	3,450	OK
		Mezz.	3	19,13	36,32	14,84	27,91	36,32	0,78	0,25	5,205	OK
		Piede	3	13,66	39,62	15,39	17,09	39,62	1,13	0,01	3,715	OK
1	122	Testa	3	12,19	5,10	2,33	2,28	5,10	0,19	0,00	3,315	OK
		Mezz.	3	18,35	5,65	2,42	4,54	5,65	0,13	0,04	4,991	OK
		Piede	3	13,16	6,21	2,51	2,71	6,21	0,19	0,00	3,580	OK
1	123	Testa	11	19,44	4,85	2,69	2,23	4,85	0,14	0,00	5,287	OK
		Mezz.	11	44,42	5,56	2,80	5,21	5,56	0,06	0,05	12,083	OK
		Piede	11	21,15	6,26	2,92	2,81	6,26	0,14	0,00	5,752	OK
1	124	Testa	11	19,34	30,63	17,52	14,16	30,63	0,91	0,01	5,262	OK
		Mezz.	11	44,67	35,30	18,29	33,90	35,30	0,41	0,36	12,151	OK
		Piede	11	21,06	39,96	19,07	18,02	39,96	0,91	0,02	5,729	OK
1	125	Testa	11	19,19	3,44	2,05	1,60	3,44	0,11	0,00	5,220	OK
		Mezz.	11	44,81	4,00	2,14	3,96	4,00	0,05	0,04	12,188	OK
		Piede	11	20,93	4,56	2,24	2,06	4,56	0,11	0,00	5,694	OK
1	126	Testa	11	8,72	5,59	2,81	2,54	5,59	0,32	0,00	2,372	OK
		Mezz.	11	11,84	6,30	2,93	5,47	6,30	0,25	0,05	3,221	OK
		Piede	11	9,45	7,01	3,05	3,10	7,01	0,32	0,00	2,571	OK
1	127	Testa	11	8,67	18,37	9,23	8,35	18,37	1,06	0,01	2,359	OK
		Mezz.	11	11,76	20,69	9,62	17,98	20,69	0,82	0,18	3,199	OK
		Piede	11	9,40	23,01	10,01	10,20	23,01	1,06	0,01	2,556	OK
1	128	Testa	3	11,64	42,10	33,28	14,01	42,10	2,86	0,03	3,167	OK
		Mezz.	3	19,31	51,97	34,92	55,39	51,97	1,81	0,76	5,253	OK
		Piede	3	12,80	61,84	36,56	20,09	61,84	2,86	0,04	3,480	OK
1	129	Testa	11	35,63	22,42	10,26	6,02	22,42	0,29	0,01	9,691	OK
		Mezz.	11	81,87	24,88	10,67	15,45	24,88	0,03	0,19	22,269	OK
		Piede	11	38,47	27,33	11,08	7,15	27,33	0,29	0,01	10,463	OK
1	130	Testa	3	28,20	26,15	16,55	12,22	26,15	0,59	0,01	7,669	OK
		Mezz.	3	90,23	30,74	17,32	31,86	30,74	0,10	0,35	24,543	OK
		Piede	3	30,80	35,32	18,08	16,10	35,32	0,59	0,02	8,377	OK
1	131	Testa	3	8,98	10,78	5,28	4,88	10,78	0,59	0,00	2,443	OK
		Mezz.	3	12,26	12,09	5,50	10,30	12,09	0,45	0,10	3,333	OK
		Piede	3	9,72	13,41	5,72	5,92	13,41	0,59	0,01	2,645	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortoagonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
1	132	Testa	3	12,93	7,06	3,39	3,19	7,06	0,26	0,00	3,518	OK
		Mezz.	3	20,33	7,89	3,53	6,61	7,89	0,17	0,06	5,528	OK
		Piede	3	13,99	8,73	3,67	3,84	8,73	0,26	0,00	3,807	OK
1	133	Testa	3	12,21	17,75	9,78	8,17	17,75	0,80	0,01	3,321	OK
		Mezz.	3	19,32	20,32	10,21	18,97	20,32	0,53	0,20	5,255	OK
		Piede	3	13,28	22,88	10,64	10,27	22,88	0,80	0,01	3,611	OK
1	134	Testa	3	23,48	28,19	16,17	13,04	28,19	0,69	0,01	6,386	OK
		Mezz.	3	73,33	32,50	16,89	31,29	32,50	0,23	0,33	19,946	OK
		Piede	3	25,56	36,82	17,61	16,61	36,82	0,69	0,02	6,953	OK
1	135	Testa	3	31,29	3,96	2,40	1,84	3,96	0,08	0,00	8,510	OK
		Mezz.	3	91,90	4,62	2,51	4,64	4,62	0,01	0,05	24,998	OK
		Piede	3	34,14	5,28	2,62	2,40	5,28	0,08	0,00	9,287	OK
1	136	Testa	3	30,36	9,78	6,33	4,58	9,78	0,21	0,01	8,258	OK
		Mezz.	3	89,45	11,55	6,62	12,16	11,55	0,02	0,14	24,332	OK
		Piede	3	33,19	13,32	6,92	6,08	13,32	0,21	0,01	9,027	OK
1	137	Testa	3	4,28	24,95	11,07	11,10	24,95	2,58	0,01	1,165	OK
		Mezz.	3	4,99	27,55	11,50	21,61	27,55	2,31	0,20	1,356	OK
		Piede	3	4,62	30,15	11,93	13,07	30,15	2,58	0,01	1,257	OK
1	138	Testa	3	14,96	7,61	3,89	3,47	7,61	0,26	0,00	4,070	OK
		Mezz.	3	26,11	8,60	4,05	7,56	8,60	0,16	0,08	7,103	OK
		Piede	3	16,23	9,59	4,21	4,26	9,59	0,26	0,00	4,415	OK
1	139	Testa	3	24,24	10,54	4,21	2,75	10,54	0,17	0,00	6,593	OK
		Mezz.	3	57,71	11,47	4,37	6,18	11,47	0,08	0,07	15,697	OK
		Piede	3	26,02	12,40	4,52	3,15	12,40	0,17	0,00	7,076	OK
1	140	Testa	3	24,25	22,61	8,99	5,89	22,61	0,37	0,01	6,595	OK
		Mezz.	3	57,44	24,57	9,31	13,17	24,57	0,16	0,15	15,624	OK
		Piede	3	26,01	26,54	9,64	6,73	26,54	0,37	0,01	7,075	OK
1	141	Testa	3	12,51	21,28	10,10	9,59	21,28	0,81	0,01	3,402	OK
		Mezz.	3	19,26	23,75	10,51	19,70	23,75	0,55	0,19	5,239	OK
		Piede	3	13,52	26,21	10,92	11,51	26,21	0,81	0,01	3,678	OK
1	142	Testa	3	12,91	8,84	3,96	3,94	8,84	0,31	0,00	3,511	OK
		Mezz.	3	19,84	9,78	4,11	7,72	9,78	0,21	0,07	5,396	OK
		Piede	3	13,93	10,71	4,27	4,65	10,71	0,31	0,00	3,788	OK
1	143	Testa	3	13,81	49,14	19,56	21,33	49,14	1,42	0,01	3,756	OK
		Mezz.	3	21,07	53,42	20,27	38,14	53,42	0,96	0,33	5,731	OK
		Piede	3	14,81	57,69	20,99	24,38	57,69	1,42	0,02	4,030	OK
1	144	Testa	3	14,07	8,06	4,06	3,66	8,06	0,29	0,00	3,828	OK
		Mezz.	3	23,52	9,08	4,23	7,90	9,08	0,18	0,08	6,396	OK
		Piede	3	15,26	10,11	4,40	4,48	10,11	0,29	0,00	4,150	OK
1	145	Testa	11	33,06	13,42	5,74	3,56	13,42	0,17	0,00	8,992	OK
		Mezz.	11	80,71	12,72	5,62	8,18	12,72	0,03	0,10	21,954	OK
		Piede	11	31,71	12,01	5,50	3,23	12,01	0,17	0,00	8,625	OK
1	146	Testa	11	32,10	16,88	7,64	4,52	16,88	0,24	0,01	8,730	OK
		Mezz.	11	82,22	18,69	7,95	11,50	18,69	0,05	0,14	22,363	OK
		Piede	11	34,64	20,51	8,25	5,36	20,51	0,24	0,01	9,422	OK
1	147	Testa	3	18,69	3,27	2,29	1,54	3,27	0,12	0,00	5,083	OK
		Mezz.	3	45,47	3,92	2,40	4,38	3,92	0,05	0,05	12,367	OK
		Piede	3	20,48	4,58	2,51	2,11	4,58	0,12	0,00	5,571	OK
1	148	Testa	3	9,37	6,56	2,84	2,90	6,56	0,30	0,00	2,549	OK
		Mezz.	3	12,64	7,22	2,95	5,54	7,22	0,23	0,05	3,439	OK
		Piede	3	10,09	7,88	3,06	3,40	7,88	0,30	0,00	2,746	OK
1	149	Testa	3	9,61	45,91	18,92	20,10	45,91	1,97	0,01	2,613	OK
		Mezz.	3	12,92	50,15	19,63	36,93	50,15	1,52	0,33	3,515	OK
		Piede	3	10,32	54,39	20,33	23,19	54,39	1,97	0,02	2,808	OK
1	150	Testa	11	19,72	25,79	12,35	11,63	25,79	0,63	0,01	5,365	OK
		Mezz.	11	42,24	28,81	12,85	24,08	28,81	0,30	0,23	11,488	OK
		Piede	11	21,34	31,84	13,36	14,00	31,84	0,63	0,01	5,803	OK
1	151	Testa	3	31,82	30,50	14,44	13,73	30,50	0,45	0,01	8,656	OK
		Mezz.	3	103,98	34,02	15,03	28,17	34,02	0,08	0,27	28,282	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortoagonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	3	34,41	37,54	15,61	16,47	37,54	0,45	0,01	9,358	OK
1	152	Testa	3	38,79	34,78	15,46	9,29	34,78	0,40	0,01	10,550	OK
		Mezz.	3	82,87	38,42	16,06	23,18	38,42	0,01	0,28	22,542	OK
		Piede	3	41,82	42,05	16,67	10,94	42,05	0,40	0,01	11,376	OK
1	153	Testa	11	30,14	7,47	3,50	2,02	7,47	0,12	0,00	8,198	OK
		Mezz.	11	81,11	8,32	3,64	5,29	8,32	0,03	0,07	22,061	OK
		Piede	11	32,58	9,17	3,78	2,41	9,17	0,12	0,00	8,862	OK
1	154	Testa	3	31,44	18,29	10,96	8,50	18,29	0,35	0,01	8,552	OK
		Mezz.	3	92,37	21,27	11,46	21,17	21,27	0,03	0,23	25,125	OK
		Piede	3	34,29	24,25	11,96	10,99	24,25	0,35	0,01	9,326	OK
1	155	Testa	3	21,50	3,49	2,19	1,63	3,49	0,10	0,00	5,848	OK
		Mezz.	3	61,00	4,10	2,29	4,22	4,10	0,04	0,05	16,591	OK
		Piede	3	23,49	4,70	2,39	2,14	4,70	0,10	0,00	6,389	OK
1	156	Testa	3	21,40	23,56	15,40	11,04	23,56	0,72	0,01	5,820	OK
		Mezz.	3	61,71	27,87	16,12	29,58	27,87	0,26	0,33	16,786	OK
		Piede	3	23,40	32,19	16,84	14,72	32,19	0,72	0,02	6,364	OK
1	157	Testa	11	29,28	26,31	11,74	9,38	26,31	0,40	0,01	7,965	OK
		Mezz.	11	95,32	29,08	12,20	20,29	29,08	0,11	0,21	25,927	OK
		Piede	11	31,58	31,84	12,66	11,05	31,84	0,40	0,01	8,591	OK
1	158	Testa	3	23,25	13,66	6,78	4,34	13,66	0,29	0,01	6,325	OK
		Mezz.	3	63,33	15,35	7,07	11,07	15,35	0,11	0,13	17,227	OK
		Piede	3	25,19	17,05	7,35	5,28	17,05	0,29	0,01	6,852	OK
1	159	Testa	3	20,86	60,08	27,54	18,83	60,08	1,32	0,02	5,675	OK
		Mezz.	3	46,23	66,66	28,64	44,61	66,66	0,62	0,51	12,574	OK
		Piede	3	22,53	73,25	29,73	22,37	73,25	1,32	0,02	6,128	OK
1	160	Testa	3	15,17	32,86	16,53	14,94	32,86	1,09	0,01	4,127	OK
		Mezz.	3	26,59	37,02	17,23	32,19	37,02	0,65	0,32	7,234	OK
		Piede	3	16,45	41,18	17,92	18,25	41,18	1,09	0,02	4,473	OK
1	161	Testa	11	7,58	9,99	4,15	4,38	9,99	0,55	0,00	2,061	OK
		Mezz.	11	9,60	10,93	4,30	8,10	10,93	0,45	0,07	2,612	OK
		Piede	11	8,15	11,86	4,46	5,07	11,86	0,55	0,00	2,216	OK
1	162	Testa	11	7,13	22,77	10,35	10,18	22,77	1,45	0,01	1,939	OK
		Mezz.	11	9,04	25,24	10,76	20,20	25,24	1,19	0,19	2,460	OK
		Piede	11	7,70	27,70	11,17	12,06	27,70	1,45	0,01	2,093	OK
1	163	Testa	11	26,74	8,23	3,41	2,17	8,23	0,13	0,00	7,272	OK
		Mezz.	11	76,84	9,00	3,54	5,05	9,00	0,05	0,06	20,901	OK
		Piede	11	28,75	9,77	3,67	2,50	9,77	0,13	0,00	7,819	OK
1	164	Testa	3	20,96	4,45	2,22	2,02	4,45	0,11	0,00	5,702	OK
		Mezz.	3	49,37	5,01	2,31	4,32	5,01	0,05	0,04	13,429	OK
		Piede	3	22,72	5,57	2,40	2,46	5,57	0,11	0,00	6,180	OK
1	165	Testa	3	19,52	15,39	9,12	7,14	15,39	0,47	0,01	5,309	OK
		Mezz.	3	46,41	17,86	9,53	17,62	17,86	0,21	0,19	12,625	OK
		Piede	3	21,28	20,32	9,94	9,20	20,32	0,47	0,01	5,787	OK
1	166	Testa	3	14,69	42,82	15,82	18,19	42,82	1,08	0,01	3,996	OK
		Mezz.	3	22,43	46,09	16,37	30,71	46,09	0,73	0,25	6,100	OK
		Piede	3	15,70	49,36	16,91	20,40	49,36	1,08	0,01	4,271	OK
1	167	Testa	3	14,65	4,09	2,16	1,87	4,09	0,15	0,00	3,986	OK
		Mezz.	3	25,51	4,64	2,25	4,19	4,64	0,09	0,04	6,939	OK
		Piede	3	15,92	5,20	2,34	2,32	5,20	0,15	0,00	4,330	OK
1	168	Testa	3	14,43	32,63	18,12	15,03	32,63	1,26	0,01	3,924	OK
		Mezz.	3	25,25	37,39	18,91	35,12	37,39	0,75	0,37	6,867	OK
		Piede	3	15,69	42,16	19,71	18,94	42,16	1,26	0,02	4,268	OK
1	169	Testa	3	2,91	4,37	2,07	1,97	4,37	0,71	0,00	0,792	OK
		Mezz.	3	3,28	4,88	2,15	4,04	4,88	0,66	0,04	0,892	OK
		Piede	3	3,15	5,38	2,24	2,36	5,38	0,71	0,00	0,857	OK
1	170	Testa	3	2,92	7,88	3,70	3,54	7,88	1,26	0,00	0,795	OK
		Mezz.	3	3,29	8,78	3,84	7,21	8,78	1,17	0,07	0,895	OK
		Piede	3	3,16	9,68	3,99	4,24	9,68	1,26	0,00	0,860	OK
1	171	Testa	11	35,24	96,12	38,70	25,11	96,12	1,10	0,03	9,586	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortoagonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	11	86,66	104,65	40,12	56,90	104,65	0,19	0,66	23,573	OK
		Piede	11	37,83	113,17	41,54	28,78	113,17	1,10	0,03	10,290	OK
1	172	Testa	11	35,09	9,97	4,74	2,70	9,97	0,14	0,00	9,543	OK
		Mezz.	11	80,62	11,13	4,93	7,19	11,13	0,01	0,09	21,928	OK
		Piede	11	37,95	12,29	5,13	3,24	12,29	0,14	0,00	10,321	OK
1	173	Testa	3	8,47	6,83	2,75	2,97	6,83	0,32	0,00	2,304	OK
		Mezz.	3	10,96	7,44	2,85	5,36	7,44	0,26	0,05	2,981	OK
		Piede	3	9,10	8,04	2,95	3,41	8,04	0,32	0,00	2,474	OK
1	174	Testa	3	8,19	45,01	18,87	19,79	45,01	2,30	0,01	2,229	OK
		Mezz.	3	10,59	49,28	19,58	36,84	49,28	1,85	0,33	2,881	OK
		Piede	3	8,81	53,56	20,30	22,93	53,56	2,30	0,02	2,397	OK
1	175	Testa	3	27,35	4,45	3,22	2,10	4,45	0,12	0,00	7,440	OK
		Mezz.	3	85,66	5,39	3,38	6,15	5,39	0,02	0,07	23,299	OK
		Piede	3	30,00	6,32	3,54	2,92	6,32	0,12	0,00	8,160	OK
1	176	Testa	11	34,86	65,72	29,95	17,64	65,72	0,86	0,02	9,481	OK
		Mezz.	11	82,00	72,86	31,14	45,10	72,86	0,10	0,55	22,303	OK
		Piede	11	37,63	80,00	32,33	20,92	80,00	0,86	0,03	10,234	OK
1	177	Testa	3	8,92	31,58	15,56	14,31	31,58	1,74	0,01	2,427	OK
		Mezz.	3	12,16	35,45	16,21	30,32	35,45	1,33	0,30	3,308	OK
		Piede	3	9,66	39,32	16,85	17,37	39,32	1,74	0,01	2,628	OK
1	178	Testa	3	23,42	5,65	3,42	2,63	5,65	0,15	0,00	6,370	OK
		Mezz.	3	76,15	6,59	3,58	6,61	6,59	0,05	0,07	20,712	OK
		Piede	3	25,55	7,52	3,74	3,41	7,52	0,15	0,00	6,950	OK
1	179	Testa	11	19,56	59,35	25,57	21,00	59,35	1,31	0,02	5,321	OK
		Mezz.	11	39,02	65,25	26,56	44,09	65,25	0,68	0,45	10,613	OK
		Piede	11	21,07	71,14	27,54	24,52	71,14	1,31	0,02	5,730	OK
1	180	Testa	3	32,83	73,16	29,87	22,37	73,16	0,91	0,02	8,929	OK
		Mezz.	3	93,13	79,80	30,98	47,67	79,80	0,20	0,51	25,332	OK
		Piede	3	35,26	86,45	32,09	25,74	86,45	0,91	0,02	9,591	OK
1	181	Testa	11	9,80	6,50	3,10	2,93	6,50	0,32	0,00	2,666	OK
		Mezz.	11	13,69	7,26	3,22	6,04	7,26	0,24	0,06	3,723	OK
		Piede	11	10,60	8,02	3,35	3,52	8,02	0,32	0,00	2,884	OK
1	182	Testa	11	9,37	21,07	11,13	9,64	21,07	1,19	0,01	2,548	OK
		Mezz.	11	13,14	23,93	11,60	21,62	23,93	0,88	0,22	3,574	OK
		Piede	11	10,17	26,79	12,08	11,96	26,79	1,19	0,01	2,767	OK
1	183	Testa	11	45,67	12,76	4,58	3,22	12,76	0,10	0,00	12,422	OK
		Mezz.	11	91,89	13,68	4,74	6,53	13,68	0,00	0,07	24,993	OK
		Piede	11	48,75	14,61	4,89	3,59	14,61	0,10	0,00	13,259	OK
1	184	Testa	11	46,12	28,05	9,89	7,03	28,05	0,21	0,01	12,543	OK
		Mezz.	11	92,80	30,01	10,22	14,01	30,01	0,01	0,15	25,243	OK
		Piede	11	49,17	31,98	10,55	7,80	31,98	0,21	0,01	13,373	OK
1	185	Testa	3	25,18	7,26	3,46	1,96	7,26	0,14	0,00	6,850	OK
		Mezz.	3	75,95	8,11	3,61	5,25	8,11	0,05	0,07	20,658	OK
		Piede	3	27,24	8,96	3,75	2,36	8,96	0,14	0,00	7,410	OK
1	186	Testa	3	16,49	13,02	10,86	6,21	13,02	0,66	0,01	4,486	OK
		Mezz.	3	36,65	16,29	11,40	20,54	16,29	0,31	0,25	9,968	OK
		Piede	3	18,15	19,55	11,95	9,10	19,55	0,66	0,01	4,936	OK
1	187	Testa	3	30,01	56,68	23,65	13,69	56,68	0,79	0,02	8,163	OK
		Mezz.	3	81,74	62,02	24,54	33,61	62,02	0,22	0,41	22,234	OK
		Piede	3	32,27	67,36	25,43	15,84	67,36	0,79	0,02	8,777	OK
1	188	Testa	3	30,73	60,09	24,22	14,39	60,09	0,79	0,02	8,359	OK
		Mezz.	3	82,99	65,43	25,11	34,13	65,43	0,22	0,41	22,574	OK
		Piede	3	32,99	70,77	26,00	16,50	70,77	0,79	0,02	8,974	OK
1	189	Testa	11	20,40	9,39	7,02	2,89	9,39	0,34	0,01	5,549	OK
		Mezz.	11	58,35	11,45	7,36	11,38	11,45	0,13	0,16	15,872	OK
		Piede	11	22,39	13,50	7,70	4,05	13,50	0,34	0,01	6,090	OK
1	190	Testa	11	21,13	3,28	2,16	1,00	3,28	0,10	0,00	5,746	OK
		Mezz.	11	59,88	3,89	2,26	3,48	3,89	0,04	0,05	16,288	OK
		Piede	11	23,11	4,50	2,36	1,34	4,50	0,10	0,00	6,286	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
1	191	Testa	11	8,06	16,54	14,95	7,93	16,54	1,85	0,01	2,194	OK
		Mezz.	11	11,50	21,13	15,72	28,15	21,13	1,37	0,35	3,128	OK
		Piede	11	8,89	25,71	16,48	12,03	25,71	1,85	0,02	2,418	OK
1	192	Testa	3	33,31	107,08	50,95	28,95	107,08	1,53	0,04	9,059	OK
		Mezz.	3	80,58	119,52	53,03	77,22	119,52	0,21	0,96	21,917	OK
		Piede	3	36,02	131,96	55,10	34,77	131,96	1,53	0,05	9,797	OK
1	193	Testa	11	18,41	92,10	53,97	29,89	92,10	2,93	0,04	5,006	OK
		Mezz.	11	40,60	106,61	56,39	89,02	106,61	1,39	1,12	11,044	OK
		Piede	11	20,06	121,12	58,81	38,34	121,12	2,93	0,06	5,455	OK
1	194	Testa	3	26,15	86,40	47,51	23,86	86,40	1,82	0,04	7,113	OK
		Mezz.	3	76,47	98,84	49,58	73,29	98,84	0,49	0,96	20,799	OK
		Piede	3	28,43	111,28	51,65	29,96	111,28	1,82	0,05	7,734	OK
1	195	Testa	3	7,99	37,63	21,03	17,35	37,63	2,63	0,02	2,174	OK
		Mezz.	3	10,76	43,18	21,96	40,75	43,18	2,04	0,43	2,925	OK
		Piede	3	8,70	48,73	22,88	21,91	48,73	2,63	0,02	2,365	OK
1	196	Testa	3	11,47	3,95	2,16	1,27	3,95	0,19	0,00	3,121	OK
		Mezz.	3	17,58	4,52	2,26	3,55	4,52	0,13	0,04	4,782	OK
		Piede	3	12,48	5,09	2,35	1,60	5,09	0,19	0,00	3,394	OK
1	197	Testa	3	11,47	4,70	2,57	1,51	4,70	0,22	0,00	3,119	OK
		Mezz.	3	17,56	5,37	2,68	4,22	5,37	0,15	0,05	4,776	OK
		Piede	3	12,47	6,05	2,79	1,90	6,05	0,22	0,00	3,391	OK
1	198	Testa	3	11,46	4,58	2,50	1,47	4,58	0,22	0,00	3,116	OK
		Mezz.	3	17,53	5,24	2,61	4,11	5,24	0,15	0,05	4,769	OK
		Piede	3	12,46	5,89	2,72	1,85	5,89	0,22	0,00	3,388	OK
1	199	Testa	3	39,29	38,30	13,85	11,31	38,30	0,35	0,01	10,687	OK
		Mezz.	3	99,78	41,11	14,32	21,57	41,11	0,05	0,22	27,139	OK
		Piede	3	41,95	43,92	14,79	12,61	43,92	0,35	0,01	11,410	OK
1	200	Testa	11	17,38	25,70	15,81	9,58	25,70	0,91	0,01	4,727	OK
		Mezz.	11	36,81	30,04	16,53	27,60	30,04	0,45	0,33	10,013	OK
		Piede	11	18,97	34,37	17,26	12,50	34,37	0,91	0,02	5,159	OK
1	201	Testa	3	11,97	19,26	13,30	6,35	19,26	1,11	0,01	3,256	OK
		Mezz.	3	19,68	23,05	13,93	22,07	23,05	0,71	0,29	5,353	OK
		Piede	3	13,11	26,84	14,56	8,63	26,84	1,11	0,02	3,565	OK
1	202	Testa	11	18,75	33,18	17,06	12,11	33,18	0,91	0,01	5,099	OK
		Mezz.	11	39,58	37,51	17,78	29,69	37,51	0,45	0,33	10,767	OK
		Piede	11	20,34	41,85	18,50	14,88	41,85	0,91	0,02	5,531	OK
1	203	Testa	3	19,77	24,98	14,25	8,08	24,98	0,72	0,01	5,377	OK
		Mezz.	3	46,83	28,77	14,88	23,47	28,77	0,32	0,29	12,737	OK
		Piede	3	21,52	32,57	15,51	10,28	32,57	0,72	0,01	5,854	OK
1	204	Testa	3	44,08	71,16	25,95	18,06	71,16	0,59	0,02	11,990	OK
		Mezz.	3	91,11	76,46	26,84	37,18	76,46	0,03	0,41	24,782	OK
		Piede	3	47,08	81,75	27,72	20,19	81,75	0,59	0,02	12,806	OK
1	205	Testa	11	8,45	27,37	17,11	12,78	27,37	2,02	0,01	2,300	OK
		Mezz.	11	11,76	32,09	17,89	32,95	32,09	1,52	0,36	3,198	OK
		Piede	11	9,23	36,80	18,68	16,76	36,80	2,02	0,02	2,511	OK
1	206	Testa	11	8,71	32,70	19,54	15,19	32,70	2,24	0,02	2,370	OK
		Mezz.	11	12,16	37,99	20,42	37,72	37,99	1,68	0,41	3,308	OK
		Piede	11	9,50	43,29	21,30	19,61	43,29	2,24	0,02	2,584	OK
1	207	Testa	3	24,15	61,89	24,41	16,08	61,89	1,01	0,02	6,570	OK
		Mezz.	3	56,55	67,18	25,29	35,72	67,18	0,45	0,41	15,380	OK
		Piede	3	25,90	72,48	26,18	18,33	72,48	1,01	0,02	7,045	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
2	1	Testa	3	13,25	18,53	8,36	4,96	18,53	0,63	0,03	3,604	OK
		Mezz.	3	16,60	22,43	9,01	12,91	22,43	0,06	0,78	4,515	OK
		Piede	3	15,31	26,32	9,66	6,69	26,32	0,63	0,04	4,163	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortoagonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
2	2	Testa	3	7,89	26,51	13,74	7,26	26,51	1,74	0,05	2,146	OK
		Mezz.	3	15,78	33,39	14,88	21,69	33,39	0,73	1,37	4,293	OK
		Piede	3	9,21	40,27	16,03	10,49	40,27	1,74	0,08	2,504	OK
2	3	Testa	11	8,88	8,93	6,12	2,52	8,93	0,69	0,02	2,416	OK
		Mezz.	11	14,58	12,35	6,69	9,95	12,35	0,19	0,68	3,966	OK
		Piede	11	10,54	15,77	7,26	4,24	15,77	0,69	0,04	2,866	OK
2	4	Testa	11	8,10	2,34	1,19	0,64	2,34	0,15	0,00	2,203	OK
		Mezz.	11	15,87	2,94	1,29	1,88	2,94	0,06	0,12	4,315	OK
		Piede	11	9,45	3,54	1,39	0,92	3,54	0,15	0,01	2,571	OK
2	5	Testa	3	12,65	29,85	14,23	8,07	29,85	1,13	0,05	3,440	OK
		Mezz.	3	16,25	36,68	15,37	22,19	36,68	0,12	1,37	4,420	OK
		Piede	3	14,67	43,52	16,51	11,18	43,52	1,13	0,08	3,991	OK
2	6	Testa	3	11,14	11,13	7,07	3,12	11,13	0,63	0,03	3,029	OK
		Mezz.	3	14,86	14,99	7,71	11,43	14,99	0,07	0,77	4,042	OK
		Piede	3	13,16	18,84	8,36	5,03	18,84	0,63	0,05	3,580	OK
2	7	Testa	3	14,07	45,06	21,71	11,19	45,06	1,54	0,08	3,826	OK
		Mezz.	3	15,56	55,54	23,46	32,60	55,54	0,01	2,09	4,233	OK
		Piede	3	16,33	66,03	25,21	15,58	66,03	1,54	0,12	4,442	OK
2	8	Testa	3	14,03	45,79	21,84	11,35	45,79	1,56	0,08	3,816	OK
		Mezz.	3	15,62	56,27	23,58	32,72	56,27	0,02	2,09	4,248	OK
		Piede	3	16,27	66,76	25,33	15,73	66,76	1,56	0,12	4,427	OK
2	9	Testa	3	15,05	57,70	24,80	14,03	57,70	1,65	0,09	4,094	OK
		Mezz.	3	16,22	68,91	26,67	36,33	68,91	0,01	2,24	4,413	OK
		Piede	3	17,32	80,12	28,54	18,49	80,12	1,65	0,13	4,710	OK
2	10	Testa	11	12,06	2,39	1,62	0,62	2,39	0,13	0,01	3,280	OK
		Mezz.	11	14,18	3,30	1,77	2,55	3,30	0,00	0,18	3,856	OK
		Piede	11	14,31	4,20	1,92	1,03	4,20	0,13	0,01	3,893	OK
2	11	Testa	11	11,42	7,14	5,80	1,87	7,14	0,51	0,02	3,107	OK
		Mezz.	11	13,65	10,55	6,37	9,28	10,55	0,01	0,68	3,713	OK
		Piede	11	13,66	13,96	6,94	3,48	13,96	0,51	0,04	3,716	OK
2	12	Testa	11	10,75	1,51	1,62	0,40	1,51	0,15	0,01	2,925	OK
		Mezz.	11	13,08	2,52	1,79	2,63	2,52	0,00	0,20	3,559	OK
		Piede	11	13,00	3,54	1,95	0,90	3,54	0,15	0,01	3,536	OK
2	13	Testa	11	9,72	22,16	11,02	6,03	22,16	1,13	0,04	2,645	OK
		Mezz.	11	16,01	27,57	11,92	17,29	27,57	0,34	1,08	4,354	OK
		Piede	11	11,31	32,98	12,82	8,53	32,98	1,13	0,06	3,077	OK
2	14	Testa	3	12,39	64,15	41,04	16,50	64,15	3,31	0,16	3,370	OK
		Mezz.	3	14,35	86,54	44,77	64,22	86,54	0,03	4,48	3,903	OK
		Piede	3	14,64	108,94	48,50	26,68	108,94	3,31	0,27	3,983	OK
2	15	Testa	3	14,85	56,97	24,68	13,87	56,97	1,66	0,09	4,040	OK
		Mezz.	3	16,17	68,18	26,55	36,22	68,18	0,02	2,24	4,400	OK
		Piede	3	17,10	79,39	28,41	18,35	79,39	1,66	0,13	4,651	OK
2	16	Testa	11	11,86	66,42	41,42	17,05	66,42	3,49	0,16	3,225	OK
		Mezz.	11	14,44	88,82	45,15	64,62	88,82	0,21	4,48	3,928	OK
		Piede	11	14,00	111,22	48,88	27,17	111,22	3,49	0,27	3,807	OK
2	17	Testa	3	11,59	48,14	35,61	11,39	48,14	3,07	0,14	3,152	OK
		Mezz.	3	13,46	68,50	39,00	54,76	68,50	0,09	4,07	3,661	OK
		Piede	3	13,80	88,86	42,40	20,03	88,86	3,07	0,26	3,753	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
2	18	Testa	3	7,19	20,25	12,23	5,65	20,25	1,70	0,05	1,955	OK
		Mezz.	3	15,06	26,79	13,32	19,67	26,79	0,74	1,31	4,097	OK
		Piede	3	8,47	33,33	14,41	8,85	33,33	1,70	0,08	2,303	OK
2	19	Testa	11	12,01	2,39	1,50	0,61	2,39	0,13	0,01	3,267	OK
		Mezz.	11	14,41	3,21	1,64	2,35	3,21	0,01	0,16	3,920	OK
		Piede	11	14,20	4,04	1,78	0,99	4,04	0,13	0,01	3,863	OK
2	20	Testa	11	11,34	21,98	16,58	5,73	21,98	1,46	0,06	3,083	OK
		Mezz.	11	13,84	31,52	18,17	26,36	31,52	0,07	1,90	3,766	OK
		Piede	11	13,51	41,05	19,76	10,19	41,05	1,46	0,12	3,674	OK
2	21	Testa	11	10,43	5,67	6,13	1,51	5,67	0,59	0,02	2,837	OK
		Mezz.	11	13,06	9,50	6,77	9,98	9,50	0,03	0,76	3,552	OK
		Piede	11	12,60	13,33	7,41	3,38	13,33	0,59	0,05	3,428	OK
2	22	Testa	11	10,01	2,43	3,39	0,65	2,43	0,34	0,01	2,724	OK
		Mezz.	11	12,69	4,64	3,76	5,59	4,64	0,02	0,44	3,451	OK
		Piede	11	12,19	6,85	4,13	1,75	6,85	0,34	0,03	3,316	OK
2	23	Testa	11	10,72	4,91	3,29	1,27	4,91	0,31	0,01	2,917	OK
		Mezz.	11	14,20	6,74	3,60	5,18	6,74	0,04	0,36	3,862	OK
		Piede	11	12,71	8,57	3,90	2,11	8,57	0,31	0,02	3,457	OK
2	24	Testa	11	10,28	10,09	5,06	2,52	10,09	0,49	0,02	2,796	OK
		Mezz.	11	15,36	12,58	5,47	7,65	12,58	0,13	0,50	4,179	OK
		Piede	11	11,97	15,08	5,89	3,58	15,08	0,49	0,03	3,256	OK
2	25	Testa	11	13,20	18,63	7,64	5,30	18,63	0,58	0,03	3,590	OK
		Mezz.	11	18,01	21,98	8,20	12,04	21,98	0,09	0,67	4,898	OK
		Piede	11	15,13	25,33	8,76	6,83	25,33	0,58	0,04	4,115	OK
2	26	Testa	3	12,62	3,69	1,62	1,06	3,69	0,13	0,01	3,434	OK
		Mezz.	3	17,47	4,43	1,74	2,58	4,43	0,02	0,15	4,753	OK
		Piede	3	14,56	5,18	1,87	1,42	5,18	0,13	0,01	3,960	OK
2	27	Testa	11	9,87	3,25	1,72	0,97	3,25	0,17	0,01	2,684	OK
		Mezz.	11	16,25	4,13	1,86	2,82	4,13	0,05	0,17	4,420	OK
		Piede	11	11,54	5,00	2,01	1,41	5,00	0,17	0,01	3,138	OK
2	28	Testa	11	10,13	6,08	3,19	1,81	6,08	0,32	0,01	2,756	OK
		Mezz.	11	16,28	7,69	3,46	5,24	7,69	0,08	0,32	4,429	OK
		Piede	11	11,84	9,31	3,73	2,63	9,31	0,32	0,02	3,221	OK
2	29	Testa	11	10,29	28,99	14,71	8,58	28,99	1,43	0,06	2,798	OK
		Mezz.	11	16,48	36,28	15,92	24,01	36,28	0,36	1,46	4,484	OK
		Piede	11	11,99	43,57	17,14	12,26	43,57	1,43	0,08	3,261	OK
2	30	Testa	3	8,35	11,60	5,42	3,39	11,60	0,65	0,02	2,272	OK
		Mezz.	3	17,01	14,18	5,85	8,75	14,18	0,27	0,51	4,627	OK
		Piede	3	9,68	16,76	6,28	4,65	16,76	0,65	0,03	2,632	OK
2	31	Testa	3	8,20	6,34	3,06	1,86	6,34	0,37	0,01	2,230	OK
		Mezz.	3	16,79	7,82	3,31	4,97	7,82	0,16	0,30	4,568	OK
		Piede	3	9,52	9,31	3,56	2,60	9,31	0,37	0,02	2,590	OK
2	32	Testa	11	11,18	18,68	9,63	5,54	18,68	0,86	0,04	3,042	OK
		Mezz.	11	16,39	23,49	10,43	15,75	23,49	0,16	0,96	4,458	OK
		Piede	11	13,05	28,31	11,24	7,98	28,31	0,86	0,06	3,549	OK
2	33	Testa	11	9,95	15,01	8,30	4,15	15,01	0,83	0,03	2,706	OK
		Mezz.	11	15,46	19,29	9,01	13,21	19,29	0,21	0,85	4,205	OK
		Piede	11	11,66	23,57	9,72	6,19	23,57	0,83	0,05	3,172	OK
2	34	Testa	11	9,05	20,46	10,09	5,57	20,46	1,12	0,04	2,461	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortoagonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	11	16,05	25,40	10,91	15,82	25,40	0,39	0,99	4,367	OK
		Piede	11	10,52	30,33	11,74	7,84	30,33	1,12	0,06	2,862	OK
2	35	Testa	11	11,00	15,48	8,19	4,25	15,48	0,75	0,03	2,991	OK
		Mezz.	11	15,67	19,63	8,89	12,98	19,63	0,14	0,83	4,263	OK
		Piede	11	12,85	23,78	9,58	6,21	23,78	0,75	0,05	3,495	OK
2	36	Testa	11	12,89	27,35	11,44	7,21	27,35	0,89	0,04	3,505	OK
		Mezz.	11	17,12	32,43	12,29	17,38	32,43	0,14	1,02	4,657	OK
		Piede	11	14,79	37,51	13,14	9,38	37,51	0,89	0,06	4,024	OK
2	37	Testa	11	7,10	29,56	12,77	7,85	29,56	1,80	0,05	1,930	OK
		Mezz.	11	14,44	35,35	13,74	19,55	35,35	0,95	1,16	3,928	OK
		Piede	11	8,17	41,15	14,71	10,37	41,15	1,80	0,07	2,222	OK
2	38	Testa	3	11,48	24,99	11,05	6,67	24,99	0,96	0,04	3,123	OK
		Mezz.	3	16,73	30,07	11,89	16,98	30,07	0,22	1,02	4,551	OK
		Piede	3	13,24	35,15	12,74	8,90	35,15	0,96	0,06	3,602	OK
2	39	Testa	3	8,26	5,49	2,57	1,48	5,49	0,31	0,01	2,247	OK
		Mezz.	3	16,38	6,71	2,77	3,99	6,71	0,13	0,24	4,455	OK
		Piede	3	9,57	7,94	2,97	2,03	7,94	0,31	0,01	2,604	OK
2	40	Testa	3	6,45	2,45	1,21	0,67	2,45	0,19	0,00	1,754	OK
		Mezz.	3	13,00	3,04	1,31	1,90	3,04	0,10	0,12	3,535	OK
		Piede	3	7,51	3,64	1,41	0,94	3,64	0,19	0,01	2,043	OK
2	41	Testa	3	6,55	22,97	11,03	6,22	22,97	1,68	0,04	1,782	OK
		Mezz.	3	13,17	28,29	11,92	17,22	28,29	0,90	1,06	3,583	OK
		Piede	3	7,60	33,61	12,81	8,65	33,61	1,68	0,06	2,068	OK
2	42	Testa	3	13,22	15,42	8,25	4,24	15,42	0,62	0,03	3,596	OK
		Mezz.	3	15,62	19,61	8,94	13,08	19,61	0,01	0,84	4,249	OK
		Piede	3	15,46	23,81	9,64	6,23	23,81	0,62	0,05	4,206	OK
2	43	Testa	11	10,02	5,23	5,30	1,51	5,23	0,53	0,02	2,726	OK
		Mezz.	11	13,52	8,50	5,84	8,83	8,50	0,05	0,65	3,678	OK
		Piede	11	12,08	11,77	6,39	3,25	11,77	0,53	0,04	3,286	OK
2	44	Testa	11	8,60	23,54	10,75	6,32	23,54	1,25	0,04	2,340	OK
		Mezz.	11	16,52	28,58	11,59	16,62	28,58	0,51	1,01	4,494	OK
		Piede	11	9,95	33,62	12,43	8,57	33,62	1,25	0,06	2,706	OK
2	45	Testa	11	11,96	8,93	5,63	2,50	8,93	0,47	0,02	3,254	OK
		Mezz.	11	14,89	11,99	6,14	9,10	11,99	0,02	0,61	4,049	OK
		Piede	11	14,13	15,05	6,65	4,02	15,05	0,47	0,04	3,844	OK
2	46	Testa	3	12,06	13,86	6,24	3,71	13,86	0,52	0,02	3,281	OK
		Mezz.	3	16,61	16,76	6,73	9,63	16,76	0,09	0,58	4,518	OK
		Piede	3	13,94	19,67	7,21	5,00	19,67	0,52	0,03	3,791	OK
2	47	Testa	11	7,56	7,33	7,80	2,12	7,33	1,03	0,03	2,056	OK
		Mezz.	11	13,42	12,19	8,61	13,03	12,19	0,32	0,97	3,651	OK
		Piede	11	9,13	17,05	9,42	4,71	17,05	1,03	0,07	2,483	OK
2	48	Testa	11	6,02	1,28	1,66	0,37	1,28	0,28	0,01	1,638	OK
		Mezz.	11	13,08	2,35	1,84	2,80	2,35	0,12	0,21	3,559	OK
		Piede	11	7,32	3,42	2,02	0,95	3,42	0,28	0,02	1,990	OK
2	49	Testa	11	5,74	3,15	2,70	0,90	3,15	0,47	0,01	1,562	OK
		Mezz.	11	12,64	4,76	2,97	4,46	4,76	0,23	0,32	3,438	OK
		Piede	11	6,89	6,37	3,23	1,74	6,37	0,47	0,02	1,873	OK
2	50	Testa	11	5,39	1,92	2,94	0,56	1,92	0,55	0,01	1,465	OK
		Mezz.	11	12,43	3,86	3,26	4,96	3,86	0,26	0,39	3,381	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	11	6,57	5,79	3,58	1,62	5,79	0,55	0,03	1,787	OK
2	51	Testa	11	12,31	7,02	3,99	1,95	7,02	0,32	0,02	3,349	OK
		Mezz.	11	15,33	9,10	4,33	6,37	9,10	0,02	0,42	4,171	OK
		Piede	11	14,46	11,19	4,68	2,95	11,19	0,32	0,02	3,933	OK
2	52	Testa	11	11,19	15,59	7,58	3,88	15,59	0,68	0,03	3,044	OK
		Mezz.	11	15,52	19,27	8,19	11,40	19,27	0,14	0,73	4,221	OK
		Piede	11	13,00	22,95	8,81	5,42	22,95	0,68	0,04	3,536	OK
2	53	Testa	11	11,65	36,75	22,88	9,43	36,75	1,96	0,09	3,170	OK
		Mezz.	11	14,45	49,12	24,94	35,69	49,12	0,15	2,47	3,930	OK
		Piede	11	13,75	61,48	27,00	15,01	61,48	1,96	0,15	3,741	OK
2	54	Testa	11	11,17	10,68	5,47	2,68	10,68	0,49	0,02	3,038	OK
		Mezz.	11	15,26	13,41	5,92	8,30	13,41	0,09	0,54	4,150	OK
		Piede	11	13,03	16,13	6,38	3,84	16,13	0,49	0,03	3,543	OK
2	55	Testa	11	8,35	12,83	11,58	3,38	12,83	1,39	0,04	2,270	OK
		Mezz.	11	13,41	19,81	12,75	18,67	19,81	0,37	1,39	3,647	OK
		Piede	11	10,02	26,78	13,91	6,73	26,78	1,39	0,09	2,726	OK
2	56	Testa	11	7,05	5,09	5,83	1,36	5,09	0,83	0,02	1,918	OK
		Mezz.	11	12,97	8,77	6,44	9,52	8,77	0,29	0,73	3,527	OK
		Piede	11	8,54	12,45	7,06	3,16	12,45	0,83	0,05	2,322	OK
2	57	Testa	11	12,32	10,29	6,70	2,65	10,29	0,54	0,03	3,352	OK
		Mezz.	11	14,29	13,97	7,31	10,50	13,97	0,00	0,73	3,888	OK
		Piede	11	14,58	17,65	7,92	4,33	17,65	0,54	0,05	3,966	OK
2	58	Testa	11	4,25	92,36	2,82	0,00	0,00	0,66	0,00	1,156	OK
		Mezz.	11	8,83	2,08	3,16	4,87	2,08	0,36	0,42	2,402	OK
		Piede	11	5,30	4,17	3,51	1,19	4,17	0,66	0,04	1,440	OK
2	59	Testa	11	8,22	12,67	9,16	3,59	12,67	1,11	0,04	2,235	OK
		Mezz.	11	14,40	17,87	10,02	14,96	17,87	0,35	1,04	3,917	OK
		Piede	11	9,77	23,07	10,89	6,23	23,07	1,11	0,07	2,658	OK
2	60	Testa	11	15,63	29,68	11,63	7,70	29,68	0,74	0,04	4,251	OK
		Mezz.	11	17,63	34,61	12,45	17,37	34,61	0,02	0,99	4,796	OK
		Piede	11	17,84	39,55	13,27	9,72	39,55	0,74	0,05	4,852	OK
2	61	Testa	11	12,54	8,38	4,62	2,32	8,38	0,37	0,02	3,410	OK
		Mezz.	11	15,48	10,77	5,01	7,35	10,77	0,02	0,47	4,210	OK
		Piede	11	14,69	13,15	5,41	3,45	13,15	0,37	0,03	3,996	OK
2	62	Testa	11	10,81	21,72	14,94	5,62	21,72	1,38	0,06	2,941	OK
		Mezz.	11	14,11	30,08	16,33	23,56	30,08	0,16	1,67	3,839	OK
		Piede	11	12,83	38,44	17,73	9,47	38,44	1,38	0,10	3,489	OK
2	63	Testa	11	15,96	10,65	4,09	2,52	10,65	0,26	0,01	4,342	OK
		Mezz.	11	17,00	12,36	4,37	5,80	12,36	0,01	0,34	4,625	OK
		Piede	11	18,19	14,07	4,66	3,15	14,07	0,26	0,02	4,947	OK
2	64	Testa	11	10,72	6,06	2,66	1,61	6,06	0,25	0,01	2,917	OK
		Mezz.	11	16,78	7,28	2,86	4,08	7,28	0,07	0,24	4,564	OK
		Piede	11	12,36	8,50	3,07	2,15	8,50	0,25	0,01	3,363	OK
2	65	Testa	11	13,34	11,95	5,81	3,24	11,95	0,44	0,02	3,628	OK
		Mezz.	11	16,13	14,77	6,29	9,10	14,77	0,02	0,56	4,388	OK
		Piede	11	15,50	17,60	6,76	4,54	17,60	0,44	0,03	4,215	OK
2	66	Testa	11	8,71	11,74	6,28	3,77	11,74	0,72	0,02	2,370	OK
		Mezz.	11	16,74	14,93	6,81	10,66	14,93	0,25	0,64	4,552	OK
		Piede	11	10,19	18,12	7,34	5,53	18,12	0,72	0,04	2,772	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortoagonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
2	67	Testa	11	8,62	23,51	12,04	7,50	23,51	1,40	0,05	2,345	OK
		Mezz.	11	17,01	29,51	13,04	20,37	29,51	0,52	1,20	4,626	OK
		Piede	11	10,05	35,51	14,04	10,77	35,51	1,40	0,07	2,735	OK
2	68	Testa	11	9,05	11,83	6,43	3,80	11,83	0,71	0,02	2,461	OK
		Mezz.	11	16,63	15,12	6,98	10,94	15,12	0,23	0,66	4,524	OK
		Piede	11	10,59	18,42	7,53	5,63	18,42	0,71	0,04	2,882	OK
2	69	Testa	11	9,01	11,26	6,10	3,62	11,26	0,68	0,02	2,450	OK
		Mezz.	11	16,65	14,38	6,62	10,38	14,38	0,22	0,62	4,530	OK
		Piede	11	10,55	17,50	7,14	5,35	17,50	0,68	0,04	2,868	OK
2	70	Testa	11	8,79	26,09	13,04	8,30	26,09	1,48	0,05	2,392	OK
		Mezz.	11	17,17	32,51	14,10	22,00	32,51	0,54	1,28	4,670	OK
		Piede	11	10,24	38,92	15,17	11,76	38,92	1,48	0,07	2,784	OK
2	71	Testa	11	13,20	19,69	9,20	6,19	19,69	0,70	0,03	3,590	OK
		Mezz.	11	17,65	24,06	9,93	15,40	24,06	0,06	0,87	4,800	OK
		Piede	11	15,29	28,43	10,65	8,49	28,43	0,70	0,05	4,158	OK
2	72	Testa	11	11,14	3,76	2,82	0,98	3,76	0,25	0,01	3,030	OK
		Mezz.	11	13,86	5,38	3,09	4,49	5,38	0,02	0,32	3,770	OK
		Piede	11	13,28	7,01	3,36	1,74	7,01	0,25	0,02	3,612	OK
2	73	Testa	11	10,10	29,69	11,71	7,71	29,69	1,16	0,04	2,748	OK
		Mezz.	11	17,58	34,68	12,54	17,53	34,68	0,43	1,00	4,781	OK
		Piede	11	11,54	39,68	13,37	9,77	39,68	1,16	0,06	3,139	OK
2	74	Testa	11	14,95	27,97	11,18	7,29	27,97	0,75	0,04	4,066	OK
		Mezz.	11	17,47	32,79	11,98	16,80	32,79	0,04	0,96	4,752	OK
		Piede	11	17,10	37,60	12,79	9,30	37,60	0,75	0,05	4,650	OK
2	75	Testa	11	14,25	18,32	7,76	5,25	18,32	0,54	0,03	3,877	OK
		Mezz.	11	17,74	21,80	8,34	12,32	21,80	0,04	0,69	4,825	OK
		Piede	11	16,38	25,28	8,92	6,87	25,28	0,54	0,04	4,456	OK
2	76	Testa	11	12,72	3,77	1,59	1,08	3,77	0,12	0,01	3,460	OK
		Mezz.	11	17,79	4,48	1,71	2,52	4,48	0,02	0,14	4,839	OK
		Piede	11	14,62	5,19	1,82	1,41	5,19	0,12	0,01	3,977	OK
2	77	Testa	11	13,97	22,48	9,44	6,43	22,48	0,68	0,03	3,799	OK
		Mezz.	11	17,81	26,68	10,14	14,95	26,68	0,06	0,84	4,845	OK
		Piede	11	16,04	30,88	10,84	8,38	30,88	0,68	0,05	4,363	OK
2	78	Testa	11	12,56	12,53	7,67	3,79	12,53	0,61	0,03	3,415	OK
		Mezz.	11	15,50	16,66	8,36	12,76	16,66	0,01	0,82	4,217	OK
		Piede	11	14,81	20,78	9,05	5,99	20,78	0,61	0,05	4,028	OK
2	79	Testa	11	11,13	21,03	12,05	5,35	21,03	1,08	0,05	3,028	OK
		Mezz.	11	14,76	27,35	13,11	18,61	27,35	0,16	1,26	4,015	OK
		Piede	11	13,07	33,66	14,16	8,14	33,66	1,08	0,08	3,556	OK
2	80	Testa	11	10,67	16,18	14,02	4,26	16,18	1,31	0,05	2,901	OK
		Mezz.	11	13,50	24,54	15,41	22,53	24,54	0,09	1,67	3,671	OK
		Piede	11	12,79	32,90	16,80	8,24	32,90	1,31	0,11	3,478	OK
2	81	Testa	11	13,29	9,50	3,90	2,28	9,50	0,29	0,01	3,615	OK
		Mezz.	11	16,53	11,21	4,18	5,64	11,21	0,04	0,34	4,496	OK
		Piede	11	15,24	12,92	4,47	2,95	12,92	0,29	0,02	4,144	OK
2	82	Testa	3	11,97	12,39	7,10	3,44	12,39	0,59	0,03	3,255	OK
		Mezz.	3	15,30	16,11	7,72	11,35	16,11	0,05	0,74	4,161	OK
		Piede	3	14,06	19,83	8,34	5,23	19,83	0,59	0,04	3,823	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
2	83	Testa	3	10,50	8,94	4,93	2,47	8,94	0,47	0,02	2,855	OK
		Mezz.	3	15,47	11,48	5,36	7,85	11,48	0,10	0,51	4,208	OK
		Piede	3	12,30	14,03	5,78	3,69	14,03	0,47	0,03	3,346	OK
2	84	Testa	11	12,92	21,58	10,28	5,84	21,58	0,80	0,04	3,514	OK
		Mezz.	11	16,26	26,52	11,10	16,02	26,52	0,07	0,99	4,422	OK
		Piede	11	14,99	31,45	11,92	8,08	31,45	0,80	0,06	4,076	OK
2	85	Testa	3	7,74	25,26	11,03	6,72	25,26	1,43	0,04	2,105	OK
		Mezz.	3	16,82	30,30	11,87	16,92	30,30	0,69	1,01	4,574	OK
		Piede	3	8,92	35,34	12,71	8,93	35,34	1,43	0,06	2,426	OK
2	86	Testa	11	11,73	9,37	6,10	2,41	9,37	0,52	0,02	3,189	OK
		Mezz.	11	14,29	12,73	6,66	9,57	12,73	0,03	0,67	3,887	OK
		Piede	11	13,87	16,08	7,22	3,94	16,08	0,52	0,04	3,774	OK
2	87	Testa	11	11,23	5,82	5,25	1,54	5,82	0,47	0,02	3,055	OK
		Mezz.	11	13,41	8,99	5,78	8,46	8,99	0,00	0,63	3,648	OK
		Piede	11	13,49	12,15	6,31	3,05	12,15	0,47	0,04	3,668	OK
2	88	Testa	11	11,80	8,32	6,29	2,17	8,32	0,53	0,02	3,209	OK
		Mezz.	11	13,84	11,95	6,90	10,01	11,95	0,00	0,72	3,764	OK
		Piede	11	14,06	15,57	7,50	3,87	15,57	0,53	0,05	3,825	OK
2	89	Testa	11	10,62	4,33	4,60	1,15	4,33	0,43	0,02	2,889	OK
		Mezz.	11	13,09	7,20	5,07	7,48	7,20	0,01	0,57	3,562	OK
		Piede	11	12,83	10,06	5,55	2,55	10,06	0,43	0,04	3,489	OK
2	90	Testa	11	13,46	9,17	4,75	2,51	9,17	0,35	0,02	3,661	OK
		Mezz.	11	15,79	11,55	5,15	7,50	11,55	0,00	0,47	4,295	OK
		Piede	11	15,71	13,93	5,54	3,63	13,93	0,35	0,03	4,273	OK
2	91	Testa	11	8,47	20,70	10,78	5,68	20,70	1,27	0,04	2,303	OK
		Mezz.	11	15,76	26,11	11,68	17,03	26,11	0,48	1,08	4,287	OK
		Piede	11	9,88	31,52	12,58	8,22	31,52	1,27	0,06	2,688	OK
2	92	Testa	3	10,68	12,69	7,47	3,53	12,69	0,70	0,03	2,905	OK
		Mezz.	3	15,18	16,65	8,13	11,98	16,65	0,12	0,79	4,128	OK
		Piede	3	12,57	20,60	8,79	5,45	20,60	0,70	0,05	3,418	OK
2	93	Testa	11	10,59	15,91	6,48	4,17	15,91	0,61	0,02	2,879	OK
		Mezz.	11	17,33	18,74	6,95	9,77	18,74	0,20	0,56	4,714	OK
		Piede	11	12,12	21,56	7,42	5,36	21,56	0,61	0,03	3,298	OK
2	94	Testa	11	8,99	3,74	1,71	1,00	3,74	0,19	0,01	2,446	OK
		Mezz.	11	16,52	4,55	1,84	2,65	4,55	0,07	0,16	4,492	OK
		Piede	11	10,40	5,35	1,98	1,36	5,35	0,19	0,01	2,830	OK
2	95	Testa	11	9,19	31,90	14,07	8,51	31,90	1,53	0,05	2,500	OK
		Mezz.	11	16,75	38,37	15,15	21,62	38,37	0,58	1,29	4,556	OK
		Piede	11	10,60	44,83	16,23	11,35	44,83	1,53	0,07	2,883	OK
2	96	Testa	3	12,55	21,60	9,28	5,73	21,60	0,74	0,03	3,413	OK
		Mezz.	3	16,93	25,80	9,97	14,17	25,80	0,13	0,84	4,606	OK
		Piede	3	14,44	29,99	10,67	7,55	29,99	0,74	0,05	3,928	OK
2	97	Testa	11	7,11	33,86	13,65	8,85	33,86	1,92	0,05	1,934	OK
		Mezz.	11	13,89	39,77	14,64	20,55	39,77	1,05	1,18	3,778	OK
		Piede	11	8,14	45,69	15,62	11,32	45,69	1,92	0,07	2,213	OK
2	98	Testa	11	9,75	6,15	2,68	1,64	6,15	0,27	0,01	2,652	OK
		Mezz.	11	16,85	7,37	2,88	4,10	7,37	0,10	0,24	4,582	OK
		Piede	11	11,23	8,59	3,08	2,17	8,59	0,27	0,01	3,055	OK
2	99	Testa	11	10,98	18,22	9,57	4,58	18,22	0,87	0,04	2,988	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	11	15,14	23,04	10,37	14,58	23,04	0,16	0,96	4,118	OK
		Piede	11	12,83	27,86	11,17	6,67	27,86	0,87	0,06	3,490	OK
2	100	Testa	11	11,87	2,21	1,25	0,56	2,21	0,11	0,00	3,228	OK
		Mezz.	11	14,81	2,87	1,36	1,93	2,87	0,01	0,13	4,029	OK
		Piede	11	13,94	3,53	1,47	0,85	3,53	0,11	0,01	3,793	OK
2	101	Testa	11	11,65	38,55	22,95	9,85	38,55	1,97	0,09	3,169	OK
		Mezz.	11	14,61	50,75	24,99	35,62	50,75	0,18	2,44	3,974	OK
		Piede	11	13,71	62,96	27,02	15,30	62,96	1,97	0,15	3,730	OK
2	102	Testa	11	12,47	17,04	8,97	5,46	17,04	0,72	0,03	3,392	OK
		Mezz.	11	16,83	21,56	9,72	15,21	21,56	0,06	0,90	4,578	OK
		Piede	11	14,57	26,09	10,48	7,95	26,09	0,72	0,05	3,963	OK
2	103	Testa	11	8,75	25,92	13,01	8,25	25,92	1,49	0,05	2,380	OK
		Mezz.	11	17,14	32,33	14,08	21,96	32,33	0,55	1,28	4,662	OK
		Piede	11	10,19	38,75	15,15	11,72	38,75	1,49	0,07	2,771	OK
2	104	Testa	11	8,73	11,86	6,30	3,80	11,86	0,72	0,02	2,375	OK
		Mezz.	11	16,78	15,05	6,83	10,69	15,05	0,25	0,64	4,563	OK
		Piede	11	10,21	18,24	7,36	5,56	18,24	0,72	0,04	2,776	OK
2	105	Testa	3	10,51	32,01	25,97	8,39	32,01	2,47	0,10	2,859	OK
		Mezz.	3	13,65	47,24	28,51	41,54	47,24	0,24	3,04	3,714	OK
		Piede	3	12,57	62,47	31,04	15,59	62,47	2,47	0,20	3,418	OK
2	106	Testa	3	13,27	18,48	9,06	4,60	18,48	0,68	0,03	3,609	OK
		Mezz.	3	15,48	22,89	9,79	13,64	22,89	0,04	0,88	4,209	OK
		Piede	3	15,42	27,31	10,53	6,46	27,31	0,68	0,05	4,195	OK
2	107	Testa	3	15,05	29,98	12,32	7,87	29,98	0,82	0,04	4,093	OK
		Mezz.	3	17,25	35,38	13,22	18,64	35,38	0,03	1,08	4,693	OK
		Piede	3	17,25	40,79	14,12	10,16	40,79	0,82	0,06	4,692	OK
2	108	Testa	11	11,13	10,32	5,81	2,86	10,32	0,52	0,02	3,029	OK
		Mezz.	11	15,37	13,35	6,32	9,28	13,35	0,08	0,60	4,181	OK
		Piede	11	13,07	16,37	6,82	4,31	16,37	0,52	0,04	3,554	OK
2	109	Testa	3	16,22	33,39	12,45	8,53	33,39	0,77	0,04	4,411	OK
		Mezz.	3	18,05	38,47	13,29	18,33	38,47	0,02	1,02	4,911	OK
		Piede	3	18,42	43,56	14,14	10,54	43,56	0,77	0,06	5,011	OK
2	110	Testa	11	14,41	13,29	5,03	3,41	13,29	0,35	0,02	3,920	OK
		Mezz.	11	17,92	15,37	5,38	7,44	15,37	0,04	0,42	4,873	OK
		Piede	11	16,40	17,45	5,73	4,25	17,45	0,35	0,02	4,461	OK
2	111	Testa	3	11,86	10,83	5,95	2,99	10,83	0,50	0,02	3,226	OK
		Mezz.	3	15,49	13,90	6,46	9,47	13,90	0,05	0,61	4,213	OK
		Piede	3	13,90	16,96	6,97	4,45	16,96	0,50	0,04	3,780	OK
2	112	Testa	3	9,84	4,57	2,33	1,25	4,57	0,24	0,01	2,678	OK
		Mezz.	3	15,87	5,73	2,52	3,67	5,73	0,07	0,23	4,316	OK
		Piede	3	11,48	6,89	2,72	1,79	6,89	0,24	0,01	3,123	OK
2	113	Testa	3	12,73	5,37	3,15	1,37	5,37	0,25	0,01	3,462	OK
		Mezz.	3	14,68	7,04	3,42	4,87	7,04	0,00	0,33	3,992	OK
		Piede	3	14,97	8,70	3,70	2,11	8,70	0,25	0,02	4,073	OK
2	114	Testa	3	12,87	11,83	6,75	3,01	11,83	0,52	0,03	3,500	OK
		Mezz.	3	14,78	15,36	7,34	10,42	15,36	0,01	0,71	4,020	OK
		Piede	3	15,11	18,90	7,93	4,57	18,90	0,52	0,04	4,110	OK
2	115	Testa	11	14,19	17,18	6,80	4,47	17,18	0,48	0,02	3,858	OK
		Mezz.	11	17,55	20,09	7,28	10,18	20,09	0,05	0,58	4,775	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	11	16,21	22,99	7,76	5,67	22,99	0,48	0,03	4,408	OK
2	116	Testa	11	11,39	35,49	12,74	8,96	35,49	1,12	0,04	3,099	OK
		Mezz.	11	18,40	40,53	13,58	18,51	40,53	0,38	1,01	5,005	OK
		Piede	11	12,89	45,57	14,42	10,89	45,57	1,12	0,05	3,507	OK
2	117	Testa	3	7,03	3,30	2,20	0,93	3,30	0,31	0,01	1,913	OK
		Mezz.	3	14,68	4,52	2,40	3,57	4,52	0,13	0,24	3,993	OK
		Piede	3	8,34	5,74	2,61	1,54	5,74	0,31	0,01	2,268	OK
2	118	Testa	3	6,42	2,03	1,39	0,57	2,03	0,22	0,01	1,747	OK
		Mezz.	3	14,61	2,81	1,51	2,25	2,81	0,10	0,15	3,973	OK
		Piede	3	7,62	3,59	1,64	0,96	3,59	0,22	0,01	2,073	OK
2	119	Testa	3	6,80	5,36	3,51	1,51	5,36	0,52	0,01	1,849	OK
		Mezz.	3	14,75	7,29	3,83	5,69	7,29	0,23	0,39	4,011	OK
		Piede	3	8,05	9,23	4,15	2,47	9,23	0,52	0,02	2,189	OK
2	120	Testa	3	14,18	13,54	5,47	3,24	13,54	0,39	0,02	3,858	OK
		Mezz.	3	16,64	15,91	5,86	7,88	15,91	0,04	0,47	4,526	OK
		Piede	3	16,23	18,28	6,26	4,15	18,28	0,39	0,03	4,416	OK
2	121	Testa	11	6,29	30,14	11,78	7,81	30,14	1,87	0,04	1,712	OK
		Mezz.	11	11,06	35,13	12,62	17,60	35,13	1,14	1,00	3,008	OK
		Piede	11	7,18	40,12	13,45	9,86	40,12	1,87	0,06	1,954	OK
2	122	Testa	3	9,55	7,44	6,07	2,13	7,44	0,64	0,02	2,599	OK
		Mezz.	3	14,04	11,00	6,66	10,00	11,00	0,11	0,71	3,819	OK
		Piede	3	11,43	14,57	7,26	3,97	14,57	0,64	0,05	3,108	OK
2	123	Testa	3	7,78	9,56	7,21	2,72	9,56	0,93	0,03	2,116	OK
		Mezz.	3	14,27	13,70	7,90	11,81	13,70	0,32	0,83	3,881	OK
		Piede	3	9,27	17,85	8,59	4,84	17,85	0,93	0,05	2,522	OK
2	124	Testa	3	12,04	22,97	12,68	5,82	22,97	1,05	0,05	3,275	OK
		Mezz.	3	14,92	29,50	13,77	19,48	29,50	0,10	1,31	4,057	OK
		Piede	3	14,11	36,04	14,86	8,68	36,04	1,05	0,08	3,838	OK
2	125	Testa	3	14,02	8,92	3,55	2,13	8,92	0,25	0,01	3,814	OK
		Mezz.	3	16,73	10,45	3,81	5,10	10,45	0,03	0,30	4,552	OK
		Piede	3	16,03	11,98	4,06	2,71	11,98	0,25	0,02	4,360	OK
2	126	Testa	11	11,49	17,76	7,67	4,72	17,76	0,67	0,03	3,126	OK
		Mezz.	11	16,90	21,24	8,25	11,73	21,24	0,16	0,69	4,596	OK
		Piede	11	13,23	24,72	8,83	6,23	24,72	0,67	0,04	3,599	OK
2	127	Testa	3	14,04	3,51	1,51	0,93	3,51	0,11	0,01	3,819	OK
		Mezz.	3	16,92	4,20	1,63	2,31	4,20	0,01	0,14	4,603	OK
		Piede	3	16,17	4,88	1,74	1,23	4,88	0,11	0,01	4,398	OK
2	128	Testa	3	14,31	27,31	11,43	7,20	27,31	0,80	0,04	3,892	OK
		Mezz.	3	17,12	32,39	12,28	17,37	32,39	0,05	1,02	4,656	OK
		Piede	3	16,43	37,48	13,13	9,38	37,48	0,80	0,06	4,469	OK
2	129	Testa	11	12,39	10,57	6,82	2,72	10,57	0,55	0,03	3,371	OK
		Mezz.	11	14,32	14,31	7,44	10,68	14,31	0,00	0,75	3,896	OK
		Piede	11	14,66	18,04	8,06	4,42	18,04	0,55	0,05	3,987	OK
2	130	Testa	11	11,49	7,54	6,04	1,97	7,54	0,53	0,02	3,125	OK
		Mezz.	11	13,69	11,08	6,63	9,65	11,08	0,01	0,71	3,723	OK
		Piede	11	13,73	14,61	7,22	3,64	14,61	0,53	0,05	3,734	OK
2	131	Testa	11	11,65	6,63	4,65	1,72	6,63	0,40	0,02	3,169	OK
		Mezz.	11	14,06	9,25	5,08	7,34	9,25	0,02	0,52	3,824	OK
		Piede	11	13,84	11,88	5,52	2,93	11,88	0,40	0,03	3,764	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortoagonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
2	132	Testa	11	11,15	4,99	4,15	1,31	4,99	0,37	0,02	3,032	OK
		Mezz.	11	13,59	7,45	4,56	6,66	7,45	0,01	0,49	3,698	OK
		Piede	11	13,34	9,90	4,97	2,48	9,90	0,37	0,03	3,629	OK
2	133	Testa	3	11,22	21,27	17,31	5,57	21,27	1,54	0,07	3,051	OK
		Mezz.	3	13,65	31,43	19,01	27,71	31,43	0,05	2,03	3,711	OK
		Piede	3	13,41	41,60	20,70	10,39	41,60	1,54	0,13	3,648	OK
2	134	Testa	3	9,80	18,98	9,80	5,20	18,98	1,00	0,04	2,665	OK
		Mezz.	3	15,80	23,88	10,61	15,46	23,88	0,28	0,98	4,299	OK
		Piede	3	11,43	28,78	11,43	7,49	28,78	1,00	0,06	3,110	OK
2	135	Testa	3	13,14	14,39	6,33	3,83	14,39	0,48	0,02	3,574	OK
		Mezz.	3	16,77	17,29	6,81	9,72	17,29	0,06	0,58	4,560	OK
		Piede	3	15,15	20,20	7,30	5,11	20,20	0,48	0,03	4,121	OK
2	136	Testa	3	15,70	10,41	3,61	2,38	10,41	0,23	0,01	4,271	OK
		Mezz.	3	17,84	11,80	3,84	4,92	11,80	0,03	0,28	4,852	OK
		Piede	3	17,71	13,18	4,07	2,85	13,18	0,23	0,01	4,817	OK
2	137	Testa	3	14,86	20,37	7,33	5,14	20,37	0,49	0,02	4,042	OK
		Mezz.	3	18,38	23,27	7,81	10,66	23,27	0,07	0,58	4,999	OK
		Piede	3	16,82	26,18	8,30	6,26	26,18	0,49	0,03	4,576	OK
2	138	Testa	3	9,01	14,39	7,62	3,95	14,39	0,84	0,03	2,451	OK
		Mezz.	3	15,68	18,25	8,26	12,06	18,25	0,28	0,77	4,264	OK
		Piede	3	10,53	22,10	8,90	5,77	22,10	0,84	0,05	2,865	OK
2	139	Testa	3	9,12	23,49	11,52	6,38	23,49	1,26	0,04	2,481	OK
		Mezz.	3	16,09	29,11	12,46	18,05	29,11	0,44	1,12	4,375	OK
		Piede	3	10,60	34,73	13,40	8,97	34,73	1,26	0,06	2,884	OK
2	140	Testa	3	9,07	5,07	2,29	1,36	5,07	0,25	0,01	2,466	OK
		Mezz.	3	16,58	6,14	2,47	3,54	6,14	0,10	0,21	4,509	OK
		Piede	3	10,48	7,21	2,65	1,84	7,21	0,25	0,01	2,850	OK
2	141	Testa	3	8,53	46,51	28,54	11,92	46,51	3,35	0,11	2,319	OK
		Mezz.	3	14,50	61,86	31,10	44,45	61,86	1,10	3,07	3,944	OK
		Piede	3	10,05	77,21	33,66	18,83	77,21	3,35	0,19	2,735	OK
2	142	Testa	3	13,85	10,87	4,63	2,64	10,87	0,33	0,02	3,766	OK
		Mezz.	3	16,27	12,95	4,98	6,77	12,95	0,03	0,42	4,427	OK
		Piede	3	15,92	15,04	5,33	3,46	15,04	0,33	0,02	4,331	OK
2	143	Testa	11	6,55	33,13	12,34	8,47	33,13	1,89	0,04	1,781	OK
		Mezz.	11	11,49	38,17	13,18	18,17	38,17	1,15	1,01	3,126	OK
		Piede	11	7,44	43,21	14,02	10,46	43,21	1,89	0,06	2,023	OK
2	144	Testa	3	13,52	49,46	25,66	12,42	49,46	1,90	0,10	3,678	OK
		Mezz.	3	15,20	62,31	27,80	39,03	62,31	0,01	2,57	4,133	OK
		Piede	3	15,78	75,17	29,94	17,95	75,17	1,90	0,15	4,292	OK
2	145	Testa	3	7,13	30,32	11,23	7,73	30,32	1,58	0,04	1,938	OK
		Mezz.	3	13,21	34,89	11,99	16,50	34,89	0,91	0,91	3,592	OK
		Piede	3	8,09	39,45	12,75	9,53	39,45	1,58	0,05	2,201	OK
2	146	Testa	11	11,62	19,84	14,09	5,15	19,84	1,21	0,06	3,161	OK
		Mezz.	11	14,02	27,81	15,42	22,29	27,81	0,05	1,59	3,813	OK
		Piede	11	13,81	35,77	16,74	8,84	35,77	1,21	0,10	3,757	OK
2	147	Testa	11	12,91	40,69	23,20	12,23	40,69	1,80	0,09	3,512	OK
		Mezz.	11	15,84	52,81	25,22	38,35	52,81	0,02	2,42	4,309	OK
		Piede	11	15,16	64,93	27,24	18,56	64,93	1,80	0,14	4,123	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
2	148	Testa	11	12,55	3,04	1,86	0,92	3,04	0,15	0,01	3,415	OK
		Mezz.	11	15,52	4,05	2,03	3,09	4,05	0,00	0,20	4,221	OK
		Piede	11	14,81	5,05	2,19	1,46	5,05	0,15	0,01	4,029	OK
2	149	Testa	11	12,06	2,29	1,52	0,70	2,29	0,13	0,01	3,279	OK
		Mezz.	11	15,18	3,14	1,66	2,54	3,14	0,00	0,17	4,129	OK
		Piede	11	14,29	3,98	1,80	1,16	3,98	0,13	0,01	3,887	OK
2	150	Testa	11	11,17	19,97	7,90	5,19	19,97	0,71	0,03	3,038	OK
		Mezz.	11	17,56	23,34	8,46	11,83	23,34	0,21	0,67	4,775	OK
		Piede	11	12,76	26,72	9,02	6,59	26,72	0,71	0,04	3,470	OK
2	151	Testa	3	11,08	3,36	2,81	0,88	3,36	0,25	0,01	3,013	OK
		Mezz.	3	13,58	5,03	3,09	4,51	5,03	0,01	0,33	3,694	OK
		Piede	3	13,27	6,69	3,37	1,67	6,69	0,25	0,02	3,609	OK
2	152	Testa	3	11,69	9,15	6,31	2,37	9,15	0,54	0,02	3,181	OK
		Mezz.	3	14,11	12,68	6,90	9,95	12,68	0,02	0,71	3,837	OK
		Piede	3	13,88	16,22	7,48	4,00	16,22	0,54	0,04	3,775	OK
2	153	Testa	3	16,19	14,31	4,45	3,10	14,31	0,27	0,01	4,404	OK
		Mezz.	3	18,84	15,84	4,71	5,74	15,84	0,05	0,30	5,125	OK
		Piede	3	18,04	17,37	4,96	3,55	17,37	0,27	0,02	4,907	OK
2	154	Testa	3	8,11	6,60	2,76	1,88	6,60	0,34	0,01	2,205	OK
		Mezz.	3	17,85	7,82	2,96	4,36	7,82	0,16	0,24	4,856	OK
		Piede	3	9,31	9,05	3,17	2,45	9,05	0,34	0,01	2,532	OK
2	155	Testa	3	8,02	6,26	2,66	1,79	6,26	0,33	0,01	2,181	OK
		Mezz.	3	17,73	7,45	2,86	4,22	7,45	0,16	0,24	4,821	OK
		Piede	3	9,22	8,65	3,05	2,35	8,65	0,33	0,01	2,507	OK
2	156	Testa	3	13,23	38,33	19,30	9,59	38,33	1,46	0,07	3,600	OK
		Mezz.	3	15,34	47,86	20,89	29,21	47,86	0,06	1,90	4,172	OK
		Piede	3	15,41	57,40	22,48	13,64	57,40	1,46	0,11	4,193	OK
2	157	Testa	3	9,84	12,23	7,21	3,40	12,23	0,73	0,03	2,676	OK
		Mezz.	3	15,17	16,05	7,85	11,57	16,05	0,17	0,76	4,125	OK
		Piede	3	11,58	19,87	8,48	5,26	19,87	0,73	0,05	3,149	OK
2	158	Testa	11	10,53	12,17	16,16	2,37	12,17	1,53	0,05	2,863	OK
		Mezz.	11	11,79	22,60	17,89	24,57	22,60	0,01	2,08	3,208	OK
		Piede	11	12,79	33,03	19,63	6,13	33,03	1,53	0,15	3,479	OK
2	159	Testa	3	8,29	87,96	2,68	0,00	0,00	0,32	0,00	2,254	OK
		Mezz.	3	11,00	1,98	3,01	4,35	1,98	0,03	0,40	2,991	OK
		Piede	3	10,33	3,97	3,34	0,76	3,97	0,32	0,04	2,809	OK
2	160	Testa	3	8,38	104,67	3,19	0,00	0,00	0,38	0,00	2,279	OK
		Mezz.	3	11,00	2,36	3,59	5,18	2,36	0,04	0,47	2,991	OK
		Piede	3	10,44	4,72	3,98	0,90	4,72	0,38	0,05	2,841	OK
2	161	Testa	3	9,95	7,06	12,85	1,39	7,06	1,29	0,04	2,705	OK
		Mezz.	3	11,56	15,68	14,29	19,90	15,68	0,03	1,72	3,145	OK
		Piede	3	12,17	24,30	15,72	4,55	24,30	1,29	0,13	3,310	OK
2	162	Testa	3	8,40	104,67	3,19	0,00	0,00	0,38	0,00	2,284	OK
		Mezz.	3	11,00	2,36	3,59	5,18	2,36	0,03	0,47	2,991	OK
		Piede	3	10,47	4,72	3,98	0,90	4,72	0,38	0,05	2,847	OK
2	163	Testa	3	12,60	29,40	17,36	5,46	29,40	1,38	0,07	3,428	OK
		Mezz.	3	13,03	38,60	18,90	23,96	38,60	0,03	1,84	3,545	OK
		Piede	3	14,83	47,80	20,43	8,44	47,80	1,38	0,11	4,034	OK
2	164	Testa	11	10,89	11,34	9,81	2,98	11,34	0,90	0,04	2,962	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	11	13,50	17,19	10,79	15,78	17,19	0,04	1,17	3,672	OK
		Piede	11	13,06	23,04	11,77	5,78	23,04	0,90	0,08	3,551	OK
2	165	Testa	3	10,26	10,91	9,74	2,87	10,91	0,95	0,04	2,790	OK
		Mezz.	3	13,43	16,77	10,72	15,70	16,77	0,09	1,17	3,653	OK
		Piede	3	12,31	22,62	11,70	5,68	22,62	0,95	0,08	3,349	OK
2	166	Testa	11	11,83	15,66	10,53	4,05	15,66	0,89	0,04	3,218	OK
		Mezz.	11	14,18	21,51	11,51	16,58	21,51	0,03	1,17	3,858	OK
		Piede	11	14,02	27,36	12,49	6,73	27,36	0,89	0,07	3,814	OK
2	167	Testa	3	11,17	11,96	9,92	3,14	11,96	0,89	0,04	3,039	OK
		Mezz.	3	13,60	17,81	10,89	15,90	17,81	0,03	1,17	3,699	OK
		Piede	3	13,37	23,67	11,87	5,92	23,67	0,89	0,08	3,637	OK
2	168	Testa	11	12,56	15,63	9,54	4,73	15,63	0,76	0,04	3,417	OK
		Mezz.	11	15,52	20,75	10,39	15,87	20,75	0,01	1,02	4,221	OK
		Piede	11	14,81	25,88	11,25	7,45	25,88	0,76	0,06	4,029	OK
2	169	Testa	11	11,31	7,37	5,68	2,27	7,37	0,50	0,02	3,075	OK
		Mezz.	11	14,62	10,66	6,22	9,59	10,66	0,02	0,66	3,976	OK
		Piede	11	13,49	13,95	6,77	4,10	13,95	0,50	0,04	3,669	OK
2	170	Testa	11	9,31	34,23	14,16	9,00	34,23	1,52	0,05	2,532	OK
		Mezz.	11	17,21	40,47	15,20	21,45	40,47	0,61	1,25	4,680	OK
		Piede	11	10,68	46,71	16,24	11,65	46,71	1,52	0,07	2,904	OK
2	171	Testa	3	13,22	34,89	18,77	8,81	34,89	1,42	0,07	3,595	OK
		Mezz.	3	15,03	44,45	20,37	28,72	44,45	0,02	1,91	4,088	OK
		Piede	3	15,46	54,02	21,96	12,97	54,02	1,42	0,11	4,206	OK
2	172	Testa	11	9,63	4,18	1,91	1,03	4,18	0,20	0,01	2,618	OK
		Mezz.	11	15,84	5,08	2,06	2,84	5,08	0,07	0,18	4,309	OK
		Piede	11	11,14	5,98	2,21	1,40	5,98	0,20	0,01	3,029	OK
2	173	Testa	11	9,46	5,78	2,73	1,43	5,78	0,29	0,01	2,573	OK
		Mezz.	11	15,66	7,09	2,95	4,09	7,09	0,10	0,26	4,261	OK
		Piede	11	10,97	8,40	3,17	1,98	8,40	0,29	0,02	2,984	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
3	1	Testa	3	11,37	9,84	6,91	2,78	9,84	0,61	0,02	3,092	OK
		Mezz.	3	17,67	12,92	7,43	11,11	12,92	0,03	0,63	4,805	OK
		Piede	3	13,05	16,00	7,94	4,36	16,00	0,61	0,04	3,551	OK
3	2	Testa	3	8,39	15,82	11,95	4,50	15,82	1,42	0,04	2,282	OK
		Mezz.	3	17,37	21,26	12,86	19,30	21,26	0,41	1,11	4,725	OK
		Piede	3	9,66	26,70	13,77	7,31	26,70	1,42	0,07	2,629	OK
3	3	Testa	3	6,64	151,73	4,63	0,00	0,00	0,70	0,00	1,807	OK
		Mezz.	3	14,17	2,71	5,08	7,82	2,71	0,19	0,55	3,855	OK
		Piede	3	7,94	5,41	5,53	1,57	5,41	0,70	0,05	2,159	OK
3	4	Testa	11	9,04	25,30	13,47	6,96	25,30	1,49	0,04	2,460	OK
		Mezz.	11	19,10	30,70	14,37	21,09	30,70	0,48	1,10	5,196	OK
		Piede	11	10,25	36,11	15,28	9,54	36,11	1,49	0,06	2,789	OK
3	5	Testa	11	9,77	8,11	6,57	2,32	8,11	0,67	0,02	2,658	OK
		Mezz.	11	17,12	11,16	7,08	10,65	11,16	0,10	0,62	4,656	OK
		Piede	11	11,28	14,21	7,58	3,91	14,21	0,67	0,04	3,069	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
3	6	Testa	3	9,06	465,64	14,20	0,00	0,00	1,57	0,00	2,464	OK
		Mezz.	3	14,00	8,30	15,59	23,72	8,30	0,02	1,69	3,809	OK
		Piede	3	10,82	16,59	16,97	4,40	16,59	1,57	0,16	2,944	OK
3	7	Testa	3	8,96	465,64	14,20	0,00	0,00	1,59	0,00	2,438	OK
		Mezz.	3	14,00	8,30	15,59	23,72	8,30	0,03	1,69	3,809	OK
		Piede	3	10,71	16,59	16,97	4,40	16,59	1,59	0,16	2,912	OK
3	8	Testa	3	9,48	4,31	15,90	1,17	4,31	1,68	0,03	2,579	OK
		Mezz.	3	14,51	13,18	17,38	26,27	13,18	0,02	1,81	3,947	OK
		Piede	3	11,24	22,04	18,86	5,79	22,04	1,68	0,14	3,058	OK
3	9	Testa	3	11,17	1,98	1,44	0,47	1,98	0,13	0,00	3,039	OK
		Mezz.	3	16,50	2,63	1,55	2,18	2,63	0,01	0,13	4,488	OK
		Piede	3	12,86	3,28	1,65	0,75	3,28	0,13	0,01	3,499	OK
3	10	Testa	3	11,17	7,49	5,44	1,77	7,49	0,49	0,02	3,039	OK
		Mezz.	3	16,49	9,94	5,85	8,25	9,94	0,03	0,50	4,487	OK
		Piede	3	12,85	12,40	6,26	2,82	12,40	0,49	0,03	3,495	OK
3	11	Testa	3	11,13	2,18	1,60	0,52	2,18	0,14	0,01	3,028	OK
		Mezz.	3	16,46	2,91	1,73	2,44	2,91	0,01	0,15	4,477	OK
		Piede	3	12,82	3,64	1,85	0,83	3,64	0,14	0,01	3,487	OK
3	12	Testa	3	10,96	9,88	8,97	2,84	9,88	0,82	0,03	2,980	OK
		Mezz.	3	16,75	14,15	9,68	14,63	14,15	0,02	0,87	4,556	OK
		Piede	3	12,70	18,43	10,40	5,11	18,43	0,82	0,05	3,454	OK
3	13	Testa	3	9,85	13,02	29,76	3,21	13,02	3,02	0,07	2,680	OK
		Mezz.	3	14,57	29,13	32,44	47,91	29,13	0,00	3,29	3,962	OK
		Piede	3	11,63	45,23	35,13	10,74	45,23	3,02	0,24	3,164	OK
3	14	Testa	3	10,02	28,19	35,05	7,53	28,19	3,50	0,11	2,727	OK
		Mezz.	3	15,62	45,91	38,00	56,53	45,91	0,18	3,62	4,250	OK
		Piede	3	11,71	63,62	40,95	16,38	63,62	3,50	0,24	3,186	OK
3	15	Testa	3	9,76	8,07	16,53	2,18	8,07	1,69	0,04	2,655	OK
		Mezz.	3	14,95	16,94	18,01	27,05	16,94	0,03	1,81	4,065	OK
		Piede	3	11,51	25,80	19,48	6,73	25,80	1,69	0,13	3,130	OK
3	16	Testa	3	9,26	9,19	29,12	2,27	9,19	3,15	0,06	2,518	OK
		Mezz.	3	14,35	25,29	31,80	47,20	25,29	0,13	3,29	3,903	OK
		Piede	3	10,97	41,40	34,49	9,88	41,40	3,15	0,26	2,983	OK
3	17	Testa	3	10,43	9,69	10,47	2,81	9,69	1,00	0,03	2,838	OK
		Mezz.	3	16,29	14,86	11,33	17,19	14,86	0,04	1,06	4,430	OK
		Piede	3	12,15	20,03	12,19	5,59	20,03	1,00	0,07	3,305	OK
3	18	Testa	11	6,60	0,63	1,76	0,20	0,63	0,27	0,00	1,794	OK
		Mezz.	11	15,17	1,60	1,92	3,00	1,60	0,09	0,20	4,126	OK
		Piede	11	7,81	2,57	2,09	0,80	2,57	0,27	0,02	2,124	OK
3	19	Testa	11	6,63	0,67	1,72	0,21	0,67	0,26	0,00	1,803	OK
		Mezz.	11	15,24	1,61	1,88	2,93	1,61	0,08	0,19	4,146	OK
		Piede	11	7,84	2,56	2,04	0,79	2,56	0,26	0,01	2,133	OK
3	20	Testa	11	9,46	0,59	1,10	0,14	0,59	0,12	0,00	2,572	OK
		Mezz.	11	14,75	1,18	1,20	1,77	1,18	0,01	0,12	4,011	OK
		Piede	11	11,15	1,77	1,30	0,42	1,77	0,12	0,01	3,032	OK
3	21	Testa	11	10,03	11,61	13,67	2,81	11,61	1,36	0,04	2,729	OK
		Mezz.	11	15,35	18,47	14,82	21,49	18,47	0,08	1,40	4,176	OK
		Piede	11	11,71	25,32	15,96	5,91	25,32	1,36	0,09	3,186	OK
3	22	Testa	11	10,77	7,10	5,90	1,69	7,10	0,55	0,02	2,930	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	11	16,10	9,85	6,36	9,05	9,85	0,03	0,56	4,380	OK
		Piede	11	12,45	12,61	6,81	2,90	12,61	0,55	0,03	3,387	OK
3	23	Testa	11	11,08	4,67	3,50	1,11	4,67	0,32	0,01	3,014	OK
		Mezz.	11	16,40	6,27	3,76	5,31	6,27	0,02	0,32	4,462	OK
		Piede	11	12,76	7,86	4,03	1,79	7,86	0,32	0,02	3,471	OK
3	24	Testa	3	8,93	3,49	2,83	0,83	3,49	0,32	0,01	2,428	OK
		Mezz.	3	16,17	4,81	3,05	4,33	4,81	0,07	0,27	4,398	OK
		Piede	3	10,31	6,12	3,27	1,40	6,12	0,32	0,02	2,804	OK
3	25	Testa	3	8,73	2,40	3,47	0,59	2,40	0,40	0,01	2,374	OK
		Mezz.	3	15,05	4,20	3,77	5,51	4,20	0,06	0,37	4,092	OK
		Piede	3	10,23	5,99	4,07	1,41	5,99	0,40	0,02	2,783	OK
3	26	Testa	11	10,39	4,74	5,32	1,49	4,74	0,51	0,02	2,827	OK
		Mezz.	11	16,56	7,39	5,77	8,96	7,39	0,02	0,54	4,505	OK
		Piede	11	12,12	10,04	6,21	3,04	10,04	0,51	0,03	3,296	OK
3	27	Testa	11	11,34	4,00	2,85	1,23	4,00	0,25	0,01	3,086	OK
		Mezz.	11	18,13	5,28	3,06	4,71	5,28	0,01	0,26	4,931	OK
		Piede	11	13,04	6,56	3,27	1,94	6,56	0,25	0,02	3,547	OK
3	28	Testa	11	8,68	0,00	9,88	0,00	0,00	1,14	0,00	2,360	OK
		Mezz.	11	14,34	5,77	10,84	16,88	5,77	0,06	1,18	3,900	OK
		Piede	11	10,37	11,54	11,80	3,62	11,54	1,14	0,11	2,820	OK
3	29	Testa	11	7,19	1,98	3,82	0,63	1,98	0,53	0,01	1,955	OK
		Mezz.	11	15,57	4,02	4,16	6,48	4,02	0,15	0,42	4,235	OK
		Piede	11	8,47	6,06	4,50	1,87	6,06	0,53	0,03	2,303	OK
3	30	Testa	11	7,25	1,26	2,22	0,40	1,26	0,31	0,01	1,973	OK
		Mezz.	11	15,70	2,44	2,41	3,75	2,44	0,09	0,24	4,270	OK
		Piede	11	8,53	3,61	2,61	1,11	3,61	0,31	0,02	2,321	OK
3	31	Testa	11	6,79	213,69	6,52	0,00	0,00	0,96	0,00	1,848	OK
		Mezz.	11	14,34	3,81	7,15	11,14	3,81	0,25	0,78	3,900	OK
		Piede	11	8,12	7,62	7,79	2,39	7,62	0,96	0,07	2,207	OK
3	32	Testa	3	8,97	5,88	6,78	1,71	5,88	0,76	0,02	2,440	OK
		Mezz.	3	16,14	9,27	7,34	11,15	9,27	0,12	0,69	4,390	OK
		Piede	3	10,46	12,65	7,90	3,54	12,65	0,76	0,04	2,846	OK
3	33	Testa	3	10,84	11,23	8,55	3,20	11,23	0,79	0,03	2,948	OK
		Mezz.	3	17,34	15,14	9,20	13,82	15,14	0,06	0,80	4,717	OK
		Piede	3	12,49	19,04	9,85	5,22	19,04	0,79	0,05	3,396	OK
3	34	Testa	3	8,24	2,13	5,97	0,63	2,13	0,72	0,01	2,242	OK
		Mezz.	3	14,93	5,41	6,52	9,99	5,41	0,11	0,67	4,060	OK
		Piede	3	9,75	8,69	7,06	2,48	8,69	0,72	0,05	2,652	OK
3	35	Testa	11	8,60	4,93	7,70	1,45	4,93	0,90	0,02	2,339	OK
		Mezz.	11	15,58	8,95	8,37	12,78	8,95	0,14	0,82	4,237	OK
		Piede	11	10,09	12,97	9,04	3,67	12,97	0,90	0,06	2,746	OK
3	36	Testa	11	7,38	4,10	8,53	1,21	4,10	1,16	0,02	2,008	OK
		Mezz.	11	15,21	8,69	9,30	14,23	8,69	0,30	0,94	4,136	OK
		Piede	11	8,71	13,27	10,06	3,78	13,27	1,16	0,07	2,368	OK
3	37	Testa	11	8,44	1,72	7,17	0,51	1,72	0,85	0,01	2,294	OK
		Mezz.	11	14,67	5,74	7,84	12,04	5,74	0,10	0,82	3,991	OK
		Piede	11	10,01	9,76	8,51	2,80	9,76	0,85	0,07	2,723	OK
3	38	Testa	11	8,89	0,96	1,81	0,28	0,96	0,20	0,00	2,417	OK
		Mezz.	11	15,32	1,92	1,97	3,01	1,92	0,02	0,20	4,167	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	11	10,47	2,89	2,13	0,82	2,89	0,20	0,01	2,847	OK
3	39	Testa	11	7,27	0,72	0,93	0,21	0,72	0,13	0,00	1,977	OK
		Mezz.	11	15,93	1,20	1,00	1,53	1,20	0,04	0,10	4,334	OK
		Piede	11	8,51	1,67	1,08	0,47	1,67	0,13	0,01	2,314	OK
3	40	Testa	11	7,46	7,83	8,51	2,27	7,83	1,14	0,03	2,030	OK
		Mezz.	11	16,27	12,04	9,21	13,98	12,04	0,35	0,86	4,426	OK
		Piede	11	8,69	16,25	9,91	4,54	16,25	1,14	0,05	2,364	OK
3	41	Testa	11	9,20	1,34	5,90	0,40	1,34	0,64	0,01	2,502	OK
		Mezz.	11	14,65	4,66	6,45	9,91	4,66	0,02	0,68	3,984	OK
		Piede	11	10,92	7,98	7,00	2,29	7,98	0,64	0,05	2,971	OK
3	42	Testa	11	8,03	145,14	4,43	0,00	0,00	0,55	0,00	2,184	OK
		Mezz.	11	14,17	2,59	4,86	7,48	2,59	0,07	0,53	3,855	OK
		Piede	11	9,59	5,18	5,29	1,50	5,18	0,55	0,05	2,610	OK
3	43	Testa	3	8,12	9,61	8,42	2,76	9,61	1,04	0,03	2,209	OK
		Mezz.	3	16,86	13,60	9,09	13,71	13,60	0,29	0,81	4,586	OK
		Piede	3	9,40	17,59	9,75	4,86	17,59	1,04	0,05	2,557	OK
3	44	Testa	3	8,30	4,65	4,92	1,35	4,65	0,59	0,02	2,257	OK
		Mezz.	3	16,34	7,07	5,32	8,07	7,07	0,14	0,49	4,443	OK
		Piede	3	9,66	9,49	5,73	2,65	9,49	0,59	0,03	2,628	OK
3	45	Testa	3	6,87	128,91	3,93	0,00	0,00	0,57	0,00	1,869	OK
		Mezz.	3	14,17	2,30	4,32	6,65	2,30	0,14	0,47	3,856	OK
		Piede	3	8,21	4,60	4,70	1,33	4,60	0,57	0,04	2,233	OK
3	46	Testa	11	7,23	215,72	6,58	0,00	0,00	0,91	0,00	1,967	OK
		Mezz.	11	14,17	3,84	7,22	11,12	3,84	0,19	0,78	3,855	OK
		Piede	11	8,64	7,69	7,86	2,22	7,69	0,91	0,07	2,350	OK
3	47	Testa	11	7,23	47,50	1,45	0,00	0,00	0,20	0,00	1,968	OK
		Mezz.	11	14,18	0,85	1,59	2,45	0,85	0,04	0,17	3,856	OK
		Piede	11	8,65	1,70	1,73	0,49	1,70	0,20	0,02	2,352	OK
3	48	Testa	11	4,86	71,25	2,17	0,00	0,00	0,45	0,00	1,322	OK
		Mezz.	11	11,37	1,27	2,39	3,67	1,27	0,21	0,26	3,093	OK
		Piede	11	5,81	2,55	2,60	0,74	2,55	0,45	0,02	1,580	OK
3	49	Testa	11	4,86	85,76	2,62	0,00	0,00	0,54	0,00	1,321	OK
		Mezz.	11	11,37	1,53	2,87	4,42	1,53	0,25	0,31	3,092	OK
		Piede	11	5,81	3,06	3,13	0,89	3,06	0,54	0,03	1,579	OK
3	50	Testa	3	8,78	5,15	3,68	1,46	5,15	0,42	0,01	2,388	OK
		Mezz.	3	17,60	6,80	3,95	5,91	6,80	0,11	0,34	4,788	OK
		Piede	3	10,09	8,45	4,23	2,30	8,45	0,42	0,02	2,745	OK
3	51	Testa	3	10,05	7,01	5,70	1,67	7,01	0,57	0,02	2,734	OK
		Mezz.	3	16,16	9,65	6,14	8,72	9,65	0,07	0,54	4,396	OK
		Piede	3	11,61	12,30	6,58	2,82	12,30	0,57	0,03	3,157	OK
3	52	Testa	3	10,80	21,99	18,89	5,26	21,99	1,75	0,06	2,938	OK
		Mezz.	3	16,01	30,89	20,38	29,07	30,89	0,09	1,82	4,356	OK
		Piede	3	12,49	39,78	21,86	9,15	39,78	1,75	0,11	3,399	OK
3	53	Testa	3	10,64	5,86	4,33	1,39	5,86	0,41	0,01	2,894	OK
		Mezz.	3	16,44	7,82	4,66	6,57	7,82	0,04	0,40	4,472	OK
		Piede	3	12,25	9,78	4,98	2,23	9,78	0,41	0,02	3,331	OK
3	54	Testa	3	10,95	11,32	10,47	2,72	11,32	0,96	0,03	2,980	OK
		Mezz.	3	15,83	16,34	11,31	16,21	16,34	0,02	1,02	4,307	OK
		Piede	3	12,70	21,36	12,15	4,93	21,36	0,96	0,06	3,455	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
3	55	Testa	3	9,47	1,46	4,77	0,36	1,46	0,50	0,01	2,575	OK
		Mezz.	3	14,34	4,11	5,21	7,74	4,11	0,01	0,54	3,899	OK
		Piede	3	11,22	6,76	5,65	1,61	6,76	0,50	0,04	3,051	OK
3	56	Testa	3	8,99	148,43	4,53	0,00	0,00	0,50	0,00	2,444	OK
		Mezz.	3	13,82	2,65	4,97	7,46	2,65	0,01	0,54	3,760	OK
		Piede	3	10,74	5,29	5,41	1,28	5,29	0,50	0,05	2,921	OK
3	57	Testa	11	4,42	92,36	2,82	0,00	0,00	0,64	0,00	1,202	OK
		Mezz.	11	9,38	1,65	3,09	4,76	1,65	0,33	0,34	2,551	OK
		Piede	11	5,28	3,30	3,37	0,95	3,30	0,64	0,03	1,436	OK
3	58	Testa	11	7,80	2,61	7,48	0,77	2,61	0,96	0,02	2,123	OK
		Mezz.	11	14,91	6,73	8,16	12,52	6,73	0,19	0,84	4,055	OK
		Piede	11	9,23	10,84	8,85	3,10	10,84	0,96	0,06	2,512	OK
3	59	Testa	3	10,57	7,00	7,85	2,03	7,00	0,74	0,02	2,876	OK
		Mezz.	3	16,20	10,91	8,50	12,91	10,91	0,01	0,80	4,406	OK
		Piede	3	12,33	14,81	9,15	4,14	14,81	0,74	0,05	3,353	OK
3	60	Testa	3	8,21	3,67	3,83	1,06	3,67	0,47	0,01	2,233	OK
		Mezz.	3	16,37	5,55	4,15	6,28	5,55	0,11	0,38	4,453	OK
		Piede	3	9,55	7,44	4,46	2,07	7,44	0,47	0,02	2,598	OK
3	61	Testa	11	10,71	15,86	13,96	4,17	15,86	1,30	0,05	2,912	OK
		Mezz.	11	16,40	22,47	15,06	22,14	22,47	0,07	1,35	4,461	OK
		Piede	11	12,40	29,08	16,17	7,37	29,08	1,30	0,08	3,372	OK
3	62	Testa	3	9,96	2,50	2,73	0,66	2,50	0,27	0,01	2,709	OK
		Mezz.	3	15,88	3,85	2,96	4,38	3,85	0,02	0,28	4,319	OK
		Piede	3	11,61	5,21	3,18	1,33	5,21	0,27	0,02	3,157	OK
3	63	Testa	11	6,97	1,25	1,86	0,37	1,25	0,27	0,01	1,896	OK
		Mezz.	11	15,65	2,21	2,02	3,08	2,21	0,09	0,20	4,258	OK
		Piede	11	8,18	3,18	2,18	0,90	3,18	0,27	0,01	2,225	OK
3	64	Testa	3	7,95	3,02	4,33	0,88	3,02	0,54	0,01	2,161	OK
		Mezz.	3	15,72	5,25	4,70	7,17	5,25	0,13	0,46	4,275	OK
		Piede	3	9,32	7,49	5,07	2,11	7,49	0,54	0,03	2,534	OK
3	65	Testa	11	9,64	2,90	4,80	0,99	2,90	0,50	0,01	2,623	OK
		Mezz.	11	16,08	5,42	5,22	8,28	5,42	0,03	0,52	4,373	OK
		Piede	11	11,33	7,95	5,65	2,63	7,95	0,50	0,04	3,082	OK
3	66	Testa	11	10,39	10,08	9,80	3,39	10,08	0,94	0,03	2,827	OK
		Mezz.	11	17,35	14,82	10,59	16,81	14,82	0,06	0,97	4,721	OK
		Piede	11	12,07	19,57	11,38	6,34	19,57	0,94	0,06	3,283	OK
3	67	Testa	11	9,83	2,44	4,87	0,84	2,44	0,50	0,01	2,674	OK
		Mezz.	11	15,79	5,05	5,30	8,40	5,05	0,01	0,53	4,295	OK
		Piede	11	11,59	7,65	5,74	2,54	7,65	0,50	0,04	3,152	OK
3	68	Testa	11	9,72	1,97	4,56	0,68	1,97	0,47	0,01	2,643	OK
		Mezz.	11	15,60	4,44	4,97	7,86	4,44	0,01	0,50	4,244	OK
		Piede	11	11,47	6,91	5,38	2,30	6,91	0,47	0,04	3,120	OK
3	69	Testa	11	9,93	7,37	9,91	2,51	7,37	1,00	0,03	2,700	OK
		Mezz.	11	16,48	12,44	10,76	17,07	12,44	0,05	1,04	4,482	OK
		Piede	11	11,62	17,51	11,61	5,75	17,51	1,00	0,07	3,161	OK
3	70	Testa	11	8,00	5,43	6,82	1,85	5,43	0,85	0,02	2,176	OK
		Mezz.	11	16,64	8,88	7,40	11,74	8,88	0,21	0,71	4,525	OK
		Piede	11	9,35	12,34	7,97	4,04	12,34	0,85	0,05	2,543	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
3	71	Testa	3	8,05	71,96	2,20	0,00	0,00	0,27	0,00	2,189	OK
		Mezz.	3	14,01	1,29	2,41	3,67	1,29	0,03	0,26	3,810	OK
		Piede	3	9,62	2,57	2,62	0,68	2,57	0,27	0,02	2,616	OK
3	72	Testa	3	7,87	5,15	7,62	1,51	5,15	0,97	0,02	2,140	OK
		Mezz.	3	15,66	9,10	8,28	12,63	9,10	0,23	0,81	4,261	OK
		Piede	3	9,23	13,05	8,94	3,69	13,05	0,97	0,05	2,510	OK
3	73	Testa	3	7,48	1,32	6,74	0,39	1,32	0,90	0,01	2,035	OK
		Mezz.	3	14,58	5,13	7,38	11,33	5,13	0,19	0,78	3,965	OK
		Piede	3	8,89	8,94	8,01	2,57	8,94	0,90	0,06	2,419	OK
3	74	Testa	11	6,90	3,87	5,35	1,23	3,87	0,78	0,02	1,877	OK
		Mezz.	11	16,10	6,63	5,81	9,04	6,63	0,26	0,56	4,380	OK
		Piede	11	8,08	9,38	6,27	2,86	9,38	0,78	0,04	2,198	OK
3	75	Testa	11	8,78	3,23	6,23	1,03	3,23	0,71	0,02	2,388	OK
		Mezz.	11	15,57	6,56	6,78	10,56	6,56	0,09	0,68	4,235	OK
		Piede	11	10,34	9,88	7,34	3,04	9,88	0,71	0,05	2,813	OK
3	76	Testa	11	9,12	4,68	6,36	1,48	4,68	0,70	0,02	2,482	OK
		Mezz.	11	16,14	7,94	6,91	10,74	7,94	0,09	0,67	4,390	OK
		Piede	11	10,68	11,21	7,45	3,42	11,21	0,70	0,04	2,906	OK
3	77	Testa	11	8,54	4,01	9,22	1,09	4,01	1,08	0,02	2,322	OK
		Mezz.	11	14,84	9,01	10,05	15,12	9,01	0,15	1,02	4,036	OK
		Piede	11	10,08	14,00	10,88	3,66	14,00	1,08	0,08	2,741	OK
3	78	Testa	11	10,20	8,62	12,76	2,32	8,62	1,25	0,04	2,775	OK
		Mezz.	11	15,34	15,23	13,86	20,71	15,23	0,01	1,35	4,173	OK
		Piede	11	11,97	21,84	14,96	5,65	21,84	1,25	0,09	3,255	OK
3	79	Testa	11	9,14	75,83	2,31	0,00	0,00	0,25	0,00	2,486	OK
		Mezz.	11	14,00	1,35	2,54	3,86	1,35	0,00	0,28	3,809	OK
		Piede	11	10,92	2,71	2,76	0,72	2,71	0,25	0,03	2,971	OK
3	80	Testa	11	8,91	3,84	5,67	1,13	3,84	0,64	0,02	2,424	OK
		Mezz.	11	15,67	6,78	6,16	9,40	6,78	0,09	0,60	4,261	OK
		Piede	11	10,45	9,72	6,65	2,74	9,72	0,64	0,04	2,843	OK
3	81	Testa	11	11,28	5,35	4,33	1,53	5,35	0,38	0,01	3,069	OK
		Mezz.	11	17,12	7,36	4,67	7,02	7,36	0,01	0,41	4,657	OK
		Piede	11	13,03	9,38	5,00	2,58	9,38	0,38	0,02	3,544	OK
3	82	Testa	3	7,09	219,02	6,68	0,00	0,00	0,94	0,00	1,929	OK
		Mezz.	3	14,17	3,90	7,33	11,29	3,90	0,21	0,80	3,855	OK
		Piede	3	8,47	7,81	7,98	2,26	7,81	0,94	0,08	2,305	OK
3	83	Testa	3	6,98	0,52	6,91	0,16	0,52	0,99	0,00	1,898	OK
		Mezz.	3	14,33	4,50	7,57	11,65	4,50	0,24	0,81	3,897	OK
		Piede	3	8,32	8,49	8,24	2,45	8,49	0,99	0,07	2,262	OK
3	84	Testa	11	9,92	3,86	5,18	1,03	3,86	0,52	0,02	2,698	OK
		Mezz.	11	15,49	6,51	5,62	8,38	6,51	0,03	0,54	4,214	OK
		Piede	11	11,61	9,16	6,07	2,37	9,16	0,52	0,04	3,158	OK
3	85	Testa	11	10,22	4,55	5,04	1,21	4,55	0,49	0,02	2,781	OK
		Mezz.	11	15,85	7,05	5,46	8,09	7,05	0,03	0,51	4,312	OK
		Piede	11	11,92	9,56	5,87	2,45	9,56	0,49	0,03	3,241	OK
3	86	Testa	3	9,06	160,86	4,91	0,00	0,00	0,54	0,00	2,465	OK
		Mezz.	11	14,00	2,87	5,39	8,19	2,87	0,01	0,59	3,809	OK
		Piede	3	10,83	5,74	5,86	1,52	5,74	0,54	0,06	2,945	OK
3	87	Testa	11	9,06	126,99	3,87	0,00	0,00	0,43	0,00	2,464	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	11	14,00	2,27	4,25	6,47	2,27	0,00	0,46	3,809	OK
		Piede	11	10,83	4,53	4,63	1,20	4,53	0,43	0,04	2,944	OK
3	88	Testa	3	7,90	105,55	3,22	0,00	0,00	0,41	0,00	2,148	OK
		Mezz.	3	14,18	1,88	3,53	5,44	1,88	0,06	0,38	3,856	OK
		Piede	3	9,44	3,77	3,85	1,09	3,77	0,41	0,04	2,566	OK
3	89	Testa	11	8,09	240,13	7,33	0,00	0,00	0,91	0,00	2,199	OK
		Mezz.	11	14,17	4,28	8,04	12,38	4,28	0,11	0,87	3,855	OK
		Piede	11	9,66	8,56	8,75	2,48	8,56	0,91	0,08	2,627	OK
3	90	Testa	11	10,56	5,62	6,29	1,63	5,62	0,60	0,02	2,872	OK
		Mezz.	11	16,20	8,75	6,81	10,34	8,75	0,01	0,64	4,408	OK
		Piede	11	12,31	11,88	7,33	3,32	11,88	0,60	0,04	3,349	OK
3	91	Testa	3	8,13	7,09	5,00	2,01	7,09	0,62	0,02	2,212	OK
		Mezz.	3	17,64	9,32	5,38	8,04	9,32	0,20	0,46	4,799	OK
		Piede	3	9,34	11,56	5,75	3,15	11,56	0,62	0,03	2,541	OK
3	92	Testa	3	10,36	18,08	11,77	5,08	18,08	1,14	0,04	2,819	OK
		Mezz.	3	18,00	23,19	12,62	18,79	23,19	0,18	1,04	4,897	OK
		Piede	3	11,86	28,30	13,47	7,65	28,30	1,14	0,06	3,227	OK
3	93	Testa	11	12,88	13,93	8,00	3,87	13,93	0,62	0,03	3,504	OK
		Mezz.	11	18,66	17,25	8,55	12,62	17,25	0,00	0,68	5,074	OK
		Piede	11	14,66	20,56	9,10	5,49	20,56	0,62	0,04	3,989	OK
3	94	Testa	11	8,09	12,19	10,04	3,49	12,19	1,24	0,03	2,199	OK
		Mezz.	11	17,06	16,87	10,82	16,29	16,87	0,37	0,95	4,641	OK
		Piede	11	9,34	21,55	11,60	5,93	21,55	1,24	0,06	2,541	OK
3	95	Testa	11	7,89	0,28	1,70	0,08	0,28	0,21	0,00	2,147	OK
		Mezz.	11	14,51	1,24	1,86	2,86	1,24	0,03	0,20	3,947	OK
		Piede	11	9,39	2,21	2,02	0,64	2,21	0,21	0,02	2,555	OK
3	96	Testa	3	9,95	8,41	7,34	2,01	8,41	0,74	0,02	2,708	OK
		Mezz.	3	15,97	11,88	7,92	11,31	11,88	0,09	0,71	4,345	OK
		Piede	3	11,52	15,34	8,49	3,53	15,34	0,74	0,04	3,134	OK
3	97	Testa	3	9,98	0,83	0,94	0,20	0,83	0,09	0,00	2,714	OK
		Mezz.	3	15,43	1,31	1,02	1,48	1,31	0,01	0,10	4,197	OK
		Piede	3	11,65	1,78	1,10	0,42	1,78	0,09	0,01	3,168	OK
3	98	Testa	3	10,37	19,64	18,30	4,71	19,64	1,77	0,06	2,819	OK
		Mezz.	3	15,82	28,41	19,76	28,34	28,41	0,12	1,79	4,302	OK
		Piede	3	12,02	37,19	21,22	8,59	37,19	1,77	0,11	3,270	OK
3	99	Testa	11	7,03	0,09	6,14	0,03	0,09	0,87	0,00	1,913	OK
		Mezz.	11	14,53	3,67	6,74	10,62	3,67	0,20	0,73	3,952	OK
		Piede	11	8,40	7,25	7,34	2,45	7,25	0,87	0,07	2,285	OK
3	100	Testa	11	9,90	7,97	10,02	2,71	7,97	1,01	0,03	2,693	OK
		Mezz.	11	16,64	13,04	10,86	17,23	13,04	0,06	1,04	4,525	OK
		Piede	11	11,57	18,12	11,71	5,94	18,12	1,01	0,07	3,148	OK
3	101	Testa	11	9,39	2,12	4,67	0,73	2,12	0,50	0,01	2,553	OK
		Mezz.	11	15,66	4,65	5,09	8,07	4,65	0,03	0,52	4,260	OK
		Piede	11	11,08	7,17	5,52	2,38	7,17	0,50	0,04	3,013	OK
3	102	Testa	3	9,38	16,28	23,35	4,37	16,28	2,49	0,07	2,551	OK
		Mezz.	3	15,39	28,33	25,35	37,85	28,33	0,23	2,46	4,186	OK
		Piede	3	10,99	40,37	27,36	10,44	40,37	2,49	0,17	2,989	OK
3	103	Testa	3	8,20	0,79	6,11	0,22	0,79	0,74	0,01	2,231	OK
		Mezz.	3	14,24	4,28	6,69	10,15	4,28	0,09	0,71	3,873	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	3	9,77	7,77	7,27	2,05	7,77	0,74	0,06	2,656	OK
3	104	Testa	11	8,21	1,79	7,62	0,53	1,79	0,93	0,01	2,233	OK
		Mezz.	11	14,66	6,07	8,34	12,80	6,07	0,13	0,87	3,988	OK
		Piede	11	9,75	10,35	9,05	2,97	10,35	0,93	0,07	2,651	OK
3	105	Testa	11	7,32	134,18	4,09	0,00	0,00	0,56	0,00	1,990	OK
		Mezz.	11	14,17	2,39	4,49	6,92	2,39	0,11	0,49	3,856	OK
		Piede	11	8,74	4,79	4,89	1,38	4,79	0,56	0,05	2,378	OK
3	106	Testa	11	10,63	1,36	1,36	0,43	1,36	0,13	0,00	2,890	OK
		Mezz.	11	16,88	2,03	1,47	2,28	2,03	0,00	0,14	4,592	OK
		Piede	11	12,36	2,69	1,58	0,81	2,69	0,13	0,01	3,361	OK
3	107	Testa	11	8,98	3,16	7,41	0,93	3,16	0,83	0,02	2,442	OK
		Mezz.	11	15,08	7,18	8,08	12,38	7,18	0,07	0,82	4,102	OK
		Piede	11	10,60	11,20	8,75	3,19	11,20	0,83	0,06	2,884	OK
3	108	Testa	11	9,34	2,41	3,22	0,71	2,41	0,34	0,01	2,541	OK
		Mezz.	11	15,84	4,06	3,49	5,32	4,06	0,04	0,34	4,310	OK
		Piede	11	10,94	5,71	3,77	1,61	5,71	0,34	0,02	2,975	OK
3	109	Testa	3	9,40	4,75	4,94	1,38	4,75	0,53	0,02	2,556	OK
		Mezz.	3	16,38	7,17	5,34	8,10	7,17	0,07	0,49	4,456	OK
		Piede	3	10,94	9,60	5,75	2,68	9,60	0,53	0,03	2,975	OK
3	110	Testa	3	8,78	3,02	2,75	0,80	3,02	0,31	0,01	2,387	OK
		Mezz.	3	16,31	4,33	2,97	4,38	4,33	0,07	0,27	4,435	OK
		Piede	3	10,17	5,65	3,19	1,43	5,65	0,31	0,02	2,768	OK
3	111	Testa	11	9,36	3,04	4,44	0,89	3,04	0,47	0,01	2,546	OK
		Mezz.	11	15,69	5,34	4,82	7,35	5,34	0,04	0,47	4,267	OK
		Piede	11	10,98	7,64	5,21	2,16	7,64	0,47	0,03	2,986	OK
3	112	Testa	11	8,31	9,64	8,43	2,77	9,64	1,01	0,03	2,262	OK
		Mezz.	11	16,87	13,63	9,09	13,72	13,63	0,27	0,81	4,588	OK
		Piede	11	9,63	17,61	9,76	4,87	17,61	1,01	0,05	2,618	OK
3	113	Testa	3	6,83	54,10	1,65	0,00	0,00	0,24	0,00	1,859	OK
		Mezz.	3	14,18	0,97	1,81	2,79	0,97	0,06	0,20	3,856	OK
		Piede	3	8,17	1,93	1,97	0,56	1,93	0,24	0,02	2,222	OK
3	114	Testa	3	6,83	34,30	1,05	0,00	0,00	0,15	0,00	1,859	OK
		Mezz.	3	14,18	0,61	1,15	1,77	0,61	0,04	0,12	3,857	OK
		Piede	3	8,17	1,23	1,25	0,36	1,23	0,15	0,01	2,223	OK
3	115	Testa	3	8,85	0,38	2,68	0,11	0,38	0,30	0,00	2,407	OK
		Mezz.	3	14,47	1,92	2,94	4,51	1,92	0,02	0,31	3,936	OK
		Piede	3	10,53	3,45	3,19	0,99	3,45	0,30	0,03	2,865	OK
3	116	Testa	3	10,43	6,13	4,23	1,59	6,13	0,41	0,01	2,838	OK
		Mezz.	3	17,21	8,01	4,54	6,59	8,01	0,05	0,38	4,681	OK
		Piede	3	11,98	9,89	4,86	2,46	9,89	0,41	0,02	3,258	OK
3	117	Testa	11	6,17	4,59	7,53	1,35	4,59	1,22	0,02	1,678	OK
		Mezz.	11	15,51	8,54	8,19	12,50	8,54	0,48	0,81	4,218	OK
		Piede	11	7,25	12,49	8,84	3,54	12,49	1,22	0,06	1,972	OK
3	118	Testa	3	7,28	158,33	4,83	0,00	0,00	0,66	0,00	1,981	OK
		Mezz.	3	14,17	2,82	5,30	8,16	2,82	0,14	0,58	3,855	OK
		Piede	3	8,70	5,65	5,77	1,63	5,65	0,66	0,05	2,368	OK
3	119	Testa	3	7,30	184,06	5,61	0,00	0,00	0,77	0,00	1,986	OK
		Mezz.	3	14,17	3,28	6,16	9,49	3,28	0,16	0,67	3,855	OK
		Piede	3	8,72	6,56	6,71	1,90	6,56	0,77	0,06	2,373	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortoagonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
3	120	Testa	3	8,29	290,27	8,85	0,00	0,00	1,07	0,00	2,254	OK
		Mezz.	3	14,00	5,17	9,72	14,78	5,17	0,10	1,06	3,809	OK
		Piede	3	9,90	10,34	10,58	2,74	10,34	1,07	0,10	2,693	OK
3	121	Testa	3	7,75	67,73	2,07	0,00	0,00	0,27	0,00	2,108	OK
		Mezz.	3	14,00	1,21	2,27	3,45	1,21	0,04	0,25	3,809	OK
		Piede	3	9,26	2,42	2,47	0,64	2,42	0,27	0,02	2,519	OK
3	122	Testa	11	8,13	154,37	4,71	0,00	0,00	0,58	0,00	2,212	OK
		Mezz.	11	14,17	2,75	5,17	7,96	2,75	0,06	0,56	3,855	OK
		Piede	11	9,72	5,51	5,63	1,59	5,51	0,58	0,05	2,643	OK
3	123	Testa	11	8,04	225,62	6,88	0,00	0,00	0,86	0,00	2,187	OK
		Mezz.	11	14,17	4,02	7,55	11,63	4,02	0,10	0,82	3,855	OK
		Piede	11	9,60	8,04	8,22	2,33	8,04	0,86	0,08	2,612	OK
3	124	Testa	11	10,95	7,14	6,25	1,88	7,14	0,57	0,02	2,978	OK
		Mezz.	11	16,42	10,10	6,74	9,90	10,10	0,02	0,60	4,467	OK
		Piede	11	12,67	13,05	7,23	3,31	13,05	0,57	0,04	3,447	OK
3	125	Testa	11	10,33	4,75	5,57	1,27	4,75	0,54	0,02	2,809	OK
		Mezz.	11	15,73	7,54	6,04	8,97	7,54	0,02	0,57	4,280	OK
		Piede	11	12,06	10,34	6,51	2,66	10,34	0,54	0,04	3,279	OK
3	126	Testa	11	11,57	6,40	4,61	1,66	6,40	0,40	0,02	3,147	OK
		Mezz.	11	17,05	8,47	4,95	7,20	8,47	0,01	0,42	4,637	OK
		Piede	11	13,30	10,55	5,30	2,64	10,55	0,40	0,02	3,618	OK
3	127	Testa	11	11,10	4,94	4,14	1,30	4,94	0,37	0,01	3,018	OK
		Mezz.	11	16,54	6,88	4,47	6,55	6,88	0,01	0,40	4,500	OK
		Piede	11	12,83	8,83	4,79	2,23	8,83	0,37	0,02	3,490	OK
3	128	Testa	11	9,92	9,52	15,36	2,56	9,52	1,55	0,04	2,699	OK
		Mezz.	11	15,22	17,56	16,70	24,99	17,56	0,04	1,64	4,140	OK
		Piede	11	11,65	25,60	18,04	6,64	25,60	1,55	0,11	3,170	OK
3	129	Testa	3	6,81	2,69	7,08	0,80	2,69	1,04	0,02	1,854	OK
		Mezz.	3	14,98	6,56	7,73	11,84	6,56	0,31	0,79	4,074	OK
		Piede	3	8,06	10,44	8,37	2,98	10,44	1,04	0,06	2,192	OK
3	130	Testa	3	6,54	128,91	3,93	0,00	0,00	0,60	0,00	1,778	OK
		Mezz.	3	14,17	2,30	4,32	6,65	2,30	0,17	0,47	3,856	OK
		Piede	3	7,81	4,60	4,70	1,33	4,60	0,60	0,04	2,124	OK
3	131	Testa	3	9,29	1,13	5,37	0,31	1,13	0,58	0,01	2,526	OK
		Mezz.	3	14,39	4,16	5,88	8,90	4,16	0,01	0,62	3,915	OK
		Piede	3	11,03	7,19	6,38	1,89	7,19	0,58	0,05	3,001	OK
3	132	Testa	3	8,93	0,51	1,96	0,14	0,51	0,22	0,00	2,429	OK
		Mezz.	3	14,50	1,61	2,14	3,23	1,61	0,01	0,22	3,944	OK
		Piede	3	10,60	2,71	2,32	0,71	2,71	0,22	0,02	2,882	OK
3	133	Testa	11	7,78	4,37	4,66	1,27	4,37	0,60	0,01	2,116	OK
		Mezz.	11	16,32	6,66	5,04	7,65	6,66	0,17	0,47	4,438	OK
		Piede	11	9,06	8,96	5,43	2,50	8,96	0,60	0,03	2,464	OK
3	134	Testa	3	9,39	2,71	5,67	0,80	2,71	0,60	0,01	2,554	OK
		Mezz.	3	15,20	5,76	6,18	9,45	5,76	0,03	0,62	4,134	OK
		Piede	3	11,07	8,81	6,68	2,51	8,81	0,60	0,05	3,012	OK
3	135	Testa	3	9,54	6,59	8,71	1,92	6,59	0,91	0,03	2,594	OK
		Mezz.	3	15,86	11,03	9,45	14,39	11,03	0,08	0,91	4,314	OK
		Piede	3	11,16	15,48	10,19	4,35	15,48	0,91	0,06	3,036	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
3	136	Testa	3	7,71	1,35	1,67	0,39	1,35	0,22	0,01	2,098	OK
		Mezz.	3	15,99	2,20	1,82	2,76	2,20	0,06	0,17	4,348	OK
		Piede	3	9,02	3,05	1,96	0,86	3,05	0,22	0,01	2,453	OK
3	137	Testa	3	7,04	4,02	21,46	1,10	4,02	3,05	0,03	1,915	OK
		Mezz.	3	14,35	16,16	23,48	35,57	16,16	0,78	2,48	3,903	OK
		Piede	3	8,37	28,30	25,51	7,46	28,30	3,05	0,21	2,276	OK
3	138	Testa	3	7,66	92,52	2,82	0,00	0,00	0,37	0,00	2,083	OK
		Mezz.	3	14,00	1,65	3,10	4,71	1,65	0,06	0,34	3,809	OK
		Piede	3	9,15	3,30	3,37	0,88	3,30	0,37	0,03	2,489	OK
3	139	Testa	11	6,56	5,55	7,75	1,62	5,55	1,18	0,02	1,783	OK
		Mezz.	11	15,76	9,54	8,41	12,82	9,54	0,44	0,81	4,287	OK
		Piede	11	7,68	13,52	9,08	3,81	13,52	1,18	0,05	2,089	OK
3	140	Testa	3	8,87	1,50	17,66	0,41	1,50	1,99	0,01	2,412	OK
		Mezz.	3	14,16	11,67	19,36	29,40	11,67	0,09	2,08	3,851	OK
		Piede	3	10,57	21,83	21,05	5,77	21,83	1,99	0,18	2,875	OK
3	141	Testa	11	6,42	1,34	6,40	0,40	1,34	1,00	0,01	1,747	OK
		Mezz.	11	14,61	4,95	7,00	10,76	4,95	0,32	0,74	3,973	OK
		Piede	11	7,63	8,56	7,60	2,46	8,56	1,00	0,06	2,075	OK
3	142	Testa	11	9,35	3,53	11,37	0,96	3,53	1,22	0,02	2,543	OK
		Mezz.	11	14,59	9,83	12,42	18,75	9,83	0,04	1,29	3,968	OK
		Piede	11	11,08	16,13	13,47	4,23	16,13	1,22	0,10	3,013	OK
3	143	Testa	11	9,74	8,78	17,88	2,81	8,78	1,84	0,04	2,650	OK
		Mezz.	11	15,50	18,36	19,48	30,33	18,36	0,04	1,96	4,215	OK
		Piede	11	11,48	27,95	21,07	8,61	27,95	1,84	0,14	3,124	OK
3	144	Testa	11	10,91	19,47	16,16	5,11	19,47	1,48	0,05	2,969	OK
		Mezz.	11	16,57	27,01	17,42	25,52	27,01	0,07	1,54	4,508	OK
		Piede	11	12,61	34,55	18,67	8,73	34,55	1,48	0,09	3,431	OK
3	145	Testa	3	8,13	8,76	6,03	2,48	8,76	0,74	0,02	2,212	OK
		Mezz.	3	17,76	11,43	6,47	9,67	11,43	0,24	0,54	4,829	OK
		Piede	3	9,33	14,10	6,92	3,83	14,10	0,74	0,03	2,539	OK
3	146	Testa	11	10,79	4,86	3,06	1,25	4,86	0,28	0,01	2,936	OK
		Mezz.	11	17,59	6,17	3,28	4,72	6,17	0,04	0,27	4,783	OK
		Piede	11	12,34	7,49	3,50	1,85	7,49	0,28	0,02	3,357	OK
3	147	Testa	11	10,33	6,74	6,18	1,78	6,74	0,60	0,02	2,809	OK
		Mezz.	11	16,30	9,70	6,67	9,82	9,70	0,05	0,60	4,432	OK
		Piede	11	11,97	12,65	7,16	3,21	12,65	0,60	0,04	3,257	OK
3	148	Testa	11	11,54	3,30	2,62	0,86	3,30	0,23	0,01	3,138	OK
		Mezz.	11	16,72	4,51	2,82	4,12	4,51	0,00	0,25	4,548	OK
		Piede	11	13,32	5,72	3,02	1,44	5,72	0,23	0,01	3,622	OK
3	149	Testa	3	8,45	259,79	7,93	0,00	0,00	0,94	0,00	2,299	OK
		Mezz.	3	14,00	4,63	8,70	13,23	4,63	0,07	0,94	3,809	OK
		Piede	3	10,10	9,26	9,47	2,46	9,26	0,94	0,09	2,747	OK
3	150	Testa	3	8,27	5,32	6,06	1,55	5,32	0,73	0,02	2,250	OK
		Mezz.	3	16,16	8,34	6,56	9,97	8,34	0,17	0,62	4,397	OK
		Piede	3	9,65	11,36	7,07	3,18	11,36	0,73	0,04	2,624	OK
3	151	Testa	11	9,11	463,11	14,13	0,00	0,00	1,55	0,00	2,477	OK
		Mezz.	11	13,42	8,25	15,50	22,60	8,25	0,01	1,68	3,649	OK
		Piede	11	10,88	16,50	16,88	3,18	16,50	1,55	0,16	2,959	OK
3	152	Testa	11	7,20	87,96	2,68	0,00	0,00	0,37	0,00	1,960	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	11	13,42	1,57	2,94	4,29	1,57	0,08	0,32	3,649	OK
		Piede	11	8,61	3,14	3,21	0,61	3,14	0,37	0,03	2,342	OK
3	153	Testa	11	7,63	0,79	3,33	0,16	0,79	0,44	0,01	2,076	OK
		Mezz.	11	13,71	2,66	3,64	5,22	2,66	0,09	0,38	3,730	OK
		Piede	11	9,06	4,53	3,95	0,87	4,53	0,44	0,03	2,465	OK
3	154	Testa	11	8,49	1,60	11,94	0,32	1,60	1,41	0,01	2,308	OK
		Mezz.	11	13,58	8,42	13,08	18,90	8,42	0,13	1,39	3,694	OK
		Piede	11	10,10	15,23	14,21	2,93	15,23	1,41	0,12	2,747	OK
3	155	Testa	11	7,44	0,10	3,21	0,02	0,10	0,43	0,00	2,024	OK
		Mezz.	11	13,45	1,96	3,52	5,12	1,96	0,08	0,38	3,659	OK
		Piede	11	8,88	3,83	3,83	0,74	3,83	0,43	0,04	2,417	OK
3	156	Testa	3	8,59	408,58	12,46	0,00	0,00	1,45	0,00	2,338	OK
		Mezz.	3	13,42	7,28	13,68	19,94	7,28	0,09	1,49	3,649	OK
		Piede	3	10,27	14,56	14,89	2,81	14,56	1,45	0,14	2,793	OK
3	157	Testa	11	8,69	2,34	8,32	0,64	2,34	0,96	0,02	2,363	OK
		Mezz.	11	14,53	6,97	9,09	13,73	6,97	0,09	0,94	3,953	OK
		Piede	11	10,30	11,60	9,86	3,05	11,60	0,96	0,07	2,802	OK
3	158	Testa	11	8,87	259,79	7,93	0,00	0,00	0,89	0,00	2,413	OK
		Mezz.	11	14,00	4,63	8,70	13,23	4,63	0,03	0,94	3,809	OK
		Piede	11	10,60	9,26	9,47	2,46	9,26	0,89	0,09	2,882	OK
3	159	Testa	11	8,90	259,79	7,93	0,00	0,00	0,89	0,00	2,421	OK
		Mezz.	11	14,00	4,63	8,70	13,23	4,63	0,02	0,94	3,809	OK
		Piede	11	10,63	9,26	9,47	2,46	9,26	0,89	0,09	2,893	OK
3	160	Testa	11	10,52	5,03	5,29	1,58	5,03	0,50	0,02	2,861	OK
		Mezz.	11	16,74	7,63	5,72	8,88	7,63	0,02	0,53	4,553	OK
		Piede	11	12,24	10,23	6,15	3,09	10,23	0,50	0,03	3,330	OK
3	161	Testa	3	10,03	16,50	11,20	4,66	16,50	1,12	0,04	2,728	OK
		Mezz.	3	17,81	21,44	12,03	17,95	21,44	0,19	1,01	4,845	OK
		Piede	3	11,50	26,38	12,85	7,16	26,38	1,12	0,06	3,129	OK
3	162	Testa	3	9,70	9,25	14,50	2,49	9,25	1,49	0,04	2,638	OK
		Mezz.	3	15,26	16,81	15,76	23,58	16,81	0,08	1,54	4,151	OK
		Piede	3	11,39	24,38	17,02	6,32	24,38	1,49	0,11	3,097	OK
3	163	Testa	3	5,73	39,91	1,22	0,00	0,00	0,21	0,00	1,560	OK
		Mezz.	3	14,01	0,71	1,34	2,03	0,71	0,08	0,15	3,810	OK
		Piede	3	6,85	1,43	1,46	0,38	1,43	0,21	0,01	1,864	OK
3	164	Testa	11	6,20	3,35	2,43	0,87	3,35	0,39	0,01	1,687	OK
		Mezz.	11	13,94	4,45	2,61	3,80	4,45	0,19	0,22	3,792	OK
		Piede	11	7,13	5,55	2,79	1,39	5,55	0,39	0,01	1,940	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
4	1	Testa	11	11,23	0,00	5,27	3,90	0,00	0,47	0,00	3,054	OK
		Mezz.	11	41,73	1,64	5,55	8,56	1,64	0,13	0,21	11,349	OK
		Piede	11	12,39	3,27	5,82	0,96	3,27	0,47	0,02	3,370	OK
4	2	Testa	3	14,75	0,00	6,44	4,77	0,00	0,44	0,00	4,011	OK
		Mezz.	3	41,73	2,00	6,77	10,46	2,00	0,03	0,25	11,349	OK
		Piede	3	16,27	4,00	7,11	1,18	4,00	0,44	0,02	4,426	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
4	3	Testa	3	11,85	305,44	9,32	0,00	0,00	0,79	0,00	3,223	OK
		Mezz.	3	41,72	2,89	9,80	15,13	2,89	0,19	0,36	11,349	OK
		Piede	3	13,07	5,78	10,28	1,70	5,78	0,79	0,03	3,556	OK
4	4	Testa	3	9,54	0,00	4,63	3,43	0,00	0,49	0,00	2,595	OK
		Mezz.	3	25,70	1,44	4,87	7,51	1,44	0,19	0,18	6,990	OK
		Piede	3	10,53	2,87	5,11	0,85	2,87	0,49	0,02	2,864	OK
4	5	Testa	3	14,42	0,00	7,45	5,51	0,00	0,52	0,00	3,921	OK
		Mezz.	3	41,72	2,31	7,83	12,09	2,31	0,04	0,29	11,349	OK
		Piede	3	15,91	4,62	8,22	1,36	4,62	0,52	0,02	4,327	OK
4	6	Testa	11	8,82	105,55	3,22	0,00	0,00	0,37	0,00	2,399	OK
		Mezz.	11	21,26	1,00	3,39	5,23	1,00	0,16	0,13	5,782	OK
		Piede	11	9,73	2,00	3,55	0,59	2,00	0,37	0,01	2,648	OK
4	7	Testa	3	11,83	105,55	3,22	0,00	0,00	0,27	0,00	3,219	OK
		Mezz.	3	41,73	1,00	3,39	5,23	1,00	0,07	0,13	11,350	OK
		Piede	3	13,06	2,00	3,55	0,59	2,00	0,27	0,01	3,552	OK
4	8	Testa	11	8,83	303,46	9,26	0,00	0,00	1,05	0,00	2,401	OK
		Mezz.	11	21,30	2,87	9,74	15,03	2,87	0,46	0,36	5,794	OK
		Piede	11	9,74	5,74	10,21	1,69	5,74	1,05	0,03	2,650	OK
4	9	Testa	11	15,21	211,11	6,44	0,00	0,00	0,42	0,00	4,136	OK
		Mezz.	11	41,73	2,00	6,77	10,46	2,00	0,01	0,25	11,349	OK
		Piede	11	16,78	4,00	7,11	1,18	4,00	0,42	0,02	4,564	OK
4	10	Testa	11	10,67	171,00	5,22	0,00	0,00	0,49	0,00	2,904	OK
		Mezz.	11	35,31	1,62	5,49	8,47	1,62	0,16	0,20	9,603	OK
		Piede	11	11,78	3,24	5,76	0,95	3,24	0,49	0,02	3,204	OK
4	11	Testa	11	2,14	0,59	5,37	0,09	0,59	0,34	0,04	0,582	OK
		Mezz.	11	1,68	2,09	5,62	0,31	2,09	0,01	0,18	0,458	OK
		Piede	11	2,06	3,59	5,87	0,51	3,59	0,34	0,25	0,559	OK
4	12	Testa	3	5,08	2,78	3,50	0,39	2,78	0,22	0,08	1,382	OK
		Mezz.	3	4,07	3,74	3,66	0,51	3,74	0,01	0,13	1,107	OK
		Piede	3	4,85	4,69	3,82	0,63	4,69	0,22	0,13	1,320	OK
4	13	Testa	11	11,48	5,40	3,41	0,69	5,40	0,16	0,06	3,122	OK
		Mezz.	3	1,23	0,71	2,63	0,11	0,71	0,01	0,09	0,335	OK
		Piede	3	1,51	1,43	2,75	0,21	1,43	0,16	0,14	0,410	OK
4	14	Testa	11	6,60	9,01	10,80	1,26	9,01	0,57	0,19	1,794	OK
		Mezz.	3	1,24	2,60	9,73	0,38	2,60	0,00	0,31	0,337	OK
		Piede	3	1,52	5,20	10,17	0,75	5,20	0,57	0,49	0,414	OK
4	15	Testa	11	4,03	1,51	3,68	0,22	1,51	0,21	0,05	1,097	OK
		Mezz.	3	1,26	0,95	3,59	0,14	0,95	0,00	0,11	0,342	OK
		Piede	3	1,55	1,90	3,75	0,27	1,90	0,21	0,18	0,421	OK
4	16	Testa	3	15,29	219,02	6,68	0,00	0,00	0,44	0,00	4,158	OK
		Mezz.	3	41,73	2,07	7,03	10,85	2,07	0,01	0,26	11,349	OK
		Piede	3	16,87	4,15	7,37	1,22	4,15	0,44	0,02	4,588	OK
4	17	Testa	3	15,27	131,94	4,02	0,00	0,00	0,26	0,00	4,153	OK
		Mezz.	3	41,73	1,25	4,23	6,53	1,25	0,01	0,16	11,350	OK
		Piede	3	16,85	2,50	4,44	0,74	2,50	0,26	0,01	4,583	OK
4	18	Testa	3	15,35	244,09	7,45	0,00	0,00	0,49	0,00	4,175	OK
		Mezz.	3	41,72	2,31	7,83	12,09	2,31	0,01	0,29	11,349	OK
		Piede	3	16,94	4,62	8,22	1,36	4,62	0,49	0,02	4,607	OK
4	19	Testa	3	12,32	184,06	5,61	0,00	0,00	0,46	0,00	3,351	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	3	41,73	1,74	5,91	9,12	1,74	0,10	0,22	11,349	OK
		Piede	3	13,59	3,49	6,20	1,03	3,49	0,46	0,02	3,697	OK
4	20	Testa	3	8,78	67,07	2,05	0,00	0,00	0,23	0,00	2,389	OK
		Mezz.	3	15,62	1,03	2,22	3,34	1,03	0,01	0,21	4,248	OK
		Piede	3	10,26	2,06	2,39	0,50	2,06	0,23	0,02	2,791	OK
4	21	Testa	3	8,74	142,50	4,35	0,00	0,00	0,50	0,00	2,376	OK
		Mezz.	3	15,61	2,19	4,71	7,10	2,19	0,02	0,45	4,247	OK
		Piede	3	10,20	4,37	5,08	1,06	4,37	0,50	0,04	2,774	OK
4	22	Testa	11	12,50	150,63	4,60	0,00	0,00	0,37	0,00	3,401	OK
		Mezz.	11	28,01	1,73	4,88	7,39	1,73	0,00	0,26	7,619	OK
		Piede	11	14,07	3,45	5,17	0,84	3,45	0,37	0,02	3,827	OK
4	23	Testa	11	13,98	61,24	1,87	0,00	0,00	0,13	0,00	3,802	OK
		Mezz.	11	34,25	0,64	1,97	2,99	0,64	0,00	0,09	9,317	OK
		Piede	11	15,57	1,27	2,08	0,31	1,27	0,13	0,01	4,234	OK
4	24	Testa	11	7,20	0,37	1,19	0,05	0,37	0,05	0,01	1,957	OK
		Mezz.	11	5,08	0,58	1,22	0,08	0,58	0,01	0,02	1,381	OK
		Piede	11	7,01	0,79	1,26	0,11	0,79	0,05	0,02	1,908	OK
4	25	Testa	3	15,65	122,71	3,74	0,00	0,00	0,24	0,00	4,256	OK
		Mezz.	3	41,73	1,16	3,94	6,08	1,16	0,00	0,15	11,350	OK
		Piede	3	17,27	2,33	4,13	0,68	2,33	0,24	0,01	4,696	OK
4	26	Testa	11	12,83	3,93	2,04	0,48	3,93	0,10	0,04	3,490	OK
		Mezz.	3	1,19	0,41	1,46	0,06	0,41	0,01	0,05	0,323	OK
		Piede	3	1,44	0,82	1,52	0,12	0,82	0,10	0,08	0,391	OK
4	27	Testa	11	14,97	175,48	5,35	0,00	0,00	0,36	0,00	4,073	OK
		Mezz.	11	41,73	1,66	5,63	8,69	1,66	0,02	0,21	11,349	OK
		Piede	11	16,52	3,32	5,91	0,98	3,32	0,36	0,02	4,494	OK
4	28	Testa	11	14,96	114,79	3,50	0,00	0,00	0,23	0,00	4,069	OK
		Mezz.	11	41,73	1,09	3,68	5,69	1,09	0,01	0,14	11,350	OK
		Piede	11	16,51	2,18	3,86	0,64	2,18	0,23	0,01	4,490	OK
4	29	Testa	3	14,88	286,97	8,75	0,00	0,00	0,59	0,00	4,047	OK
		Mezz.	3	41,72	2,72	9,21	14,21	2,72	0,03	0,34	11,349	OK
		Piede	3	16,42	5,43	9,66	1,60	5,43	0,59	0,03	4,466	OK
4	30	Testa	3	13,78	190,00	5,80	0,00	0,00	0,42	0,00	3,749	OK
		Mezz.	3	41,73	1,80	6,10	9,41	1,80	0,05	0,23	11,349	OK
		Piede	3	15,21	3,60	6,40	1,06	3,60	0,42	0,02	4,137	OK
4	31	Testa	3	15,48	252,01	7,69	0,00	0,00	0,50	0,00	4,211	OK
		Mezz.	3	41,72	2,39	8,09	12,48	2,39	0,01	0,30	11,349	OK
		Piede	3	17,08	4,77	8,48	1,40	4,77	0,50	0,03	4,646	OK
4	32	Testa	3	11,81	244,09	7,45	0,00	0,00	0,63	0,00	3,212	OK
		Mezz.	3	41,72	2,31	7,83	12,09	2,31	0,15	0,29	11,349	OK
		Piede	3	13,03	4,62	8,22	1,36	4,62	0,63	0,02	3,544	OK
4	33	Testa	3	8,24	149,75	4,57	0,00	0,00	0,55	0,00	2,241	OK
		Mezz.	3	18,30	1,42	4,80	7,42	1,42	0,26	0,18	4,977	OK
		Piede	3	9,09	2,84	5,04	0,84	2,84	0,55	0,02	2,473	OK
4	34	Testa	3	15,42	125,34	3,82	0,00	0,00	0,25	0,00	4,194	OK
		Mezz.	3	41,73	1,19	4,02	6,21	1,19	0,00	0,15	11,350	OK
		Piede	3	17,02	2,38	4,22	0,70	2,38	0,25	0,01	4,628	OK
4	35	Testa	3	15,40	240,13	7,33	0,00	0,00	0,48	0,00	4,188	OK
		Mezz.	3	41,72	2,27	7,70	11,89	2,27	0,01	0,29	11,349	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	3	16,99	4,55	8,08	1,34	4,55	0,48	0,02	4,621	OK
4	36	Testa	11	13,89	225,62	6,88	0,00	0,00	0,50	0,00	3,779	OK
		Mezz.	11	41,72	2,14	7,24	11,17	2,14	0,06	0,27	11,349	OK
		Piede	11	15,33	4,27	7,59	1,26	4,27	0,50	0,02	4,170	OK
4	37	Testa	11	15,02	211,11	6,44	0,00	0,00	0,43	0,00	4,086	OK
		Mezz.	11	41,73	2,00	6,77	10,46	2,00	0,02	0,25	11,349	OK
		Piede	11	16,58	4,00	7,11	1,18	4,00	0,43	0,02	4,509	OK
4	38	Testa	11	11,59	257,29	7,85	0,00	0,00	0,68	0,00	3,152	OK
		Mezz.	11	41,72	2,44	8,25	12,74	2,44	0,18	0,31	11,349	OK
		Piede	11	12,79	4,87	8,66	1,43	4,87	0,68	0,03	3,478	OK
4	39	Testa	11	15,12	213,74	6,52	0,00	0,00	0,43	0,00	4,111	OK
		Mezz.	11	41,73	2,02	6,86	10,59	2,02	0,01	0,25	11,349	OK
		Piede	11	16,68	4,05	7,20	1,19	4,05	0,43	0,02	4,537	OK
4	40	Testa	11	14,60	225,62	6,88	0,00	0,00	0,47	0,00	3,971	OK
		Mezz.	11	41,72	2,14	7,24	11,17	2,14	0,03	0,27	11,349	OK
		Piede	11	16,11	4,27	7,59	1,26	4,27	0,47	0,02	4,382	OK
4	41	Testa	11	14,61	54,10	1,65	0,00	0,00	0,11	0,00	3,975	OK
		Mezz.	11	41,73	0,51	1,74	2,68	0,51	0,01	0,06	11,351	OK
		Piede	11	16,13	1,03	1,82	0,30	1,03	0,11	0,01	4,388	OK
4	42	Testa	11	14,99	211,11	6,44	0,00	0,00	0,43	0,00	4,077	OK
		Mezz.	11	41,73	2,00	6,77	10,46	2,00	0,02	0,25	11,349	OK
		Piede	11	16,54	4,00	7,11	1,18	4,00	0,43	0,02	4,499	OK
4	43	Testa	11	10,78	26,39	0,81	0,00	0,00	0,07	0,00	2,933	OK
		Mezz.	11	36,49	0,25	0,85	1,31	0,25	0,02	0,03	9,924	OK
		Piede	11	11,91	0,50	0,89	0,15	0,50	0,07	0,00	3,240	OK
4	44	Testa	11	10,79	236,17	7,20	0,00	0,00	0,67	0,00	2,935	OK
		Mezz.	11	36,55	2,24	7,58	11,70	2,24	0,21	0,28	9,942	OK
		Piede	11	11,91	4,47	7,95	1,32	4,47	0,67	0,02	3,239	OK
4	45	Testa	11	15,10	219,02	6,68	0,00	0,00	0,44	0,00	4,108	OK
		Mezz.	11	41,73	2,07	7,03	10,85	2,07	0,02	0,26	11,349	OK
		Piede	11	16,67	4,15	7,37	1,22	4,15	0,44	0,02	4,533	OK
4	46	Testa	11	15,25	186,04	5,68	0,00	0,00	0,37	0,00	4,148	OK
		Mezz.	11	41,73	1,76	5,97	9,21	1,76	0,01	0,22	11,349	OK
		Piede	11	16,83	3,52	6,26	1,04	3,52	0,37	0,02	4,578	OK
4	47	Testa	11	10,39	145,14	4,43	0,00	0,00	0,43	0,00	2,825	OK
		Mezz.	11	32,47	1,37	4,66	7,19	1,37	0,14	0,17	8,832	OK
		Piede	11	11,46	2,75	4,89	0,81	2,75	0,43	0,01	3,117	OK
4	48	Testa	11	14,81	223,64	6,82	0,00	0,00	0,46	0,00	4,029	OK
		Mezz.	11	41,72	2,12	7,18	11,08	2,12	0,02	0,27	11,349	OK
		Piede	11	16,35	4,23	7,53	1,25	4,23	0,46	0,02	4,446	OK
4	49	Testa	3	11,22	223,64	6,82	0,00	0,00	0,61	0,00	3,052	OK
		Mezz.	3	41,68	2,12	7,18	11,08	2,12	0,17	0,27	11,336	OK
		Piede	3	12,38	4,23	7,53	1,25	4,23	0,61	0,02	3,368	OK
4	50	Testa	3	15,63	244,09	7,45	0,00	0,00	0,48	0,00	4,251	OK
		Mezz.	3	41,72	2,31	7,83	12,09	2,31	0,00	0,29	11,349	OK
		Piede	3	17,25	4,62	8,22	1,36	4,62	0,48	0,02	4,691	OK
4	51	Testa	3	9,97	135,90	4,15	0,00	0,00	0,42	0,00	2,712	OK
		Mezz.	3	28,89	1,29	4,36	6,73	1,29	0,15	0,16	7,859	OK
		Piede	3	11,00	2,58	4,57	0,76	2,58	0,42	0,01	2,993	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortoagonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
4	52	Testa	3	15,48	244,09	7,45	0,00	0,00	0,48	0,00	4,211	OK
		Mezz.	3	41,72	2,31	7,83	12,09	2,31	0,01	0,29	11,349	OK
		Piede	3	17,08	4,62	8,22	1,36	4,62	0,48	0,02	4,646	OK
4	53	Testa	3	11,04	128,91	3,93	0,00	0,00	0,36	0,00	3,004	OK
		Mezz.	3	39,45	1,22	4,14	6,38	1,22	0,10	0,15	10,730	OK
		Piede	3	12,19	2,44	4,34	0,72	2,44	0,36	0,01	3,315	OK
4	54	Testa	11	11,87	215,72	6,58	0,00	0,00	0,55	0,00	3,230	OK
		Mezz.	11	41,73	2,04	6,92	10,68	2,04	0,13	0,26	11,349	OK
		Piede	11	13,10	4,08	7,26	1,20	4,08	0,55	0,02	3,564	OK
4	55	Testa	11	11,86	47,50	1,45	0,00	0,00	0,12	0,00	3,227	OK
		Mezz.	11	41,73	0,45	1,52	2,35	0,45	0,03	0,06	11,352	OK
		Piede	11	13,10	0,90	1,60	0,27	0,90	0,12	0,00	3,563	OK
4	56	Testa	11	13,53	211,11	6,44	0,00	0,00	0,48	0,00	3,681	OK
		Mezz.	11	41,73	2,00	6,77	10,46	2,00	0,06	0,25	11,349	OK
		Piede	11	14,93	4,00	7,11	1,18	4,00	0,48	0,02	4,062	OK
4	57	Testa	11	6,21	71,25	2,17	0,00	0,00	0,35	0,00	1,689	OK
		Mezz.	11	10,83	0,68	2,29	3,53	0,68	0,21	0,08	2,946	OK
		Piede	11	6,86	1,35	2,40	0,40	1,35	0,35	0,01	1,865	OK
4	58	Testa	11	6,21	85,76	2,62	0,00	0,00	0,42	0,00	1,689	OK
		Mezz.	11	10,83	0,81	2,75	4,25	0,81	0,25	0,10	2,945	OK
		Piede	11	6,85	1,63	2,89	0,48	1,63	0,42	0,01	1,864	OK
4	59	Testa	3	9,97	92,36	2,82	0,00	0,00	0,28	0,00	2,711	OK
		Mezz.	3	28,85	0,88	2,96	4,57	0,88	0,10	0,11	7,847	OK
		Piede	3	11,00	1,75	3,11	0,52	1,75	0,28	0,01	2,992	OK
4	60	Testa	3	15,18	244,09	7,45	0,00	0,00	0,49	0,00	4,128	OK
		Mezz.	3	41,72	2,31	7,83	12,09	2,31	0,01	0,29	11,349	OK
		Piede	3	16,75	4,62	8,22	1,36	4,62	0,49	0,02	4,555	OK
4	61	Testa	11	6,21	92,36	2,82	0,00	0,00	0,45	0,00	1,689	OK
		Mezz.	11	10,82	0,88	2,96	4,57	0,88	0,27	0,11	2,944	OK
		Piede	11	6,85	1,75	3,11	0,52	1,75	0,45	0,01	1,864	OK
4	62	Testa	3	13,56	211,11	6,44	0,00	0,00	0,47	0,00	3,689	OK
		Mezz.	3	41,73	2,00	6,77	10,46	2,00	0,06	0,25	11,349	OK
		Piede	3	14,96	4,00	7,11	1,18	4,00	0,47	0,02	4,070	OK
4	63	Testa	3	12,19	230,90	7,04	0,00	0,00	0,58	0,00	3,317	OK
		Mezz.	3	41,72	2,19	7,41	11,44	2,19	0,13	0,27	11,349	OK
		Piede	11	13,45	4,37	7,77	1,29	4,37	0,58	0,02	3,660	OK
4	64	Testa	3	15,45	219,02	6,68	0,00	0,00	0,43	0,00	4,203	OK
		Mezz.	3	41,73	2,07	7,03	10,85	2,07	0,01	0,26	11,349	OK
		Piede	3	17,05	4,15	7,37	1,22	4,15	0,43	0,02	4,638	OK
4	65	Testa	3	15,18	244,09	7,45	0,00	0,00	0,49	0,00	4,130	OK
		Mezz.	3	41,72	2,31	7,83	12,09	2,31	0,01	0,29	11,349	OK
		Piede	3	16,76	4,62	8,22	1,36	4,62	0,49	0,02	4,557	OK
4	66	Testa	3	10,11	105,55	3,22	0,00	0,00	0,32	0,00	2,750	OK
		Mezz.	3	30,03	1,00	3,39	5,23	1,00	0,11	0,13	8,169	OK
		Piede	3	11,16	2,00	3,55	0,59	2,00	0,32	0,01	3,035	OK
4	67	Testa	3	15,49	236,17	7,20	0,00	0,00	0,47	0,00	4,213	OK
		Mezz.	3	41,72	2,24	7,58	11,70	2,24	0,00	0,28	11,349	OK
		Piede	3	17,09	4,47	7,95	1,32	4,47	0,47	0,02	4,649	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
4	68	Testa	3	12,03	54,10	1,65	0,00	0,00	0,14	0,00	3,271	OK
		Mezz.	3	41,73	0,51	1,74	2,68	0,51	0,03	0,06	11,351	OK
		Piede	3	13,28	1,03	1,82	0,30	1,03	0,14	0,01	3,611	OK
4	69	Testa	3	10,10	125,34	3,82	0,00	0,00	0,38	0,00	2,748	OK
		Mezz.	3	29,98	1,19	4,02	6,21	1,19	0,13	0,15	8,156	OK
		Piede	3	11,15	2,38	4,22	0,70	2,38	0,38	0,01	3,033	OK
4	70	Testa	3	15,49	244,09	7,45	0,00	0,00	0,48	0,00	4,214	OK
		Mezz.	3	41,72	2,31	7,83	12,09	2,31	0,00	0,29	11,349	OK
		Piede	3	17,10	4,62	8,22	1,36	4,62	0,48	0,02	4,650	OK
4	71	Testa	3	13,37	141,62	4,32	0,00	0,00	0,32	0,00	3,636	OK
		Mezz.	3	42,36	1,34	4,54	7,12	1,34	0,05	0,17	11,523	OK
		Piede	3	14,75	2,68	4,77	0,92	2,68	0,32	0,01	4,013	OK
4	72	Testa	3	15,39	284,77	8,69	0,00	0,00	0,56	0,00	4,187	OK
		Mezz.	3	42,36	2,70	9,14	14,32	2,70	0,01	0,34	11,522	OK
		Piede	3	16,98	5,39	9,59	1,85	5,39	0,56	0,03	4,620	OK
4	73	Testa	3	14,53	266,30	8,12	0,00	0,00	0,56	0,00	3,951	OK
		Mezz.	3	42,36	2,52	8,54	13,39	2,52	0,04	0,32	11,523	OK
		Piede	3	16,03	5,04	8,96	1,73	5,04	0,56	0,03	4,359	OK
4	74	Testa	3	15,37	284,77	8,69	0,00	0,00	0,57	0,00	4,181	OK
		Mezz.	3	42,36	2,70	9,14	14,32	2,70	0,01	0,34	11,522	OK
		Piede	3	16,96	5,39	9,59	1,85	5,39	0,57	0,03	4,614	OK
4	75	Testa	3	13,37	146,23	4,46	0,00	0,00	0,33	0,00	3,637	OK
		Mezz.	3	42,36	1,39	4,69	7,35	1,39	0,05	0,17	11,523	OK
		Piede	3	14,76	2,77	4,92	0,95	2,77	0,33	0,01	4,014	OK
4	76	Testa	3	13,36	138,54	4,23	0,00	0,00	0,32	0,00	3,633	OK
		Mezz.	3	42,36	1,31	4,45	6,97	1,31	0,05	0,16	11,523	OK
		Piede	3	14,74	2,63	4,66	0,90	2,63	0,32	0,01	4,009	OK
4	77	Testa	3	15,35	284,77	8,69	0,00	0,00	0,57	0,00	4,176	OK
		Mezz.	3	42,36	2,70	9,14	14,32	2,70	0,01	0,34	11,522	OK
		Piede	3	16,94	5,39	9,59	1,85	5,39	0,57	0,03	4,608	OK
4	78	Testa	11	14,53	284,77	8,69	0,00	0,00	0,60	0,00	3,952	OK
		Mezz.	11	42,36	2,70	9,14	14,32	2,70	0,04	0,34	11,522	OK
		Piede	11	16,03	5,39	9,59	1,85	5,39	0,60	0,03	4,361	OK
4	79	Testa	3	14,96	284,77	8,69	0,00	0,00	0,58	0,00	4,069	OK
		Mezz.	3	42,36	2,70	9,14	14,32	2,70	0,03	0,34	11,522	OK
		Piede	3	16,51	5,39	9,59	1,85	5,39	0,58	0,03	4,490	OK
4	80	Testa	11	9,79	193,95	5,92	0,00	0,00	0,60	0,00	2,663	OK
		Mezz.	11	27,50	1,84	6,22	9,75	1,84	0,23	0,23	7,481	OK
		Piede	11	10,80	3,67	6,53	1,26	3,67	0,60	0,02	2,939	OK
4	81	Testa	3	12,09	71,96	2,20	0,00	0,00	0,18	0,00	3,288	OK
		Mezz.	3	37,71	0,72	2,31	3,54	0,72	0,03	0,09	10,257	OK
		Piede	3	13,40	1,43	2,43	0,39	1,43	0,18	0,01	3,645	OK
4	82	Testa	3	12,14	221,66	6,76	0,00	0,00	0,56	0,00	3,302	OK
		Mezz.	3	41,72	2,10	7,11	10,98	2,10	0,12	0,26	11,349	OK
		Piede	3	13,40	4,20	7,46	1,24	4,20	0,56	0,02	3,644	OK
4	83	Testa	3	15,56	244,09	7,45	0,00	0,00	0,48	0,00	4,233	OK
		Mezz.	3	41,72	2,31	7,83	12,09	2,31	0,00	0,29	11,349	OK
		Piede	3	17,17	4,62	8,22	1,36	4,62	0,48	0,02	4,671	OK
4	84	Testa	3	11,92	213,74	6,52	0,00	0,00	0,55	0,00	3,243	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	3	41,73	2,02	6,86	10,59	2,02	0,13	0,25	11,349	OK
		Piede	3	13,16	4,05	7,20	1,19	4,05	0,55	0,02	3,578	OK
4	85	Testa	11	10,06	142,50	4,35	0,00	0,00	0,43	0,00	2,737	OK
		Mezz.	11	35,29	1,47	4,59	7,09	1,47	0,13	0,20	9,598	OK
		Piede	11	11,19	2,94	4,84	0,86	2,94	0,43	0,02	3,045	OK
4	86	Testa	11	9,23	171,00	5,22	0,00	0,00	0,57	0,00	2,510	OK
		Mezz.	11	18,29	2,45	5,62	8,67	2,45	0,03	0,47	4,975	OK
		Piede	11	10,67	4,90	6,03	1,43	4,90	0,57	0,04	2,903	OK
4	87	Testa	3	15,44	257,29	7,85	0,00	0,00	0,51	0,00	4,198	OK
		Mezz.	3	41,72	2,44	8,25	12,74	2,44	0,01	0,31	11,349	OK
		Piede	3	17,03	4,87	8,66	1,43	4,87	0,51	0,03	4,633	OK
4	88	Testa	11	10,68	164,93	5,03	0,00	0,00	0,47	0,00	2,906	OK
		Mezz.	11	35,40	1,56	5,29	8,17	1,56	0,15	0,20	9,629	OK
		Piede	11	11,79	3,12	5,55	0,92	3,12	0,47	0,02	3,207	OK
4	89	Testa	11	14,95	223,64	6,82	0,00	0,00	0,46	0,00	4,065	OK
		Mezz.	11	41,72	2,12	7,18	11,08	2,12	0,02	0,27	11,349	OK
		Piede	11	16,49	4,23	7,53	1,25	4,23	0,46	0,02	4,486	OK
4	90	Testa	11	14,99	112,81	3,44	0,00	0,00	0,23	0,00	4,077	OK
		Mezz.	11	41,73	1,07	3,62	5,59	1,07	0,01	0,13	11,350	OK
		Piede	11	16,54	2,14	3,80	0,63	2,14	0,23	0,01	4,500	OK
4	91	Testa	3	10,96	219,02	6,68	0,00	0,00	0,61	0,00	2,981	OK
		Mezz.	3	38,46	2,07	7,03	10,85	2,07	0,18	0,26	10,461	OK
		Piede	3	12,09	4,15	7,37	1,22	4,15	0,61	0,02	3,290	OK
4	92	Testa	3	15,45	244,09	7,45	0,00	0,00	0,48	0,00	4,204	OK
		Mezz.	3	41,72	2,31	7,83	12,09	2,31	0,01	0,29	11,349	OK
		Piede	3	17,05	4,62	8,22	1,36	4,62	0,48	0,02	4,639	OK
4	93	Testa	3	11,80	223,64	6,82	0,00	0,00	0,58	0,00	3,210	OK
		Mezz.	3	41,72	2,12	7,18	11,08	2,12	0,14	0,27	11,349	OK
		Piede	3	13,02	4,23	7,53	1,25	4,23	0,58	0,02	3,542	OK
4	94	Testa	3	12,42	154,48	4,71	0,00	0,00	0,38	0,00	3,379	OK
		Mezz.	3	28,25	1,76	5,01	7,57	1,76	0,01	0,27	7,683	OK
		Piede	3	13,97	3,53	5,30	0,86	3,53	0,38	0,02	3,800	OK
4	95	Testa	3	13,89	55,75	1,70	0,00	0,00	0,12	0,00	3,777	OK
		Mezz.	3	34,79	0,58	1,80	2,72	0,58	0,00	0,08	9,462	OK
		Piede	3	15,45	1,15	1,89	0,28	1,15	0,12	0,01	4,203	OK
4	96	Testa	11	9,02	338,43	10,32	0,00	0,00	1,14	0,00	2,454	OK
		Mezz.	11	15,61	5,18	11,19	16,85	5,18	0,00	1,08	4,247	OK
		Piede	11	10,53	10,37	12,05	2,51	10,37	1,14	0,10	2,865	OK
4	97	Testa	11	12,54	137,44	4,19	0,00	0,00	0,33	0,00	3,410	OK
		Mezz.	11	27,93	1,58	4,46	6,74	1,58	0,00	0,24	7,597	OK
		Piede	11	14,11	3,15	4,72	0,77	3,15	0,33	0,02	3,837	OK
4	98	Testa	11	13,68	68,94	2,10	0,00	0,00	0,15	0,00	3,721	OK
		Mezz.	11	33,52	0,72	2,22	3,37	0,72	0,00	0,10	9,118	OK
		Piede	11	15,25	1,45	2,34	0,35	1,45	0,15	0,01	4,148	OK
4	99	Testa	3	14,17	105,55	3,22	0,00	0,00	0,23	0,00	3,853	OK
		Mezz.	3	41,73	1,00	3,39	5,23	1,00	0,02	0,13	11,350	OK
		Piede	3	15,63	2,00	3,55	0,59	2,00	0,23	0,01	4,252	OK
4	100	Testa	3	15,32	244,09	7,45	0,00	0,00	0,49	0,00	4,168	OK
		Mezz.	3	41,72	2,31	7,83	12,09	2,31	0,01	0,29	11,349	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortoagonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	3	16,91	4,62	8,22	1,36	4,62	0,49	0,02	4,599	OK
4	101	Testa	11	14,02	240,13	7,33	0,00	0,00	0,52	0,00	3,813	OK
		Mezz.	11	41,72	2,27	7,70	11,89	2,27	0,05	0,29	11,349	OK
		Piede	11	15,47	4,55	8,08	1,34	4,55	0,52	0,02	4,207	OK
4	102	Testa	3	14,92	0,36	6,88	0,11	0,36	0,46	0,00	4,059	OK
		Mezz.	3	42,06	2,48	7,24	11,16	2,48	0,03	0,27	11,439	OK
		Piede	3	16,45	4,59	7,59	1,35	4,59	0,46	0,02	4,475	OK
4	103	Testa	11	9,65	169,54	5,17	0,00	0,00	0,54	0,00	2,624	OK
		Mezz.	11	26,44	1,61	5,44	8,40	1,61	0,21	0,20	7,192	OK
		Piede	11	10,64	3,21	5,71	0,95	3,21	0,54	0,02	2,895	OK
4	104	Testa	3	8,85	125,34	3,82	0,00	0,00	0,43	0,00	2,407	OK
		Mezz.	3	21,42	1,19	4,02	6,21	1,19	0,19	0,15	5,827	OK
		Piede	3	9,77	2,38	4,22	0,70	2,38	0,43	0,01	2,657	OK
4	105	Testa	3	12,02	257,29	7,85	0,00	0,00	0,65	0,00	3,268	OK
		Mezz.	3	41,72	2,44	8,25	12,74	2,44	0,15	0,31	11,349	OK
		Piede	3	13,26	4,87	8,66	1,43	4,87	0,65	0,03	3,606	OK
4	106	Testa	11	14,56	0,49	5,76	0,15	0,49	0,40	0,00	3,959	OK
		Mezz.	11	42,27	2,25	6,05	9,33	2,25	0,03	0,22	11,496	OK
		Piede	11	16,04	4,01	6,34	1,18	4,01	0,40	0,02	4,363	OK
4	107	Testa	11	15,10	0,40	6,51	0,12	0,40	0,43	0,00	4,106	OK
		Mezz.	11	42,11	2,40	6,84	10,55	2,40	0,02	0,25	11,455	OK
		Piede	11	16,64	4,40	7,17	1,29	4,40	0,43	0,02	4,527	OK
4	108	Testa	11	10,96	262,56	8,01	0,00	0,00	0,73	0,00	2,982	OK
		Mezz.	11	38,47	2,49	8,42	13,00	2,49	0,22	0,31	10,465	OK
		Piede	11	12,10	4,97	8,84	1,46	4,97	0,73	0,03	3,290	OK
4	109	Testa	11	14,96	221,66	6,76	0,00	0,00	0,45	0,00	4,070	OK
		Mezz.	11	41,72	2,10	7,11	10,98	2,10	0,02	0,26	11,349	OK
		Piede	11	16,51	4,20	7,46	1,24	4,20	0,45	0,02	4,491	OK
4	110	Testa	11	13,88	54,10	1,65	0,00	0,00	0,12	0,00	3,776	OK
		Mezz.	11	41,73	0,51	1,74	2,68	0,51	0,01	0,06	11,351	OK
		Piede	11	15,32	1,03	1,82	0,30	1,03	0,12	0,01	4,168	OK
4	111	Testa	11	11,49	200,88	6,13	0,00	0,00	0,53	0,00	3,126	OK
		Mezz.	11	42,36	1,90	6,45	10,10	1,90	0,14	0,24	11,523	OK
		Piede	11	12,68	3,80	6,76	1,31	3,80	0,53	0,02	3,449	OK
4	112	Testa	11	15,26	284,77	8,69	0,00	0,00	0,57	0,00	4,150	OK
		Mezz.	11	42,36	2,70	9,14	14,32	2,70	0,01	0,34	11,522	OK
		Piede	11	16,84	5,39	9,59	1,85	5,39	0,57	0,03	4,580	OK
4	113	Testa	11	14,48	284,77	8,69	0,00	0,00	0,60	0,00	3,940	OK
		Mezz.	11	42,36	2,70	9,14	14,32	2,70	0,04	0,34	11,522	OK
		Piede	11	15,98	5,39	9,59	1,85	5,39	0,60	0,03	4,347	OK
4	114	Testa	3	15,41	284,77	8,69	0,00	0,00	0,56	0,00	4,192	OK
		Mezz.	3	42,36	2,70	9,14	14,32	2,70	0,01	0,34	11,522	OK
		Piede	3	17,00	5,39	9,59	1,85	5,39	0,56	0,03	4,625	OK
4	115	Testa	3	13,38	141,62	4,32	0,00	0,00	0,32	0,00	3,640	OK
		Mezz.	3	42,36	1,34	4,54	7,12	1,34	0,05	0,17	11,523	OK
		Piede	3	14,77	2,68	4,77	0,92	2,68	0,32	0,01	4,017	OK
4	116	Testa	11	14,18	240,13	7,33	0,00	0,00	0,52	0,00	3,856	OK
		Mezz.	11	41,72	2,27	7,70	11,89	2,27	0,05	0,29	11,349	OK
		Piede	11	15,64	4,55	8,08	1,34	4,55	0,52	0,02	4,255	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
4	117	Testa	11	14,93	246,73	7,53	0,00	0,00	0,50	0,00	4,061	OK
		Mezz.	11	41,72	2,34	7,92	12,22	2,34	0,02	0,29	11,349	OK
		Piede	11	16,47	4,67	8,31	1,37	4,67	0,50	0,03	4,481	OK
4	118	Testa	11	15,34	244,09	7,45	0,00	0,00	0,49	0,00	4,173	OK
		Mezz.	11	41,72	2,31	7,83	12,09	2,31	0,01	0,29	11,349	OK
		Piede	11	16,93	4,62	8,22	1,36	4,62	0,49	0,02	4,605	OK
4	119	Testa	11	10,70	134,18	4,09	0,00	0,00	0,38	0,00	2,910	OK
		Mezz.	11	35,55	1,27	4,31	6,65	1,27	0,12	0,16	9,670	OK
		Piede	11	11,81	2,54	4,52	0,75	2,54	0,38	0,01	3,211	OK
4	120	Testa	11	14,95	225,62	6,88	0,00	0,00	0,46	0,00	4,065	OK
		Mezz.	11	41,72	2,14	7,24	11,17	2,14	0,02	0,27	11,349	OK
		Piede	11	16,49	4,27	7,59	1,26	4,27	0,46	0,02	4,486	OK
4	121	Testa	11	15,45	244,09	7,45	0,00	0,00	0,48	0,00	4,203	OK
		Mezz.	11	41,72	2,31	7,83	12,09	2,31	0,01	0,29	11,349	OK
		Piede	11	17,05	4,62	8,22	1,36	4,62	0,48	0,02	4,638	OK
4	122	Testa	11	14,98	92,36	2,82	0,00	0,00	0,19	0,00	4,073	OK
		Mezz.	11	41,73	0,88	2,96	4,57	0,88	0,01	0,11	11,350	OK
		Piede	11	16,53	1,75	3,11	0,52	1,75	0,19	0,01	4,495	OK
4	123	Testa	3	12,43	135,90	4,15	0,00	0,00	0,33	0,00	3,380	OK
		Mezz.	3	41,73	1,29	4,36	6,73	1,29	0,07	0,16	11,350	OK
		Piede	3	13,71	2,58	4,57	0,76	2,58	0,33	0,01	3,730	OK
4	124	Testa	3	11,64	244,09	7,45	0,00	0,00	0,64	0,00	3,166	OK
		Mezz.	3	41,72	2,31	7,83	12,09	2,31	0,16	0,29	11,349	OK
		Piede	3	12,84	4,62	8,22	1,36	4,62	0,64	0,02	3,494	OK
4	125	Testa	11	7,84	1,59	1,24	0,21	1,59	0,07	0,03	2,134	OK
		Mezz.	11	6,26	1,89	1,29	0,25	1,89	0,00	0,04	1,703	OK
		Piede	11	7,48	2,19	1,34	0,28	2,19	0,07	0,04	2,034	OK
4	126	Testa	11	14,99	128,91	3,93	0,00	0,00	0,26	0,00	4,077	OK
		Mezz.	11	41,73	1,22	4,14	6,38	1,22	0,01	0,15	11,350	OK
		Piede	11	16,54	2,44	4,34	0,72	2,44	0,26	0,01	4,499	OK
4	127	Testa	11	11,36	244,09	7,45	0,00	0,00	0,66	0,00	3,090	OK
		Mezz.	11	41,72	2,31	7,83	12,09	2,31	0,18	0,29	11,349	OK
		Piede	11	12,54	4,62	8,22	1,36	4,62	0,66	0,02	3,410	OK
4	128	Testa	11	8,84	223,64	6,82	0,00	0,00	0,77	0,00	2,406	OK
		Mezz.	11	21,38	2,12	7,18	11,08	2,12	0,34	0,27	5,816	OK
		Piede	11	9,76	4,23	7,53	1,25	4,23	0,77	0,02	2,654	OK
4	129	Testa	3	14,60	54,10	1,65	0,00	0,00	0,11	0,00	3,970	OK
		Mezz.	3	41,73	0,51	1,74	2,68	0,51	0,01	0,06	11,351	OK
		Piede	3	16,11	1,03	1,82	0,30	1,03	0,11	0,01	4,383	OK
4	130	Testa	3	14,60	34,30	1,05	0,00	0,00	0,07	0,00	3,971	OK
		Mezz.	3	41,74	0,33	1,10	1,70	0,33	0,00	0,04	11,353	OK
		Piede	3	16,12	0,65	1,16	0,19	0,65	0,07	0,00	4,385	OK
4	131	Testa	3	15,48	211,11	6,44	0,00	0,00	0,42	0,00	4,210	OK
		Mezz.	3	41,73	2,00	6,77	10,46	2,00	0,00	0,25	11,349	OK
		Piede	3	17,08	4,00	7,11	1,18	4,00	0,42	0,02	4,646	OK
4	132	Testa	3	14,70	85,76	2,62	0,00	0,00	0,18	0,00	3,999	OK
		Mezz.	3	41,73	0,81	2,75	4,25	0,81	0,01	0,10	11,350	OK
		Piede	3	16,22	1,63	2,89	0,48	1,63	0,18	0,01	4,413	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
4	133	Testa	11	14,70	244,09	7,45	0,00	0,00	0,51	0,00	3,999	OK
		Mezz.	11	41,72	2,31	7,83	12,09	2,31	0,03	0,29	11,349	OK
		Piede	11	16,22	4,62	8,22	1,36	4,62	0,51	0,02	4,413	OK
4	134	Testa	11	9,38	221,66	6,76	0,00	0,00	0,72	0,00	2,550	OK
		Mezz.	11	24,59	2,10	7,11	10,98	2,10	0,29	0,26	6,688	OK
		Piede	11	10,35	4,20	7,46	1,24	4,20	0,72	0,02	2,814	OK
4	135	Testa	3	11,44	158,33	4,83	0,00	0,00	0,42	0,00	3,112	OK
		Mezz.	3	41,73	1,50	5,08	7,84	1,50	0,11	0,19	11,349	OK
		Piede	3	12,62	3,00	5,33	0,88	3,00	0,42	0,02	3,434	OK
4	136	Testa	3	14,88	211,11	6,44	0,00	0,00	0,43	0,00	4,049	OK
		Mezz.	3	41,73	2,00	6,77	10,46	2,00	0,02	0,25	11,349	OK
		Piede	3	16,42	4,00	7,11	1,18	4,00	0,43	0,02	4,467	OK
4	137	Testa	3	14,58	184,06	5,61	0,00	0,00	0,39	0,00	3,967	OK
		Mezz.	3	41,73	1,74	5,91	9,12	1,74	0,03	0,22	11,349	OK
		Piede	3	16,09	3,49	6,20	1,03	3,49	0,39	0,02	4,377	OK
4	138	Testa	11	12,93	154,37	4,71	0,00	0,00	0,36	0,00	3,518	OK
		Mezz.	11	41,73	1,46	4,95	7,65	1,46	0,06	0,18	11,350	OK
		Piede	11	14,27	2,92	5,20	0,86	2,92	0,36	0,02	3,882	OK
4	139	Testa	11	15,61	244,09	7,45	0,00	0,00	0,48	0,00	4,245	OK
		Mezz.	11	41,72	2,31	7,83	12,09	2,31	0,00	0,29	11,349	OK
		Piede	11	17,22	4,62	8,22	1,36	4,62	0,48	0,02	4,684	OK
4	140	Testa	11	14,46	225,62	6,88	0,00	0,00	0,48	0,00	3,932	OK
		Mezz.	11	41,72	2,14	7,24	11,17	2,14	0,04	0,27	11,349	OK
		Piede	11	15,95	4,27	7,59	1,26	4,27	0,48	0,02	4,339	OK
4	141	Testa	3	9,31	217,44	6,63	0,00	0,00	0,71	0,00	2,532	OK
		Mezz.	3	24,15	2,06	6,98	10,77	2,06	0,29	0,26	6,570	OK
		Piede	3	10,27	4,12	7,32	1,21	4,12	0,71	0,02	2,794	OK
4	142	Testa	3	10,67	244,09	7,45	0,00	0,00	0,70	0,00	2,903	OK
		Mezz.	3	35,30	2,31	7,83	12,09	2,31	0,22	0,29	9,601	OK
		Piede	3	11,78	4,62	8,22	1,36	4,62	0,70	0,02	3,204	OK
4	143	Testa	3	8,98	128,91	3,93	0,00	0,00	0,44	0,00	2,442	OK
		Mezz.	3	22,15	1,22	4,14	6,38	1,22	0,19	0,15	6,024	OK
		Piede	3	9,91	2,44	4,34	0,72	2,44	0,44	0,01	2,695	OK
4	144	Testa	3	9,00	67,07	2,05	0,00	0,00	0,23	0,00	2,447	OK
		Mezz.	3	15,62	1,03	2,22	3,34	1,03	0,00	0,21	4,248	OK
		Piede	3	10,51	2,06	2,39	0,50	2,06	0,23	0,02	2,858	OK
4	145	Testa	3	8,64	142,50	4,35	0,00	0,00	0,50	0,00	2,351	OK
		Mezz.	3	15,61	2,19	4,71	7,10	2,19	0,02	0,45	4,247	OK
		Piede	3	10,09	4,37	5,08	1,06	4,37	0,50	0,04	2,745	OK
4	146	Testa	11	10,40	244,09	7,45	0,00	0,00	0,72	0,00	2,828	OK
		Mezz.	11	32,58	2,31	7,83	12,09	2,31	0,24	0,29	8,863	OK
		Piede	11	11,47	4,62	8,22	1,36	4,62	0,72	0,02	3,121	OK
4	147	Testa	11	8,96	128,91	3,93	0,00	0,00	0,44	0,00	2,437	OK
		Mezz.	11	22,03	1,22	4,14	6,38	1,22	0,19	0,15	5,992	OK
		Piede	11	9,89	2,44	4,34	0,72	2,44	0,44	0,01	2,689	OK
4	148	Testa	3	14,69	171,00	5,22	0,00	0,00	0,36	0,00	3,995	OK
		Mezz.	3	41,73	1,62	5,49	8,47	1,62	0,02	0,20	11,349	OK
		Piede	3	16,21	3,24	5,76	0,95	3,24	0,36	0,02	4,408	OK
4	149	Testa	3	15,55	211,11	6,44	0,00	0,00	0,41	0,00	4,229	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	3	41,73	2,00	6,77	10,46	2,00	0,00	0,25	11,349	OK
		Piede	3	17,16	4,00	7,11	1,18	4,00	0,41	0,02	4,667	OK
4	150	Testa	3	14,06	249,37	7,61	0,00	0,00	0,54	0,00	3,823	OK
		Mezz.	3	41,72	2,36	8,00	12,35	2,36	0,06	0,30	11,349	OK
		Piede	3	15,51	4,72	8,39	1,39	4,72	0,54	0,03	4,218	OK
4	151	Testa	3	15,17	211,11	6,44	0,00	0,00	0,42	0,00	4,127	OK
		Mezz.	3	41,73	2,00	6,77	10,46	2,00	0,01	0,25	11,349	OK
		Piede	3	16,74	4,00	7,11	1,18	4,00	0,42	0,02	4,554	OK
4	152	Testa	3	11,78	47,50	1,45	0,00	0,00	0,12	0,00	3,203	OK
		Mezz.	3	41,73	0,45	1,52	2,35	0,45	0,03	0,06	11,352	OK
		Piede	3	13,00	0,90	1,60	0,27	0,90	0,12	0,00	3,537	OK
4	153	Testa	11	14,21	244,09	7,45	0,00	0,00	0,52	0,00	3,866	OK
		Mezz.	11	41,72	2,31	7,83	12,09	2,31	0,05	0,29	11,349	OK
		Piede	11	15,68	4,62	8,22	1,36	4,62	0,52	0,02	4,266	OK
4	154	Testa	11	9,73	223,64	6,82	0,00	0,00	0,70	0,00	2,647	OK
		Mezz.	11	27,05	2,12	7,18	11,08	2,12	0,27	0,27	7,357	OK
		Piede	11	10,74	4,23	7,53	1,25	4,23	0,70	0,02	2,920	OK
4	155	Testa	11	14,77	244,09	7,45	0,00	0,00	0,50	0,00	4,017	OK
		Mezz.	11	41,72	2,31	7,83	12,09	2,31	0,03	0,29	11,349	OK
		Piede	11	16,29	4,62	8,22	1,36	4,62	0,50	0,02	4,432	OK
4	156	Testa	11	10,64	202,53	6,18	0,00	0,00	0,58	0,00	2,894	OK
		Mezz.	11	34,93	1,92	6,50	10,03	1,92	0,19	0,24	9,500	OK
		Piede	11	11,74	3,84	6,82	1,13	3,84	0,58	0,02	3,193	OK
4	157	Testa	11	14,99	244,09	7,45	0,00	0,00	0,50	0,00	4,077	OK
		Mezz.	11	41,72	2,31	7,83	12,09	2,31	0,02	0,29	11,349	OK
		Piede	11	16,54	4,62	8,22	1,36	4,62	0,50	0,02	4,498	OK
4	158	Testa	3	9,25	676,33	20,63	0,00	0,00	2,23	0,00	2,516	OK
		Mezz.	3	19,64	9,29	22,18	33,85	9,29	0,22	1,72	5,342	OK
		Piede	3	10,64	18,58	23,73	4,97	18,58	2,23	0,16	2,893	OK
4	159	Testa	11	14,02	0,80	5,19	0,22	0,80	0,37	0,00	3,814	OK
		Mezz.	11	34,26	2,54	5,48	8,35	2,54	0,01	0,24	9,319	OK
		Piede	11	15,59	4,28	5,77	1,15	4,28	0,37	0,02	4,241	OK
4	160	Testa	11	11,21	156,75	4,78	0,00	0,00	0,43	0,00	3,049	OK
		Mezz.	11	23,53	1,97	5,11	7,80	1,97	0,00	0,33	6,400	OK
		Piede	11	12,75	3,94	5,44	1,06	3,94	0,43	0,03	3,468	OK
4	161	Testa	11	13,24	0,17	3,57	0,05	0,17	0,27	0,00	3,602	OK
		Mezz.	11	31,22	1,44	3,78	5,78	1,44	0,00	0,19	8,491	OK
		Piede	11	14,81	2,71	3,99	0,73	2,71	0,27	0,02	4,030	OK
4	162	Testa	11	11,50	108,85	3,32	0,00	0,00	0,29	0,00	3,127	OK
		Mezz.	11	24,48	1,34	3,54	5,41	1,34	0,00	0,22	6,657	OK
		Piede	11	13,05	2,68	3,77	0,72	2,68	0,29	0,02	3,549	OK
4	163	Testa	11	8,73	451,37	13,77	0,00	0,00	1,58	0,00	2,375	OK
		Mezz.	11	14,99	7,10	14,95	22,78	7,10	0,01	1,52	4,077	OK
		Piede	11	10,23	14,20	16,14	3,78	14,20	1,58	0,14	2,783	OK
4	164	Testa	11	9,03	146,23	4,46	0,00	0,00	0,49	0,00	2,455	OK
		Mezz.	11	15,61	2,24	4,83	7,28	2,24	0,00	0,47	4,247	OK
		Piede	11	10,54	4,49	5,21	1,09	4,49	0,49	0,04	2,867	OK
4	165	Testa	11	9,03	115,45	3,52	0,00	0,00	0,39	0,00	2,455	OK
		Mezz.	11	15,62	1,77	3,82	5,75	1,77	0,00	0,37	4,247	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	11	10,54	3,54	4,11	0,86	3,54	0,39	0,03	2,867	OK
4	166	Testa	11	16,20	45,05	3,00	0,00	0,00	0,19	0,00	4,406	OK
		Mezz.	11	1,32	0,79	3,13	0,12	0,79	0,01	0,09	0,359	OK
		Piede	11	1,64	1,58	3,26	0,23	1,58	0,19	0,14	0,447	OK
4	167	Testa	11	16,75	20,84	1,39	0,00	0,00	0,08	0,00	4,555	OK
		Mezz.	11	1,54	0,32	1,44	0,05	0,32	0,02	0,03	0,420	OK
		Piede	11	2,00	0,63	1,49	0,09	0,63	0,08	0,05	0,544	OK
4	168	Testa	11	21,66	84,19	5,61	0,00	0,00	0,26	0,00	5,891	OK
		Mezz.	11	1,75	1,10	5,79	0,16	1,10	0,03	0,09	0,476	OK
		Piede	11	2,37	2,20	5,97	0,32	2,20	0,26	0,14	0,644	OK
4	169	Testa	3	8,21	236,17	7,20	0,00	0,00	0,88	0,00	2,232	OK
		Mezz.	3	13,64	3,87	7,85	11,81	3,87	0,02	0,87	3,711	OK
		Piede	3	9,68	7,74	8,50	1,87	7,74	0,88	0,08	2,632	OK
4	170	Testa	3	9,24	904,35	27,59	0,00	0,00	2,99	0,00	2,513	OK
		Mezz.	3	16,67	13,40	29,82	44,94	13,40	0,05	2,70	4,534	OK
		Piede	3	10,73	26,81	32,06	6,50	26,81	2,99	0,25	2,920	OK
4	171	Testa	3	8,87	904,35	27,59	0,00	0,00	3,11	0,00	2,412	OK
		Mezz.	3	15,61	13,85	29,90	45,03	13,85	0,06	2,88	4,247	OK
		Piede	3	10,35	27,69	32,20	6,71	27,69	3,11	0,27	2,816	OK
4	172	Testa	3	8,83	904,35	27,59	0,00	0,00	3,12	0,00	2,401	OK
		Mezz.	3	15,61	13,85	29,90	45,03	13,85	0,08	2,88	4,247	OK
		Piede	3	10,31	27,69	32,20	6,71	27,69	3,12	0,27	2,803	OK
4	173	Testa	3	15,51	109,51	3,34	0,00	0,00	0,22	0,00	4,219	OK
		Mezz.	3	41,73	1,04	3,51	5,42	1,04	0,00	0,13	11,350	OK
		Piede	3	17,12	2,08	3,69	0,61	2,08	0,22	0,01	4,656	OK
4	174	Testa	3	15,53	290,27	8,85	0,00	0,00	0,57	0,00	4,225	OK
		Mezz.	3	41,72	2,75	9,31	14,38	2,75	0,00	0,34	11,349	OK
		Piede	3	17,14	5,49	9,77	1,62	5,49	0,57	0,03	4,662	OK
4	175	Testa	3	15,10	27,74	13,12	3,26	27,74	0,53	0,22	4,106	OK
		Mezz.	11	1,22	2,42	8,90	0,36	2,42	0,00	0,29	0,331	OK
		Piede	11	1,49	4,84	9,30	0,70	4,84	0,53	0,47	0,405	OK
4	176	Testa	3	13,77	8,25	3,29	0,88	8,25	0,14	0,06	3,744	OK
		Mezz.	11	1,08	0,62	2,02	0,09	0,62	0,00	0,08	0,295	OK
		Piede	11	1,29	1,24	2,12	0,18	1,24	0,14	0,14	0,350	OK
4	177	Testa	11	14,31	20,84	1,39	0,00	0,00	0,10	0,00	3,893	OK
		Mezz.	11	1,19	0,41	1,46	0,06	0,41	0,01	0,05	0,323	OK
		Piede	11	1,44	0,82	1,52	0,12	0,82	0,10	0,08	0,391	OK
4	178	Testa	11	2,61	1,15	6,83	0,17	1,15	0,41	0,07	0,711	OK
		Mezz.	3	1,27	1,82	6,94	0,27	1,82	0,01	0,21	0,344	OK
		Piede	3	1,56	3,64	7,24	0,53	3,64	0,41	0,34	0,424	OK
4	179	Testa	11	5,12	10,61	18,57	1,53	10,61	1,03	0,30	1,394	OK
		Mezz.	3	1,27	4,60	17,57	0,68	4,60	0,02	0,54	0,344	OK
		Piede	3	1,56	9,20	18,33	1,33	9,20	1,03	0,85	0,424	OK
4	180	Testa	11	3,40	1,59	5,33	0,23	1,59	0,31	0,07	0,925	OK
		Mezz.	3	1,27	1,39	5,29	0,20	1,39	0,01	0,16	0,345	OK
		Piede	3	1,56	2,78	5,53	0,40	2,78	0,31	0,26	0,425	OK
4	181	Testa	11	5,84	13,06	19,20	1,86	13,06	1,03	0,32	1,587	OK
		Mezz.	3	1,27	4,66	17,80	0,69	4,66	0,01	0,54	0,344	OK
		Piede	3	1,56	9,32	18,58	1,35	9,32	1,03	0,86	0,424	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
4	182	Testa	11	6,44	3,31	4,30	0,47	3,31	0,23	0,07	1,751	OK
		Mezz.	3	1,27	1,03	3,92	0,15	1,03	0,00	0,12	0,345	OK
		Piede	3	1,56	2,06	4,09	0,30	2,06	0,23	0,19	0,425	OK
4	183	Testa	11	8,03	11,56	11,53	1,60	11,56	0,58	0,20	2,185	OK
		Mezz.	3	1,27	2,63	10,04	0,39	2,63	0,00	0,31	0,344	OK
		Piede	3	1,56	5,26	10,48	0,76	5,26	0,58	0,49	0,424	OK
4	184	Testa	11	4,37	2,48	5,48	0,36	2,48	0,30	0,08	1,188	OK
		Mezz.	3	1,27	1,39	5,29	0,20	1,39	0,00	0,16	0,345	OK
		Piede	3	1,56	2,78	5,53	0,40	2,78	0,30	0,26	0,425	OK
4	185	Testa	11	1,64	0,02	5,07	0,00	0,02	0,30	0,00	0,447	OK
		Mezz.	3	1,27	1,39	5,29	0,20	1,39	0,00	0,16	0,345	OK
		Piede	3	1,56	2,78	5,53	0,40	2,78	0,30	0,26	0,425	OK
4	186	Testa	3	10,34	10,95	6,63	1,39	10,95	0,33	0,13	2,813	OK
		Mezz.	11	1,14	1,46	5,04	0,21	1,46	0,01	0,19	0,311	OK
		Piede	11	1,38	2,92	5,29	0,42	2,92	0,33	0,31	0,374	OK
4	187	Testa	11	9,03	384,83	11,74	0,00	0,00	1,30	0,00	2,456	OK
		Mezz.	11	15,61	5,90	12,72	19,16	5,90	0,00	1,23	4,247	OK
		Piede	11	10,54	11,79	13,70	2,86	11,79	1,30	0,11	2,867	OK
4	188	Testa	11	8,34	236,17	7,20	0,00	0,00	0,86	0,00	2,269	OK
		Mezz.	11	13,64	3,87	7,85	11,81	3,87	0,00	0,87	3,711	OK
		Piede	11	9,84	7,74	8,50	1,87	7,74	0,86	0,08	2,676	OK
4	189	Testa	11	8,35	236,17	7,20	0,00	0,00	0,86	0,00	2,272	OK
		Mezz.	11	13,64	3,87	7,85	11,81	3,87	0,00	0,87	3,711	OK
		Piede	11	9,85	7,74	8,50	1,87	7,74	0,86	0,08	2,679	OK
4	190	Testa	11	13,49	15,58	8,67	1,94	15,58	0,38	0,14	3,669	OK
		Mezz.	3	1,25	1,69	6,36	0,25	1,69	0,01	0,20	0,340	OK
		Piede	3	1,53	3,38	6,64	0,49	3,38	0,38	0,32	0,417	OK
4	191	Testa	11	12,82	8,35	4,65	1,04	8,35	0,21	0,08	3,487	OK
		Mezz.	3	1,22	0,93	3,42	0,14	0,93	0,00	0,11	0,333	OK
		Piede	3	1,49	1,86	3,57	0,27	1,86	0,21	0,18	0,406	OK
4	192	Testa	11	10,74	8,97	6,00	1,17	8,97	0,29	0,11	2,921	OK
		Mezz.	3	1,22	1,28	4,71	0,19	1,28	0,01	0,15	0,332	OK
		Piede	3	1,49	2,57	4,93	0,37	2,57	0,29	0,25	0,406	OK
4	193	Testa	11	10,41	39,60	27,73	5,20	39,60	1,50	0,50	2,832	OK
		Mezz.	3	1,23	5,97	22,13	0,88	5,97	0,19	0,72	0,334	OK
		Piede	3	1,50	11,94	23,12	1,72	11,94	1,50	1,15	0,408	OK
4	194	Testa	11	11,94	6,14	3,89	0,79	6,14	0,18	0,07	3,247	OK
		Mezz.	3	1,25	0,80	3,00	0,12	0,80	0,00	0,09	0,341	OK
		Piede	3	1,54	1,60	3,13	0,23	1,60	0,18	0,15	0,419	OK
4	195	Testa	11	7,81	36,08	23,71	4,68	36,08	1,34	0,60	2,124	OK
		Mezz.	3	1,03	5,92	18,69	0,87	5,92	0,00	0,84	0,281	OK
		Piede	3	1,22	11,85	19,67	1,70	11,85	1,34	1,39	0,331	OK
4	196	Testa	11	8,82	0,39	4,19	0,10	0,39	0,48	0,00	2,398	OK
		Mezz.	11	15,79	2,46	4,54	6,81	2,46	0,02	0,43	4,295	OK
		Piede	11	10,27	4,54	4,88	1,10	4,54	0,48	0,04	2,794	OK
4	197	Testa	11	8,85	0,46	3,97	0,12	0,46	0,45	0,00	2,407	OK
		Mezz.	11	15,83	2,42	4,29	6,44	2,42	0,02	0,41	4,307	OK
		Piede	11	10,30	4,38	4,62	1,06	4,38	0,45	0,03	2,803	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortoagonale: 1546 Anni - PGAmín: .28												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
4	198	Testa	11	8,84	1,37	10,55	0,34	1,37	1,19	0,01	2,405	OK
		Mezz.	11	15,86	6,55	11,42	17,11	6,55	0,05	1,08	4,313	OK
		Piede	11	10,29	11,74	12,28	2,83	11,74	1,19	0,09	2,799	OK
4	199	Testa	3	12,34	0,04	4,20	0,01	0,04	0,34	0,00	3,356	OK
		Mezz.	3	27,96	1,61	4,46	6,75	1,61	0,01	0,24	7,605	OK
		Piede	3	13,89	3,19	4,72	0,78	3,19	0,34	0,02	3,777	OK
4	200	Testa	3	13,80	68,94	2,10	0,00	0,00	0,15	0,00	3,754	OK
		Mezz.	3	33,52	0,72	2,22	3,37	0,72	0,00	0,10	9,118	OK
		Piede	3	15,38	1,45	2,34	0,35	1,45	0,15	0,01	4,184	OK
4	201	Testa	11	7,98	236,17	7,20	0,00	0,00	0,90	0,00	2,172	OK
		Mezz.	11	13,64	3,87	7,85	11,81	3,87	0,04	0,87	3,711	OK
		Piede	11	9,41	7,74	8,50	1,87	7,74	0,90	0,08	2,561	OK
4	202	Testa	3	22,45	6,67	5,01	0,89	6,67	0,16	0,04	6,106	OK
		Mezz.	11	1,81	0,74	4,02	0,11	0,74	0,00	0,06	0,491	OK
		Piede	11	2,47	1,48	4,15	0,22	1,48	0,16	0,09	0,672	OK
4	203	Testa	11	15,42	56,31	3,75	0,00	0,00	0,24	0,00	4,196	OK
		Mezz.	11	1,51	0,86	3,89	0,13	0,86	0,06	0,08	0,410	OK
		Piede	11	1,94	1,73	4,04	0,25	1,73	0,24	0,13	0,528	OK
4	204	Testa	3	8,53	280,23	8,55	0,00	0,00	1,00	0,00	2,319	OK
		Mezz.	3	14,99	4,41	9,28	14,15	4,41	0,03	0,94	4,077	OK
		Piede	3	9,99	8,82	10,02	2,35	8,82	1,00	0,09	2,718	OK
4	205	Testa	11	8,72	353,40	10,78	0,00	0,00	1,24	0,00	2,373	OK
		Mezz.	11	14,99	5,56	11,71	17,84	5,56	0,01	1,19	4,077	OK
		Piede	11	10,22	11,12	12,63	2,96	11,12	1,24	0,11	2,781	OK
4	206	Testa	3	14,86	122,71	3,74	0,00	0,00	0,25	0,00	4,041	OK
		Mezz.	3	41,73	1,16	3,94	6,08	1,16	0,01	0,15	11,350	OK
		Piede	3	16,40	2,33	4,13	0,68	2,33	0,25	0,01	4,460	OK
4	207	Testa	3	8,99	2,76	1,74	0,35	2,76	0,10	0,04	2,445	OK
		Mezz.	11	1,09	0,41	1,34	0,06	0,41	0,01	0,06	0,297	OK
		Piede	11	1,30	0,82	1,41	0,12	0,82	0,10	0,09	0,354	OK
4	208	Testa	3	15,63	277,08	8,45	0,00	0,00	0,54	0,00	4,252	OK
		Mezz.	3	41,72	2,62	8,89	13,72	2,62	0,00	0,33	11,349	OK
		Piede	3	17,25	5,24	9,33	1,54	5,24	0,54	0,03	4,692	OK
4	209	Testa	3	6,30	3,97	4,49	0,55	3,97	0,25	0,09	1,714	OK
		Mezz.	11	1,18	1,12	4,01	0,17	1,12	0,00	0,14	0,322	OK
		Piede	11	1,44	2,25	4,20	0,32	2,25	0,25	0,23	0,391	OK
4	210	Testa	3	8,99	386,15	11,78	0,00	0,00	1,31	0,00	2,444	OK
		Mezz.	3	15,61	5,92	12,77	19,23	5,92	0,01	1,23	4,247	OK
		Piede	3	10,49	11,83	13,75	2,87	11,83	1,31	0,11	2,854	OK
4	211	Testa	3	11,40	39,91	1,22	0,00	0,00	0,11	0,00	3,101	OK
		Mezz.	3	31,47	0,44	1,29	1,97	0,44	0,02	0,06	8,560	OK
		Piede	3	12,76	0,87	1,36	0,23	0,87	0,11	0,01	3,471	OK
4	212	Testa	3	11,41	223,75	6,83	0,00	0,00	0,60	0,00	3,103	OK
		Mezz.	3	24,62	2,75	7,28	11,13	2,75	0,01	0,45	6,697	OK
		Piede	3	12,94	5,49	7,74	1,47	5,49	0,60	0,04	3,519	OK
4	213	Testa	3	9,80	61,32	1,87	0,00	0,00	0,19	0,00	2,665	OK
		Mezz.	3	19,79	0,84	2,01	3,07	0,84	0,01	0,16	5,383	OK
		Piede	3	11,27	1,69	2,15	0,45	1,69	0,19	0,01	3,065	OK

VERIFICA SISMICA PIATTABANDE																
Asta3D N.ro	Sez. N.ro	Nodo3D Iniz.	Nodo3D Fin.	QuotaIn. (m)	QuotaFin. (m)	Comb N.ro	Coeff Sic.	Modo di Collasso	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t°m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t°m)	Catena (t)	
460	2	422	1994	2,80	2,80	13	0,67	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	11,92	9,30	8,2	
461	3	3	4	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
475	6	426	1995	2,80	2,80	29	0,45	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	12,89	13,90	8,2	
476	3	7	8	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
490	2	430	431	2,80	2,80	13	0,49	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	4,86	12,80	8,2	
491	3	11	12	0,00	0,00	34	0,00	FLESSIONE	0,00	20,04	0,00	0,00	1,33	1,05		
498	2	433	2141	2,80	2,80	13	1,08	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	10,09	5,75	8,2	
499	3	14	15	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
604	18	463	2291	2,80	2,80	29	3,51	FLESSIONE	0,00	1,93	1,07	0,00	0,50	0,31	8,2	
633	23	472	473	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	1,83	0,00	0,00	0,57	0,00	8,2	
643	23	475	476	2,80	2,80	18	2,31	TAGL.DIAG.	0,00	1,83	1,24	0,00	0,79	0,49	8,2	
664	30	481	482	2,80	2,80	34	2,54	FLESSIONE	0,00	1,97	1,26	0,00	0,66	0,49	8,2	
665	30	482	483	2,80	2,80	18	2,20	FLESSIONE	0,00	2,96	1,26	0,00	0,50	0,57	8,2	
682	30	486	487	2,80	2,80	12	2,24	FLESSIONE	0,00	2,03	1,26	0,00	0,72	0,56	8,2	
692	30	489	2359	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	1,97	0,00	0,00	0,48	0,00	8,2	
709	37	494	2054	2,80	2,80	12	0,55	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	7,37	11,42	8,2	
710	3	71	72	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
734	37	502	2360	2,80	2,80	18	1,46	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	7,64	4,26	8,2	
735	3	79	80	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
754	43	508	2451	2,80	2,80	13	0,48	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	12,10	13,07	8,2	
755	3	85	86	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
761	43	511	2452	2,80	2,80	15	0,75	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	10,89	8,26	8,2	
762	3	88	89	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
776	44	514	515	2,80	2,80	31	1,00	FLESSIONE	0,00	2,64	0,01	0,00	0,50	0,01	8,2	
777	45	515	2080	2,80	2,80	31	1,00	FLESSIONE	0,00	12,10	0,00	0,00	6,05	0,00	8,2	
778	44	516	517	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	3,62	0,00	0,00	0,41	0,00	8,2	
787	43	520	2081	2,80	2,80	15	0,58	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	14,72	10,77	8,2	
788	3	95	96	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
814	43	525	2143	2,80	2,80	34	0,85	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	11,20	7,38	8,2	
815	3	101	102	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
827	6	528	2002	2,80	2,80	34	0,45	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	10,36	13,87	8,2	
828	3	103	104	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
845	6	533	2055	2,80	2,80	34	0,83	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	10,19	7,53	8,2	
846	3	108	109	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
864	56	537	538	2,80	2,80	34	1,81	FLESSIONE	0,00	4,10	1,31	0,00	0,57	0,73	8,2	
865	57	538	2144	2,80	2,80	34	1,16	FLESSIONE	0,00	12,70	6,07	0,00	4,40	5,25	8,2	
866	56	539	540	2,80	2,80	12	1,00	FLESSIONE	0,00	2,82	0,01	0,00	0,35	0,01	8,2	
917	66	551	552	2,80	2,80	18	0,82	FLESSIONE	0,00	4,23	2,90	0,00	4,95	3,53	8,2	
923	30	554	555	2,80	2,80	12	1,54	TAGL.DIAG.	0,00	1,97	1,26	0,00	1,28	0,57	8,2	
924	30	555	556	2,80	2,80	12	1,44	TAGL.DIAG.	0,00	1,97	1,26	0,00	1,37	0,61	8,2	
944	43	558	2173	2,80	2,80	34	1,14	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	11,07	5,48	8,2	
945	3	133	134	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
956	6	561	2199	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	21,17	0,00	0,00	0,00	0,00	8,2	
957	3	135	136	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	21,17	0,00	0,00	0,00	0,00		
972	72	565	566	2,80	2,80	34	3,35	TAGL.DIAG.	0,00	1,16	0,77	0,00	0,35	0,22	8,2	
973	73	139	140	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	1,16	0,00	0,00	0,00	0,00		
986	45	568	2174	2,80	2,80	34	0,42	FLESSIONE	0,00	12,10	5,86	0,00	11,12	13,78	8,2	
997	6	571	2247	2,80	2,80	29	0,76	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	12,71	8,23	8,2	
998	3	146	147	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
1015	78	576	2497	2,80	2,80	18	1,51	TAGL.DIAG.	0,00	14,60	6,25	0,00	9,67	3,92	8,2	
1016	3	151	152	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	14,60	0,00	0,00	0,00	0,00		
1028	78	581	2498	2,80	2,80	18	0,63	FLESSIONE	0,00	14,60	6,25	0,00	9,96	9,89	8,2	
1029	3	156	157	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	14,60	0,00	0,00	0,00	0,00		
1051	78	584	2546	2,80	2,80	31	1,00	FLESSIONE	0,00	14,60	0,00	0,00	11,36	0,00	8,2	
1052	3	160	161	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	14,60	0,00	0,00	0,00	0,00		
1061	78	588	2547	2,80	2,80	18	0,59	FLESSIONE	0,00	14,60	6,25	0,00	14,36	10,56	8,2	
1062	3	164	165	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	14,60	0,00	0,00	0,00	0,00		
1092	6	593	2248	2,80	2,80	34	0,54	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	12,94	11,57	8,2	
1093	3	170	171	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
1110	30	597	598	2,80	2,80	18	2,49	FLESSIONE	0,00	1,97	1,26	0,00	0,71	0,50	8,2	
1111	30	598	599	2,80	2,80	18	2,31	FLESSIONE	0,00	2,96	1,26	0,00	0,55	0,54	8,2	
1147	72	607	608	2,80	2,80	29	3,72	TAGL.DIAG.	0,00	1,16	0,77	0,00	0,31	0,20	8,2	
1148	73	184	185	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	1,16	0,00	0,00	0,00	0,00		
1164	2	612	2629	2,80	2,80	13	0,51	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	9,72	12,18	8,2	
1165	3	190	191	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
1177	6	615	2057	2,80	2,80	29	1,17	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	9,27	5,34	8,2	
1178	3	193	194	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
1195	72	619	620	2,80	2,80	12	1,00	FLESSIONE	0,00	1,16	0,00	0,00	0,51	0,00	8,2	
1196	72	620	621	2,80	2,80	29	2,10	TAGL.DIAG.	0,00	1,16	0,77	0,00	0,55	0,20	8,2	
1197	73	197	198	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	1,16	0,00	0,00	0,00	0,00		
1211	72	623	624	2,80	2,80	17	1,00	FLESSIONE	0,00	1,16	0,01	0,00	0,54	0,01	8,2	
1212	72	624	625	2,80	2,80	17	1,00	FLESSIONE	0,00	1,16	0,01	0,00	0,57	0,01	8,2	
1213	73	200	201	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	1,16	0,00	0,00	0,00	0,00		
1228	45	627	628	2,80	2,80	29	1,04	FLESSIONE	0,00	12,10	5,86	0,00	9,05	5,62	8,2	
1246	2	632	633	2,80	2,80	13	0,74	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	6,54	8,39	8,2	
1247	3	208	209	0,00	0,00	34	0,00	FLESSIONE	0,00	20,04	0,00	0,00	0,41	0,23		
1258	37	636	2573	2,80	2,80	12	0,76	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	7,51	8,23	8,2	
1259	3	212	213	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
1280	43	642	2395	2,80	2,80	15	0,54	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	12,39	11,54	8,2	
1281	3	218	219	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
1287	45	645	2396	2,80	2,80	15	0,41	FLESSIONE	0,00	12,10	5,86	0,00	8,48	14,25	8,2	
1288	44	646	647	2,80	2,80	30	1,00	FLESSIONE	0,00	2,58	0,00	0,00	0,60	0,00	8,2	
1334	78	656	2523	2,80	2,80	12	0,52	FLESSIONE	0,00	14,60	6,25	0,00	13,66	12,12	8,2	
1335	3	231	232	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	14,60	0,00	0,00	0,00	0,00		
1347	78	661	2524	2,80	2,80	18	0,65	FLESSIONE	0,00	14,60	6,25	0,00	9,66	9,57	8,2	
1348	3	236	237	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	14,60	0,00	0,00	0,00	0,00	</	

VERIFICA SISMICA PIATTABANDE																
Asta3D N.ro	Sez. N.ro	Nodo3D Iniz.	Nodo3D Fin.	QuotaIn. (m)	QuotaFin. (m)	Comb N.ro	Coeff. Sic.	Modo di Collasso	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t°m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t°m)	Catena (t)	
1444	109	686	2574	2,80	2,80	14	1,00	FLESSIONE	0,00	3,14	0,00	0,00	1,48	0,00	8,2	
1445	3	261	262	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	3,14	0,00	0,00	0,00	0,00		
1471	43	693	2600	2,80	2,80	31	0,86	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	11,06	7,27	8,2	
1472	3	268	269	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
1487	56	697	698	2,80	2,80	28	2,23	FLESSIONE	0,00	4,23	1,31	0,00	0,47	0,59	8,2	
1488	113	698	2749	2,80	2,80	31	1,56	FLESSIONE	0,00	12,70	6,07	0,00	4,57	3,89	8,2	
1489	56	699	700	2,80	2,80	28	3,33	FLESSIONE	0,00	2,82	1,31	0,00	0,48	0,39	8,2	
1490	75	287	288	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	2,82	0,00	0,00	0,00	0,00		
1517	43	708	2674	2,80	2,80	15	0,74	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	11,97	8,44	8,2	
1518	3	283	284	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
1536	6	713	2630	2,80	2,80	28	0,56	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	9,05	11,08	8,2	
1537	3	273	274	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
1554	106	717	718	2,80	2,80	14	1,00	FLESSIONE	0,00	1,69	0,01	0,00	1,17	0,01	8,2	
1568	43	721	2644	2,80	2,80	28	0,44	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	9,19	14,09	8,2	
1569	3	295	296	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
1587	18	725	726	2,80	2,80	29	2,88	TAGL.DIAG.	0,00	1,93	1,07	0,00	0,67	0,33	8,2	
1588	18	726	727	2,80	2,80	29	2,96	TAGL.DIAG.	0,00	1,93	1,07	0,00	0,65	0,28	8,2	
1600	30	729	730	2,80	2,80	31	1,87	TAGL.DIAG.	0,00	1,97	1,26	0,00	1,05	0,51	8,2	
1611	6	732	2575	2,80	2,80	31	1,57	TAGL.DIAG.	0,00	13,19	6,23	0,00	8,39	3,35	8,2	
1612	3	305	306	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
1626	106	736	2577	2,80	2,80	18	1,00	FLESSIONE	0,00	1,69	0,01	0,00	0,75	0,01	8,2	
1636	45	738	2601	2,80	2,80	28	0,81	FLESSIONE	0,00	12,10	5,86	0,00	8,83	7,23	8,2	
1651	6	742	2751	2,80	2,80	28	0,59	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	12,19	10,64	8,2	
1652	3	315	316	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
1661	6	746	2752	2,80	2,80	31	0,63	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	11,55	9,93	8,2	
1662	3	319	320	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
1684	106	750	2679	2,80	2,80	31	2,08	FLESSIONE	0,00	1,69	1,23	0,00	0,80	0,59	8,2	
1695	45	752	2680	2,80	2,80	28	0,58	FLESSIONE	0,00	12,10	5,86	0,00	11,53	10,05	8,2	
1704	43	756	2681	2,80	2,80	28	0,59	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	13,86	10,62	8,2	
1705	3	329	330	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
1728	43	760	2786	2,80	2,80	28	1,00	TAGL.DIAG.	0,00	13,19	6,23	0,00	13,19	5,56	8,2	
1729	3	333	334	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
1757	30	768	769	2,80	2,80	30	1,00	FLESSIONE	0,00	2,03	0,01	0,00	0,60	0,01	8,2	
1758	30	769	766	2,80	2,80	15	1,00	FLESSIONE	0,00	2,03	0,01	0,00	0,90	0,01	8,2	
1764	37	771	2604	2,80	2,80	18	1,73	TAGL.DIAG.	0,00	13,19	6,23	0,00	7,64	3,46	8,2	
1765	3	344	345	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
1798	106	782	2606	2,80	2,80	18	1,00	FLESSIONE	0,00	1,69	0,01	0,00	0,70	0,01	8,2	
1808	30	785	786	2,80	2,80	30	1,00	FLESSIONE	0,00	2,96	0,01	0,00	0,57	0,01	8,2	
1809	30	786	768	2,80	2,80	30	1,00	FLESSIONE	0,00	2,96	0,01	0,00	0,55	0,01	8,2	
1825	2	791	2648	2,80	2,80	15	0,69	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	11,20	9,03	8,2	
1826	3	363	364	0,00	0,00	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00		
1837	2	431	794	2,80	2,80	29	2,10	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	4,39	2,97	8,2	
1838	3	12	366	0,00	0,00	34	0,00	FLESSIONE	0,00	20,04	0,00	0,00	1,47	1,19		
1852	23	473	795	2,80	2,80	13	3,27	FLESSIONE	0,00	2,75	1,24	0,00	0,58	0,38	8,2	
1884	2	633	799	2,80	2,80	13	0,46	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	6,55	13,63	8,2	
1885	3	209	371	0,00	0,00	34	0,00	FLESSIONE	0,00	20,04	0,00	0,00	0,49	0,26		
1892	30	487	800	2,80	2,80	12	3,48	TAGL.DIAG.	0,00	1,97	1,26	0,00	0,57	0,33	8,2	
2002	151	835	836	8,30	8,30	13	0,50	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	20,64	21,17	8,2	
2013	151	839	840	8,30	8,30	34	0,55	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	20,58	18,99	8,2	
2024	151	843	844	8,30	8,30	15	0,48	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	17,32	21,89	8,2	
2030	151	846	847	8,30	8,30	13	0,41	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	22,98	25,70	8,2	
2039	151	844	850	8,30	8,30	15	0,45	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	17,67	23,40	8,2	
2068	159	860	861	8,30	8,30	18	0,44	FLESSIONE	0,00	19,63	10,93	0,00	15,87	24,89	8,2	
2090	151	872	873	8,30	8,30	13	0,36	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	14,39	29,10	8,2	
2114	169	881	3012	8,30	8,30	18	0,43	FLESSIONE	0,00	20,92	12,72	0,00	21,01	29,29	8,2	
2126	173	886	887	8,30	8,30	34	0,59	FLESSIONE	0,00	24,33	12,55	0,00	23,29	21,37	8,2	
2142	173	891	892	8,30	8,30	12	0,27	FLESSIONE	0,00	24,33	12,55	0,00	10,64	46,68	8,2	
2150	173	894	3013	8,30	8,30	18	0,66	FLESSIONE	0,00	24,33	12,55	0,00	23,11	19,04	8,2	
2163	151	899	2899	8,30	8,30	12	0,58	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	15,30	18,17	8,2	
2164	180	495	496	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	18,84	0,00	0,00	0,00	0,00		
2173	159	902	860	8,30	8,30	12	0,52	FLESSIONE	0,00	19,63	10,93	0,00	16,34	20,96	8,2	
2178	151	903	3026	8,30	8,30	18	0,76	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	16,57	13,79	8,2	
2179	180	501	502	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	18,84	0,00	0,00	0,00	0,00		
2180	180	503	504	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	18,84	0,00	0,00	0,00	0,00		
2191	151	908	3154	8,30	8,30	13	0,97	TAGL.DIAG.	0,00	18,84	10,48	0,00	19,33	8,18	8,2	
2195	151	911	3155	8,30	8,30	15	0,47	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	19,33	22,16	8,2	
2209	151	915	3200	8,30	8,30	12	0,77	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	20,54	13,69	8,2	
2215	151	919	3201	8,30	8,30	15	0,58	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	14,80	18,16	8,2	
2216	180	519	520	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	18,84	0,00	0,00	0,00	0,00		
2234	151	923	924	8,30	8,30	34	0,57	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	13,77	18,54	8,2	
2235	180	524	525	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	18,84	0,00	0,00	0,00	0,00		
2244	151	926	927	8,30	8,30	34	0,32	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	21,30	32,49	8,2	
2245	180	529	530	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	18,84	0,00	0,00	0,00	0,00		
2255	151	930	2900	8,30	8,30	34	0,52	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	18,39	20,22	8,2	
2256	180	534	535	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	18,84	0,00	0,00	0,00	0,00		
2269	151	933	934	8,30	8,30	29	0,34	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	16,79	31,03	8,2	
2282	159	936	937	8,30	8,30	29	0,35	FLESSIONE	0,00	19,63	10,93	0,00	19,98	31,12	8,2	
2291	169	940	3099	8,30	8,30	12	0,58	FLESSIONE	0,00	20,92	12,72	0,00	34,11	22,12	8,2	
2303	169	943	3125	8,30	8,30	12	0,48	FLESSIONE	0,00	20,92	12,72	0,00	28,79	26,29	8,2	
2324	151	950	951	8,30	8,30	34	0,39	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	14,65	27,05	8,2	
2333	151	953	954	8,30	8,30	34	0,38	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	20,62	27,32	8,2	
2334	180	562	563	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	18,84	0,00	0,00	0,00	0,00		
2343	169	956	957	8,30	8,30	29	0,85	FLESSIONE	0,00	20,92	12,72	0,00	22,03	14,90	8,2	
2353	151	958	959	8,30	8,30	29	0,34	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48</					

VERIFICA SISMICA PIATTABANDE																
Asta3D N.ro	Sez. N.ro	Nodo3D Iniz.	Nodo3D Fin.	QuotaIn. (m)	QuotaFin. (m)	Comb N.ro	Coef. Sic.	Modo di Collasso	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t°m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t°m)	Catena (t)	
2392	206	969	3128	8,30	8,30	12	0,93	FLESSIONE	0,00	21,98	10,51	0,00	19,35	11,31	8,2	
2393	207	585	586	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	21,98	0,00	0,00	0,00	0,00		
2397	206	972	3129	8,30	8,30	18	0,38	FLESSIONE	0,00	21,98	10,51	0,00	21,30	27,74	8,2	
2398	207	589	590	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	21,98	0,00	0,00	0,00	0,00		
2418	151	976	977	8,30	8,30	34	0,39	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	25,95	26,55	8,2	
2419	180	594	595	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	18,84	0,00	0,00	0,00	0,00		
2429	173	979	980	8,30	8,30	31	0,52	FLESSIONE	0,00	24,33	12,55	0,00	28,58	24,12	8,2	
2449	159	986	2928	8,30	8,30	29	0,58	FLESSIONE	0,00	19,63	10,93	0,00	26,89	18,88	8,2	
2457	169	989	990	8,30	8,30	34	0,83	FLESSIONE	0,00	20,92	12,72	0,00	20,44	15,31	8,2	
2469	151	993	3473	8,30	8,30	13	0,58	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	14,73	17,94	8,2	
2479	151	996	2902	8,30	8,30	29	0,46	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	25,19	22,59	8,2	
2480	180	616	617	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	18,84	0,00	0,00	0,00	0,00		
2513	151	1006	3029	8,30	8,30	29	0,45	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	21,75	23,53	8,2	
2514	180	626	627	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	18,84	0,00	0,00	0,00	0,00		
2515	180	628	629	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	18,84	0,00	0,00	0,00	0,00		
2525	151	1010	872	8,30	8,30	13	1,11	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	14,59	9,46	8,2	
2532	151	1012	3256	8,30	8,30	12	1,20	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	15,36	8,77	8,2	
2533	180	635	636	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	18,84	0,00	0,00	0,00	0,00		
2548	151	1018	2954	8,30	8,30	15	0,60	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	20,32	17,58	8,2	
2552	151	1021	2955	8,30	8,30	15	0,43	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	21,35	24,17	8,2	
2569	169	1025	2956	8,30	8,30	12	0,50	FLESSIONE	0,00	20,92	12,72	0,00	31,96	25,28	8,2	
2585	206	1030	3073	8,30	8,30	18	0,62	FLESSIONE	0,00	21,98	10,51	0,00	21,88	16,92	8,2	
2586	207	655	656	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	21,98	0,00	0,00	0,00	0,00		
2587	207	657	658	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	21,98	0,00	0,00	0,00	0,00		
2591	206	1033	3074	8,30	8,30	18	0,35	FLESSIONE	0,00	21,98	10,51	0,00	19,43	30,30	8,2	
2592	207	660	661	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	21,98	0,00	0,00	0,00	0,00		
2593	207	662	663	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	21,98	0,00	0,00	0,00	0,00		
2613	169	1038	1039	8,30	8,30	28	0,30	FLESSIONE	0,00	20,92	12,72	0,00	42,78	42,66	8,2	
2623	151	1043	3380	8,30	8,30	31	0,65	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	20,82	16,20	8,2	
2624	180	673	674	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	18,84	0,00	0,00	0,00	0,00		
2632	151	1046	3030	8,30	8,30	29	0,54	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	17,19	19,56	8,2	
2633	180	677	678	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	18,84	0,00	0,00	0,00	0,00		
2642	159	1049	1050	8,30	8,30	18	0,43	FLESSIONE	0,00	19,63	10,93	0,00	17,83	25,63	8,2	
2649	151	1053	3327	8,30	8,30	31	0,43	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	24,21	24,19	8,2	
2650	180	682	683	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	18,84	0,00	0,00	0,00	0,00		
2660	159	1057	3257	8,30	8,30	31	0,56	FLESSIONE	0,00	19,63	10,93	0,00	18,86	19,63	8,2	
2680	151	1064	3282	8,30	8,30	31	1,04	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	15,19	10,04	8,2	
2681	180	694	695	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	18,84	0,00	0,00	0,00	0,00		
2692	151	1068	3434	8,30	8,30	31	0,61	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	15,01	17,06	8,2	
2704	169	1072	1073	8,30	8,30	28	0,58	FLESSIONE	0,00	20,92	12,72	0,00	31,64	21,95	8,2	
2711	151	1076	3486	8,30	8,30	15	0,61	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	20,58	17,12	8,2	
2712	180	707	708	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	18,84	0,00	0,00	0,00	0,00		
2713	180	709	710	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	18,84	0,00	0,00	0,00	0,00		
2723	151	1080	3474	8,30	8,30	28	0,51	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	10,45	20,40	8,2	
2736	169	1084	1085	8,30	8,30	28	0,30	FLESSIONE	0,00	20,92	12,72	0,00	32,73	42,95	8,2	
2747	151	1088	3556	8,30	8,30	28	0,56	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	13,86	18,59	8,2	
2781	151	1099	3258	8,30	8,30	34	0,81	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	13,72	12,99	8,2	
2782	180	733	734	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	18,84	0,00	0,00	0,00	0,00		
2790	169	1102	1103	8,30	8,30	31	1,61	TAGL.DIAG.	0,00	20,92	12,72	0,00	12,99	7,47	8,2	
2791	169	1103	1104	8,30	8,30	28	0,90	FLESSIONE	0,00	20,92	12,72	0,00	12,11	14,15	8,2	
2800	151	1105	3283	8,30	8,30	28	0,60	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	15,29	17,53	8,2	
2801	180	739	740	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	18,84	0,00	0,00	0,00	0,00		
2810	151	1108	3436	8,30	8,30	31	1,16	TAGL.DIAG.	0,00	18,84	10,48	0,00	16,29	8,67	8,2	
2811	180	743	744	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	18,84	0,00	0,00	0,00	0,00		
2815	151	1111	3437	8,30	8,30	28	0,41	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	20,20	25,70	8,2	
2816	180	747	748	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	18,84	0,00	0,00	0,00	0,00		
2830	169	1114	3442	8,30	8,30	31	0,39	FLESSIONE	0,00	20,92	12,72	0,00	39,33	32,70	8,2	
2839	151	1116	3487	8,30	8,30	28	0,51	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	20,29	20,46	8,2	
2840	180	753	754	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	18,84	0,00	0,00	0,00	0,00		
2844	252	1119	3488	8,30	8,30	28	0,44	FLESSIONE	0,00	18,47	10,27	0,00	19,81	23,50	8,2	
2845	180	757	758	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	18,47	0,00	0,00	0,00	0,00		
2860	151	1122	3381	8,30	8,30	28	0,61	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	22,88	17,30	8,2	
2861	180	761	762	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	18,84	0,00	0,00	0,00	0,00		
2888	151	1134	3286	8,30	8,30	18	0,61	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	15,91	17,12	8,2	
2889	180	772	773	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	18,84	0,00	0,00	0,00	0,00		
2907	169	1141	1142	8,30	8,30	28	0,93	FLESSIONE	0,00	20,92	12,72	0,00	15,43	13,65	8,2	
2908	169	1142	1143	8,30	8,30	31	0,98	FLESSIONE	0,00	20,92	12,72	0,00	13,37	13,01	8,2	
2916	173	892	1144	8,30	8,30	12	0,47	FLESSIONE	0,00	24,33	12,55	0,00	18,84	26,79	8,2	
2935	151	1146	3557	8,30	8,30	15	0,58	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	17,59	17,94	8,2	
2950	263	1151	1152	8,30	8,30	34	0,33	FLESSIONE	0,00	15,21	12,64	0,00	34,01	37,74	8,2	
2960	263	1154	1155	8,30	8,30	34	0,53	TAGL.DIAG.	0,00	15,21	12,64	0,00	28,78	23,37	8,2	
2975	263	1159	1160	8,30	8,30	34	0,42	TAGL.DIAG.	0,00	15,21	12,64	0,00	36,41	29,86	8,2	
3015	159	1168	1049	8,30	8,30	12	0,47	FLESSIONE	0,00	19,63	10,93	0,00	17,93	23,36	8,2	
3034	169	1171	2961	8,30	8,30	29	0,68	FLESSIONE	0,00	20,92	12,72	0,00	22,27	18,59	8,2	
3035	169	1172	1173	8,30	8,30	29	0,25	FLESSIONE	0,00	20,92	12,72	0,00	14,32	50,22	8,2	
3101	274	1206	1207	12,65	12,65	31	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,00	0,00	0,97	0,00	8,2	
3102	274	1207	1208	12,65	12,65	33	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,00	0,00	1,23	0,00	8,2	
3114	274	1211	1212	12,65	12,65	29	2,06	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,24	0,76	8,2	
3115	274	1212	1213	12,65	12,65	15	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,01	0,00	1,03	0,01	8,2	
3116	275	840	841	8,30	8,30	34	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,00	0,00	0,00	0,00		
3125	276	1215	1216	12,65	12,65	34	1,00	FLESSIONE	0,00	1,84	0,00	0,00	0,30	0,00	8,2	
3131	274	1218	1219	12,65	12,65	13	0,96	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	2,66	1,40	8,2	
3132	274	1219	1220	12,65	12,65											

VERIFICA SISMICA PIATTABANDE																
Asta3D N.ro	Sez. N.ro	Nodo3D Iniz.	Nodo3D Fin.	QuotaIn. (m)	QuotaFin. (m)	Comb N.ro	Coeff Sic.	Modo di Collasso	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t°m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t°m)	Catena (t)	
3257	280	1268	1249	12,65	12,65	18	0,67	FLESSIONE	0,00	15,31	7,82	0,00	3,24	11,67	8,2	
3265	280	1270	1271	12,65	12,65	12	1,69	FLESSIONE	0,00	15,31	7,82	0,00	7,91	4,63	8,2	
3266	280	1271	1272	12,65	12,65	12	0,69	FLESSIONE	0,00	15,31	7,82	0,00	3,91	11,31	8,2	
3280	274	1276	1277	12,65	12,65	29	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,00	0,00	0,89	0,00	8,2	
3281	274	1277	1278	12,65	12,65	13	2,23	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,15	0,67	8,2	
3291	274	1280	1232	12,65	12,65	32	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,01	0,00	0,52	0,01	8,2	
3296	274	1281	1282	12,65	12,65	18	1,40	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,83	1,05	8,2	
3297	274	1282	1283	12,65	12,65	11	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,01	0,00	0,61	0,01	8,2	
3309	274	1287	1288	12,65	12,65	13	2,20	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,17	0,62	8,2	
3310	274	1288	1289	12,65	12,65	15	2,26	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,13	0,66	8,2	
3314	274	1291	1292	12,65	12,65	13	2,12	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,21	0,69	8,2	
3315	274	1292	1293	12,65	12,65	15	2,25	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,14	0,62	8,2	
3331	274	1296	1297	12,65	12,65	13	2,25	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,14	0,62	8,2	
3332	274	1297	1298	12,65	12,65	30	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,00	0,00	1,11	0,00	8,2	
3338	274	1301	1302	12,65	12,65	32	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,01	0,00	0,96	0,01	8,2	
3339	274	1302	1303	12,65	12,65	30	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,01	0,00	0,98	0,01	8,2	
3359	274	1306	1307	12,65	12,65	12	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,00	0,00	1,00	0,00	8,2	
3360	274	1307	1308	12,65	12,65	18	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,01	0,00	0,93	0,01	8,2	
3370	274	1310	1311	12,65	12,65	29	1,60	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,60	0,96	8,2	
3371	274	1311	1312	12,65	12,65	34	3,50	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	0,73	0,43	8,2	
3382	274	1315	1316	12,65	12,65	18	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,00	0,00	1,27	0,00	8,2	
3383	274	1316	1317	12,65	12,65	12	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,01	0,00	0,97	0,01	8,2	
3397	274	1319	1320	12,65	12,65	34	1,92	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,34	0,72	8,2	
3398	274	1320	1321	12,65	12,65	16	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,00	0,00	0,57	0,00	8,2	
3412	274	1323	1324	12,65	12,65	18	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,00	0,00	1,19	0,00	8,2	
3413	274	1324	1325	12,65	12,65	34	2,22	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,15	0,75	8,2	
3423	286	1328	1329	12,65	12,65	18	0,97	FLESSIONE	0,00	12,08	7,97	0,00	11,21	8,18	8,2	
3435	286	1331	1332	12,65	12,65	18	1,09	FLESSIONE	0,00	12,08	7,97	0,00	9,13	7,28	8,2	
3456	274	1338	1339	12,65	12,65	13	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,01	0,00	0,96	0,01	8,2	
3457	274	1339	1340	12,65	12,65	18	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,00	0,00	1,06	0,00	8,2	
3467	274	1342	1343	12,65	12,65	17	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,00	0,00	1,50	0,00	8,2	
3468	274	1343	1344	12,65	12,65	34	2,71	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	0,94	0,56	8,2	
3478	292	1346	1347	12,65	12,65	34	1,13	FLESSIONE	0,00	13,28	7,99	0,00	6,78	7,08	8,2	
3479	292	1347	1348	12,65	12,65	29	1,61	FLESSIONE	0,00	13,28	7,99	0,00	4,82	4,96	8,2	
3490	274	1349	1350	12,65	12,65	34	1,96	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,30	0,80	8,2	
3491	274	1350	1351	12,65	12,65	34	3,41	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	0,75	0,38	8,2	
3501	274	1353	1354	12,65	12,65	29	1,83	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,40	0,82	8,2	
3502	274	1354	1355	12,65	12,65	14	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,00	0,00	1,43	0,00	8,2	
3511	293	1357	1358	12,65	12,65	18	2,91	TAGL.DIAG.	0,00	2,99	2,00	0,00	1,03	0,57	8,2	
3512	293	1358	1359	12,65	12,65	18	2,47	TAGL.DIAG.	0,00	2,99	2,00	0,00	1,21	0,76	8,2	
3516	293	1361	1362	12,65	12,65	18	2,39	TAGL.DIAG.	0,00	2,99	2,00	0,00	1,25	0,77	8,2	
3517	293	1362	1363	12,65	12,65	18	3,11	TAGL.DIAG.	0,00	2,99	2,00	0,00	0,96	0,53	8,2	
3532	293	1364	1365	12,65	12,65	18	3,41	TAGL.DIAG.	0,00	2,99	2,00	0,00	0,88	0,51	8,2	
3533	293	1365	1366	12,65	12,65	18	1,98	TAGL.DIAG.	0,00	2,99	2,00	0,00	1,51	0,91	8,2	
3537	293	1368	1369	12,65	12,65	32	1,00	FLESSIONE	0,00	2,99	0,00	0,00	1,14	0,00	8,2	
3538	293	1369	1370	12,65	12,65	28	1,00	FLESSIONE	0,00	2,99	0,01	0,00	1,39	0,01	8,2	
3560	274	1373	1374	12,65	12,65	16	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,00	0,00	1,38	0,00	8,2	
3561	274	1374	1375	12,65	12,65	13	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,01	0,00	1,58	0,01	8,2	
3572	280	1377	1379	12,65	12,65	12	1,51	FLESSIONE	0,00	15,31	7,82	0,00	9,30	5,19	8,2	
3589	274	1383	1384	12,65	12,65	13	2,16	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,19	0,78	8,2	
3590	274	1384	1385	12,65	12,65	34	1,30	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,96	1,22	8,2	
3599	292	1387	1388	12,65	12,65	29	0,98	FLESSIONE	0,00	13,28	7,99	0,00	7,23	8,12	8,2	
3600	292	1388	1389	12,65	12,65	34	1,77	FLESSIONE	0,00	13,28	7,99	0,00	4,92	4,51	8,2	
3613	274	1392	1393	12,65	12,65	33	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,01	0,00	0,54	0,01	8,2	
3614	274	1393	1394	12,65	12,65	27	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,01	0,00	1,71	0,01	8,2	
3625	274	1396	1397	12,65	12,65	29	1,94	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,32	0,88	8,2	
3626	274	1397	1398	12,65	12,65	11	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,01	0,00	1,43	0,01	8,2	
3660	274	1407	1408	12,65	12,65	34	2,60	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	0,98	0,71	8,2	
3661	274	1408	1409	12,65	12,65	18	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,01	0,00	1,20	0,01	8,2	
3672	274	1412	1243	12,65	12,65	34	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,00	0,00	0,54	0,00	8,2	
3679	274	1414	1415	12,65	12,65	32	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,00	0,00	0,40	0,00	8,2	
3680	274	1415	1416	12,65	12,65	12	1,40	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,83	1,10	8,2	
3681	275	1013	1014	8,30	8,30	34	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,00	0,00	0,00	0,00	8,2	
3694	274	1420	1421	12,65	12,65	13	2,22	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,15	0,65	8,2	
3695	274	1421	1422	12,65	12,65	15	2,46	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,04	0,64	8,2	
3699	274	1424	1425	12,65	12,65	34	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,01	0,00	1,31	0,01	8,2	
3700	274	1425	1426	12,65	12,65	18	2,40	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,07	0,60	8,2	
3719	286	1429	1430	12,65	12,65	18	1,13	TAGL.DIAG.	0,00	12,08	7,97	0,00	10,64	6,93	8,2	
3735	293	1434	1435	12,65	12,65	32	1,00	FLESSIONE	0,00	2,99	0,01	0,00	1,46	0,01	8,2	
3736	293	1435	1436	12,65	12,65	27	1,00	FLESSIONE	0,00	2,99	0,01	0,00	1,10	0,01	8,2	
3740	293	1438	1439	12,65	12,65	12	1,94	TAGL.DIAG.	0,00	2,99	2,00	0,00	1,54	0,92	8,2	
3741	293	1439	1440	12,65	12,65	18	3,70	TAGL.DIAG.	0,00	2,99	2,00	0,00	0,81	0,47	8,2	
3763	292	1444	1445	12,65	12,65	31	0,78	FLESSIONE	0,00	13,28	7,99	0,00	13,59	10,30	8,2	
3773	274	1449	1450	12,65	12,65	15	1,85	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,38	0,73	8,2	
3774	274	1450	1451	12,65	12,65	28	2,09	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,23	0,73	8,2	
3783	274	1453	1454	12,65	12,65	34	2,00	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,28	0,72	8,2	
3784	274	1454	1455	12,65	12,65	15	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,00	0,00	0,80	0,00	8,2	
3794	280	1457	1458	12,65	12,65	18	1,66	FLESSIONE	0,00	15,31	7,82	0,00	3,68	4,70	8,2	
3802	274	1461	1462	12,65	12,65	29	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,01	0,00	1,35	0,01	8,2	
3803	274	1462	1463	12,65	12,65	16	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,00	0,00	1,41	0,00	8,2	
3814	274	1466	1467	12,65	12,65	28	2,75	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	0,93	0,67	8,2	
3815	274	1467	1468	12,65	12,65	31	2,54									

VERIFICA SISMICA PIATTABANDE																
Asta3D N.ro	Sez. N.ro	Nodo3D Iniz.	Nodo3D Fin.	Quotaln. (m)	QuotaFin (m)	Comb N.ro	Coeff Sic.	Modo di Collasso	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t°m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t°m)	Catena (t)	
3871	274	1489	1490	12,65	12,65	28	2,89	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	0,89	0,57	8,2	
3882	274	1493	1494	12,65	12,65	29	2,77	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	0,92	0,51	8,2	
3883	274	1494	1495	12,65	12,65	31	3,69	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	0,69	0,30	8,2	
3897	292	1498	1499	12,65	12,65	29	0,69	FLESSIONE	0,00	13,28	7,99	0,00	9,68	11,65	8,2	
3908	274	1502	1503	12,65	12,65	31	2,46	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,04	0,58	8,2	
3909	274	1503	1504	12,65	12,65	34	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,00	0,00	0,99	0,00	8,2	
3910	275	1089	1090	8,30	8,30	34	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,00	0,00	0,00	0,00	8,2	
3942	274	1513	1514	12,65	12,65	28	2,63	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	0,97	0,56	8,2	
3943	274	1514	1515	12,65	12,65	34	3,56	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	0,72	0,47	8,2	
3962	274	1520	1521	12,65	12,65	31	2,80	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	0,91	0,54	8,2	
3963	274	1521	1522	12,65	12,65	33	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,00	0,00	0,67	0,00	8,2	
3973	274	1524	1525	12,65	12,65	28	2,75	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	0,93	0,50	8,2	
3974	274	1525	1526	12,65	12,65	14	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,00	0,00	1,10	0,00	8,2	
3978	274	1528	1529	12,65	12,65	18	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,01	0,00	1,20	0,01	8,2	
3979	274	1529	1530	12,65	12,65	31	2,51	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,02	0,55	8,2	
3995	292	1532	1533	12,65	12,65	31	0,90	FLESSIONE	0,00	13,28	7,99	0,00	12,39	8,84	8,2	
4004	274	1534	1535	12,65	12,65	31	1,77	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,45	0,86	8,2	
4005	274	1535	1536	12,65	12,65	16	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,00	0,00	1,02	0,00	8,2	
4009	297	1538	1539	12,65	12,65	31	1,80	TAGL.DIAG.	0,00	2,80	2,17	0,00	1,56	0,92	8,2	
4010	297	1539	1540	12,65	12,65	12	1,76	TAGL.DIAG.	0,00	2,80	2,17	0,00	1,59	0,91	8,2	
4027	274	1542	1543	12,65	12,65	11	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,01	0,00	1,06	0,01	8,2	
4028	274	1543	1544	12,65	12,65	28	1,61	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,59	0,92	8,2	
4051	274	1553	1554	12,65	12,65	15	2,08	TAGL.DIAG.	0,00	2,56	1,97	0,00	1,23	0,75	8,2	
4052	274	1554	1555	12,65	12,65	17	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,01	0,00	0,66	0,01	8,2	
4064	292	1557	1558	12,65	12,65	28	2,15	FLESSIONE	0,00	13,28	7,99	0,00	1,85	3,71	8,2	
4065	292	1558	1559	12,65	12,65	31	3,39	FLESSIONE	0,00	13,28	7,99	0,00	3,06	2,36	8,2	
4094	274	1563	1564	12,65	12,65	28	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,00	0,00	1,28	0,00	8,2	
4095	274	1564	1565	12,65	12,65	29	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,00	0,00	0,76	0,00	8,2	
4111	298	1569	1570	12,65	12,65	34	0,65	FLESSIONE	0,00	9,66	7,91	0,00	12,55	12,19	8,2	
4121	298	1572	1573	12,65	12,65	34	0,77	TAGL.DIAG.	0,00	9,66	7,91	0,00	12,48	9,19	8,2	
4136	298	1577	1578	12,65	12,65	34	0,66	TAGL.DIAG.	0,00	9,66	7,91	0,00	14,54	10,41	8,2	
4164	280	1584	1585	12,65	12,65	12	1,05	FLESSIONE	0,00	15,31	7,82	0,00	2,03	7,47	8,2	
4165	280	1585	1457	12,65	12,65	12	1,69	FLESSIONE	0,00	15,31	7,82	0,00	2,71	4,62	8,2	
4171	274	1586	1246	12,65	12,65	33	1,00	FLESSIONE	0,00	2,56	0,01	0,00	0,66	0,01	8,2	
4188	292	1588	1589	12,65	12,65	34	2,49	FLESSIONE	0,00	13,28	7,99	0,00	4,66	3,20	8,2	
4189	292	1589	1590	12,65	12,65	29	0,76	FLESSIONE	0,00	13,28	7,99	0,00	8,46	10,51	8,2	
4343	312	1666	1667	15,06	16,28	13	1,00	FLESSIONE	0,00	1,67	0,00	0,00	0,02	0,00	8,2	
4354	314	1645	1671	17,05	16,52	18	2,30	FLESSIONE	0,00	8,02	6,83	0,00	3,26	2,98	8,2	
4611	318	1762	1763	15,37	15,90	34	1,00	FLESSIONE	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8,2	
4797	323	1831	1832	17,05	16,71	15	4,32	TAGL.SCOR	0,00	8,46	7,23	0,00	1,96	1,60	8,2	
4983	328	1897	1898	16,11	15,61	34	1,00	FLESSIONE	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8,2	
5021	314	1909	1910	17,05	16,52	34	1,00	FLESSIONE	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8,2	
5030	335	1912	1913	16,25	16,25	34	1,00	FLESSIONE	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8,2	
5043	335	1916	1917	16,25	16,25	34	1,00	FLESSIONE	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8,2	
5055	335	1919	1920	16,25	16,25	34	1,00	FLESSIONE	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8,2	
5099	343	1932	1933	16,33	16,36	34	1,00	FLESSIONE	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8,2	
5119	347	1940	1941	16,32	16,29	34	1,00	FLESSIONE	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8,2	
5163	353	1955	1956	15,67	16,09	34	1,00	FLESSIONE	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8,2	
5190	355	1959	1831	16,85	17,05	29	3,93	TAGL.SCOR	0,07	8,69	7,45	0,07	2,22	1,82	8,2	
5294	2	1994	423	2,80	2,80	13	0,56	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	11,79	11,07	8,2	
5295	6	1995	427	2,80	2,80	29	0,72	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	12,75	8,69	8,2	
5296	2	2141	434	2,80	2,80	13	0,44	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	10,11	14,09	8,2	
5311	18	2291	464	2,80	2,80	14	1,00	FLESSIONE	0,00	1,93	0,01	0,00	0,37	0,01	8,2	
5316	30	2359	490	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	1,97	0,00	0,00	0,58	0,00	8,2	
5317	37	2054	495	2,80	2,80	12	1,12	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	7,94	5,56	8,2	
5318	37	2360	503	2,80	2,80	18	0,59	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	8,11	10,59	8,2	
5319	43	2451	509	2,80	2,80	13	0,68	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	11,95	9,19	8,2	
5320	43	2452	512	2,80	2,80	13	0,46	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	12,40	13,56	8,2	
5321	45	2080	516	2,80	2,80	13	0,97	FLESSIONE	0,00	12,10	5,86	0,00	5,96	6,05	8,2	
5322	43	2081	521	2,80	2,80	13	0,55	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	14,81	11,31	8,2	
5324	43	2143	526	2,80	2,80	34	0,61	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	11,25	10,30	8,2	
5325	6	2002	529	2,80	2,80	34	1,21	TAGL.DIAG.	0,00	13,19	6,23	0,00	10,90	4,78	8,2	
5326	6	2055	534	2,80	2,80	29	0,63	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	10,37	9,89	8,2	
5328	57	2144	539	2,80	2,80	34	3,17	TAGL.DIAG.	0,00	12,70	6,07	0,00	4,01	1,80	8,2	
5335	43	2173	559	2,80	2,80	29	0,45	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	11,45	13,72	8,2	
5336	6	2199	562	2,80	2,80	34	1,00	FLESSIONE	0,00	13,19	0,00	0,00	0,00	0,00	8,2	
5339	45	2174	569	2,80	2,80	34	0,82	FLESSIONE	0,00	12,10	5,86	0,00	10,97	7,15	8,2	
5340	6	2247	572	2,80	2,80	29	0,52	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	12,49	11,92	8,2	
5341	78	2497	577	2,80	2,80	12	0,63	FLESSIONE	0,00	14,60	6,25	0,00	8,90	9,88	8,2	
5342	78	2498	582	2,80	2,80	12	1,46	FLESSIONE	0,00	14,60	6,25	0,00	9,40	4,29	8,2	
5343	78	2546	585	2,80	2,80	18	0,58	FLESSIONE	0,00	14,60	6,25	0,00	11,43	10,77	8,2	
5344	78	2547	589	2,80	2,80	18	0,55	FLESSIONE	0,00	14,60	6,25	0,00	14,56	11,30	8,2	
5345	6	2248	594	2,80	2,80	34	0,67	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	13,08	9,24	8,2	
5350	2	2629	613	2,80	2,80	15	1,33	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	9,71	4,70	8,2	
5351	6	2057	616	2,80	2,80	29	0,47	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	9,20	13,26	8,2	
5354	37	2573	637	2,80	2,80	18	1,81	TAGL.DIAG.	0,00	13,19	6,23	0,00	7,29	3,06	8,2	
5355	43	2395	643	2,80	2,80	15	0,57	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	12,47	10,94	8,2	
5356	45	2396	646	2,80	2,80	15	1,05	FLESSIONE	0,00	12,10	5,86	0,00	7,36	5,60	8,2	
5360	78	2523	657	2,80	2,80	12	0,84	FLESSIONE	0,00	14,60	6,25	0,00	13,93	7,47	8,2	
5361	78	2524	662	2,80	2,80	12	1,38	FLESSIONE	0,00	14,60	6,25	0,00	9,59	4,53	8,2	
5366	43	2784	673	2,80	2,80	31	1,00	TAGL.DIAG.	0,00	13,19	6,23	0,00	13,25	5,98	8,2	
5367	43	2361	677	2,80	2,80	29	0,66	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	9,36	9,51	8,2	

VERIFICA SISMICA PIATTABANDE																
Asta3D N.ro	Sez. N.ro	Nodo3D Iniz.	Nodo3D Fin.	Quotain. (m)	QuotaFin (m)	Comb N.ro	Coeff Sic.	Modo di Collasso	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t°m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t°m)	Catena (t)	
5384	6	2751	743	2,80	2,80	31	0,94	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	12,11	6,64	8,2	
5385	6	2752	747	2,80	2,80	28	0,95	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	11,60	6,53	8,2	
5390	106	2679	751	2,80	2,80	11	1,00	FLESSIONE	0,00	1,69	0,01	0,00	0,90	0,01	8,2	
5391	45	2680	753	2,80	2,80	31	0,60	FLESSIONE	0,00	12,10	5,86	0,00	11,51	9,80	8,2	
5392	43	2681	757	2,80	2,80	28	0,61	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	13,83	10,21	8,2	
5394	43	2786	761	2,80	2,80	28	0,44	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	13,17	14,22	8,2	
5400	37	2604	772	2,80	2,80	18	0,66	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	8,02	9,41	8,2	
5402	106	2606	783	2,80	2,80	18	1,00	FLESSIONE	0,00	1,69	0,01	0,00	0,70	0,01	8,2	
5412	2	2648	792	2,80	2,80	13	0,58	FLESSIONE	0,00	13,19	6,23	0,00	11,20	10,73	8,2	
5461	169	3012	882	8,30	8,30	12	0,50	FLESSIONE	0,00	20,92	12,72	0,00	21,20	25,47	8,2	
5463	173	3013	895	8,30	8,30	18	0,37	FLESSIONE	0,00	24,33	12,55	0,00	22,80	33,78	8,2	
5464	151	2899	900	8,30	8,30	12	0,91	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	14,72	11,48	8,2	
5465	151	3026	904	8,30	8,30	18	0,59	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	16,28	17,65	8,2	
5466	151	3154	909	8,30	8,30	13	0,44	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	19,31	23,95	8,2	
5467	151	3155	912	8,30	8,30	15	0,96	TAGL.DIAG.	0,00	18,84	10,48	0,00	19,60	9,79	8,2	
5468	151	3200	916	8,30	8,30	13	0,53	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	20,52	19,74	8,2	
5469	151	3201	920	8,30	8,30	15	1,26	TAGL.DIAG.	0,00	18,84	10,48	0,00	14,99	6,97	8,2	
5470	151	2900	931	8,30	8,30	29	0,67	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	18,35	15,57	8,2	
5472	169	3099	941	8,30	8,30	18	0,47	FLESSIONE	0,00	20,92	12,72	0,00	34,14	27,08	8,2	
5475	169	3125	944	8,30	8,30	18	0,73	TAGL.DIAG.	0,00	20,92	12,72	0,00	28,60	17,36	8,2	
5480	206	3102	965	8,30	8,30	18	0,38	FLESSIONE	0,00	21,98	10,51	0,00	17,47	27,52	8,2	
5481	206	3103	968	8,30	8,30	18	0,92	FLESSIONE	0,00	21,98	10,51	0,00	17,03	11,37	8,2	
5482	206	3128	970	8,30	8,30	12	0,36	FLESSIONE	0,00	21,98	10,51	0,00	19,13	28,80	8,2	
5483	206	3129	973	8,30	8,30	18	0,83	FLESSIONE	0,00	21,98	10,51	0,00	21,29	12,59	8,2	
5485	159	2928	987	8,30	8,30	34	0,29	FLESSIONE	0,00	19,63	10,93	0,00	26,97	37,19	8,2	
5488	151	3473	994	8,30	8,30	15	1,19	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	14,74	8,81	8,2	
5489	151	2902	997	8,30	8,30	29	0,42	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	25,21	24,93	8,2	
5492	151	3029	1007	8,30	8,30	34	0,56	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	21,78	18,88	8,2	
5493	151	3256	1013	8,30	8,30	18	0,59	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	15,29	17,74	8,2	
5494	151	2954	1019	8,30	8,30	13	0,64	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	20,30	16,34	8,2	
5495	151	2955	1022	8,30	8,30	18	0,80	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	21,33	13,06	8,2	
5496	169	2956	1026	8,30	8,30	18	0,65	TAGL.DIAG.	0,00	20,92	12,72	0,00	32,29	19,56	8,2	
5499	206	3073	1031	8,30	8,30	12	0,43	FLESSIONE	0,00	21,98	10,51	0,00	21,93	24,70	8,2	
5500	206	3074	1034	8,30	8,30	18	0,86	FLESSIONE	0,00	21,98	10,51	0,00	19,45	12,23	8,2	
5505	151	3380	1044	8,30	8,30	31	0,46	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	20,63	22,89	8,2	
5506	151	3030	1047	8,30	8,30	29	0,83	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	16,90	12,62	8,2	
5507	151	3327	1054	8,30	8,30	31	0,50	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	24,21	21,02	8,2	
5508	159	3257	1058	8,30	8,30	31	1,05	TAGL.DIAG.	0,00	19,63	10,93	0,00	18,77	9,59	8,2	
5509	151	3282	1065	8,30	8,30	31	0,43	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	15,21	24,30	8,2	
5510	151	3434	1069	8,30	8,30	28	1,08	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	15,22	9,72	8,2	
5512	151	3486	1077	8,30	8,30	31	0,48	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	20,80	21,83	8,2	
5513	151	3474	1081	8,30	8,30	31	0,80	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	10,43	13,16	8,2	
5514	151	3556	1089	8,30	8,30	31	1,33	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	13,86	7,89	8,2	
5517	151	3258	1100	8,30	8,30	31	0,82	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	13,71	12,84	8,2	
5520	151	3283	1106	8,30	8,30	31	0,87	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	15,13	11,98	8,2	
5521	151	3436	1109	8,30	8,30	28	0,48	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	16,32	21,86	8,2	
5522	151	3437	1112	8,30	8,30	28	0,94	TAGL.DIAG.	0,00	18,84	10,48	0,00	20,01	9,25	8,2	
5527	169	3442	1115	8,30	8,30	31	0,53	TAGL.DIAG.	0,00	20,92	12,72	0,00	39,41	20,53	8,2	
5528	151	3487	1117	8,30	8,30	31	0,50	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	20,27	20,78	8,2	
5529	252	3488	1120	8,30	8,30	12	0,72	FLESSIONE	0,00	18,47	10,27	0,00	19,81	14,28	8,2	
5531	151	3381	1123	8,30	8,30	28	0,41	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	22,89	25,43	8,2	
5537	151	3286	1135	8,30	8,30	18	0,83	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	15,74	12,69	8,2	
5550	151	3557	1147	8,30	8,30	13	0,72	FLESSIONE	0,00	18,84	10,48	0,00	17,58	14,49	8,2	
5553	169	2961	1172	8,30	8,30	29	0,37	FLESSIONE	0,00	20,92	12,72	0,00	22,29	34,20	8,2	
5579	280	3579	1378	12,65	12,65	18	0,89	FLESSIONE	0,00	15,31	7,82	0,00	9,24	8,83	8,2	

VERIFICHE EQUIVALENZA MURATURE FORATE

EQUIVALENZA CERCHIATURE

Verifica Numero	1	
Numero quota	1	
Numero setto	5	
Larghezza netta foro	2,40	m
Altezza netta foro	2,10	m
Spessore muratura	0,40	m
Numero di archivio materiale muratura	16	
Numero di archivio sezione cerchiatura	153	
Descrizione sezione cerchiatura	HEM260	
Altezza sezione cerchiatura	29,00	cm
Momento resistente porzione muratura eliminata	130,21	tm
Taglio resistente porzione muratura eliminata	10,61	t
Momento resistente sezione cerchiatura	50,27	tm
Taglio resistente sezione cerchiatura	149,38	t
Rigidezza porzione muratura eliminata	75,66	t/cm
Rigidezza telaio cerchiatura	84,15	t/cm
Resistenza porzione muratura eliminata	10,61	t
Resistenza telaio cerchiatura	84,13	t

La verifica risulta

SODDISFATTA

VERIFICHE EQUIVALENZA MURATURE FORATE**EQUIVALENZA CERCHIATURE**

Verifica Numero	2	
Numero quota	1	
Numero setto	6	
Larghezza netta foro	2,98	m
Altezza netta foro	2,10	m
Spessore muratura	0,40	m
Numero di archivio materiale muratura	16	
Numero di archivio sezione cerchiatura	153	
Descrizione sezione cerchiatura	HEM260	
Altezza sezione cerchiatura	29,00	cm
Momento resistente porzione muratura eliminata	185,83	tm
Taglio resistente porzione muratura eliminata	12,67	t
Momento resistente sezione cerchiatura	50,27	tm
Taglio resistente sezione cerchiatura	149,38	t
Rigidezza porzione muratura eliminata	95,64	t/cm
Rigidezza telaio cerchiatura	84,15	t/cm
Resistenza porzione muratura eliminata	12,67	t
Resistenza telaio cerchiatura	84,13	t
La verifica risulta	SODDISFATTA	

VERIFICHE EQUIVALENZA MURATURE FORATE**EQUIVALENZA CERCHIATURE**

Verifica Numero	3	
Numero quota	1	
Numero setto	7	
Larghezza netta foro	1,88	m
Altezza netta foro	2,10	m
Spessore muratura	0,40	m
Numero di archivio materiale muratura	16	
Numero di archivio sezione cerchiatura	112	
Descrizione sezione cerchiatura	2*HEB220	
Altezza sezione cerchiatura	22,00	cm
Momento resistente porzione muratura eliminata	78,92	tm
Taglio resistente porzione muratura eliminata	8,26	t
Momento resistente sezione cerchiatura	33,32	tm
Taglio resistente sezione cerchiatura	124,98	t
Rigidezza porzione muratura eliminata	57,10	t/cm
Rigidezza telaio cerchiatura	52,68	t/cm
Resistenza porzione muratura eliminata	8,26	t
Resistenza telaio cerchiatura	57,45	t
La verifica risulta	SODDISFATTA	

VERIFICHE EQUIVALENZA MURATURE FORATE**EQUIVALENZA CERCHIATURE**

Verifica Numero	4	
Numero quota	1	
Numero setto	11	
Larghezza netta foro	2,58	m
Altezza netta foro	2,10	m
Spessore muratura	0,40	m

Numero di archivio materiale muratura	16	
Numero di archivio sezione cerchiatura	153	
Descrizione sezione cerchiatura	HEM260	
Altezza sezione cerchiatura	29,00	cm
Momento resistente porzione muratura eliminata	146,41	tm
Taglio resistente porzione muratura eliminata	11,25	t
Momento resistente sezione cerchiatura	50,27	tm
Taglio resistente sezione cerchiatura	149,38	t
Rigidezza porzione muratura eliminata	81,90	t/cm
Rigidezza telaio cerchiatura	84,15	t/cm
Resistenza porzione muratura eliminata	11,25	t
Resistenza telaio cerchiatura	84,13	t
La verifica risulta	SODDISFATTA	

VERIFICHE EQUIVALENZA MURATURE FORATE

EQUIVALENZA CERCHIATURE

Verifica Numero	5	
Numero quota	1	
Numero setto	12	
Larghezza netta foro	2,53	m
Altezza netta foro	2,10	m
Spessore muratura	0,40	m
Numero di archivio materiale muratura	16	
Numero di archivio sezione cerchiatura	153	
Descrizione sezione cerchiatura	HEM260	
Altezza sezione cerchiatura	29,00	cm
Momento resistente porzione muratura eliminata	141,82	tm
Taglio resistente porzione muratura eliminata	11,07	t
Momento resistente sezione cerchiatura	50,27	tm
Taglio resistente sezione cerchiatura	149,38	t
Rigidezza porzione muratura eliminata	80,17	t/cm
Rigidezza telaio cerchiatura	84,15	t/cm
Resistenza porzione muratura eliminata	11,07	t
Resistenza telaio cerchiatura	84,13	t
La verifica risulta	SODDISFATTA	

VERIFICHE EQUIVALENZA MURATURE FORATE

EQUIVALENZA CERCHIATURE

Verifica Numero	6	
Numero quota	1	
Numero setto	13	
Larghezza netta foro	2,68	m
Altezza netta foro	2,10	m
Spessore muratura	0,40	m
Numero di archivio materiale muratura	16	
Numero di archivio sezione cerchiatura	153	
Descrizione sezione cerchiatura	HEM260	
Altezza sezione cerchiatura	29,00	cm
Momento resistente porzione muratura eliminata	155,83	tm
Taglio resistente porzione muratura eliminata	11,61	t
Momento resistente sezione cerchiatura	50,27	tm
Taglio resistente sezione cerchiatura	149,38	t
Rigidezza porzione muratura eliminata	85,35	t/cm

Rigidezza telaio cerchiatura	84,15	t/cm
Resistenza porzione muratura eliminata	11,61	t
Resistenza telaio cerchiatura	84,13	t
La verifica risulta	SODDISFATTA	

● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di stampa relative all'archivio nodi in acciaio con Flangia (unioni di telaio: trave-trave, colonna-colonna, trave-colonna).

TIPOLOGIA TRAVE-TRAVE o COLONNA-COLONNA (con flangia)

1. X sp fl., mm	: Spessore della flangia
2. Base, mm	: Base della flangia
3. h sup, mm	: Altezza del tratto superiore di flangia oltre spessore di trave
4. h inf, mm	: Altezza del tratto inferiore di flangia oltre spessore di trave
5. spsal, mm	: Spessore cordoni di saldatura della flangia
6. Tipo acc	: Tipo acciaio flangia
7. Dy pr dx, mm	: Scostamento profilo DESTRO
8. Lsup, mm	: Lunghezza superiore ginocchio
9. Linf, mm	: Lunghezza inferiore ginocchio
10. Alt, mm	: Altezza del ginocchio
11. Diam., mm	: Diametro dei bulloni della flangia
12. cl.bull	: classe bulloni flangia
13. Inter.an., mm	: Interasse tra le colonne di bulloni a cavallo dell'anima della trave
14. Inter. X, mm	: Interasse tra le colonne della matrice di bulloni
15. Inter. Y, mm	: Interasse tra le righe di bulloni a cavallo delle ali e sulle estensioni di flangia oltre spessore di trave
16. N.bull.anima	: Numero righe di bulloni nello spessore di trave escluse quelle adiacenti alle ali
17. Margine X, mm	: Margine attorno all'anima all'interno del quale non possono esservi bulloni nello spessore di trave

TIPOLOGIA TRAVE-COLONNA (con flangia)

1. sp fl, mm	: Spessore della flangia
2. Base, mm	: Base della flangia
3. h sup, mm	: Altezza del tratto superiore di flangia oltre spessore di trave
4. h inf, mm	: Altezza del tratto inferiore di flangia oltre spessore di trave
5. sp sal, mm	: Spessore cordoni di saldatura della flangia
6. Tipo acc	: Tipo acciaio flangia
7. Costol.oriz	: Regola la presenza delle costole orizzontali (0/1)
8. Costol.diag	: Regola la presenza della costola diagonale (0/1)
9. SpessDiag, mm	: Spessore della eventuale costola di rinforzo diagonale
10. Splm, mm	: Spessore imbottitura
11. Lsup, mm	: Lunghezza superiore ginocchio
12. Linf, mm	: Lunghezza inferiore ginocchio
13. Alt, mm	: Altezza del ginocchio
14. Diam., mm	: Diametro dei bulloni della flangia
15. cl.bull	: classe bulloni flangia
16. Int.an., mm	: Interasse tra le colonne di bulloni a cavallo dell'anima della trave
17. Int. X, mm	: Interasse tra le colonne della matrice di bulloni
18. Int. Y, mm	: Interasse tra le righe di bulloni a cavallo delle ali e sulle estensioni di flangia oltre spessore di trave
19. bull.anima	: Numero righe di bulloni nello spessore di trave escluse quelle adiacenti alle ali
20. Marg X, mm	: Margine attorno all'anima all'interno del quale non possono esservi bulloni nello spessore di trave

● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di stampa relative all'archivio nodi in acciaio Trave-Colonna Saldata su Ala.

TIPOLOGIA UNIONE TRAVE-COLONNA SALDATA SU ALA

1. Tipo Numero	: Numero identificativo unione in archivio
2. Spessore,mm	: Spessore nervatura diagonale pannello d'anima
3. LungSup., mm	: Lunghezza superiore del ginocchio
4. LungInf., mm	: Lunghezza inferiore del ginocchio
5. Altezza, mm	: Altezza del ginocchio
6. SpessAla, mm	: Spessore saldatura su ala
7. SpessAni, mm	: Spessore saldatura su anima
8. Tipo Sald.	: Tipo della saldatura (cordoni/completa penetrazione)

● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di stampa relative all'archivio nodi in acciaio per unioni Colonna-Plinto.

TIPOLOGIA COLONNA-PLINTO CON PIASTRA BASE

1. B pias, mm	: Base piastra di fondazione
---------------	------------------------------

2. H pias, mm	: Altezza piastra di fondazione
3. s pia, mm	: Spessore piastra di fondazione
4. s al, mm	: Spessore alette
5. h al, mm	: Altezza alette
6. x foro, mm	: Ascissa del foro del tirafondo dallo spigolo in basso a sinistra della piastra
7. y foro, mm	: Ordinata del foro del tirafondo dallo spigolo in basso a sinistra della piastra
8. Fi tir, mm	: Diametro tirafondo
9. h tir., mm	: Altezza del tirafondo
10. D curv, mm	: Diametro della curva del tirafondo
11. h nerv, mm	: Altezza della nervatura
12. s nerv, mm	: Spessore della nervatura
13. Nrv	: Regola la presenza delle nervature : $0/1/2/3 = n/x/y/xy$
14. Ali	: Regola la presenza delle alette: $0/1/2/3 = n/x/y/xy$
15. Al. C, 0/1	: Regola la presenza dell'aletta centrale
16. s sald, mm	: Spessore del cordone di saldatura
17. Cl. Tir	: Classe del tirafondo
18. Acci pias	: Tipo acciaio della piastra di fondazione
19. Classe CLS	: Classe del calcestruzzo della fondazione

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso una descrizione sintetica delle tipologie di unione tra aste metalliche e/o aste in legno e la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa delle relative verifiche (versione per NTC18/EC3).

Per tutte le unioni metalliche dissipative sono stati tenuti in conto i fattori di sovraresistenza riportati nella Tab. 7.5.1 delle NTC 2018.

UNIONI FLANGIATE

A tali unioni appartengono le seguenti tipologie di nodo:

- UNIONE TRAVE-COLONNA
- UNIONE TRAVE-TRAVE
- UNIONE COLONNA-COLONNA

Le caratteristiche della sollecitazione tenute in conto per la verifica sono le seguenti:

- T_y , N e M_x .

Viene considerata l'interazione M_x-N .

Se l'elemento portato cui è associato il nodo è di tipo dissipativo (ad es. controventi concentrici o trave di telaio dissipativo) e viene richiesta l'analisi sismica dissipativa, CDS provvederà anche alla verifica delle richieste sovraresistenze sismiche (cfr. maschera 2/4).

I risultati sono riassunti in 4 tabelle o maschere di stampa con le seguenti funzioni:

- Maschera 1/4 - Riassume i risultati delle Verifiche Statiche dell'unione
- Maschera 2/4 - Riassume i risultati delle Verifiche Sovraresistenza dell'unione nel caso di Strutture Dissipative
- Maschera 3/4 - Riassume le resistenze espresse dai principali componenti dell'unione in condizione di collasso.
- Maschera 4/4 - Riassume i risultati relativi alle Rigidezze ed alla classificazione per rigidezza del nodo.

L'analisi del nodo è eseguita secondo quanto previsto in Ec3 con il Metodo per Componenti.

In particolare vengono analizzati i seguenti meccanismi di collasso:

- Taglio del Pannello d'anima della colonna
- Anima della colonna a compressione
- Anima della colonna a trazione
- Ala della colonna a flessione
- Flangia di collegamento a flessione
- Ala ed anima trave a compressione
- Anima trave a trazione
- Bulloni a trazione
- Bulloni a taglio
- Verifica saldature

Nel caso di analisi sismiche dissipative vengono svolte le stesse analisi con le dovute sovraresistenze definite in NTC18 (punti 7.5.4.3 e 7.5.3.1), nonché le verifiche locali sul pannello d'anima secondo quanto richiesto da NTC18 e relativa Circolare Esplicativa (punto 7.5.4.4).

Qualora richiesta, viene altresì svolta la verifica di sovraresistenza dei bulloni a taglio/rifollamento, secondo quanto indicato al punto 7.5.3.1 della Circolare esplicativa di NTC18. Tale verifica, opzionale in quanto richiesta unicamente nella Circolare e non nel testo di NTC18, ha senso solo se:

- 1) la struttura è di tipo dissipativo
- 2) il collegamento è di tipo incastro
- 3) il collegamento si trova in una zona in cui si localizza la dissipazione (ad es. in prossimità dei collegamenti trave-colonna).

I significati delle sigle presenti nelle tabelle/maschere sono di seguito elencati.

LEGENDA (Maschera 1/4)

Estremo N.ro : Numero della connessione per i telai. Ogni trave ha due connessioni una per il nodo iniziale (estremo = $2 * \text{numero asta} - 1$) ed una per il nodo finale (estremo = $2 * \text{numero asta}$)

Comb.	: Combinazione di carico con il minor coeff. di sicurezza
Nsd	: Sforzo Normale agente per la combinazione di carico in oggetto
MxSd	: Momento Flettente agente per la combinazione di carico in oggetto
MxRd	: Momento Flettente resistente (calcolato per Pressoflessione a Nsd costante)
Coe.Sic.	: Coefficiente di sicurezza per la combinazione di carico in oggetto
VySd	: Taglio agente per la combinazione di carico in oggetto
VyRd	: Taglio resistente per la combinazione di carico in oggetto
Esito Verif.	: Riassume l'esito complessivo della verifica dell'unione

LEGENDA (Maschera 2/4)

Estremo N.ro	: Numero della connessione per i telai. Ogni trave ha due connessioni una per il nodo iniziale (estremo = 2 * numero asta - 1) ed una per il nodo finale (estremo = 2 * numero asta)
Comb.	: Combinazione di carico con il minor coeff. di sicurezza
Nsd	: Sforzo Normale agente per la combinazione di carico in oggetto
MxSdSis	: Momento Flettente agente (Sovreresistenza ai sensi di NTC18 (punti 7.5.4.3 e 7.5.3.1))
MxRdSis	: Momento Flettente resistente (calcolato per Pressoflessione a Nsd costante)
Coe.Sic.	: Coefficiente di sicurezza per la combinazione di carico in oggetto
VySdSis	: Taglio agente (Sovreresistenza ai sensi di NTC18 (punto 7.5.3.1))
VyRdSis	: Taglio resistente per la combinazione di carico in oggetto
Sovr. Tag\Rif.	: Coef. sic. della verifica sovreresistenza taglio\rifollamento ai sensi del punto 7.5.3.1 circ. min. 2019 (>1 = verificato).
VedSisPN	: Sovreresistenza a taglio richiesta ai sensi di NTC18 e relativa circ. min 2019 (punto 7.5.4.4)
CSic.VPN	: Coefficiente di sicurezza verifica pannello nodale a taglio
NedSisPN	: Sovreresistenza a sforzo normale richiesta ai sensi di NTC18 e relativa circ. min 2019 (punto 7.5.4.4)
CSic.VPN	: Coefficiente di sicurezza verifica pannello nodale a sforzo normale
Flag V.S.	: Riassume l'esito complessivo della verifica sismica dell'unione

LEGENDA (Maschera 3/4)

Estremo N.ro	: Numero della connessione per i telai. Ogni trave ha due connessioni una per il nodo iniziale (estremo = 2 * numero asta - 1) ed una per il nodo finale (estremo = 2 * numero asta)
Comb.	: Combinazione di carico con il minor coeff. di sicurezza
Trazione	: Trazione agente sulla riga di bulloni
Braccio	: Braccio della riga di bulloni
MRd TPA	: Momento resistente per collasso a taglio del pannello d'anima (in caso di flessione semplice)
MRd Com	: Momento resistente per collasso a compressione del pannello d'anima (in caso di flessione semplice)
VyRdSald	: Resistenza a taglio della saldatura sull'anima del profilo

LEGENDA (Maschera 4/4)

Estremo N.ro	: Numero della connessione per i telai. Ogni trave ha due connessioni una per il nodo iniziale (estremo = 2 * numero asta - 1) ed una per il nodo finale (estremo = 2 * numero asta)
SjIni	: Rigidezza iniziale dell'unione
Sj	: Rigidezza secante dell'unione
LimRig.	: Limite della rigidezza per l'assegnata tipologia strutturale (unione su telaio controventato/non contr. o cerniera)
Classificazione	: Classificazione per rigidezza dell'unione

UNIONE TRAVE-COLONNA SALDATA SU ALA

Le caratteristiche della sollecitazione tenute in conto per la verifica sono le seguenti:

- Ty, N e Mx.

Viene considerata l'interazione Mx-N.

Se l'elemento portato cui è associato il nodo è di tipo dissipativo (ad es. controventi concentrici) e viene richiesta l'analisi sismica dissipativa CDS provvederà anche alla verifica delle richieste sovreresistenze sismiche (cfr. maschera 2/3).

I risultati sono riassunti in 4 tabelle o maschere di stampa con le seguenti funzioni:

- Maschera 1/4 - Riassume i risultati delle Verifiche Statiche dell'unione
- Maschera 2/4 - Riassume i risultati delle Verifiche Sismiche dell'unione
- Maschera 3/4 - Riassume i risultati relativi alle Rigidezze ed alla classificazione per rigidezza del nodo.
- Maschera 4/4 - Riassume le resistenze espresse dai principali componenti dell'unione in condizione di collasso.

L'analisi del nodo è eseguita secondo quanto previsto in Ec3 con il Metodo per Componenti.

In particolare vengono analizzati i seguenti meccanismi di collasso:

- Taglio del Pannello d'anima della colonna
- Anima della colonna a compressione
- Anima della colonna a trazione
- Ala della colonna a flessione
- Ala ed anima trave a compressione
- Anima trave a trazione
- Verifica saldature

Nel caso di analisi sismiche dissipative vengono svolte le stesse analisi con le dovute sovreresistenze definite in NTC18 (punti 7.5.4.3 e 7.5.3.1), nonché le verifiche locali sul pannello d'anima secondo quanto richiesto da NTC18 e relativa Circolare Esplicativa (punti 7.5.4.2 e 7.5.4.4).

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

I significati delle sigle presenti nelle tabelle/maschere sono di seguito elencati:

LEGENDA (Maschera 1/4)

Estremo N.ro	: Numero della connessione per i telai. Ogni trave ha due connessioni una per il nodo iniziale (estremo = 2 * numero asta - 1) ed una per il nodo finale (estremo = 2 * numero asta)
Comb.	: Combinazione di carico con il minor coeff. di sicurezza
Nsd	: Sforzo Normale agente per la combinazione di carico in oggetto
MxSd	: Momento Flettente agente per la combinazione di carico in oggetto
MxRd	: Momento Flettente resistente (calcolato per Pressoflessione a Nsd costante)
Coe.Sic.	: Coefficiente di sicurezza per la combinazione di carico in oggetto
VySd	: Taglio agente per la combinazione di carico in oggetto
VyRd	: Taglio resistente per la combinazione di carico in oggetto
Esito Verif.	: Riassume l'esito complessivo della verifica dell'unione

LEGENDA (Maschera 2/4)

Estremo N.ro	: Numero della connessione per i telai. Ogni trave ha due connessioni una per il nodo iniziale (estremo = 2 * numero asta - 1) ed una per il nodo finale (estremo = 2 * numero asta)
Comb.	: Combinazione di carico con il minor coeff. di sicurezza
Nsd	: Sforzo Normale agente per la combinazione di carico in oggetto
MxSdSis	: Momento Flettente agente (Sovraresistenza ai sensi di NTC18 (punti 7.5.4.3 e 7.5.3.1))
MxRdSis	: Momento Flettente resistente (calcolato per Pressoflessione a Nsd costante)
Coeff.Sic.	: Coefficiente di sicurezza per la combinazione di carico in oggetto
VySdSis	: Taglio agente (Sovraresistenza ai sensi di NTC18 (punto 7.5.3.1))
VyRdSis	: Taglio resistente per la combinazione di carico in oggetto
VedSisPN	: Sovraresistenza a taglio richiesta ai sensi di NTC18 (punti 7.5.4.2 e 7.5.4.4)
CSic.VPN	: Coefficiente di sicurezza verifica pannello nodale a taglio
NedSisPN	: Sovraresistenza a sforzo normale richiesta ai sensi di NTC18 (punti 7.5.4.2 e 7.5.4.4)
CSic.VPN	: Coefficiente di sicurezza verifica pannello nodale a sforzo normale
Flag V.S.	: Riassume l'esito complessivo della verifica sismica dell'unione

LEGENDA (Maschera 3/4)

Estremo N.ro	: Numero della connessione per i telai. Ogni trave ha due connessioni una per il nodo iniziale (estremo = 2 * numero asta - 1) ed una per il nodo finale (estremo = 2 * numero asta)
SjIni	: Rigidezza iniziale dell'unione
Sj	: Rigidezza secante dell'unione
LimRig.	: Limite della rigidezza per l'assegnata tipologia strutturale (unione su telaio controventato/non contr. o cerniera)
Classificazione	: Classificazione per rigidezza dell'unione

LEGENDA (Maschera 4/4)

Estremo N.ro	: Numero della connessione per i telai. Ogni trave ha due connessioni una per il nodo iniziale (estremo = 2 * numero asta - 1) ed una per il nodo finale (estremo = 2 * numero asta)
Comb. Nro	: Combinazione di carico con il minor coeff. di sicurezza
Mrd TPA	: Momento resistente (a flessione semplice) per collasso a taglio del pannello d'anima della colonna
Mrd Com	: Momento resistente (a flessione semplice) per collasso a compressione dell'anima della colonna
Mrd Traz	: Momento resistente (a flessione semplice) per collasso a trazione dell'anima della colonna
Mrd Fles	: Momento resistente (a flessione semplice) per collasso a flessione dell'ala della colonna
Mrd TSA	: Momento resistente (a flessione semplice) per collasso saldature ala trave
VyRdSald	: Resistenza a taglio della saldatura sull'anima del profilo

UNIONI COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE

Le caratteristiche della sollecitazione tenute in conto per la verifica sono le seguenti:

- N, Mx, My, Tx e Ty

Nel caso di analisi sismiche dissipative, se l'elemento portato cui è associato il nodo è di tipo dissipativo, alle sollecitazioni Mx, My, Tx, Ty, vengono applicate le sovraresistenze definite in accordo con le NTC (NTC18 punti 7.5.4.5 e 7.5.3.1 / NTC08 punti 7.5.4.4 e 7.5.3.3).

Qualora richiesta, viene altresì svolta la verifica di sovraresistenza dei bulloni a taglio/rifollamento, secondo quanto indicato al punto 7.5.3.1 della Circolare esplicativa di NTC18. Tale verifica, opzionale in quanto richiesta unicamente nella Circolare e non nel testo di NTC18, ha senso solo se:

- 1) la struttura è di tipo dissipativo
- 2) il collegamento è di tipo incastro
- 3) il collegamento si trova in una zona in cui si localizza la dissipazione (ad es. in prossimità dei collegamenti trave-colonna).

Vengono eseguite le seguenti verifiche:

a) Verifica globale a pressoflessione deviata e taglio.

Vengono inoltre eseguite tutte le verifiche locali atte a garantire:

- b) La resistenza locale della piastra alla reazione esercitata dal cls e dai tirafondi, nonché ai meccanismi di tiro della piastra;
- c) La lunghezza minima e l'aderenza dei tirafondi o degli altri sistemi di ancoraggio;
- d) La resistenza della saldatura di collegamento tra piastra e colonna.

I risultati delle verifiche delle unioni sono riportati a mezzo di apposite tabelle e precisamente:

- Tabella 1/3 = Verifiche di cui al precedente punto (a)
- Tabella 2/3 = Verifiche di cui al precedente punto (b)
- Tabella 3/3 = Verifiche di cui ai precedenti punti (c, d)

Le sigle riportate nelle tabelle sono di seguito specificate.

n.b. : Taluni campi delle tabelle potrebbero non presentare valori qualora manchi il componente del nodo cui tali campi si riferiscono (ad es. i campi relativi alla lunghezza minima del tirafondo qualora si adotti un ancoraggio con rosetta).

LEGENDA (Maschera 1/3)

Comb	: Combinazione di carico con il minor coefficiente di sicurezza per la verifica in oggetto
NSd	: Sforzo Normale agente per la combinazione di carico
MxSd	: Momento Flettente Agente di asse vettore X per la combinazione di carico
MySd	: Momento Flettente Agente di asse vettore Y per la combinazione di carico
NRd	: Sforzo Normale Resistente per la combinazione di carico
MyRd	: Momento Flettente Resistente di asse vettore Y per la combinazione di carico
Moltip. Rottur.	: Moltiplicatore a rottura, esprime quanto occorre amplificare le sollecitazioni agenti per generare il collasso (verifica se >1)
VxSd	: Taglio Agente in dir. X per la combinazione di carico
VySd	: Taglio Agente in dir. Y per la combinazione di carico
VxRd	: Taglio Resistente in dir. X per la combinazione di carico
VyRd	: Taglio Resistente in dir. Y per la combinazione di carico
Coef. Imp.	: Coefficiente di impegno (verifica se < 1)
Sovr. Tag Rif	: Coef. sic. della verifica sovrarresistenza taglio\rifollamento ai sensi del punto 7.5.3.1 circ. min. 2019 (>1 = verificato).
Esito Verifica	: Riassume esito delle verifiche a pressoflessione e taglio

LEGENDA (Maschera 2/3)

Mensola Lato Compresso	: Parte della piastra debordante rispetto all'ingombro del profilo soggetta alla reazione del CLS
Mensola Lato Teso	: Parte della piastra debordante rispetto all'ingombro del profilo soggetta alla reazione dei tirafondi
Verifica Piastra al Tiro	: Verifica della piastra vincolata dagli irrigidimenti e soggetta al tiro dei tirafondi
Comb.	: Combinazione di carico con il minor coefficiente di sicurezza per la verifica in oggetto
MSd	: Momento Flettente Agente per la combinazione di carico
MRd	: Momento Flettente Resistente per la combinazione di carico
Moltip. Rottur.	: Moltiplicatore a rottura, esprime quanto occorre amplificare le sollecitazioni agenti per generare il collasso (verifica se >1)
Esito Verifica	: Riassume esito delle verifiche di resistenza locali della piastra

LEGENDA (Maschera 3/3)

Comb.	: Combinazione di carico con il minor coefficiente di sicurezza per la verifica in oggetto
NSdTiraf	: Sforzo Normale agente sul tirafondo (= Resistenza a trazione del tirafondo)
NRdTiraf	: Sforzo Normale di Sfilamento del tirafondo
Lbd	: Lunghezza ancoraggio di progetto (Verifica se $Lbd > LbdMin$)
LbdMin	: Lunghezza ancoraggio minima
Esito Verifica	: Riassume esito delle verifiche
NSd	: Sforzo Normale agente per la combinazione di carico
MxSd	: Momento Flettente Agente di asse vettore X per la combinazione di carico
MySd	: Momento Flettente Agente di asse vettore Y per la combinazione di carico
NRd	: Sforzo Normale Resistente per la combinazione di carico
MxRd	: Momento Flettente Resistente di asse vettore X per la combinazione di carico
MyRd	: Momento Flettente Resistente di asse vettore Y per la combinazione di carico
Coef. Imp.	: Coefficiente di impegno (verifica se < 1)

Nel caso le verifiche sopra riportate dovessero avere esito negativo si suggerisce di operare come segue:

Meccanismi di collasso:

- Collasso a pressoflessione <=> Incrementare le dimensioni della piastra e/o qualita' cls, incrementare numero e/o dimensioni e/o qualita' acciaio tirafondi.
- Collasso a taglio <=> Incrementare numero e/o dimensioni e/o qualita' acciaio tirafondi, inserire e/o incrementare le dimensioni delle nervature inferiori.
- Collasso locale piastra per reazione cls e/o tirafondi <=> Inserire e/o incrementare numero e dimensioni alette superiori, aumentare spessore piastra
- Collasso locale piastra al tiro dei tirafondi <=> Inserire e/o incrementare numero alette superiori, dimensionare la piastra in modo da inserire i tirafondi al centro tra piu' alette.
- Collasso per sfilamento tirafondo <=> Aumentare il numero e/o le dimensioni dei tirafondi, cambiare la tipologia dell'ancoraggio.
- Insufficiente Lunghezza Minima del tirafondo <=> Aumentare la lunghezza e/o la dimensione del tirafondo, cambiare la tipologia dell' ancoraggio.
- Collasso saldatura Piastra <=> Aumentare la sezione di gola dei cordoni di saldatura.

ARCHIVIO UNIONI: Col-Plinto																			
Tipo N.ro	DATI										GEOMETRICI								
	B.Pias mm	H.Pias mm	S.Pia mm	S.Al. mm	H.Al. mm	X foro mm	Y foro mm	Fi Tir mm	H Tir mm	D.curv mm	H.nerv mm	S.nerv mm	Nrv	Alet	Alet. Centr	S.sald mm	Cl.tir	Acc. Piastr	Classe CLS
2	540	540	30	16	160	70	70	24	400	30	100	16	NO	XY	NO	10	10,9	S355	C25/30

ARCHIVIO UNIONI: TrCI-flang.																				
DATI GEOMETRICI										GINOCCHIO			BULLONI FLANGIA							
Tipo N.ro	Sp.fl mm	Base mm	h.sup mm	h.inf mm	Spsal mm	TipoAcc	Costol orizz.	Costol diagon	SpDiag mm	Splm mm	LSup. mm	LInf mm	Alt mm	Diam mm	Cl.bull	IntAn. mm	Int.X mm	Int.Y mm	Bull. Anima	MargX mm
78	16	220	99	99	10	S275	SI	NO	8					16	8,8	120	220	110	0	80
79	8	220	99	99	10	S275	SI	NO	8	0	100	0	100	16	8,8	120	220	110	3	80

COORDINATE NODALI Sub-Str: 1							
Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)	
1	0	2800	386	7,97	0,00	2,80	
2	0	0	13	7,97	0,00	0,00	
3	3575	2800	387	7,97	3,58	2,80	
4	3575	0	20	7,97	3,58	0,00	
5	7575	2800	388	7,97	7,57	2,80	
6	7575	0	25	7,97	7,57	0,00	
7	10875	2800	390	7,97	10,88	2,80	
8	10875	0	29	7,97	10,88	0,00	
9	14425	2800	391	7,97	14,43	2,80	
10	14425	0	34	7,97	14,43	0,00	
11	17925	2800	392	7,97	17,92	2,80	
12	17925	0	38	7,97	17,92	0,00	
13	21570	2800	393	7,97	21,57	2,80	
14	21570	0	47	7,97	21,57	0,00	
15	25015	2800	395	7,97	25,01	2,80	
16	25015	0	62	7,97	25,01	0,00	
17	1788	2800	781	7,97	1,79	2,80	
18	4420	2800	782	7,97	4,42	2,80	
19	5265	2800	783	7,97	5,27	2,80	
20	6575	2800	784	7,97	6,57	2,80	
21	8170	2800	785	7,97	8,17	2,80	
22	8765	2800	786	7,97	8,76	2,80	
23	10075	2800	787	7,97	10,07	2,80	
24	12650	2800	788	7,97	12,65	2,80	
25	15020	2800	789	7,97	15,02	2,80	
26	15615	2800	790	7,97	15,61	2,80	
27	16925	2800	791	7,97	16,92	2,80	
28	19748	2800	792	7,97	19,75	2,80	
29	7575	8300	797	7,97	7,57	8,30	
30	7575	5800	1961	7,97	7,57	5,80	
31	14425	8300	799	7,97	14,43	8,30	
32	14425	5800	1963	7,97	14,43	5,80	
33	21570	8300	800	7,97	21,57	8,30	
34	21570	5800	1964	7,97	21,57	5,80	
35	25015	8300	802	7,97	25,01	8,30	
36	25015	5800	1966	7,97	25,01	5,80	
37	7575	12650	1167	7,97	7,57	12,65	
38	14425	12650	1169	7,97	14,43	12,65	
39	21570	12650	1170	7,97	21,57	12,65	
40	25015	12650	1172	7,97	25,01	12,65	
41	7575	16390	1586	7,97	7,57	16,39	
42	14425	16390	1590	7,97	14,43	16,39	

COORDINATE NODALI Sub-Str: 2							
Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)	
1	0	2800	388	7,97	7,57	2,80	
2	0	0	25	7,97	7,57	0,00	
3	4065	2800	389	12,03	7,57	2,80	
4	4065	0	26	12,03	7,57	0,00	
5	0	8300	797	7,97	7,57	8,30	
6	0	5800	1961	7,97	7,57	5,80	
7	4065	8300	798	12,03	7,57	8,30	
8	4065	5800	1962	12,03	7,57	5,80	
9	0	12650	1167	7,97	7,57	12,65	
10	4065	12650	1168	12,03	7,57	12,65	
11	0	16390	1586	7,97	7,57	16,39	
12	4065	14960	1587	12,03	7,57	14,96	

COORDINATE NODALI Sub-Str: 3							
Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)	
1	0	2800	391	7,97	14,43	2,80	
2	0	0	34	7,97	14,43	0,00	
3	4065	2800	409	12,03	14,43	2,80	
4	4065	0	35	12,03	14,43	0,00	
5	0	8300	799	7,97	14,43	8,30	
6	0	5800	1963	7,97	14,43	5,80	
7	4065	8300	816	12,03	14,43	8,30	
8	4065	5800	1980	12,03	14,43	5,80	
9	0	12650	1169	7,97	14,43	12,65	
10	4065	12650	1186	12,03	14,43	12,65	
11	0	16390	1590	7,97	14,43	16,39	

COORDINATE NODALI Sub-Str: 3

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
12	4065	15180	1608	12,03	14,43	15,18

COORDINATE NODALI Sub-Str: 4

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	0	2800	402	38,60	21,57	2,80
2	0	0	140	38,60	21,57	0,00
3	3445	2800	406	38,60	25,01	2,80
4	3445	0	176	38,60	25,01	0,00
5	0	8300	809	38,60	21,57	8,30
6	0	5800	1973	38,60	21,57	5,80
7	3445	8300	813	38,60	25,01	8,30
8	3445	5800	1977	38,60	25,01	5,80
9	0	12650	1179	38,60	21,57	12,65
10	3445	12650	1183	38,60	25,01	12,65
11	0	16390	1598	38,60	21,57	16,39
12	3445	16390	1602	38,60	25,01	16,39

COORDINATE NODALI Sub-Str: 5

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	0	2800	400	27,09	21,57	2,80
2	0	0	123	27,09	21,57	0,00
3	3445	2800	404	27,09	25,01	2,80
4	3445	0	158	27,09	25,01	0,00
5	0	8300	807	27,09	21,57	8,30
6	0	5800	1971	27,09	21,57	5,80
7	3445	8300	811	27,09	25,01	8,30
8	3445	5800	1975	27,09	25,01	5,80
9	0	12650	1177	27,09	21,57	12,65
10	3445	12650	1181	27,09	25,01	12,65
11	0	16250	1596	27,09	21,57	16,25
12	3445	14960	1600	27,09	25,01	14,96

COORDINATE NODALI Sub-Str: 6

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	0	2800	394	12,03	21,57	2,80
2	0	0	52	12,03	21,57	0,00
3	3445	2800	396	12,03	25,01	2,80
4	3445	0	67	12,03	25,01	0,00
5	0	8300	801	12,03	21,57	8,30
6	0	5800	1965	12,03	21,57	5,80
7	3445	8300	803	12,03	25,01	8,30
8	3445	5800	1967	12,03	25,01	5,80
9	0	12650	1171	12,03	21,57	12,65
10	3445	12650	1173	12,03	25,01	12,65
11	0	16250	1591	12,03	21,57	16,25
12	3445	14960	1592	12,03	25,01	14,96

COORDINATE NODALI Sub-Str: 7

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	0	2800	399	19,79	21,57	2,80
2	0	0	117	19,79	21,57	0,00
3	3445	2800	403	19,79	25,01	2,80
4	3445	0	148	19,79	25,01	0,00
5	0	8300	806	19,79	21,57	8,30
6	0	5800	1970	19,79	21,57	5,80
7	3445	8300	810	19,79	25,01	8,30
8	3445	5800	1974	19,79	25,01	5,80
9	0	12650	1176	19,79	21,57	12,65
10	3445	12650	1180	19,79	25,01	12,65
11	0	16250	1595	19,79	21,57	16,25
12	3445	14960	1599	19,79	25,01	14,96

COORDINATE NODALI Sub-Str: 8

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	0	2800	401	34,80	21,57	2,80
2	0	0	131	34,80	21,57	0,00
3	3445	2800	405	34,80	25,01	2,80
4	3445	0	167	34,80	25,01	0,00
5	0	8300	808	34,80	21,57	8,30
6	0	5800	1972	34,80	21,57	5,80
7	3445	8300	812	34,80	25,01	8,30
8	3445	5800	1976	34,80	25,01	5,80
9	0	12650	1178	34,80	21,57	12,65
10	3445	12650	1182	34,80	25,01	12,65
11	0	16250	1597	34,80	21,57	16,25
12	3445	14960	1601	34,80	25,01	14,96

COORDINATE NODALI Sub-Str: 9

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	0	2800	401	34,80	21,57	2,80
2	0	0	131	34,80	21,57	0,00
3	3805	2800	402	38,60	21,57	2,80

COORDINATE NODALI Sub-Str: 9

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
4	3805	0	140	38,60	21,57	0,00
5	0	8300	808	34,80	21,57	8,30
6	0	5800	1972	34,80	21,57	5,80
7	3805	8300	809	38,60	21,57	8,30
8	3805	5800	1973	38,60	21,57	5,80
9	0	12650	1178	34,80	21,57	12,65
10	3805	12650	1179	38,60	21,57	12,65
11	0	16250	1597	34,80	21,57	16,25
12	3805	16390	1598	38,60	21,57	16,39

COORDINATE NODALI Sub-Str: 10

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	0	2800	397	34,80	13,83	2,80
2	0	0	97	34,80	13,83	0,00
3	3808	2800	398	38,60	13,98	2,80
4	3808	0	110	38,60	13,98	0,00
5	0	8300	804	34,80	13,83	8,30
6	0	5800	1968	34,80	13,83	5,80
7	3808	8300	805	38,60	13,98	8,30
8	3808	5800	1969	38,60	13,98	5,80
9	0	12650	1174	34,80	13,83	12,65
10	3808	12650	1175	38,60	13,98	12,65
11	0	14960	1593	34,80	13,83	14,96
12	3808	16280	1594	38,60	13,98	16,28

COORDINATE NODALI Sub-Str: 11

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	0	2800	407	34,80	4,19	2,80
2	0	0	275	34,80	4,19	0,00
3	3805	2800	408	38,60	4,19	2,80
4	3805	0	185	38,60	4,19	0,00
5	0	8300	814	34,80	4,19	8,30
6	0	5800	1978	34,80	4,19	5,80
7	3805	8300	815	38,60	4,19	8,30
8	3805	5800	1979	38,60	4,19	5,80
9	0	12650	1184	34,80	4,19	12,65
10	3805	12650	1185	38,60	4,19	12,65
11	0	14960	1604	34,80	4,19	14,96
12	3805	16390	1605	38,60	4,19	16,39

COORDINATE NODALI Sub-Str: 12

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	0	2310	1588	0,00	14,43	14,96
2	0	0	1224	0,00	14,43	12,65
3	4115	3740	1589	4,11	14,43	16,39
4	4115	0	1225	4,11	14,43	12,65

COORDINATE NODALI Sub-Str: 13

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	0	2310	1584	0,00	7,57	14,96
2	0	0	1211	0,00	7,57	12,65
3	4115	3740	1585	4,11	7,57	16,39
4	4115	0	1212	4,11	7,57	12,65

COORDINATE NODALI Sub-Str: 19

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	3765	2310	1603	46,83	25,01	14,96
2	3765	0	1449	46,83	25,01	12,65
3	0	3740	1607	43,06	25,01	16,39
4	0	0	1533	43,06	25,01	12,65

COORDINATE NODALI Sub-Str: 25

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	4190	2800	408	38,60	4,19	2,80
2	4190	0	185	38,60	4,19	0,00
3	4190	8300	815	38,60	4,19	8,30
4	4190	5800	1979	38,60	4,19	5,80
5	4190	12650	1185	38,60	4,19	12,65
6	4190	16390	1605	38,60	4,19	16,39
7	0	14960	1606	38,60	0,00	14,96
8	0	12650	1380	38,60	0,00	12,65

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 1

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol. iniz.	Tipol. fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1111	1	2	1	2	90	421	0	0	2	0,00	1	1
2	1111	3	4	3	4	90	422	0	0	2	0,00	1	1
3	1111	5	6	5	6	180	423	0	0	2	0,00	1	1
4	1111	7	8	7	8	90	425	0	0	2	0,00	1	1
5	1111	9	10	9	10	180	426	0	0	2	0,00	1	1

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 1

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
6	1111	11	12	11	12	90	427	0	0	2	0,00	1	1
7	1111	13	14	13	14	90	428	0	0	2	0,00	1	1
8	1111	15	16	15	16	90	430	0	0	2	0,00	1	1
9	1111	1	17	17	18	90	1883	0	0	1	0,00	0	0
10	1111	17	3	19	20	90	1884	0	0	1	0,00	0	0
11	1111	3	18	21	22	90	1885	0	0	1	0,00	0	0
12	1111	18	19	23	24	90	1886	0	0	1	0,00	0	0
13	1111	19	20	25	26	90	1887	0	0	1	0,00	0	0
14	1111	20	5	27	28	90	1888	0	0	1	0,00	0	0
15	1111	5	21	29	30	90	1889	0	0	1	0,00	0	0
16	1111	21	22	31	32	90	1890	0	0	1	0,00	0	0
17	1111	22	23	33	34	90	1891	0	0	1	0,00	0	0
18	1111	23	7	35	36	90	1892	0	0	1	0,00	0	0
19	1111	7	24	37	38	90	1894	0	0	1	0,00	0	0
20	1111	24	9	39	40	90	1895	0	0	1	0,00	0	0
21	1111	9	25	41	42	90	1896	0	0	1	0,00	0	0
22	1111	25	26	43	44	90	1897	0	0	2	0,00	0	0
23	1111	26	27	45	46	90	1898	0	0	1	0,00	0	0
24	1111	27	11	47	48	90	1899	0	0	1	0,00	0	0
25	1111	11	28	49	50	90	1900	0	0	1	0,00	0	0
26	1111	28	13	51	52	90	1901	0	0	1	0,00	0	0
27	1111	13	15	53	54	90	1903	0	0	1	0,00	0	0
28	1111	29	30	55	56	180	1918	0	0	2	0,00	1	1
29	1111	31	32	57	58	180	1920	0	0	2	0,00	1	1
30	1111	33	34	59	60	90	1921	78	78	2	0,00	1	1
31	1111	35	36	61	62	90	1923	78	78	2	0,00	1	1
32	1111	34	36	63	64	90	3003	0	0	1	0,00	0	0
33	1111	33	35	65	66	90	3023	0	0	1	0,00	0	0
34	1111	37	29	67	68	90	3034	0	0	2	0,00	1	1
35	1111	38	31	69	70	90	3036	0	0	2	0,00	1	1
36	1111	39	33	71	72	90	3037	78	78	2	0,00	1	1
37	1111	40	35	73	74	90	3039	78	78	2	0,00	1	1
38	1111	39	40	75	76	90	4178	0	0	1	0,00	0	0
39	1111	41	37	77	78	180	4181	0	0	2	0,00	1	1
40	1111	42	38	79	80	180	4185	0	0	2	0,00	1	1
41	1111	30	5	81	82	180	5239	0	0	2	0,00	1	1
42	1111	32	9	83	84	180	5241	0	0	2	0,00	1	1
43	1111	34	13	85	86	90	5242	78	78	2	0,00	1	1
44	1111	36	15	87	88	90	5244	78	78	2	0,00	1	1

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 2

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1111	1	2	1	2	270	423	78	2	2	0,00	1	1
2	1111	3	4	3	4	270	424	78	2	2	0,00	1	1
3	1111	1	3	5	6	90	1893	0	0	1	0,00	0	0
4	1111	5	6	7	8	270	1918	78	78	2	0,00	1	1
5	1111	7	8	9	10	270	1919	78	78	2	0,00	1	1
6	1111	5	7	11	12	90	3001	0	0	1	0,00	0	0
7	1111	6	8	13	14	90	3032	0	0	1	0,00	0	0
8	1111	9	5	15	16	180	3034	0	0	2	0,00	1	1
9	1111	10	7	17	18	270	3035	78	78	2	0,00	1	1
10	1111	9	10	19	20	90	4168	0	0	1	0,00	0	0
11	1111	11	9	21	22	270	4181	78	78	2	0,00	1	1
12	1111	12	10	23	24	270	4182	78	78	2	0,00	1	1
13	1111	11	12	25	26	90	5188	0	0	1	0,00	0	0
14	1111	6	1	27	28	270	5239	78	78	2	0,00	1	1
15	1111	8	3	29	30	270	5240	78	78	2	0,00	1	1

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 3

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1111	1	2	1	2	270	426	78	2	2	0,00	1	1
2	1111	3	4	3	4	270	444	78	2	2	0,00	1	1
3	1111	1	3	5	6	90	1902	0	0	1	0,00	0	0
4	1111	5	6	7	8	270	1920	78	78	2	0,00	1	1
5	1111	7	8	9	10	270	1937	78	78	2	0,00	1	1
6	1111	5	7	11	12	90	3002	0	0	1	0,00	0	0
7	1111	6	8	13	14	90	3033	0	0	1	0,00	0	0
8	1111	9	5	15	16	180	3036	0	0	2	0,00	1	1
9	1111	10	7	17	18	270	3053	78	78	2	0,00	1	1
10	1111	9	10	19	20	90	4167	0	0	1	0,00	0	0
11	1111	11	9	21	22	270	4185	78	78	2	0,00	1	1
12	1111	12	10	23	24	270	4203	78	78	2	0,00	1	1
13	1111	11	12	25	26	90	5190	0	0	1	0,00	0	0
14	1111	6	1	27	28	270	5241	78	78	2	0,00	1	1
15	1111	8	3	29	30	270	5258	78	78	2	0,00	1	1

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 4

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1111	1	2	1	2	90	437	78	2	2	0,00	1	1
2	1111	3	4	3	4	90	441	78	2	2	0,00	1	1
3	1111	1	3	5	6	90	1904	0	0	1	0,00	0	0
4	1111	5	6	7	8	90	1930	78	78	2	0,00	1	1
5	1111	7	8	9	10	90	1934	78	78	2	0,00	1	1
6	1111	5	7	11	12	90	3020	0	0	1	0,00	0	0
7	1111	6	8	13	14	90	3028	0	0	1	0,00	0	0
8	1111	9	5	15	16	90	3046	78	78	2	0,00	1	1
9	1111	10	7	17	18	90	3050	78	78	2	0,00	1	1

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 4

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
10	1111	9	10	19	20	90	4177	0	0	1	0,00	0	0
11	1111	11	9	21	22	180	4193	0	0	2	0,00	1	1
12	1111	12	10	23	24	90	4197	78	78	2	0,00	1	1
13	1111	11	12	25	26	90	5211	0	0	1	0,00	0	0
14	1111	6	1	27	28	90	5251	78	78	2	0,00	1	1
15	1111	8	3	29	30	90	5255	78	78	2	0,00	1	1

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 5

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1111	1	2	1	2	90	435	78	2	2	0,00	0	0
2	1111	3	4	3	4	90	439	78	2	2	0,00	0	0
3	1111	1	3	5	6	90	1906	0	0	1	0,00	1	1
4	1111	5	6	7	8	90	1928	78	78	2	0,00	0	0
5	1111	7	8	9	10	90	1932	78	78	2	0,00	0	0
6	1111	5	7	11	12	90	3018	0	0	1	0,00	1	1
7	1111	6	8	13	14	90	3026	0	0	1	0,00	1	1
8	1111	9	5	15	16	90	3044	78	78	2	0,00	0	0
9	1111	10	7	17	18	90	3048	78	78	2	0,00	0	0
10	1111	9	10	19	20	90	4176	0	0	1	0,00	1	1
11	1111	11	9	21	22	90	4191	78	78	2	0,00	0	0
12	1111	12	10	23	24	90	4195	78	78	2	0,00	0	0
13	1111	11	12	25	26	90	5236	0	0	3	0,00	0	0
14	1111	6	1	27	28	90	5249	78	78	2	0,00	0	0
15	1111	8	3	29	30	90	5253	78	78	2	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 6

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1111	1	2	1	2	90	429	78	2	2	0,00	0	0
2	1111	3	4	3	4	90	431	78	2	2	0,00	0	0
3	1111	1	3	5	6	90	1912	0	0	1	0,00	1	1
4	1111	5	6	7	8	90	1922	78	78	2	0,00	0	0
5	1111	7	8	9	10	90	1924	78	78	2	0,00	0	0
6	1111	5	7	11	12	90	3017	0	0	1	0,00	1	1
7	1111	6	8	13	14	90	3024	0	0	1	0,00	1	1
8	1111	9	5	15	16	90	3038	78	78	2	0,00	0	0
9	1111	10	7	17	18	90	3040	78	78	2	0,00	0	0
10	1111	9	10	19	20	90	4174	0	0	1	0,00	1	1
11	1111	11	9	21	22	90	4186	78	78	2	0,00	0	0
12	1111	12	10	23	24	90	4187	78	78	2	0,00	0	0
13	1111	11	12	25	26	90	5234	0	0	3	0,00	0	0
14	1111	6	1	27	28	90	5243	78	79	2	0,00	0	0
15	1111	8	3	29	30	90	5245	78	79	2	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 7

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1111	1	2	1	2	90	434	78	2	2	0,00	1	1
2	1111	3	4	3	4	90	438	78	2	2	0,00	1	1
3	1111	1	3	5	6	90	1913	0	0	1	0,00	0	0
4	1111	5	6	7	8	90	1927	78	78	2	0,00	1	1
5	1111	7	8	9	10	90	1931	78	78	2	0,00	1	1
6	1111	5	7	11	12	90	3016	0	0	1	0,00	0	0
7	1111	6	8	13	14	90	3025	0	0	1	0,00	0	0
8	1111	9	5	15	16	90	3043	78	78	2	0,00	1	1
9	1111	10	7	17	18	90	3047	78	78	2	0,00	1	1
10	1111	9	10	19	20	90	4175	0	0	1	0,00	0	0
11	1111	11	9	21	22	90	4190	78	78	2	0,00	1	1
12	1111	12	10	23	24	90	4194	78	78	2	0,00	1	1
13	1111	11	12	25	26	90	5235	0	0	1	0,00	0	0
14	1111	6	1	27	28	90	5248	78	78	2	0,00	1	1
15	1111	8	3	29	30	90	5252	78	78	2	0,00	1	1

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 8

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1111	1	2	1	2	90	436	78	2	2	0,00	1	1
2	1111	3	4	3	4	90	440	78	2	2	0,00	1	1
3	1111	1	3	5	6	90	1914	0	0	1	0,00	0	0
4	1111	5	6	7	8	90	1929	78	78	2	0,00	1	1
5	1111	7	8	9	10	90	1933	78	78	2	0,00	1	1
6	1111	5	7	11	12	90	3019	0	0	1	0,00	0	0
7	1111	6	8	13	14	90	3027	0	0	1	0,00	0	0
8	1111	9	5	15	16	90	3045	78	78	2	0,00	1	1
9	1111	10	7	17	18	90	3049	78	78	2	0,00	1	1
10	1111	9	10	19	20	90	4171	0	0	1	0,00	0	0
11	1111	11	9	21	22	180	4192	0	0	2	0,00	1	1
12	1111	12	10	23	24	90	4196	78	78	2	0,00	1	1
13	1111	11	12	25	26	90	5237	0	0	1	0,00	0	0
14	1111	6	1	27	28	90	5250	78	79	2	0,00	1	1
15	1111	8	3	29	30	90	5254	78	79	2	0,00	1	1

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 10

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1111	1	2	1	2	268	432	78	2	2	0,00	1	1
2	1111	3	4	3	4	268	433	78	2	2	0,00	1	1

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 10

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
3	1111	1	3	5	6	90	1916	0	0	1	0,00	0	0
4	1111	5	6	7	8	268	1925	78	78	2	0,00	1	1
5	1111	7	8	9	10	268	1926	78	78	2	0,00	1	1
6	1111	5	7	11	12	90	3021	0	0	1	0,00	0	0
7	1111	6	8	13	14	90	3029	0	0	1	0,00	0	0
8	1111	9	5	15	16	268	3041	78	78	2	0,00	1	1
9	1111	10	7	17	18	268	3042	78	78	2	0,00	1	1
10	1111	9	10	19	20	90	4172	0	0	1	0,00	0	0
11	1111	11	9	21	22	268	4188	78	78	2	0,00	1	1
12	1111	12	10	23	24	268	4189	78	78	2	0,00	1	1
13	1111	11	12	25	26	90	5212	0	0	1	0,00	0	0
14	1111	6	1	27	28	268	5246	78	78	2	0,00	1	1
15	1111	8	3	29	30	268	5247	78	78	2	0,00	1	1

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 9

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1111	1	2	1	2	180	436	0	0	2	0,00	1	1
2	1111	3	4	3	4	180	437	0	0	2	0,00	1	1
3	1111	1	3	5	6	90	1915	0	0	1	0,00	0	0
4	1111	5	6	7	8	180	1929	0	0	2	0,00	1	1
5	1111	7	8	9	10	180	1930	0	0	2	0,00	1	1
6	1111	6	8	11	12	90	3030	0	0	1	0,00	0	0
7	1111	9	5	13	14	180	3045	0	0	2	0,00	1	1
8	1111	10	7	15	16	180	3046	0	0	2	0,00	1	1
9	1111	9	10	17	18	90	4170	0	0	1	0,00	0	0
10	1111	11	9	19	20	270	4192	78	78	2	0,00	1	1
11	1111	12	10	21	22	270	4193	78	78	2	0,00	1	1
12	1111	11	12	23	24	90	5213	0	0	1	0,00	0	0
13	1111	6	1	25	26	180	5250	0	0	2	0,00	1	1
14	1111	8	3	27	28	180	5251	0	0	2	0,00	1	1

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 11

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1111	1	2	1	2	270	442	78	2	2	0,00	1	1
2	1111	3	4	3	4	270	443	78	2	2	0,00	1	1
3	1111	1	3	5	6	90	1917	0	0	1	0,00	0	0
4	1111	5	6	7	8	270	1935	78	78	2	0,00	1	1
5	1111	7	8	9	10	270	1936	78	78	2	0,00	1	1
6	1111	5	7	11	12	90	3022	0	0	1	0,00	0	0
7	1111	6	8	13	14	90	3031	0	0	1	0,00	0	0
8	1111	9	5	15	16	270	3051	78	78	2	0,00	1	1
9	1111	10	7	17	18	270	3052	78	78	2	0,00	1	1
10	1111	9	10	19	20	90	4173	0	0	1	0,00	0	0
11	1111	11	9	21	22	270	4199	78	78	2	0,00	1	1
12	1111	12	10	23	24	270	4200	78	78	2	0,00	1	1
13	1111	11	12	25	26	90	5193	0	0	1	0,00	0	0
14	1111	6	1	27	28	270	5256	78	78	2	0,00	1	1
15	1111	8	3	29	30	270	5257	78	78	2	0,00	1	1

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 12

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1111	1	2	1	2	270	4183	78	0	2	0,00	1	1
2	1111	3	4	3	4	270	4184	78	0	2	0,00	1	1
3	1111	1	3	5	6	90	5183	0	0	1	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 13

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1111	1	2	1	2	270	4179	78	0	2	0,00	1	1
2	1111	3	4	3	4	270	4180	78	0	2	0,00	1	1
3	1111	1	3	5	6	90	5187	0	0	1	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 19

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1111	1	2	1	2	270	4198	78	0	2	0,00	1	1
2	1111	3	4	3	4	270	4202	78	0	2	0,00	1	1
3	1111	3	1	5	6	90	5215	0	0	1	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 25

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1111	1	2	1	2	180	443	0	0	2	0,00	1	1
2	1111	3	4	3	4	180	1936	0	0	2	0,00	1	1
3	1111	5	3	5	6	180	3052	0	0	2	0,00	1	1
4	1111	6	5	7	8	180	4200	0	0	2	0,00	1	1
5	1111	7	8	9	10	90	4201	78	0	2	0,00	1	1
6	1111	7	6	11	12	90	5238	0	0	1	0,00	0	0
7	1111	4	1	13	14	180	5257	0	0	2	0,00	1	1

COMBINAZIONI CARICHI															
DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
PESO PROPRIO	1,30	1,30	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
SOVRACCARICO PERMAN.	1,50	1,50	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Abitazioni	1,50	1,05	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30
Var.Scuole	1,50	1,05	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Scale	1,50	1,05	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Neve h<=1000	0,75	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00	0,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	-1,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,00	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30

COMBINAZIONI CARICHI															
DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
PESO PROPRIO	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
SOVRACCARICO PERMAN.	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Abitazioni	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30
Var.Scuole	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Scale	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Var.Neve h<=1000	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Corr. Tors. dir. 0	1,00	-1,00	1,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	-0,30	0,30	0,30	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 0	-1,00	-1,00	-1,00	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-0,30	-0,30	-0,30	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00

COMBINAZIONI CARICHI							
DESCRIZIONI	31	32	33	34			
PESO PROPRIO	1,00	1,00	1,00	1,00			
SOVRACCARICO PERMAN.	1,00	1,00	1,00	1,00			
Var.Abitazioni	0,30	0,30	0,30	0,30			
Var.Scuole	0,60	0,60	0,60	0,60			
Var.Scale	0,60	0,60	0,60	0,60			
Var.Neve h<=1000	0,00	0,00	0,00	0,00			
Var.Coperture	0,00	0,00	0,00	0,00			
Corr. Tors. dir. 0	-0,30	0,30	-0,30	0,30			
Corr. Tors. dir. 90	-1,00	-1,00	1,00	1,00			
Sisma direz. grd 0	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30			
Sisma direz. grd 90	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00			

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 1											
UNIONI FLANGIATE - Verifiche statiche - 1/4											
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	Ver. Pressoflessione				Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.
			MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.					
59	34	-4,071	5,697	-4,071	5,178	0,91	1	-0,196	-0,196	1,00	NOVER
60	34	-4,249	-3,384	-4,249	-4,019	1,19	1	-0,196	-0,196	1,00	OK
61	25	-30,920	5,099	-30,920	5,359	1,05	1	-0,083	-0,083	1,00	OK
62	25	-31,098	-3,329	-31,098	-4,019	1,21	1	-0,083	-0,083	1,00	OK
71	34	-26,856	3,257	-26,856	8,037	2,47	1	-0,103	-0,103	1,00	OK
72	34	-27,167	-3,146	-27,167	-4,019	1,28	1	-0,103	-0,103	1,00	OK
73	25	16,051	2,727	16,051	4,888	1,79	1	-0,030	-0,030	1,00	OK
74	25	15,740	-2,549	15,740	-4,019	1,58	1	-0,030	-0,030	1,00	OK
85	34	-8,808	4,443	-8,808	4,562	1,03	1	-0,146	-0,146	1,00	OK
86	34	-9,023	-6,584	-9,023	-7,444	1,13	1	-0,146	-0,146	1,00	OK
87	34	-29,978	4,214	-29,978	4,522	1,07	1	-0,133	-0,133	1,00	OK
88	25	-24,601	-5,663	-24,601	-8,037	1,42	1	-0,133	-0,133	1,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 1																
UNIONI FLANGIATE - Verifiche Sovraresistenze per Strutture Dissipative - 2/4																
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	Ver. Pressoflessione				Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	Sovr. Tag/Rif	Verifica Pannello Nodale				Flag V.S.
			MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.						VedSisPN (t)	CSicVPN	NedSisPN (t)	CSicVPN	
59	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
60	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
61	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
62	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
71	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
72	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
73	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
74	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
85	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
86	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
87	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
88	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 1											
UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 3/4											
VERIFICA BULLONI						Pannello Nodale			Saldatura Anima		
Riga 1						Riga 2					
Estr. Nro	Comb Nro	Trazione (t)	Braccio (m)	Trazione (t)	Braccio (m)	Comb Nro	MRd TPA (t*m)	MRd Com (t*m)	Comb Nro	VyRdSald (t)	
59	34	14,903	0,259	17,886	0,149	34	8,04	22,70	1	631,79	
60	34	14,903	0,259	17,886	0,149	34	8,04	21,43	1	631,78	
61	25	14,903	0,259	17,886	0,149	25	8,04	22,84	1	628,10	
62	25	14,903	0,259	17,886	0,149	25	8,04	21,43	1	628,05	
71	34	14,903	0,259	17,886	0,149	34	8,04	24,26	1	629,02	
72	34	14,903	0,259	17,886	0,149	34	8,04	21,43	1	628,96	

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 1

UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 3/4									
VERIFICA BULLONI						Pannello Nodale		Saldatura Anima	
Riga 1				Riga 2					
Estr. Nro	Comb Nro	Trazione (t)	Braccio (m)	Trazione (t)	Braccio (m)	Comb Nro	MRd TPA (t*m)	MRd Com (t*m)	Comb Nro VyRdSald (t)
73	25	14,903	0,259	17,886	0,149	25	8,04	24,26	1 630,84
74	25	14,903	0,259	17,886	0,149	25	8,04	21,43	1 630,88
85	34	14,903	0,259	17,886	0,149	34	8,04	22,10	1 631,55
86	34	14,903	0,259	17,886	0,149	34	8,04	24,26	1 631,53
87	34	14,903	0,259	17,886	0,149	34	8,04	22,06	1 628,32
88	25	14,903	0,259	17,886	0,149	25	8,04	24,26	1 629,48

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 1

UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 4/4									
Rigidezze			Telai Non Controventati			Telai Controventati			Cerniera
Estr. Nro	Sjlni t*m/rad	Sj t*m/rad	LimRig. t*m/rad	Classificazione		LimRig. t*m/rad	Classificazione		Lim Rig. t*m/rad
59	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO		5542,45	NODO SEMIRIGIDO		346,40
60	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO		5542,45	NODO SEMIRIGIDO		346,40
61	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO		5542,45	NODO SEMIRIGIDO		346,40
62	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO		5542,45	NODO SEMIRIGIDO		346,40
71	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO		3185,32	NODO RIGIDO		199,08
72	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO		3185,32	NODO RIGIDO		199,08
73	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO		3185,32	NODO RIGIDO		199,08
74	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO		3185,32	NODO RIGIDO		199,08
85	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO		4618,71	NODO SEMIRIGIDO		288,67
86	4140,50	2070,25	14433,46	NODO SEMIRIGIDO		4618,71	NODO SEMIRIGIDO		288,67
87	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO		4618,71	NODO SEMIRIGIDO		288,67
88	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO		4618,71	NODO SEMIRIGIDO		288,67

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 2

UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifiche Globali - 1/3															
Ver. Pressoflessione									Ver. Taglio						
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	MySd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	MyRd (t*m)	Moltip. Rottur	Comb Nro	VxSd (t)	VySd (t)	VxRd (t)	VyRd (t)	Coeff. Imp.	Sovr. Tag/Rif
2	13	12,109	2,145	0,814	12,109	24,684	9,370	11,51	13	0,577	1,500	45,298	117,847	0,01	1,01
4	15	78,531	2,991	0,427	78,531	32,121	4,588	10,74	22	1,269	0,240	123,560	23,354	0,01	1,01

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 2

UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifiche Flessione Piastra 2/3													
Mensola Lato Compresso					Mensola Lato Teso				Verifica Piastra al Tiro				
Estr. Nro	Comb Nro	MSd (t*m)	MRd (t*m)	Moltip. Rottura	Comb Nro	MSd (t*m)	MRd (t*m)	Moltip. Rottura	Comb Nro	MSd (t*m)	MRd (t*m)	Moltip. Rottura	Esito Verif.
2	21	9,237	10,700	1,16	1	3,614	10,700	2,96	11	0,594	1,148	1,93	SI
4	23	9,237	10,700	1,16	1	3,614	10,700	2,96	1	0,594	1,148	1,93	SI

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 2

UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifica Tirafondi / Verifica Saldature - 3/3																	
Verifica Aderenza e Lunghezza Minima Tirafondi									Verifica Saldature Piastra								
Estr. Nro	Comb Nro	NSdTiraf (t)	NRdTiraf (t)	Moltip. Rottur	Lbd (cm)	LbdMin (cm)	Esit Veri		Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	MySd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	MyRd (t*m)	Coeff. Imp.	Esit Veri
2	1	8,032	8,032	1,00	0,000	0,000	SI		9	132,538	2,680	0,739	1128,285	71,498	66,792	0,17	SI
4	1	8,032	8,032	1,00	0,000	0,000	SI		15	78,531	2,991	0,427	1128,298	71,499	66,793	0,12	SI

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 2

UNIONI FLANGIATE - Verifiche statiche - 1/4											
	Ver. Pressoflessione						Ver. Taglio				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.
1	9	-132,338	2,404	-132,338	4,019	1,67	1	-0,199	-0,199	1,00	OK
3	13	-62,796	0,383	-62,796	4,019	10,50	1	0,078	0,078	1,00	OK
7	9	-49,449	3,568	-49,449	8,037	2,25	1	-0,037	-0,037	1,00	OK
8	13	-14,467	2,228	-14,467	4,019	1,80	1	-0,037	-0,037	1,00	OK
9	3	-2,156	1,574	-2,156	6,745	4,29	1	-0,155	-0,155	1,00	OK
10	15	-74,862	2,136	-74,862	4,019	1,88	1	-0,155	-0,155	1,00	OK
17	3	12,654	1,342	12,654	5,235	3,90	1	-0,332	-0,332	1,00	OK
18	1	-39,305	-0,627	-39,305	-4,901	7,81	1	-0,332	-0,332	1,00	OK
21	15	-30,354	1,577	-30,354	8,475	5,37	1	-0,568	-0,568	1,00	OK
22	15	-30,621	-1,483	-30,621	-8,037	5,42	1	-0,568	-0,568	1,00	OK
23	3	19,993	1,089	19,993	4,788	4,40	1	-0,848	-0,848	1,00	OK
24	1	-23,692	-1,311	-23,692	-4,952	3,78	1	-0,848	-0,848	1,00	OK
27	13	-16,912	-2,910	-16,912	-4,552	1,56	1	0,066	0,066	1,00	OK
28	9	-47,752	-3,897	-47,752	-4,971	1,28	1	0,066	0,066	1,00	OK
29	9	-13,870	2,522	-13,870	4,486	1,78	1	-0,258	-0,258	1,00	OK
30	3	-4,943	-1,899	-4,943	-7,029	3,70	1	-0,258	-0,258	1,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 2

UNIONI FLANGIATE - Verifiche Sovreresistenze per Strutture Dissipative - 2/4																
Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				Verifica Pannello Nodale					
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	Sovr. Tag/Rif	VedSisPN (t)	CSicVPN	NedSisPN (t)	CSicVPN	Flag V.S.
1	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
3	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
7	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
8	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
9	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
10	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 2																
UNIONI FLANGIATE - Verifiche Sovreresistenze per Strutture Dissipative - 2/4																
Estr. Nro	Ver. Pressoflessione						Ver. Taglio					Verifica Pannello Nodale				Flag V.S.
	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	Sovr. Tag\Rif	VedSisPN (t)	CSicVPN	NedSisPN (t)	CSicVPN	
17	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
18	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
21	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
22	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
23	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
24	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
27	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
28	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
29	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
30	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 2											
UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 3/4											
Estr. Nro	Comb Nro	VERIFICA BULLONI		Riga 2		Pannello Nodale			Saldatura Anima		
		Riga 1									
		Trazione (t)	Braccio (m)	Trazione (t)	Braccio (m)	Comb Nro	MRd TPA (t*m)	MRd Com (t*m)	Comb Nro	VyRdSald (t)	
1	9	14,903	0,259	17,886	0,149	9	8,04	21,43	1	559,10	
3	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	21,43	1	616,22	
7	9	14,903	0,259	17,886	0,149	9	8,04	24,26	1	622,21	
8	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	21,43	1	631,03	
9	3	14,903	0,259	17,886	0,149	3	8,04	23,93	1	631,83	
10	15	14,903	0,259	17,886	0,149	15	8,04	21,43	1	609,52	
17	3	14,903	0,259	17,886	0,149	3	8,04	22,82	1	631,22	
18	1	14,903	0,259	17,886	0,149	1	8,04	22,45	1	625,78	
21	15	14,903	0,272	17,886	0,162	15	8,47	25,83	1	683,06	
22	15	14,903	0,259	17,886	0,149	15	8,04	24,26	1	628,17	
23	3	14,903	0,272	17,886	0,162	3	8,47	25,83	1	685,17	
24	1	14,903	0,259	17,886	0,149	1	8,04	22,50	1	629,65	
27	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	22,09	1	630,73	
28	9	14,903	0,259	17,886	0,149	9	8,04	22,51	1	622,86	
29	9	14,903	0,259	17,886	0,149	9	8,04	22,02	1	631,10	
30	3	14,903	0,259	17,886	0,149	3	8,04	24,15	1	631,76	

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 2									
UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 4/4									
Estr. Nro	Rigidzze			Telai Non Controventati		Telai Controventati		Cerniera	
	SjIni t*m/rad	Sj t*m/rad	LimRig. t*m/ra	Classificazione	LimRig. t*m/rad	Classificazione	Lim Rig. t*m/rad		
1	3742,69	1871,35	15464,42	NODO SEMIRIGIDO	4948,62	NODO SEMIRIGIDO	309,29		
3	3742,69	1871,35	15464,42	NODO SEMIRIGIDO	4948,62	NODO SEMIRIGIDO	309,29		
7	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO	5542,45	NODO SEMIRIGIDO	346,40		
8	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO	5542,45	NODO SEMIRIGIDO	346,40		
9	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO	5542,45	NODO SEMIRIGIDO	346,40		
10	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO	5542,45	NODO SEMIRIGIDO	346,40		
17	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO	3185,32	NODO RIGIDO	199,08		
18	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO	3185,32	NODO RIGIDO	199,08		
21	4219,03	2109,52	11577,64	NODO SEMIRIGIDO	3704,85	NODO RIGIDO	231,55		
22	3742,69	1871,35	11577,64	NODO SEMIRIGIDO	3704,85	NODO RIGIDO	231,55		
23	4219,03	2109,52	18744,76	NODO SEMIRIGIDO	5998,32	NODO SEMIRIGIDO	374,90		
24	3742,69	1871,35	18744,76	NODO SEMIRIGIDO	5998,32	NODO SEMIRIGIDO	374,90		
27	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67		
28	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67		
29	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67		
30	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67		

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 3																
UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifiche Globali - 1/3																
Estr. Nro	Ver. Pressoflessione								Ver. Taglio							Esito Verif.
	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	MySd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	MyRd (t*m)	Moltip Rottur	Comb Nro	VxSd (t)	VySd (t)	VxRd (t)	VyRd (t)	Coeff. Imp.	Sovr. Tag\Rif	
2	15	2,598	2,266	0,338	2,598	25,462	3,795	11,24	13	0,431	1,570	32,379	118,026	0,01	1,01	SI
4	15	78,496	4,295	0,625	78,496	32,103	4,668	7,48	15	0,431	2,757	24,376	156,093	0,02	1,01	SI

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 3														
UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifiche Flessione Piastra 2/3														
Estr. Nro	Mensola Lato Compresso					Mensola Lato Teso				Verifica Piastra al Tiro				
	Comb Nro	MSd (t*m)	MRd (t*m)	Moltip Rottura		Comb Nro	MSd (t*m)	MRd (t*m)	Moltip Rottura	Comb Nro	MSd (t*m)	MRd (t*m)	Moltip Rottura	Esito Verif.
2	27	9,235	10,700	1,16		2	3,614	10,700	2,96	1	0,594	1,148	1,93	SI
4	23	9,237	10,700	1,16		1	3,614	10,700	2,96	1	0,594	1,148	1,93	SI

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 3																	
UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifica Tirafondi / Verifica Saldature - 3/3																	
Estr. Nro	Verifica Aderenza e Lunghezza Minima Tirafondi							Verifica Saldature Piastra									
	Comb Nro	NSdTiraf (t)	NRdTiraf (t)	Moltip Rottur	Lbd (cm)	LbdMin (cm)	Esit Veri	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	MySd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	MyRd (t*m)	Coeff. Imp.	Esit Veri	
2	1	8,032	8,032	1,00	0,000	0,000	SI	6	123,380	2,489	0,487	1128,288	71,498	66,792	0,15	SI	
4	1	8,032	8,032	1,00	0,000	0,000	SI	15	78,496	4,295	0,625	1128,261	71,496	66,791	0,14	SI	

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 3

UNIONI FLANGIATE - Verifiche statiche - 1/4											
Estr. Nro	Comb Nro	Ver. Pressoflessione					Ver. Taglio				
		NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.
1	9	-117,830	2,310	-117,830	4,019	1,74	1	-0,100	-0,100	1,00	OK
3	15	-78,296	-3,425	-78,296	-4,019	1,17	1	0,406	0,406	1,00	OK
7	13	-12,412	-3,178	-12,412	-7,790	2,45	1	0,041	0,041	1,00	OK
8	15	-14,118	2,349	-14,118	4,019	1,71	1	0,041	0,041	1,00	OK
9	15	-55,360	-3,717	-55,360	-5,195	1,40	1	0,115	0,115	1,00	OK
10	15	-55,539	2,365	-55,539	4,019	1,70	1	0,115	0,115	1,00	OK
17	13	-32,405	-2,157	-32,405	-6,113	2,83	1	0,064	0,064	1,00	OK
18	15	-29,375	2,033	-29,375	4,019	1,98	1	0,064	0,064	1,00	OK
21	1	-11,217	1,357	-11,217	8,034	5,92	1	-0,583	-0,583	1,00	OK
22	15	-19,433	-1,031	-19,433	-8,037	7,79	1	-0,583	-0,583	1,00	OK
23	15	-6,763	-0,895	-6,763	-7,559	8,44	1	0,040	0,040	1,00	OK
24	13	-12,836	0,679	-12,836	4,019	5,92	1	0,040	0,040	1,00	OK
27	15	-16,830	-3,017	-16,830	-4,519	1,50	1	0,094	0,094	1,00	OK
28	9	-46,152	-3,760	-46,152	-4,979	1,32	1	0,094	0,094	1,00	OK
29	15	-53,078	-2,914	-53,078	-4,437	1,52	1	0,062	0,062	1,00	OK
30	15	-53,292	4,099	-53,292	4,378	1,07	1	0,062	0,062	1,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 3

UNIONI FLANGIATE - Verifiche Sovrareistenze per Strutture Dissipative - 2/4																
	Ver.Pressoflessione						Ver. Taglio					Verifica Pannello Nodale				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	Sovr. Tag/Rif	VedSisPN (t)	CSicVPN	NedSisPN (t)	CSicVPN	Flag V.S.
1	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
3	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
7	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
8	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
9	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
10	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
17	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
18	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
21	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
22	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
23	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
24	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
27	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
28	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
29	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
30	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 3

UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 3/4											
VERIFICA BULLONI						Pannello Nodale		Saldatura Anima			
Riga 1			Riga 2								
Estr. Nro	Comb Nro	Trazione (t)	Braccio (m)	Trazione (t)	Braccio (m)	Comb Nro	MRd TPA (t*m)	MRd Com (t*m)	Comb Nro	VyRdSald (t)	
1	9	14,903	0,259	17,886	0,149	9	8,04	21,43	1	574,94	
3	15	14,903	0,259	17,886	0,149	15	8,04	21,43	1	607,38	
7	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	24,26	1	631,25	
8	15	14,903	0,259	17,886	0,149	15	8,04	21,43	1	631,07	
9	15	14,903	0,259	17,886	0,149	15	8,04	22,71	1	619,74	
10	15	14,903	0,259	17,886	0,149	15	8,04	21,43	1	619,66	
17	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	23,37	1	627,73	
18	15	14,903	0,259	17,886	0,149	15	8,04	21,43	1	628,47	
21	1	14,903	0,269	17,886	0,159	1	8,35	25,39	1	671,00	
22	15	14,903	0,259	17,886	0,149	15	8,04	24,26	1	630,37	
23	15	14,903	0,269	17,886	0,159	15	8,35	25,39	1	671,32	
24	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	21,43	1	631,21	
27	15	14,903	0,259	17,886	0,149	15	8,04	22,06	1	630,74	
28	9	14,903	0,259	17,886	0,149	9	8,04	22,52	1	623,46	
29	15	14,903	0,259	17,886	0,149	15	8,04	21,96	1	620,73	
30	15	14,903	0,259	17,886	0,149	15	8,04	21,90	1	620,63	

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 3

UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 4/4							
Rigidzze			Telai Non Controventati		Telai Controventati		Cerniera
Estr. Nro	SjIn t*m/rad	Sj t*m/rad	LimRig. t*m/ra	Classificazione	LimRig. t*m/rad	Classificazione	Lim Rig. t*m/rad
1	3742,69	1871,35	15464,42	NODO SEMIRIGIDO	4948,62	NODO SEMIRIGIDO	309,29
3	3742,69	1871,35	15464,42	NODO SEMIRIGIDO	4948,62	NODO SEMIRIGIDO	309,29
7	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO	5542,45	NODO SEMIRIGIDO	346,40
8	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO	5542,45	NODO SEMIRIGIDO	346,40
9	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO	5542,45	NODO SEMIRIGIDO	346,40
10	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO	5542,45	NODO SEMIRIGIDO	346,40
17	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO	3185,32	NODO RIGIDO	199,08
18	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO	3185,32	NODO RIGIDO	199,08
21	4083,46	2041,73	11577,64	NODO SEMIRIGIDO	3704,85	NODO RIGIDO	231,55
22	3742,69	1871,35	11577,64	NODO SEMIRIGIDO	3704,85	NODO RIGIDO	231,55
23	4083,46	2041,73	17114,78	NODO SEMIRIGIDO	5476,73	NODO SEMIRIGIDO	342,30
24	3742,69	1871,35	17114,78	NODO SEMIRIGIDO	5476,73	NODO SEMIRIGIDO	342,30
27	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67
28	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67
29	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67
30	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 4

UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifiche Globali - 1/3

Estr. Nro	Ver. Pressoflessione								Ver. Taglio							Esito Verif.
	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	MySd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	MyRd (t*m)	Moltip Rottura	Comb Nro	VxSd (t)	VySd (t)	VxRd (t)	VyRd (t)	Coeff. Imp.	Sovr. Tag\Rif	
2	24	14,984	3,074	0,063	14,984	23,409	0,482	7,62	31	0,303	2,202	16,893	122,635	0,02	1,01	SI
4	19	28,231	2,957	0,455	28,231	28,422	4,377	9,61	19	0,294	2,003	19,308	131,500	0,02	1,01	SI

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 4

UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifiche Flessione Piastra 2/3

Mensola Lato Compresso					Mensola Lato Teso				Verifica Piastra al Tiro				Esito Verif.
Estr. Nro	Comb Nro	MSd (t*m)	MRd (t*m)	Moltip Rottura	Comb Nro	MSd (t*m)	MRd (t*m)	Moltip Rottura	Comb Nro	MSd (t*m)	MRd (t*m)	Moltip Rottura	
2	13	9,236	10,700	1,16	1	3,614	10,700	2,96	2	0,594	1,148	1,93	SI
4	1	9,237	10,700	1,16	1	3,614	10,700	2,96	1	0,594	1,148	1,93	SI

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 4

UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifica Tirafondi / Verifica Saldature - 3/3

Verifica Aderenza e Lunghezza Minima Tirafondi								Verifica Saldature Piastra								
Estr. Nro	Comb Nro	NSdTiraf (t)	NRdTiraf (t)	Moltip Rottur	Lbd (cm)	LbdMin (cm)	Esit Veri	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	MySd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	MyRd (t*m)	Coeff. Imp.	Esit Veri
2	1	8,032	8,032	1,00	0,000	0,000	SI	28	106,299	3,265	0,101	1128,277	71,497	66,792	0,14	SI
4	1	8,032	8,032	1,00	0,000	0,000	SI	31	68,798	2,979	0,390	1128,280	71,497	66,792	0,11	SI

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 4

UNIONI FLANGIATE - Verifiche statiche - 1/4

Estr. Nro	Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio					Esito Verif.
	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.		Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.		
1	19	-86,901	-3,085	-86,901	-4,019	1,30		1	0,122	0,122	1,00		OK
3	31	-68,598	2,708	-68,598	4,019	1,48		1	-0,001	-0,001	1,00		OK
7	19	-53,702	-3,817	-53,702	-5,265	1,38		1	0,048	0,048	1,00		OK
8	24	-13,355	-2,459	-13,355	-4,019	1,63		1	0,048	0,048	1,00		OK
9	31	-27,039	3,890	-27,039	5,353	1,38		1	0,040	0,040	1,00		OK
10	28	-30,916	2,577	-30,916	4,019	1,56		1	0,040	0,040	1,00		OK
15	28	7,434	-1,979	7,434	-5,767	2,91		1	0,047	0,047	1,00		OK
16	19	-14,141	2,010	-14,141	4,019	2,00		1	0,047	0,047	1,00		OK
17	31	8,302	1,917	8,302	5,678	2,96		1	-0,016	-0,016	1,00		OK
18	31	7,991	-1,951	7,991	-4,019	2,06		1	-0,016	-0,016	1,00		OK
23	31	28,186	0,190	28,186	3,651	19,21		1	-0,011	-0,011	1,00		OK
24	28	-38,106	-0,209	-38,106	-4,019	19,25		1	-0,011	-0,011	1,00		OK
27	24	-18,232	3,222	-18,232	4,558	1,41		1	0,052	0,052	1,00		OK
28	19	-52,685	4,472	-52,685	4,756	1,06		1	0,052	0,052	1,00		OK
29	28	-33,883	-3,210	-33,883	-4,458	1,39		1	0,034	0,034	1,00		OK
30	31	-24,917	-4,307	-24,917	-4,935	1,15		1	0,034	0,034	1,00		OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 4

UNIONI FLANGIATE - Verifiche Sovraresistenze per Strutture Dissipative - 2/4

Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio					Verifica Pannello Nodale				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	Sovr. Tag/Rif	VedSisPN (t)	CSicVPN	NedSisPN (t)	CSicVPN	Flag V.S.
1	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
3	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
7	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
8	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
9	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
10	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
15	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
16	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
17	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
18	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
23	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
24	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
27	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
28	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
29	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
30	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 4

UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 3/4

VERIFICA BULLONI						Pannello Nodale		Saldatura Anima		
Riga 1			Riga 2							
Estr. Nro	Comb Nro	Trazione (t)	Braccio (m)	Trazione (t)	Braccio (m)	Comb Nro	MRd TPA (t*m)	MRd Com (t*m)	Comb Nro	VyRdSald (t)
1	19	14,903	0,259	17,886	0,149	19	8,04	21,43	1	601,56
3	31	14,903	0,259	17,886	0,149	31	8,04	21,43	1	613,15
7	19	14,903	0,259	17,886	0,149	19	8,04	22,77	1	620,46
8	24	14,903	0,259	17,886	0,149	24	8,04	21,43	1	631,15
9	31	14,903	0,259	17,886	0,149	31	8,04	22,84	1	628,98
10	28	14,903	0,259	17,886	0,149	28	8,04	21,43	1	628,10
15	28	14,903	0,259	17,886	0,149	28	8,04	24,26	1	631,64
16	19	14,903	0,259	17,886	0,149	19	8,04	21,43	1	631,07
17	31	14,903	0,259	17,886	0,149	31	8,04	24,70	1	631,58
18	31	14,903	0,259	17,886	0,149	31	8,04	21,43	1	631,60
23	31	14,903	0,259	17,886	0,149	31	8,04	24,26	1	628,73
24	28	14,903	0,259	17,886	0,149	28	8,04	21,43	1	626,14
27	24	14,903	0,259	17,886	0,149	24	8,04	22,10	1	630,55
28	19	14,903	0,259	17,886	0,149	19	8,04	22,31	1	620,89
29	28	14,903	0,259	17,886	0,149	28	8,04	21,99	1	627,34

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 4

UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 3/4										
VERIFICA BULLONI						Pannello Nodale			Saldatura Anima	
Riga 1			Riga 2							
Estr. Nro	Comb Nro	Trazione (t)	Braccio (m)	Trazione (t)	Braccio (m)	Comb Nro	MRd TPA (t*m)	MRd Com (t*m)	Comb Nro	VyRdSald (t)
30	31	14,903	0,259	17,886	0,149	31	8,04	22,48	1	629,42

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 4

UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 4/4							
Rigidezze			Telai Non Controventati		Telai Controventati		Cerniera
Estr. Nro	Sjini t*m/rad	Sj t*m/rad	LimRig. t*m/ra	Classificazione	LimRig. t*m/rad	Classificazione	Lim Rig. t*m/rad
1	3742,69	1871,35	15464,42	NODO SEMIRIGIDO	4948,62	NODO SEMIRIGIDO	309,29
3	3742,69	1871,35	15464,42	NODO SEMIRIGIDO	4948,62	NODO SEMIRIGIDO	309,29
7	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO	5542,45	NODO SEMIRIGIDO	346,40
8	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO	5542,45	NODO SEMIRIGIDO	346,40
9	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO	5542,45	NODO SEMIRIGIDO	346,40
10	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO	5542,45	NODO SEMIRIGIDO	346,40
15	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO	3185,32	NODO RIGIDO	199,08
16	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO	3185,32	NODO RIGIDO	199,08
17	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO	3185,32	NODO RIGIDO	199,08
18	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO	3185,32	NODO RIGIDO	199,08
23	3742,69	1871,35	11577,64	NODO SEMIRIGIDO	3704,85	NODO RIGIDO	231,55
24	3742,69	1871,35	11577,64	NODO SEMIRIGIDO	3704,85	NODO RIGIDO	231,55
27	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67
28	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67
29	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67
30	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 5

UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifiche Globali - 1/3

	Ver. Pressoflessione								Ver. Taglio							
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	MySd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	MyRd (t*m)	Moltip Rottur	Comb Nro	VxSd (t)	VySd (t)	VxRd (t)	VyRd (t)	Coeff. Imp.	Sovr. Tag/Rif	Esito Verif.
2	31	3,312	3,146	0,487	3,312	25,518	3,951	8,11	31	0,346	2,158	19,435	121,287	0,02	1,01	SI
4	22	24,369	1,496	0,708	24,369	24,917	11,798	16,66	6	1,013	0,298	129,258	38,051	0,01	1,01	SI

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 5

UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifiche Flessione Piastra 2/3

	Mensola Lato Compresso				Mensola Lato Teso				Verifica Piastra al Tiro				
Estr. Nro	Comb Nro	MSd (t°m)	MRd (t°m)	Moltip Rottura	Comb Nro	MSd (t°m)	MRd (t°m)	Moltip Rottura	Comb Nro	MSd (t°m)	MRd (t°m)	Moltip Rottura	Esito Verif.
2	13	8,899	10,700	1,20	7	3,614	10,700	2,96	1	0,594	1,148	1,93	SI
4	7	9,237	10,700	1,16	1	3,614	10,700	2,96	1	0,594	1,148	1,93	SI

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 5

UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifica Tirafondi / Verifica Saldature - 3/3

UNIONE COLOMNA/ FONDAZIONE COLONN/ PIATTAFORMA DI BASE - Verifica Tirafondi/ Verifica Saldature - S/S																
Verifica Aderenza e Lunghezza Minima Tirafondi								Verifica Saldature Piastra								
Estr. Nro	Comb Nro	NSdTiraf (t)	NRdTiraf (t)	Moltip Rottur	Lbd (cm)	LbdMin (cm)	Esit Veri	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	MySd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	MyRd (t*m)	Coeff. Imp.	Esit Veri
2	1	8,032	8,032	1,00	0,000	0,000	SI	19	62,531	3,047	0,376	1128,278	71,497	66,792	0,10	SI
4	1	8,032	8,032	1,00	0,000	0,000	SI	34	32,393	1,355	0,677	1128,302	71,499	66,793	0,06	SI

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 5

UNIONI FLANGIATE - Verifiche statiche - 1/4

Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio					Esito Verif.
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.		
1	19	-62,331	-2,904	-62,331	-4,019	1,38	1	-0,020	-0,020	1,00	OK	
3	31	-32,380	-0,653	-32,380	-5,566	8,53	1	0,158	0,158	1,00	OK	
7	28	-33,753	-4,056	-33,753	-5,153	1,27	1	0,054	0,054	1,00	OK	
8	19	-38,999	2,164	-38,999	4,019	1,86	1	0,054	0,054	1,00	OK	
9	19	-30,833	-1,274	-30,833	-9,668	7,59	1	0,127	0,127	1,00	OK	
10	19	-31,012	1,922	-31,012	4,019	2,09	1	0,127	0,127	1,00	OK	
15	19	-1,735	-2,285	-1,735	-6,702	2,93	1	0,011	0,011	1,00	OK	
16	28	-6,141	2,270	-6,141	4,019	1,77	1	0,011	0,011	1,00	OK	
17	31	-9,561	0,628	-9,561	7,499	11,94	1	0,016	0,016	1,00	OK	
18	31	-9,871	0,318	-9,871	4,019	12,65	1	0,016	0,016	1,00	OK	
21	19	19,638	-0,396	19,638	-4,865	12,29	1	0,001	0,001	1,00	OK	
22	28	12,299	0,331	12,299	4,019	12,15	1	0,001	0,001	1,00	OK	
23	31	-1,411	0,478	-1,411	7,168	15,00	1	-0,067	-0,067	1,00	OK	
24	28	-9,983	-0,422	-9,983	-7,542	17,86	1	-0,067	-0,067	1,00	OK	
27	19	-36,531	-2,628	-36,531	-4,408	1,68	1	0,030	0,030	1,00	OK	
28	19	-36,746	4,221	-36,746	4,761	1,13	1	0,030	0,030	1,00	OK	
29	19	-33,749	-2,448	-33,749	-4,503	1,84	1	0,152	0,152	1,00	OK	
30	19	-33,963	2,002	-33,963	9,254	4,62	1	0,152	0,152	1,00	OK	

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 5

UNIONI FLANGIATE - Verifiche Sovreresistenze per Strutture Dissipative - 2/4

UNIONI FLANGIATE - Ventrone Sovraresistenze per Strutture Dissipative - 2/4																
Ver.Pressoflessione							Ver. Taglio					Verifica Pannello Nodale				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	Sovr. Tag/Rif	VedSisPN (t)	CSicVPN	NedSisPN (t)	CSicVPN	Flag V.S.
1	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
3	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
7	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
8	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
9	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 5															
UNIONI FLANGIATE - Verifiche Sovraresistenze per Strutture Dissipative - 2/4															
Estr. Nro	Ver. Pressoflessione						Ver. Taglio					Verifica Pannello Nodale			
	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	Sovr. Tag/Rif	VedSisPN (t)	CSicVPN	NedSisPN (t)	CSicVPN
10	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
15	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
16	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
17	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
18	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
21	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
22	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
23	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
24	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
27	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
28	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
29	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
30	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 5											
UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 3/4											
Estr. Nro	Comb Nro	VERIFICA BULLONI				Pannello Nodale			Saldatura Anima		
		Riga 1		Riga 2		Comb Nro	MRd TPA (t*m)	MRd Com (t*m)	Comb Nro	VyRdSald (t)	
		Trazione (t)	Braccio (m)	Trazione (t)	Braccio (m)						
1	19	14,903	0,259	17,886	0,149	19	8,04	21,43	1	616,46	
3	31	14,903	0,259	17,886	0,149	31	8,04	23,00	1	627,73	
7	28	14,903	0,259	17,886	0,149	28	8,04	22,68	1	627,38	
8	19	14,903	0,259	17,886	0,149	19	8,04	21,43	1	625,87	
9	19	14,903	0,259	17,886	0,149	19	8,04	25,47	1	628,12	
10	19	14,903	0,259	17,886	0,149	19	8,04	21,43	1	628,08	
15	19	14,903	0,259	17,886	0,149	19	8,04	23,88	1	631,84	
16	28	14,903	0,259	17,886	0,149	28	8,04	21,43	1	631,70	
17	31	14,903	0,259	17,886	0,149	31	8,04	26,93	1	631,49	
18	31	14,903	0,259	17,886	0,149	31	8,04	21,43	1	631,47	
21	19	14,903	0,274	17,886	0,164	19	8,53	26,03	1	692,30	
22	28	14,903	0,259	17,886	0,149	28	8,04	21,43	1	631,26	
23	31	14,903	0,274	17,886	0,164	31	8,53	26,03	1	693,86	
24	28	14,903	0,259	17,886	0,149	28	8,04	27,27	1	631,46	
27	19	14,903	0,259	17,886	0,149	19	8,04	21,93	1	626,61	
28	19	14,903	0,259	17,886	0,149	19	8,04	22,31	1	626,54	
29	19	14,903	0,259	17,886	0,149	19	8,04	22,04	1	627,38	
30	19	14,903	0,259	17,886	0,149	19	8,04	25,05	1	627,32	

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 5									
UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 4/4									
Estr. Nro	Rigidezze		Telai Non Controventati		Telai Controventati		Cerniera		
	Sjini t*m/rad	Sj t*m/rad	LimRig. t*m/ra	Classificazione	LimRig. t*m/rad	Classificazione	Lim Rig. t*m/rad		
1	3742,69	1871,35	15464,42	NODO SEMIRIGIDO	4948,62	NODO SEMIRIGIDO	309,29		
3	3742,69	1871,35	15464,42	NODO SEMIRIGIDO	4948,62	NODO SEMIRIGIDO	309,29		
7	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO	5542,45	NODO SEMIRIGIDO	346,40		
8	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO	5542,45	NODO SEMIRIGIDO	346,40		
9	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO	5542,45	NODO SEMIRIGIDO	346,40		
10	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO	5542,45	NODO SEMIRIGIDO	346,40		
15	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO	3185,32	NODO RIGIDO	199,08		
16	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO	3185,32	NODO RIGIDO	199,08		
17	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO	3185,32	NODO RIGIDO	199,08		
18	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO	3185,32	NODO RIGIDO	199,08		
21	4282,61	2141,31	12027,88	NODO SEMIRIGIDO	3848,92	NODO RIGIDO	240,56		
22	3742,69	1871,35	12027,88	NODO SEMIRIGIDO	3848,92	NODO SEMIRIGIDO	240,56		
23	4282,61	2141,31	18744,76	NODO SEMIRIGIDO	5998,32	NODO SEMIRIGIDO	374,90		
24	3742,69	1871,35	18744,76	NODO SEMIRIGIDO	5998,32	NODO SEMIRIGIDO	374,90		
27	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67		
28	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67		
29	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67		
30	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67		

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 6															
UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifiche Globali - 1/3															
Estr. Nro	Ver. Pressoflessione								Ver. Taglio						
	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	MySd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	MyRd (t*m)	Moltip Rottur	Comb Nro	VxSd (t)	VySd (t)	VxRd (t)	VyRd (t)	Coeff. Imp.	Sovr. Tag/Rif
2	25	3,781	3,923	0,187	3,781	26,128	1,242	6,66	25	0,132	2,707	6,143	125,703	0,02	1,01
4	29	22,359	3,466	0,395	22,359	28,046	3,195	8,09	29	0,266	2,319	14,963	130,684	0,02	1,01

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 6														
UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifiche Flessione Piastra 2/3														
Estr. Nro	Mensola Lato Compresso					Mensola Lato Teso				Verifica Piastra al Tiro				
	Comb Nro	MSd (t*m)	MRd (t*m)	Moltip Rottura		Comb Nro	MSd (t*m)	MRd (t*m)	Moltip Rottura	Comb Nro	MSd (t*m)	MRd (t*m)	Moltip Rottura	Esito Verif.
2	15	8,856	10,700	1,21		1	3,614	10,700	2,96	1	0,594	1,148	1,93	SI
4	3	9,237	10,700	1,16		1	3,614	10,700	2,96	1	0,594	1,148	1,93	SI

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 6																
UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifica Tirafondi / Verifica Saldature - 3/3																
Estr. Nro	Verifica Aderenza e Lunghezza Minima Tirafondi							Verifica Saldature Piastra								
	Comb Nro	NSdTiraf (t)	NRdTiraf (t)	Moltip Rottur	Lbd (cm)	LbdMin (cm)	Esit Veri	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	MySd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	MyRd (t*m)	Coeff. Imp.	Esit Veri
2	1	8,032	8,032	1,00	0,000	0,000	SI	29	66,819	3,861	0,298	1128,263	71,496	66,791	0,12	SI

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 6

UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifica Tirafondi / Verifica Saldature - 3/3

Verifica Aderenza e Lunghezza Minima Tirafondi								Verifica Saldature Piastra								
Estr. Nro	Comb Nro	NSdTiraf (t)	NRdTiraf (t)	Moltip Rottur	Lbd (cm)	LbdMin (cm)	Esit Veri	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	MySd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	MyRd (t*m)	Coeff. Imp.	Esit Veri
4	1	8,032	8,032	1,00	0,000	0,000	SI	34	60,183	3,396	0,249	1128,277	71,497	66,792	0,10	SI

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 6

UNIONI FLANGIATE - Verifiche statiche - 1/4

Ver. Pressoflessione								Ver. Taglio					Esito Verif.
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.		Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.		
1	29	-66,618	-3,701	-66,618	-4,019	1,09		1	-0,002	-0,002	1,00		OK
3	25	-50,651	3,119	-50,651	4,019	1,29		1	-0,074	-0,074	1,00		OK
7	29	-61,294	-5,003	-61,294	-5,351	1,07		1	0,012	0,012	1,00		OK
8	25	-5,558	-3,118	-5,558	-4,019	1,29		1	0,012	0,012	1,00		OK
9	25	-25,729	4,087	-25,729	5,722	1,40		1	-0,026	-0,026	1,00		OK
10	25	-25,908	-2,926	-25,908	-4,019	1,37		1	-0,026	-0,026	1,00		OK
15	29	-9,833	-2,700	-9,833	-7,515	2,78		1	0,029	0,029	1,00		OK
16	29	-10,143	2,512	-10,143	4,019	1,60		1	0,029	0,029	1,00		OK
17	25	11,631	1,907	11,631	5,339	2,80		1	-0,035	-0,035	1,00		OK
18	25	11,321	-1,653	11,321	-4,019	2,43		1	-0,035	-0,035	1,00		OK
21	29	11,320	-0,389	11,320	-5,775	14,86		1	0,008	0,008	1,00		OK
22	22	9,417	0,203	9,417	4,019	19,81		1	0,008	0,008	1,00		OK
23	25	35,580	0,701	35,580	3,121	4,45		1	-0,075	-0,075	1,00		OK
24	29	-53,515	-0,294	-53,515	-4,019	13,69		1	-0,075	-0,075	1,00		OK
27	25	-9,584	3,749	-9,584	4,388	1,17		1	-0,036	-0,036	1,00		OK
28	25	-9,798	-5,519	-9,798	-5,856	1,06		2	-0,039	-0,039	1,00		OK
29	25	-22,616	3,698	-22,616	4,487	1,21		1	0,022	0,022	1,00		OK
30	25	-22,830	-5,067	-22,830	-7,024	1,39		23	-2,552	-2,552	1,00		OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 6

UNIONI FLANGIATE - Verifiche Sovraresistenze per Strutture Dissipative - 2/4

Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio					Verifica Pannello Nodale				Flag V.S.
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	Sovr. Tag\Rif	VedSisPN (t)	CSicVPN	NedSisPN (t)	CSicVPN	
1	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
3	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
7	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
8	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
9	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
10	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
15	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
16	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
17	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
18	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
21	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
22	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
23	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
24	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
27	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
28	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
29	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
30	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 6

UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 3/4

VERIFICA BULLONI												Pannello Nodale		Saldatura Anima	
Riga 1						Riga 2									
Estr. Nro	Comb Nro	Trazione (t)	Braccio (m)	Trazione (t)	Braccio (m)	Comb Nro	MRd TPA (t*m)	MRd Com (t*m)	Comb Nro	VyRdSald (t)		Comb Nro	VyRdSald (t)		
1	29	14,903	0,259	17,886	0,149	29	8,04	21,43	1	614,23					
3	25	14,903	0,259	17,886	0,149	25	8,04	21,43	1	621,73					
7	29	14,903	0,259	17,886	0,149	29	8,04	22,84	1	616,97					
8	25	14,903	0,259	17,886	0,149	25	8,04	21,43	1	631,73					
9	25	14,903	0,259	17,886	0,149	25	8,04	23,11	1	629,26					
10	25	14,903	0,259	17,886	0,149	25	8,04	21,43	1	629,22					
15	29	14,903	0,259	17,886	0,149	29	8,04	24,06	1	631,47					
16	29	14,903	0,259	17,886	0,149	29	8,04	21,43	1	631,45					
17	25	14,903	0,259	17,886	0,149	25	8,04	24,63	1	631,32					
18	25	14,903	0,259	17,886	0,149	25	8,04	21,43	1	631,35					
21	29	14,903	0,274	17,886	0,164	29	8,53	26,03	1	693,35					
22	22	14,903	0,259	17,886	0,149	22	8,04	21,43	1	631,50					
23	25	14,903	0,274	17,886	0,164	25	8,53	26,03	1	688,71					
24	29	14,903	0,259	17,886	0,149	29	8,04	21,43	1	620,54					
27	25	14,903	0,259	17,886	0,149	25	8,04	21,91	1	631,49					
28	25	5,267	0,359	9,962	0,249	25	11,35	33,14	2	1047,15					
29	25	14,903	0,259	17,886	0,149	25	8,04	22,02	1	629,85					
30	25	5,267	0,359	9,962	0,249	25	11,35	33,32	23	1045,39					

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 6

UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 4/4

Rigidzze			Telai Non Controventati				Telai Controventati				Cerniera	
Estr. Nro	Sjini t*m/rad	Sj t*m/rad	LimRig. t*m/ra	Classificazione		LimRig. t*m/rad	Classificazione		Lim Rig. t*m/rad			
1	3742,69	1871,35	15464,42	NODO SEMIRIGIDO		4948,62	NODO SEMIRIGIDO		309,29			
3	3742,69	1871,35	15464,42	NODO SEMIRIGIDO		4948,62	NODO SEMIRIGIDO		309,29			
7	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO		5542,45	NODO SEMIRIGIDO		346,40			
8	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO		5542,45	NODO SEMIRIGIDO		346,40			
9	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO		5542,45	NODO SEMIRIGIDO		346,40			
10	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO		5542,45	NODO SEMIRIGIDO		346,40			

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 6

UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 4/4							
Rigidezze			Telai Non Controventati		Telai Controventati		Cerniera
Estr. Nro	SjIni t°m/rad	Sj t°m/rad	LimRig. t°m/rad	Classificazione	LimRig. t°m/rad	Classificazione	Lim Rig. t°m/rad
15	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO	3185,32	NODO RIGIDO	199,08
16	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO	3185,32	NODO RIGIDO	199,08
17	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO	3185,32	NODO RIGIDO	199,08
18	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO	3185,32	NODO RIGIDO	199,08
21	4282,61	2141,31	12027,88	NODO SEMIRIGIDO	3848,92	NODO RIGIDO	240,56
22	3742,69	1871,35	12027,88	NODO SEMIRIGIDO	3848,92	NODO SEMIRIGIDO	240,56
23	4282,61	2141,31	18744,76	NODO SEMIRIGIDO	5998,32	NODO SEMIRIGIDO	374,90
24	3742,69	1871,35	18744,76	NODO SEMIRIGIDO	5998,32	NODO SEMIRIGIDO	374,90
27	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67
28	3410,24	1705,12	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67
29	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67
30	3410,24	1705,12	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 7

UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifiche Globali - 1/3

Ver. Pressoflessione									Ver. Taglio							
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t°m)	MySd (t°m)	NRd (t)	MxRd (t°m)	MyRd (t°m)	Moltip Rottur	Comb Nro	VxSd (t)	VySd (t)	VxRd (t)	VyRd (t)	Coeff. Imp.	Sovr. Tag\Rif	Esito Verif.
2	34	8,980	3,341	0,562	8,980	26,167	4,398	7,83	34	0,399	2,290	21,404	122,799	0,02	1,01	SI
4	34	33,997	1,498	0,640	33,997	26,415	11,284	17,64	6	0,971	0,114	131,557	15,443	0,01	1,01	SI

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 7

UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifiche Flessione Piastra 2/3

	Mensola Lato Compresso				Mensola Lato Teso				Verifica Piastra al Tiro				
Estr. Nro	Comb Nro	MSd (t°m)	MRd (t°m)	Moltip Rottura	Comb Nro	MSd (t°m)	MRd (t°m)	Moltip Rottura	Comb Nro	MSd (t°m)	MRd (t°m)	Moltip Rottura	Esito Verif.
2	19	8,742	10,700	1,22	2	3,614	10,700	2,96	1	0,594	1,148	1,93	SI
4	3	9,213	10,700	1,16	1	3,614	10,700	2,96	1	0,594	1,148	1,93	SI

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 7

UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifica Tirafondi / Verifica Saldature - 3/3

Verifica Aderenza e Lunghezza Minima Tirafondi								Verifica Saldature Piastra								
Estr. Nro	Comb Nro	NSdTiraf (t)	NRdTiraf (t)	Moltip Rottur	Lbd (cm)	LbdMin (cm)	Esit Veri	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t°m)	MySd (t°m)	NRd (t)	MxRd (t°m)	MyRd (t°m)	Coeff. Imp.	Esit Veri
2	1	8.032	8.032	1,00	0,000	0,000	SI	22	59,169	3,260	0,451	1128,275	71,497	66,791	0,10	SI
4	1	8.032	8.032	1,00	0,000	0,000	SI	34	33,997	1,498	0,640	1128,302	71,499	66,793	0,06	SI

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 7

UNIONI FLANGIATE - Verifiche statiche - 1/4

	Ver. Pressoflessione						Ver. Taglio				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t°m)	NRd (t)	MxRd (t°m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.
1	22	-58,969	-3,097	-58,969	-4,019	1,30	1	-0,011	-0,011	1,00	OK
3	34	-33,796	-0,604	-33,796	-4,019	6,65	1	0,075	0,075	1,00	OK
7	29	-40,179	-4,604	-40,179	-5,153	1,12	1	0,065	0,065	1,00	OK
8	29	-40,358	2,379	-40,358	4,019	1,69	1	0,065	0,065	1,00	OK
9	22	-28,875	-1,237	-28,875	-9,468	7,66	1	0,076	0,076	1,00	OK
10	22	-29,054	1,949	-29,054	4,019	2,06	1	0,076	0,076	1,00	OK
15	29	-11,287	-2,649	-11,287	-7,043	2,66	1	0,027	0,027	1,00	OK
16	29	-11,598	2,577	-11,598	4,019	1,56	1	0,027	0,027	1,00	OK
17	25	-10,421	0,694	-10,421	7,587	10,94	1	0,006	0,006	1,00	OK
18	29	-22,352	-0,381	-22,352	-4,019	10,55	1	0,006	0,006	1,00	OK
21	22	13,264	-0,436	13,264	-5,563	12,74	1	0,009	0,009	1,00	OK
22	29	7,301	0,374	7,301	4,019	10,75	1	0,009	0,009	1,00	OK
23	25	-2,158	0,493	-2,158	7,250	14,70	1	-0,062	-0,062	1,00	OK
24	29	-12,868	-0,451	-12,868	-7,837	17,36	1	-0,062	-0,062	1,00	OK
27	25	-24,144	2,812	-24,144	4,387	1,56	1	-0,016	-0,016	1,00	OK
28	22	-39,508	4,464	-39,508	4,745	1,06	1	-0,016	-0,016	1,00	OK
29	29	-33,969	-2,642	-33,969	-4,644	1,76	1	0,156	0,156	1,00	OK
30	29	-34,183	2,354	-34,183	8,928	3,79	1	0,156	0,156	1,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 7

UNIONI FLANGIATE - Verifiche Sovreresistenze per Strutture Dissipative - 2/4

Ver.Pressoflessione							Ver. Taglio					Verifica Pannello Nodale				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t°m)	NRd (t)	MxRdSis (t°m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	Sovr. Tag/Rif	VedSisPN (t)	CSicVPN	NedSisPN (t)	CSicVPN	Flag V.S.
1	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
3	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
7	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
8	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
9	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
10	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
15	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
16	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
17	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
18	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
21	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
22	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
23	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
24	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
27	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
28	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
29	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
30	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 7

UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 3/4										
VERIFICA BULLONI						Pannello Nodale			Saldatura Anima	
Riga 1			Riga 2							
Estr. Nro	Comb Nro	Trazione (t)	Braccio (m)	Trazione (t)	Braccio (m)	Comb Nro	MRd TPA (t*m)	MRd Com (t*m)	Comb Nro	VyRdSald (t)
1	22	14,903	0,259	17,886	0,149	22	8,04	21,43	1	618,09
3	34	14,903	0,259	17,886	0,149	34	8,04	21,43	1	627,36
7	29	14,903	0,259	17,886	0,149	29	8,04	22,67	1	625,50
8	29	14,903	0,259	17,886	0,149	29	8,04	21,43	1	625,44
9	22	14,903	0,259	17,886	0,149	22	8,04	26,02	1	628,58
10	22	14,903	0,259	17,886	0,149	22	8,04	21,43	1	628,54
15	29	14,903	0,259	17,886	0,149	29	8,04	23,86	1	631,35
16	29	14,903	0,259	17,886	0,149	29	8,04	21,43	1	631,33
17	25	14,903	0,259	17,886	0,149	25	8,04	27,21	1	631,43
18	29	14,903	0,259	17,886	0,149	29	8,04	21,43	1	629,89
21	22	14,903	0,274	17,886	0,164	22	8,53	26,03	1	693,15
22	29	14,903	0,259	17,886	0,149	29	8,04	21,43	1	631,64
23	25	14,903	0,274	17,886	0,164	25	8,53	26,03	1	693,85
24	29	14,903	0,259	17,886	0,149	29	8,04	27,27	1	631,20
27	25	14,903	0,259	17,886	0,149	25	8,04	21,91	1	629,57
28	22	14,903	0,259	17,886	0,149	22	8,04	22,30	1	625,71
29	29	14,903	0,259	17,886	0,149	29	8,04	22,19	1	627,32
30	29	14,903	0,259	17,886	0,149	29	8,04	24,86	1	627,26

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 7

UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 4/4										
Rigidezze			Telai Non Controventati			Telai Controventati			Cerniera	
Estr. Nro	Sjini t*m/rad	Sj t*m/rad	LimRig. t*m/rad	Classificazione	LimRig. t*m/rad	Classificazione	Lim Rig. t*m/rad			
1	3742,69	1871,35	15464,42	NODO SEMIRIGIDO	4948,62	NODO SEMIRIGIDO	309,29			
3	3742,69	1871,35	15464,42	NODO SEMIRIGIDO	4948,62	NODO SEMIRIGIDO	309,29			
7	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO	5542,45	NODO SEMIRIGIDO	346,40			
8	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO	5542,45	NODO SEMIRIGIDO	346,40			
9	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO	5542,45	NODO SEMIRIGIDO	346,40			
10	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO	5542,45	NODO SEMIRIGIDO	346,40			
15	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO	3185,32	NODO RIGIDO	199,08			
16	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO	3185,32	NODO RIGIDO	199,08			
17	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO	3185,32	NODO RIGIDO	199,08			
18	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO	3185,32	NODO RIGIDO	199,08			
21	4282,61	2141,31	12027,88	NODO SEMIRIGIDO	3848,92	NODO RIGIDO	240,56			
22	3742,69	1871,35	12027,88	NODO SEMIRIGIDO	3848,92	NODO SEMIRIGIDO	240,56			
23	4282,61	2141,31	18744,76	NODO SEMIRIGIDO	5998,32	NODO SEMIRIGIDO	374,90			
24	3742,69	1871,35	18744,76	NODO SEMIRIGIDO	5998,32	NODO SEMIRIGIDO	374,90			
27	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67			
28	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67			
29	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67			
30	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67			

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 8

UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifiche Globali - 1/3

Ver. Pressoflessione											Ver. Taglio				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	MyRd (t*m)	Moltip Rottur	Comb Nro	VxSd (t)	VySd (t)	VxRd (t)	VyRd (t)	Coeff. Imp.	Sovr. Tag/Rif	Esito Verif.
2	31	8,287	3,471	0,319	8,287	24,264	2,227	31	0,205	2,440	10,340	123,105	0,02	1,01	SI
4	19	22,638	2,695	0,577	22,638	27,410	5,865	19	0,396	1,542	31,751	123,644	0,01	1,01	SI

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 8

UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifiche Flessione Piastra 2/3

Mensola Lato Compresso					Mensola Lato Teso					Verifica Piastra al Tiro				
Estr. Nro	Comb Nro	MSd (t*m)	MRd (t*m)	Moltip Rottura	Comb Nro	MSd (t*m)	MRd (t*m)	Moltip Rottura	Comb Nro	MSd (t*m)	MRd (t*m)	Moltip Rottura	Esito Verif.	
2	1	9,237	10,700	1,16	1	3,614	10,700	2,96	1	0,594	1,148	1,93	SI	
4	7	9,237	10,700	1,16	2	3,614	10,700	2,96	1	0,594	1,148	1,93	SI	

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 8

UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifica Tirafondi / Verifica Saldature - 3/3

Verifica Aderenza e Lunghezza Minima Tirafondi																Verifica Saldature Piastra							
Estr. Nro	Comb Nro	NSdTiraf (t)	NRdTiraf (t)	Moltip Rottur	Lbd (cm)	LbdMin (cm)	Esit Veri	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	MySd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	MyRd (t*m)	Coeff. Imp.	Esit Veri							
2	1	8,032	8,032	1,00	0,000	0,000	SI	19	100,279	3,487	0,500	1128,271	71,497	66,791	0,15	SI							
4	1	8,032	8,032	1,00	0,000	0,000	SI	31	49,800	2,644	0,460	1128,292	71,498	66,792	0,09	SI							

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 8

UNIONI FLANGIATE - Verifiche statiche - 1/4

Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.
1	31	8,487	3,362	8,487	4,019	1,20	1	-0,014	-0,014	1,00	OK
3	19	-22,438	-1,626	-22,438	-4,019	2,47	1	0,094	0,094	1,00	OK
7	19	-52,023	-4,062	-52,023	-5,176	1,27	1	0,054	0,054	1,00	OK
8	19	-52,202	2,371	-52,202	4,019	1,69	1	0,054	0,054	1,00	OK
9	31	-27,224	3,332	-27,224	5,493	1,65	1	0,047	0,047	1,00	OK
10	19	-36,391	2,499	-36,391	4,019	1,61	1	0,047	0,047	1,00	OK
15	19	1,679	-2,306	1,679	-6,354	2,75	1	0,001	0,001	1,00	OK
16	24	-33,499	-2,326	-33,499	-4,019	1,73	1	0,001	0,001	1,00	OK
17	31	5,096	1,636	5,096	6,005	3,67	1	-0,052	-0,052	1,00	OK
18	31	4,785	-1,543	4,785	-4,019	2,60	1	-0,052	-0,052	1,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 8

UNIONI FLANGIATE - Verifiche statiche - 1/4											
	Ver. Pressoflessione						Ver. Taglio				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.
23	31	26,892	0,666	26,892	4,072	6,11	1	-0,154	-0,154	1,00	OK
24	19	-55,129	-0,319	-55,129	-4,019	12,60	1	-0,154	-0,154	1,00	OK
27	19	-48,736	-3,296	-48,736	-4,674	1,42	1	-0,020	-0,020	1,00	OK
28	31	-15,893	-4,866	-15,893	-6,711	1,38	1	-0,020	-0,020	1,00	OK
29	19	-39,406	-3,071	-39,406	-4,431	1,44	1	0,122	0,122	1,00	OK
30	19	-39,621	3,526	-39,621	7,766	2,20	7	-0,168	-0,168	1,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 8

UNIONI FLANGIATE - Verifiche Sovrareistenze per Strutture Dissipative - 2/4															
Estr. Nro	Comb Nro	Ver. Pressoflessione					Ver. Taglio				Verifica Pannello Nodale				Flag V.S.
		NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	Sovr. TagRif	VedSisPN (t)	CSicVPN	NedSisPN (t)	CSicVPN
1	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
3	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
7	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
8	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
9	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
10	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
15	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
16	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
17	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
18	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
23	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
24	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
27	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
28	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
29	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
30	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 8

UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 3/4											
VERIFICA BULLONI						Pannello Nodale		Saldatura Anima			
Riga 1						Riga 2					
Estr. Nro	Comb Nro	Trazione (t)	Braccio (m)	Trazione (t)	Braccio (m)	Comb Nro	MRd TPA (t*m)	MRd Com (t*m)	Comb Nro	VyRdSald (t)	
1	31	14,903	0,259	17,886	0,149	31	8,04	21,43	1	631,57	
3	19	14,903	0,259	17,886	0,149	19	8,04	21,43	1	629,88	
7	19	14,903	0,259	17,886	0,149	19	8,04	22,69	1	621,17	
8	19	14,903	0,259	17,886	0,149	19	8,04	21,43	1	621,09	
9	31	14,903	0,259	17,886	0,149	31	8,04	22,95	1	628,94	
10	19	14,903	0,259	17,886	0,149	19	8,04	21,43	1	626,65	
15	19	14,903	0,259	17,886	0,149	19	8,04	24,26	1	631,84	
16	24	14,903	0,259	17,886	0,149	24	8,04	21,43	1	627,44	
17	31	14,903	0,259	17,886	0,149	31	8,04	24,26	1	631,75	
18	31	14,903	0,259	17,886	0,149	31	8,04	21,43	1	631,76	
23	31	14,903	0,274	17,886	0,164	31	8,53	26,03	1	690,93	
24	19	14,903	0,259	17,886	0,149	19	8,04	21,43	1	619,84	
27	19	14,903	0,259	17,886	0,149	19	8,04	22,22	1	622,48	
28	31	5,267	0,359	9,962	0,249	31	11,35	33,03	1	1046,50	
29	19	14,903	0,259	17,886	0,149	19	8,04	21,96	1	625,74	
30	19	5,267	0,359	9,962	0,249	19	11,35	33,93	7	1041,04	

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 8

UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 4/4									
Rigidzze			Telai Non Controventati				Telai Controventati		Cerniera
Estr. Nro	SjIni t*m/rad	Sj t*m/rad	LimRig. t*m/ra	Classificazione		LimRig. t*m/rad	Classificazione		Lim Rig. t*m/rad
1	3742,69	1871,35	15464,42	NODO SEMIRIGIDO		4948,62	NODO SEMIRIGIDO		309,29
3	3742,69	1871,35	15464,42	NODO SEMIRIGIDO		4948,62	NODO SEMIRIGIDO		309,29
7	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO		5542,45	NODO SEMIRIGIDO		346,40
8	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO		5542,45	NODO SEMIRIGIDO		346,40
9	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO		5542,45	NODO SEMIRIGIDO		346,40
10	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO		5542,45	NODO SEMIRIGIDO		346,40
15	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO		3185,32	NODO RIGIDO		199,08
16	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO		3185,32	NODO RIGIDO		199,08
17	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO		3185,32	NODO RIGIDO		199,08
18	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO		3185,32	NODO RIGIDO		199,08
23	4282,61	2141,31	18744,76	NODO SEMIRIGIDO		5998,32	NODO SEMIRIGIDO		374,90
24	3742,69	1871,35	18744,76	NODO SEMIRIGIDO		5998,32	NODO SEMIRIGIDO		374,90
27	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO		4618,71	NODO SEMIRIGIDO		288,67
28	3410,24	1705,12	14433,46	NODO SEMIRIGIDO		4618,71	NODO SEMIRIGIDO		288,67
29	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO		4618,71	NODO SEMIRIGIDO		288,67
30	3410,24	1705,12	14433,46	NODO SEMIRIGIDO		4618,71	NODO SEMIRIGIDO		288,67

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 9

UNIONI FLANGIATE - Verifiche statiche - 1/4												
Estr. Nro	Comb Nro	Ver. Pressoflessione					Ver. Taglio				Esito Verif.	
		NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.		
19	3	17,330	0,459	17,330	4,762	10,38	1	-0,042	-0,042	1,00	OK	
20	6	13,709	-0,426	13,709	-5,127	12,04	1	-0,042	-0,042	1,00	OK	
21	12	52,226	-0,302	52,226	-1,202	3,98	1	0,008	0,008	1,00	OK	
22	12	51,959	0,108	51,959	1,228	11,36	1	0,008	0,008	1,00	OK	

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 9															
UNIONI FLANGIATE - Verifiche Sovreresistenze per Strutture Dissipative - 2/4															
Estr. Nro	Ver. Pressoflessione						Ver. Taglio				Verifica Pannello Nodale				
	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	Sovr. Tag/Rif	VedSisPN (t)	CSicVPN	NedSisPN (t)	CSicVPN
19	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
20	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
21	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
22	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 9										
UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 3/4										
VERIFICA BULLONI					Pannello Nodale			Saldatura Anima		
Riga 1					Riga 2					
Estr. Nro	Comb Nro	Trazione (t)	Braccio (m)	Trazione (t)	Braccio (m)	Comb Nro	MRd TPA (t*m)	MRd Com (t*m)	Comb Nro	VyRdSald (t)
19	3	14,903	0,259	17,886	0,149	3	8,04	24,27	1	631,29
20	6	14,903	0,259	17,886	0,149	6	8,04	24,26	1	631,12
21	12	14,903	0,259	17,886	0,149	12	8,04	24,27	1	621,70
22	12	14,903	0,259	17,886	0,149	12	8,04	24,26	1	621,19

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 9										
UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 4/4										
Rigidzze			Telai Non Controventati				Telai Controventati		Cerniera	
Estr. Nro	Sjini t*m/rad	Sj t*m/rad	LimRig. t*m/ra	Classificazione			LimRig. t*m/rad	Classificazione	Lim Rig. t*m/rad	
19	3747,89	1873,94	12027,88	NODO SEMIRIGIDO			3848,92	NODO SEMIRIGIDO	240,56	
20	3742,69	1871,35	12027,88	NODO SEMIRIGIDO			3848,92	NODO SEMIRIGIDO	240,56	
21	3747,89	1873,94	11577,64	NODO SEMIRIGIDO			3704,85	NODO RIGIDO	231,55	
22	3742,69	1871,35	11577,64	NODO SEMIRIGIDO			3704,85	NODO RIGIDO	231,55	

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 10															
UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifiche Globali - 1/3															
Estr. Nro	Ver. Pressoflessione								Ver. Taglio						
	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	MySd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	MyRd (t*m)	Moltip Rottur	Comb Nro	VxSd (t)	VySd (t)	VxRd (t)	VyRd (t)	Coeff. Imp.	Sovr. Tag/Rif
2	13	1,107	3,397	0,119	1,107	25,868	0,908	7,62	3	0,371	2,484	20,871	139,637	0,02	1,01
4	3	21,246	2,337	0,614	21,246	26,834	7,044	11,48	3	0,413	1,632	31,239	123,323	0,01	1,01

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 10															
UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifiche Flessione Piastra 2/3															
Mensola Lato Compresso					Mensola Lato Teso					Verifica Piastra al Tiro					
Estr. Nro	Comb Nro	MSd (t*m)	MRd (t*m)	Moltip Rottura	Comb Nro	MSd (t*m)	MRd (t*m)	Moltip Rottura	Comb Nro	MSd (t*m)	MRd (t*m)	Moltip Rottura	Esito Verif.		
2	34	8,757	10,700	1,22	1	3,614	10,700	2,96	1	0,594	1,148	1,93	SI		
4	34	9,067	10,700	1,18	1	3,614	10,700	2,96	3	0,594	1,148	1,93	SI		

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 10															
UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifica Tirafondi / Verifica Saldature - 3/3															
Verifica Aderenza e Lunghezza Minima Tirafondi								Verifica Saldature Piastra							
Estr. Nro	Comb Nro	NSdTiraf (t)	NRdTiraf (t)	Moltip Rottur	Lbd (cm)	LbdMin (cm)	Esit Veri	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	MySd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	MyRd (t*m)	Esit Veri
2	1	8,032	8,032	1,00	0,000	0,000	SI	8	61,662	3,737	0,280	1128,270	71,497	66,791	SI
4	1	8,032	8,032	1,00	0,000	0,000	SI	15	77,261	2,446	0,629	1128,287	71,498	66,792	SI

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 10												
UNIONI FLANGIATE - Verifiche statiche - 1/4												
Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio					
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.	
1	9	-60,134	3,325	-60,134	4,019	1,21	1	-0,254	-0,254	1,00	OK	
3	13	-68,692	-2,388	-68,692	-4,019	1,68	1	0,031	0,031	1,00	OK	
7	9	-47,994	4,022	-47,994	4,960	1,23	1	0,000	0,000	1,00	OK	
8	13	-17,349	2,202	-17,349	4,019	1,82	1	0,000	0,000	1,00	OK	
9	13	-23,564	-3,371	-23,564	-5,054	1,50	1	-0,010	-0,010	1,00	OK	
10	9	-38,170	-2,022	-38,170	-4,019	1,99	1	-0,010	-0,010	1,00	OK	
15	9	-22,597	2,520	-22,597	5,386	2,14	1	-0,045	-0,045	1,00	OK	
16	9	-22,908	-2,495	-22,908	-4,019	1,61	1	-0,045	-0,045	1,00	OK	
17	13	20,192	-2,142	20,192	-4,466	2,09	1	0,022	0,022	1,00	OK	
18	13	19,881	1,990	19,881	4,019	2,02	1	0,022	0,022	1,00	OK	
21	9	-6,504	1,315	-6,504	7,652	5,82	1	-0,095	-0,095	1,00	OK	
22	9	-6,669	-1,241	-6,669	-4,019	3,24	1	-0,095	-0,095	1,00	OK	
23	13	43,344	-0,396	43,344	-2,249	5,67	1	0,004	0,004	1,00	OK	
24	13	43,085	0,229	43,085	2,133	9,33	1	0,004	0,004	1,00	OK	
27	13	-20,040	-2,835	-20,040	-4,524	1,60	1	-0,021	-0,021	1,00	OK	
28	9	-46,016	-4,200	-46,016	-4,486	1,07	1	-0,021	-0,021	1,00	OK	
29	9	-40,782	2,858	-40,782	4,707	1,65	1	0,012	0,012	1,00	OK	
30	13	-21,569	4,022	-21,569	5,044	1,25	1	0,012	0,012	1,00	OK	

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 10															
UNIONI FLANGIATE - Verifiche Sovreresistenze per Strutture Dissipative - 2/4															
Estr. Nro	Ver. Pressoflessione						Ver. Taglio				Verifica Pannello Nodale				
	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	Sovr. Tag/Rif	VedSisPN (t)	CSicVPN	NedSisPN (t)	CSicVPN
1	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
3	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
7	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 10															
UNIONI FLANGIATE - Verifiche Sovraresistenze per Strutture Dissipative - 2/4															
Estr. Nro	Ver. Pressoflessione						Ver. Taglio					Verifica Pannello Nodale			
	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	Sovr. Tag\Rif	VedSisPN (t)	CSicVPN	NedSisPN (t)	CSicVPN
8	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
9	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
10	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
15	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
16	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
17	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
18	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
21	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
22	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
23	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
24	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
27	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
28	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
29	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00
30	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 10											
UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 3/4											
VERIFICA BULLONI						Pannello Nodale			Saldatura Anima		
Riga 1						Riga 2					
Estr. Nro	Comb Nro	Trazione (t)	Braccio (m)	Trazione (t)	Braccio (m)	Comb Nro	MRd TPA (t*m)	MRd Com (t*m)	Comb Nro	VyRdSald (t)	
1	9	14,903	0,259	17,886	0,149	9	8,04	21,43	1	617,53	
3	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	21,43	1	613,10	
7	9	14,903	0,259	17,886	0,149	9	8,04	22,50	1	622,77	
8	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	21,43	1	630,67	
9	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	22,59	1	629,67	
10	9	14,903	0,259	17,886	0,149	9	8,04	21,43	1	626,12	
15	9	14,903	0,259	17,886	0,149	9	8,04	22,87	1	629,85	
16	9	14,903	0,259	17,886	0,149	9	8,04	21,43	1	629,79	
17	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	23,95	1	630,25	
18	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	21,43	1	630,30	
21	9	14,903	0,272	17,886	0,162	9	8,46	25,79	1	685,23	
22	9	14,903	0,259	17,886	0,149	9	8,04	21,43	1	631,68	
23	13	14,903	0,272	17,886	0,162	13	8,46	25,79	1	677,78	
24	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	21,43	1	624,54	
27	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	22,06	1	630,28	
28	9	14,903	0,259	17,886	0,149	9	8,04	22,02	1	623,51	
29	9	14,903	0,259	17,886	0,149	9	8,04	22,26	1	625,31	
30	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	22,58	1	630,03	

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 10											
UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 4/4											
Rigidezze			Telai Non Controventati				Telai Controventati				Cerniera
Estr. Nro	Sjini t*m/rad	Sj t*m/rad	LimRig. t*m/rad	Classificazione		LimRig. t*m/rad	Classificazione		Lim Rig. t*m/rad		
1	3742,69	1871,35	15464,42	NODO SEMIRIGIDO		4948,62	NODO SEMIRIGIDO		309,29		
3	3742,69	1871,35	15464,42	NODO SEMIRIGIDO		4948,62	NODO SEMIRIGIDO		309,29		
7	3742,69	1871,35	17320,16	NODO SEMIRIGIDO		5542,45	NODO SEMIRIGIDO		346,40		
8	3742,69	1871,35	17320,16	NODO SEMIRIGIDO		5542,45	NODO SEMIRIGIDO		346,40		
9	3742,69	1871,35	17320,16	NODO SEMIRIGIDO		5542,45	NODO SEMIRIGIDO		346,40		
10	3742,69	1871,35	17320,16	NODO SEMIRIGIDO		5542,45	NODO SEMIRIGIDO		346,40		
15	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO		3185,32	NODO RIGIDO		199,08		
16	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO		3185,32	NODO RIGIDO		199,08		
17	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO		3185,32	NODO RIGIDO		199,08		
18	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO		3185,32	NODO RIGIDO		199,08		
21	4206,64	2103,32	18744,76	NODO SEMIRIGIDO		5998,32	NODO SEMIRIGIDO		374,90		
22	3742,69	1871,35	18744,76	NODO SEMIRIGIDO		5998,32	NODO SEMIRIGIDO		374,90		
23	4206,64	2103,32	11928,49	NODO SEMIRIGIDO		3817,12	NODO RIGIDO		238,57		
24	3742,69	1871,35	11928,49	NODO SEMIRIGIDO		3817,12	NODO SEMIRIGIDO		238,57		
27	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO		4618,71	NODO SEMIRIGIDO		288,67		
28	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO		4618,71	NODO SEMIRIGIDO		288,67		
29	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO		4618,71	NODO SEMIRIGIDO		288,67		
30	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO		4618,71	NODO SEMIRIGIDO		288,67		

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 11															
UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifiche Globali - 1/3															
Ver. Pressoflessione								Ver. Taglio							
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	MySd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	MyRd (t*m)	Moltip. Rottur.	Comb Nro	VxSd (t)	VySd (t)	VxRd (t)	VyRd (t)	Coeff. Imp.	Sovr. Tag\Rif
2	13	12,775	1,670	0,548	12,775	25,236	8,274	15,11	29	0,664	0,273	118,904	48,961	0,01	1,01
4	9	30,191	2,505	0,092	30,191	29,128	1,073	11,63	9	0,270	1,754	20,275	131,924	0,01	1,01

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 11														
UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifiche Flessione Piastra 2/3														
Mensola Lato Compresso					Mensola Lato Teso					Verifica Piastra al Tiro				
Estr. Nro	Comb Nro	MSd (t*m)	MRd (t*m)	Moltip. Rottura	Comb Nro	MSd (t*m)	MRd (t*m)	Moltip. Rottura	Comb Nro	MSd (t*m)	MRd (t*m)	Moltip. Rottura	Esito Verif.	
2	21	9,237	10,700	1,16	1	3,614	10,700	2,96	1	0,594	1,148	1,93	SI	
4	21	9,237	10,700	1,16	1	3,614	10,700	2,96	1	0,594	1,148	1,93	SI	

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 11																
UNIONE COLONNA FONDAZIONE CON PIASTRA DI BASE - Verifica Tirafondi / Verifica Saldature - 3/3																
Verifica Aderenza e Lunghezza Minima Tirafondi								Verifica Saldature Piastra								
Estr. Nro	Comb Nro	NSd Tiraf (t)	NRd Tiraf (t)	Moltip Rottur	Lbd (cm)	LbdMin (cm)	Esit Veri	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	MySd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	MyRd (t*m)	Coeff. Imp.	Esit Veri
2	1	8,032	8,032	1,00	0,000	0,000	SI	9	56,411	1,679	0,541	1128,302	71,499	66,793	0,08	SI
4	1	8,032	8,032	1,00	0,000	0,000	SI	15	72,856	2,359	0,571	1128,288	71,498	66,792	0,11	SI

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 11											
UNIONI FLANGIATE - Verifiche statiche - 1/4											
Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.
1	1	-49,289	-0,351	-49,289	-4,019	11,46	1	0,133	0,133	1,00	OK
3	13	-56,437	-2,528	-56,437	-4,019	1,59	1	0,059	0,059	1,00	OK
7	13	5,486	-1,535	5,486	-5,965	3,89	1	0,170	0,170	1,00	OK
8	13	5,308	1,931	5,308	4,019	2,08	1	0,170	0,170	1,00	OK
9	13	-20,486	-3,858	-20,486	-5,069	1,31	1	0,034	0,034	1,00	OK
10	13	-20,664	2,014	-20,664	4,019	2,00	1	0,034	0,034	1,00	OK
15	13	23,697	-0,866	23,697	-4,109	4,74	1	0,076	0,076	1,00	OK
16	9	-58,794	0,388	-58,794	4,032	10,39	1	0,076	0,076	1,00	OK
17	13	25,258	-2,437	25,258	-3,950	1,62	1	0,028	0,028	1,00	OK
18	13	24,947	2,259	24,947	3,982	1,76	1	0,028	0,028	1,00	OK
21	13	30,104	-0,582	30,104	-3,722	6,40	1	0,000	0,000	1,00	OK
22	13	29,939	-0,450	29,939	-3,473	7,71	1	0,000	0,000	1,00	OK
23	13	56,370	-0,393	56,370	-0,847	2,16	1	0,007	0,007	1,00	OK
24	13	56,102	0,170	56,102	0,806	4,75	1	0,007	0,007	1,00	OK
27	13	2,822	-2,435	2,822	-4,482	1,84	1	0,189	0,189	1,00	OK
28	13	2,608	1,933	2,608	6,259	3,24	1	0,189	0,189	1,00	OK
29	13	-18,487	-2,668	-18,487	-4,580	1,72	1	0,016	0,016	1,00	OK
30	13	-18,701	4,179	-18,701	5,008	1,20	1	0,016	0,016	1,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 11																
UNIONI FLANGIATE - Verifiche Sovraresistenze per Strutture Dissipative - 2/4																
Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				Verifica Pannello Nodale					
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	Sovr. Tag/Rif	VedSisPN (t)	CSicVPN	NedSisPN (t)	CSicVPN	Flag V.S.
1	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
3	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
7	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
8	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
9	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
10	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
15	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
16	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
17	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
18	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
21	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
22	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
23	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
24	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
27	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
28	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
29	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
30	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 11											
UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 3/4											
VERIFICA BULLONI						Pannello Nodale			Saldatura Anima		
Riga 1			Riga 2								
Estr. Nro	Comb Nro	Trazione (t)	Braccio (m)	Trazione (t)	Braccio (m)	Comb Nro	MRd TPA (t*m)	MRd Com (t*m)	Comb Nro	VyRdSald (t)	
1	1	14,903	0,259	17,886	0,149	1	8,04	21,43	1	622,27	
3	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	21,43	1	619,26	
7	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	24,79	1	631,73	
8	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	21,43	1	631,74	
9	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	22,60	1	630,21	
10	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	21,43	1	630,18	
15	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	27,27	1	629,65	
16	9	14,903	0,259	17,886	0,149	9	8,04	21,45	1	618,17	
17	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	24,06	1	629,35	
18	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	21,43	1	629,41	
21	13	14,903	0,274	17,886	0,164	13	8,53	26,04	1	690,62	
22	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	24,72	1	628,33	
23	13	14,903	0,274	17,886	0,164	13	8,53	26,04	1	681,30	
24	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	21,43	1	619,41	
27	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	22,02	1	631,82	
28	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	25,35	1	631,83	
29	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	22,12	1	630,51	
30	13	14,903	0,259	17,886	0,149	13	8,04	22,55	1	630,48	

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 11							
UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 4/4							
Rigidezze			Telai Non Controventati		Telai Controventati		Cerniera
Estr. Nro	Sjini t*m/rad	Sj t*m/rad	LimRig. t*m/ra	Classificazione	LimRig. t*m/rad	Classificazione	Lim Rig. t*m/rad
1	3742,69	1871,35	15464,42	NODO SEMIRIGIDO	4948,62	NODO SEMIRIGIDO	309,29
3	3742,69	1871,35	15464,42	NODO SEMIRIGIDO	4948,62	NODO SEMIRIGIDO	309,29
7	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO	5542,45	NODO SEMIRIGIDO	346,40
8	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO	5542,45	NODO SEMIRIGIDO	346,40

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 11

UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 4/4							
Rigidezze			Telai Non Controventati		Telai Controventati		Cerniera
Estr. Nro	SjIni t°m/rad	Sj t°m/rad	LimRig. t°m/rad	Classificazione	LimRig. t°m/rad	Classificazione	Lim Rig. t°m/rad
9	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO	5542,45	NODO SEMIRIGIDO	346,40
10	3742,69	1871,35	17320,15	NODO SEMIRIGIDO	5542,45	NODO SEMIRIGIDO	346,40
15	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO	3185,32	NODO RIGIDO	199,08
16	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO	3185,32	NODO RIGIDO	199,08
17	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO	3185,32	NODO RIGIDO	199,08
18	3742,69	1871,35	9954,11	NODO SEMIRIGIDO	3185,32	NODO RIGIDO	199,08
21	4286,57	2143,28	18744,76	NODO SEMIRIGIDO	5998,32	NODO SEMIRIGIDO	374,90
22	3742,69	1871,35	18744,76	NODO SEMIRIGIDO	5998,32	NODO SEMIRIGIDO	374,90
23	4286,57	2143,28	11577,64	NODO SEMIRIGIDO	3704,85	NODO RIGIDO	231,55
24	3742,69	1871,35	11577,64	NODO SEMIRIGIDO	3704,85	NODO RIGIDO	231,55
27	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67
28	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67
29	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67
30	3742,69	1871,35	14433,46	NODO SEMIRIGIDO	4618,71	NODO SEMIRIGIDO	288,67

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 12

UNIONI FLANGIATE - Verifiche statiche - 1/4											
Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t°m)	NRd (t)	MxRd (t°m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.
1	13	23,997	-0,606	23,997	-4,347	7,17	1	-0,209	-0,209	1,00	OK
3	3	2,834	-1,107	2,834	-6,641	6,00	1	0,337	0,337	1,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 12

UNIONI FLANGIATE - Verifiche Sovreresistenze per Strutture Dissipative - 2/4																
Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				Verifica Pannello Nodale					
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t°m)	NRd (t)	MxRdSis (t°m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	Sovr. Tag\Rif	VedSisPN (t)	CSicVPN	NedSisPN (t)	CSicVPN	Flag V.S.
1	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
3	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 12

UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 3/4										
VERIFICA BULLONI						Pannello Nodale		Saldatura Anima		
Riga 1						Riga 2				
Estr. Nro	Comb Nro	Trazione (t)	Braccio (m)	Trazione (t)	Braccio (m)	Comb Nro	MRd TPA (t°m)	MRd Com (t°m)	Comb Nro	VyRdSald (t)
1	13	14,903	0,272	17,886	0,162	13	8,46	25,79	1	683,17
3	3	14,903	0,272	17,886	0,162	3	8,46	25,79	1	685,47

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 12

UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 4/4							
Rigidezze			Telai Non Controventati		Telai Controventati		Cerniera
Estr. Nro	SjIni t°m/rad	Sj t°m/rad	LimRig. t°m/rad	Classificazione	LimRig. t°m/rad	Classificazione	Lim Rig. t°m/rad
1	4207,50	2103,75	18744,76	NODO SEMIRIGIDO	5998,32	NODO SEMIRIGIDO	374,90
3	4207,50	2103,75	11577,64	NODO SEMIRIGIDO	3704,85	NODO RIGIDO	231,55

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 13

UNIONI FLANGIATE - Verifiche statiche - 1/4											
Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t°m)	NRd (t)	MxRd (t°m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.
1	13	34,255	-0,646	34,255	-3,235	5,01	1	-0,221	-0,221	1,00	OK
3	3	7,413	-0,800	7,413	-6,144	7,68	1	0,310	0,310	1,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 13

UNIONI FLANGIATE - Verifiche Sovreresistenze per Strutture Dissipative - 2/4																
Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				Verifica Pannello Nodale					
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t°m)	NRd (t)	MxRdSis (t°m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	Sovr. Tag\Rif	VedSisPN (t)	CSicVPN	NedSisPN (t)	CSicVPN	Flag V.S.
1	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
3	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 13

UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 3/4										
VERIFICA BULLONI						Pannello Nodale		Saldatura Anima		
Riga 1						Riga 2				
Estr. Nro	Comb Nro	Trazione (t)	Braccio (m)	Trazione (t)	Braccio (m)	Comb Nro	MRd TPA (t°m)	MRd Com (t°m)	Comb Nro	VyRdSald (t)
1	13	14,903	0,272	17,886	0,162	13	8,46	25,79	1	680,75
3	3	14,903	0,272	17,886	0,162	3	8,46	25,79	1	685,28

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 13

UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 4/4							
Rigidezze			Telai Non Controventati		Telai Controventati		Cerniera
Estr. Nro	SjIni t°m/rad	Sj t°m/rad	LimRig. t°m/rad	Classificazione	LimRig. t°m/rad	Classificazione	Lim Rig. t°m/rad
1	4207,50	2103,75	18744,76	NODO SEMIRIGIDO	5998,32	NODO SEMIRIGIDO	374,90
3	4207,50	2103,75	11577,64	NODO SEMIRIGIDO	3704,85	NODO RIGIDO	231,55

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 19

UNIONI FLANGIATE - Verifiche statiche - 1/4

	Ver. Pressoflessione						Ver. Taglio				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.
1	8	37,111	1,219	37,111	2,960	2,43	1	0,018	0,018	1,00	OK
3	8	1,206	0,427	1,206	6,895	16,17	1	0,006	0,006	1,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 19

UNIONI FLANGIATE - Verifiche Sovraresistenze per Strutture Dissipative - 2/4

Estr. Nro	Comb Nro	Ver. Pressoflessione					Coeff. Sic.	Comb Nro	Ver. Taglio				Verifica Pannello Nodale				Flag V.S.
		NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)				VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	Sovr. Tag\Rif	VedSisPN (t)	CSicVPN	NedSisPN (t)	CSicVPN	
1	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00		1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK
3	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00		1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 19

UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 3/4

VERIFICA BULLONI												Saldatura Anima	
Riga 1				Riga 2				Pannello Nodale					
Estr. Nro	Comb Nro	Trazione (t)	Braccio (m)	Trazione (t)	Braccio (m)	Comb Nro	MRd TPA (t*m)	MRd Com (t*m)	Comb Nro	VyRdSald (t)			
1	8	14,903	0,274	17,886	0,164	8	8,54	26,08	1	689,98			
3	8	14,903	0,274	17,886	0,164	8	8,54	26,08	1	695,59			

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 19

UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 4/4

Estr. Nro	Rigidezze		Telai Non Controventati		Telai Controventati		Cerniera
	Sjini t*m/rad	Sj t*m/rad	LimRig. t*m/ra	Classificazione	LimRig. t*m/rad	Classificazione	
1	4298,23	2149,11	18744,76	NODO SEMIRIGIDO	5998,32	NODO SEMIRIGIDO	374,90
3	4298,22	2149,11	11577,64	NODO SEMIRIGIDO	3704,85	NODO RIGIDO	231,55

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 25

UNIONI FLANGIATE - Verifiche statiche - 1/4

	Ver. Pressoflessione						Ver. Taglio				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.
9	15	38,996	0,747	38,996	2,715	3,63	1	-0,015	-0,015	1,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 25

UNIONI FLANGIATE - Verifiche Sovraresistenze per Strutture Dissipative - 2/4

Estr. Nro	Comb Nro	Ver. Pressoflessione					Coeff. Sic.	Comb Nro	Ver. Taglio				Verifica Pannello Nodale				Flag V.S.
		NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)				VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	Sovr. Tag\Rif	VedSisPN (t)	CSicVPN	NedSisPN (t)	CSicVPN	
9	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00		1	0,000	0,000	0,00	0,00	0,000	0,000	0,000	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 25

UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 3/4

VERIFICA BULLONI												Saldatura Anima	
Riga 1				Riga 2				Pannello Nodale					
Estr. Nro	Comb Nro	Trazione (t)	Braccio (m)	Trazione (t)	Braccio (m)	Comb Nro	MRd TPA (t*m)	MRd Com (t*m)	Comb Nro	VyRdSald (t)			
9	15	14,903	0,271	17,886	0,161	15	8,45	25,74	1	677,49			

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 25

UNIONI FLANGIATE - MASCHERA 4/4

Estr. Nro	Rigidezze		Telai Non Controventati		Telai Controventati		Cerniera
	Sjini t*m/rad	Sj t*m/rad	LimRig. t*m/ra	Classificazione	LimRig. t*m/rad	Classificazione	
9	4190,96	2095,48	18744,76	NODO SEMIRIGIDO	5998,32	NODO SEMIRIGIDO	374,90

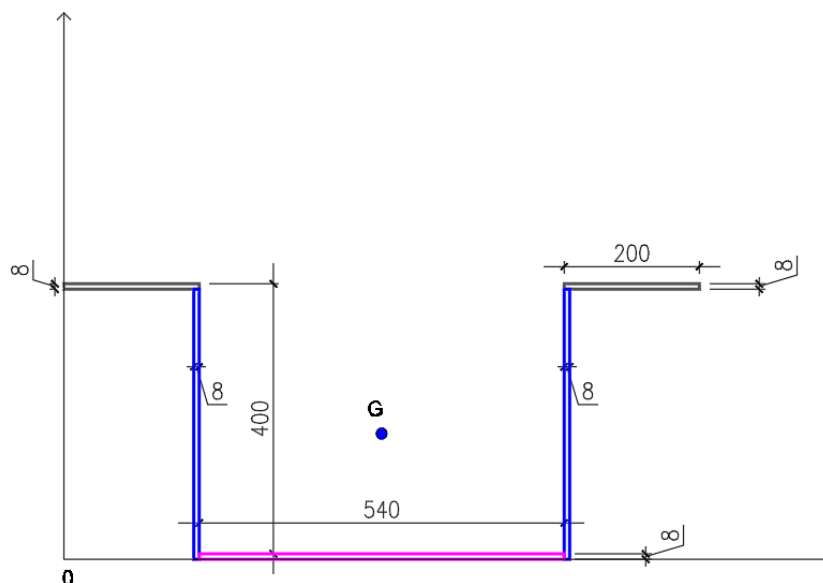
DIMENSIONAMENTO DEL PROFILO IN ACCIAIO EQUIVALENTE

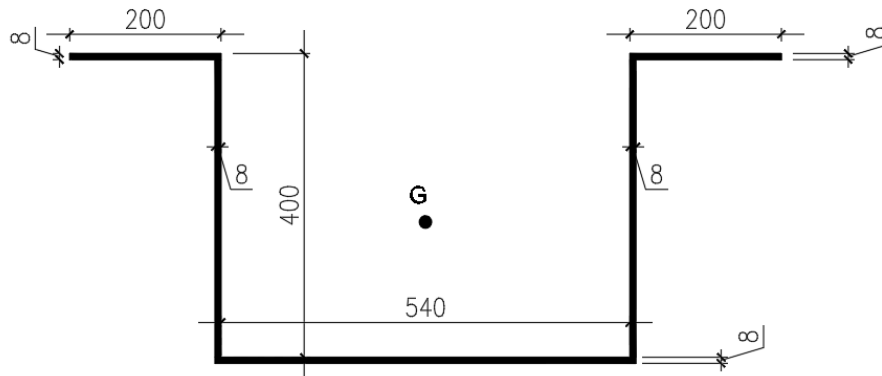
Vista l'impossibilità di disporre in corrispondenza delle volte in muratura della mensa al seminterrato i profili in acciaio S275 2*HEB220 e HEM260, in quanto si abbasserebbe troppo l'altezza utile delle volte stesse, si prevede l'inserimento di un profilo di acciaio ad Ω equivalente al profilo impiegato per l'esecuzione della modellazione strutturale.

L'equivalenza verrà determinata sulla base dell'inerzia del nuovo profilo lungo l'asse x (asse forte).

Il profilo in acciaio S275 equivalente al profilo in acciaio S275 impiegato per i **traversi** delle cerchiature nella modellazione strutturale presenterà una **sezione ad Ω** con le seguenti caratteristiche geometriche:

- $S_{\text{ALI ORIZZONTALI}} = 8 \text{ mm.}$
- $S_{\text{ALI VERTICALI}} = 8 \text{ mm.}$
- $S_{\text{ALA INFERIORE}} = 8 \text{ mm.}$
- $L_{\text{ALI ORIZZONTALI}} = 200 \text{ mm.}$
- $L_{\text{ALI VERTICALI}} = 400 \text{ mm.}$
- $L_{\text{ALA INFERIORE}} = 540 \text{ mm.}$
- Ascissa del baricentro geometrico $x_G = \sum A_i x_i / A_{\text{TOT}} = (1600 \cdot 100) + (3200 \cdot 196) + (4320 \cdot 470) + (3200 \cdot 744) + (1600 \cdot 840) / 13920 = 470 \text{ mm. Teorema di Varignon}$
- Ordinata del baricentro geometrico $Y_G = \sum A_i Y_i / A_{\text{TOT}} = (1600 \cdot 404) + (3200 \cdot 200) + (4320 \cdot 4) + (3200 \cdot 404) + (1600 \cdot 200) / 13920 = 186,07 \text{ mm. Teorema di Varignon}$





Il momento di inerzia lungo l'asse forte (asse x) del profilo equivalente sarà pari a:

$$I_{\text{tot } x} = \sum [I_{xG} + I_T] = \sum [I_{xG} + A \cdot d^2] = \sum b h^3 / 12 + \sum A \cdot d^2$$

$$I_1 = I_2 = b h^3 / 12 = 200 \cdot 8^3 / 12 = 8533,33 \text{ mm}^4$$

$$I_3 = I_4 = b h^3 / 12 = 8 \cdot 400^3 / 12 = 42666666,67 \text{ mm}^4$$

$$I_5 = b h^3 / 12 = 540 \cdot 8^3 / 12 = 23040,00 \text{ mm}^4$$

$$I_{Ty1} = I_{Ty2} = A \cdot d^2 = 1600 \cdot 217,9^2 = 75968656,00 \text{ mm}^4$$

$$I_{Ty3} = I_{Ty4} = A \cdot d^2 = 3200 \cdot 13,9^2 = 618272,00 \text{ mm}^4$$

$$I_{Ty5} = A \cdot d^2 = 4320 \cdot 182,1^2 = 143252971,20 \text{ mm}^4$$

$$I_{\text{tot } x} = I_1 + I_2 + I_3 + I_4 + I_5 + I_{Ty1} + I_{Ty2} + I_{Ty3} + I_{Ty4} + I_{Ty5} = \mathbf{38180,03 \cdot 10^4 \text{ mm}^4}$$

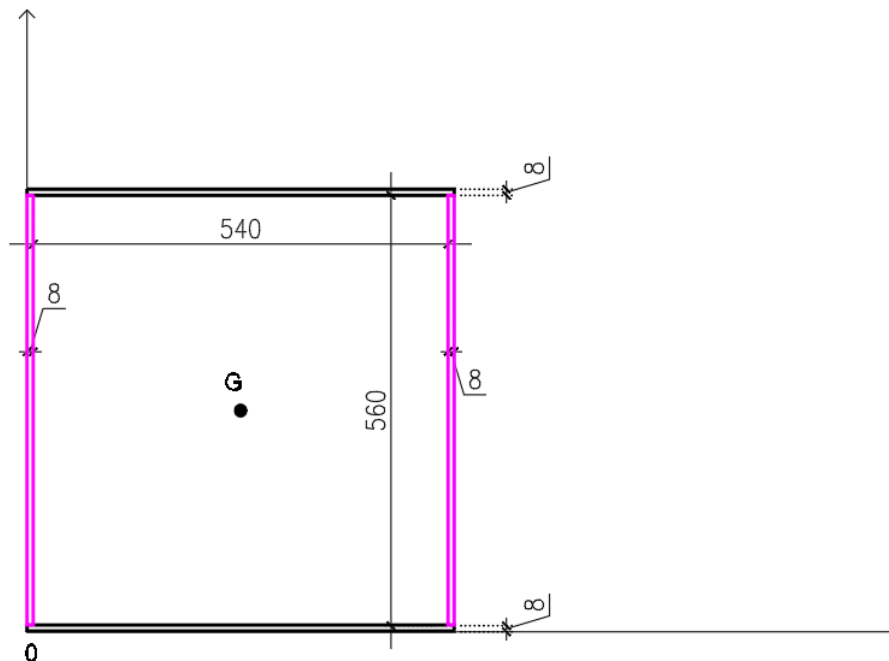
Il momento di inerzia del profilo equivalente in acciaio S275 lungo l'asse forte (asse x) è maggiore del momento di inerzia lungo x dei profili impiegati nei calcoli:

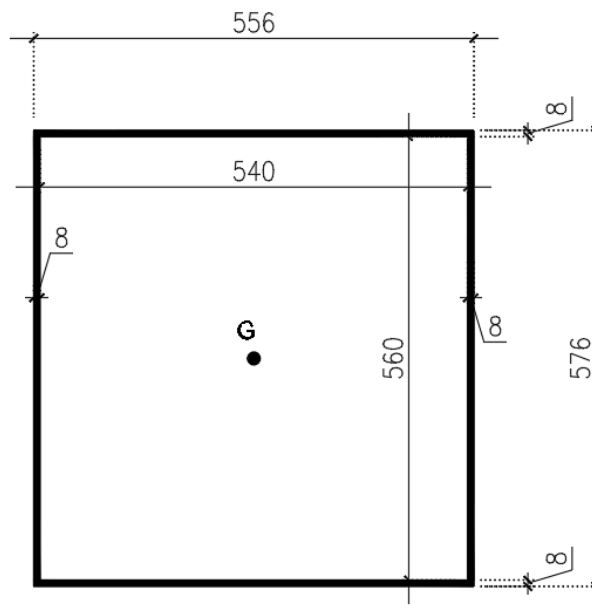
- $I_{X, 2HEB220} = 2 \cdot 8091 \cdot 10^4 \text{ mm}^4 = 16182 \cdot 10^4 \text{ mm}^4$.
- $I_{X, HEM260} = 31310 \cdot 10^4 \text{ mm}^4$.

Il profilo in acciaio S275 equivalente al profilo in acciaio S275 impiegato nella modellazione strutturale per i **pilastr**i delle cerchiature presenterà una **sezione rettangolare cava**, in modo da poter realizzare il **placcaggio continuo** delle colonne murarie.

La sezione rettangolare cava equivalente avrà le seguenti caratteristiche geometriche:

- $S_{\text{ALI ORIZZONTALI}} = 8 \text{ mm.}$
- $S_{\text{ALI VERTICALI}} = 8 \text{ mm.}$
- $L_{\text{ALI ORIZZONTALI}} = 556 \text{ mm.}$
- $L_{\text{ALI VERTICALI}} = 576 \text{ mm.}$
- Ascissa del baricentro geometrico $x_G = \sum A_i x_i / A_{\text{TOT}} = (4448 \cdot 278) + (4471,6 \cdot 4) + (4448 \cdot 278) + (4471,6 \cdot 552) / 17839,2 = 278 \text{ mm. Teorema di Varignon}$
- Ordinata del baricentro geometrico $Y_G = \sum A_i Y_i / A_{\text{TOT}} = (4448 \cdot 572) + (4471,6 \cdot 288,5) + (4448 \cdot 4) + (4471,6 \cdot 288,5) / 17839,2 = 288 \text{ mm. Teorema di Varignon}$





Il momento di inerzia lungo l'asse forte (asse x) del profilo equivalente sarà pari a:

$$I_{\text{tot } x} = \sum [I_{xG} + I_T] = \sum [I_{xG} + A \cdot d^2] = \sum b h^3 / 12 + \sum A \cdot d^2$$

$$I_1 = I_2 = b h^3 / 12 = 556 \cdot 8^3 / 12 = 23722,66 \text{ mm}^4$$

$$I_3 = I_4 = b h^3 / 12 = 8 \cdot 560^3 / 12 = 117077333,30 \text{ mm}^4$$

$$I_{Ty1} = I_{Ty2} = A \cdot d^2 = 4448 \cdot 284^2 = 358757888,00 \text{ mm}^4$$

$$I_{Ty3} = I_{Ty4} = A \cdot d^2 = 4471,6 \cdot 0^2 = 0 \text{ mm}^4$$

$$I_{\text{tot } x} = I_1 + I_2 + I_3 + I_4 + I_{Ty1} + I_{Ty2} + I_{Ty3} + I_{Ty4} = 95171,79 \cdot 10^4 \text{ mm}^4$$

Il momento di inerzia del profilo equivalente in acciaio S275 lungo l'asse forte (asse x) è maggiore del momento di inerzia lungo x dei profili impiegati nei calcoli:

$$I_{x, 2\text{HEB}220} + I_{x, \text{HEM}260} + I_{x, \text{HEM}260} = (2 \cdot 8091 \cdot 10^4) \text{ mm}^4 + 31310 \cdot 10^4 \text{ mm}^4 + 31310 \cdot 10^4 \text{ mm}^4 = 71802 \cdot 10^4 \text{ mm}^4.$$

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella caratteristiche statiche dei profili e caratteristiche materiali.

Sez.	: Numero d'archivio della sezione
U	: Perimetro bagnato per metro di sezione
P	: Peso per unità di lunghezza
A	: Area della sezione
A_x	: Area a taglio in direzione X
A_y	: Area a taglio in direzione Y
J_x	: Momento d'inerzia rispetto all'asse X
J_y	: Momento d'inerzia rispetto all'asse Y
J_t	: Momento d'inerzia torsionale
W_x	: Modulo di resistenza a flessione, asse X
W_y	: Modulo di resistenza a flessione, asse Y
W_t	: Modulo di resistenza a torsione
i_x	: Raggio d'inerzia relativo all'asse X
i_y	: Raggio d'inerzia relativo all'asse Y
sver	: Coefficiente per verifica a svergolamento ($h/(b \cdot t)$)
E	: Modulo di elasticità normale
G	: Modulo di elasticità tangenziale
lambda	: Valore massimo della snellezza
Tipo Acciaio	: Tipo di acciaio
Tipo verifica	: EvitaVerif : non esegue verifica NoVerCompr : verifica solo aste tese Completa : verifica completa
gamma	: peso specifico del materiale
Lungh/SpLim	: Rapporto fra la lunghezza dell'asta e lo spostamento limite
Tipo profilatura	: a freddo/a caldo (Dato valido solo per tipologie tubolari)
W_x Plast.	: Modulo di resistenza plastica in direzione X
W_y Plast.	: Modulo di resistenza plastica in direzione Y
W_t Plast.	: Modulo di resistenza plastica torsionale
A_x Plast.	: Area a taglio plastica direzione X
A_y Plast.	: Area a taglio plastica direzione Y
I_w	: Costante di ingobbamento (momento di inerzia settoriale)
Num.Rit.Tors	: Numero di ritegni torsionali

Per Norma 1996 valgono anche le seguenti sigle:

s_{amm}	: Tensione ammissibile
fe	: Tipo di acciaio (1 = Fe360; 2 = Fe430; 3 = Fe510)
Ω	: Prospetto per i coefficienti Ω (1 = a; 2 = b; 3 = c; 4 = d – Per le sezioni in legno: 5 = latifoglie dure; 6=conifere)
Caric. estra	: Coefficiente per carico estradossato per la verifica allo svergolamento
E.lim.	: Eccentricità limite per evitare la verifica allo svergolamento
Coeff.'ni'	: Coefficiente “ni”

● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dell'archivio materiali.

Material N.ro : Numero identificativo del materiale in esame

Densità : *Peso specifico del materiale*

Ex * 1E3 : *Modulo elastico in direzione x moltiplicato per 10 al cubo*

Ni.x : *Coefficiente di Poisson in direzione x*

Alfa.x : *Coefficiente di dilatazione termica in direzione x*

Ey * 1E3 : *Modulo elastico in direzione y moltiplicato per 10 al cubo*

Ni.y : *Coefficiente di Poisson in direzione y*

Alfa.y : *Coefficiente di dilatazione termica in direzione y*

E11 * 1E3 : *Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 1a colonna*

E12 * 1E3 : *Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 2a colonna*

E13 * 1E3 : *Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 3a colonna*

E22 * 1E3 : *Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 2a riga - 2a colonna*

E23 * 1E3 : *Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 2a riga - 3a colonna*

E33 * 1E3 : *Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 3a riga - 3a colonna*

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito il significato delle simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input dei fili fissi:

- **Filo** : Numero del filo fisso in pianta.

- **Ascissa** : Ascissa.

- **Ordinata** : Ordinata.

Si riporta di seguito il significato delle simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input delle quote di piano:

- **Quota** : Numero identificativo della quota del piano.

- **Altezza** : Altezza dallo spiccatto di fondazione.

- **Tipologia** : Le tipologie previste sono due:

0 = Piano sismico, ovvero piano che è sede di massa, sia strutturale che portata, che deve essere considerata ai fini del calcolo sismico. Tutti i nodi a questa quota hanno gli spostamenti orizzontali legati dalla relazione di impalcato rigido.

1 = Interpiano, ovvero quota intermedia che ha rilevanza ai fini della geometria strutturale ma la cui massa non viene considerata a questa quota ai fini sismici. I nodi a questa quota hanno spostamenti orizzontali indipendenti.

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di input delle travi:

Trave	: Numero identificativo della trave alla quota in esame
Sez.	: Numero di archivio della sezione della trave. Se il numero sezione è superiore a 600, si tratta di setto di altezza pari all'interpiano e di cui nei successivi dati viene specificato il solo spessore
Base x Alt.	: Ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza
Magrone	: Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler
Ang.	: Angolo di rotazione della sezione attorno all'asse
Filo in.	: Numero del filo fisso iniziale della trave
Filo fin.	: Numero del filo fisso finale della trave
Quota in.	: Quota dell'estremo iniziale della trave
Quota fin.	: Quota dell'estremo finale della trave
dx in	: Scostamento in direzione X del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento
dx f	: Scostamento in direzione X del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento
dy in	: Scostamento in direzione Y del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento
dy f	: Scostamento in direzione Y del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento
Pann.	: Carico sulla trave dovuto a pannelli di solai.
Tamp.	: Carico sulla trave dovuto a tamponature
Ball.	: Carico sulla trave dovuto a ballatoi
Espl.	: Carico sulla trave imposto dal progettista
Tot.	: Totale dei carichi verticali precedenti
Torc.	: Momento torcente distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
Orizz.	: Carico orizzontale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
Assia.	: Carico assiale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista
Ali.	: Aliquota media pesata dei carichi accidentali per la determinazione della massa sismica
Crit.N.ro	: Numero identificativo del criterio di progetto associato alla trave
Tipo	Tipo elemento ai fini sismici:
Elemento	Le sigle sotto riportate hanno il significato appresso specificato: - "Secondario NTC18": si intende un elemento asta secondario ai sensi della NTC2018, che non viene inserito nel modello sismico ed a cui vengono applicate le verifiche di duttilità. - "NoGerarchia": si intende un elemento asta non appartenente ad un meccanismo dissipativo e in cui non è applicabile la gerarchia delle resistenze (esempio aste meshate interne a pareti o piastre o travi inclinate)

Nel caso di vincoli particolari (situazione diversa dal doppio incastro), segue un'ulteriore tabulato relativo ai vincoli, le cui sigle hanno il seguente significato:

Codice: Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:

I = incastro; **K** = appoggio scorrevole; **C** = cerniera sferica; **E** = esplicito; **CF** = cerniera flessionale.

Il reale funzionamento dei vincoli (da intendersi come vincoli interni tra asta e nodo) è esplicitato dai successivi dati:

T_x, T_y, T_z	: Valori delle rigidezze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione mutua tra trave e nodo è impedita (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale traslazione reciproca (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (traslazioni
-----------------------------------	--

assolute diverse), ma sul nodo agirà una forza, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidezza per la variazione di spostamento. Se infine viene inserito un valore compreso fra -1 (incastato) e 0 (libero), fattore di connessione, il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidezza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse della trave.

Rx, Ry, Rz : Valori delle rigidezze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione mutua tra trave e nodo è impedita (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale rotazione reciproca (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (rotazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà un momento, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidezza per la variazione di rotazione. Se viene inserito un valore compreso fra -1 (incastato) e 0 (libero), fattore di connessione, il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidezza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse della trave.

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei carichi e vincoli nodali.

Filo	: Numero identificativo del filo fisso
Quo N.	: Numero identificativo della quota di riferimento secondo la codifica dell'input quote
D.Quo.	: Delta quota, ovvero scostamento della quota del nodo dalla quota di riferimento
P. Sis	: Piano sismico di appartenenza del nodo in esame. È possibile avere più piani sismici alla stessa quota di impalcato
Codi	: Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:

I = Incastro
A = Automatico
C = Cerniera sferica
E = Esplicito

Il vincolo di tipo 'A', cioè automatico, corrisponde ad un tipo di vincolo scelto dal programma in funzione delle varie situazioni strutturali riscontrate. Per valutare quale tipo di vincolo è stato imposto da CDSWin in questi casi è necessario riferirsi ai dati delle successive colonne della presente tabella di stampa

Tx, Ty, Tz	: Valori delle rigidezze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione è impedita, mentre lo 0 indica che non ha alcun vincolo
Rx, Ry, Rz	: Valori delle rigidezze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione è impedita, mentre lo 0 indica che non ha alcun vincolo
Fx, Fy, Fz	: Valori delle forze concentrate applicate al nodo in esame
Mx, My, Mz	: Valori delle coppie concentrate applicate al nodo in esame

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO

PROFILATI IPE							
Sez. N.ro	Descrizione	h mm	b mm	a mm	e mm	r mm	Mat. N.ro
193	IPE270	270,0	135,0	6,6	10,2	15,0	2

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO

CARATTERISTICHE STATICHE DEI PROFILI

Sez. N.ro	U m2/m	P kg/m	A cmq	Ax cmq	Ay cmq	Jx cm4	Jy cm4	Jt cm4	Wx cm3	Wy cm3	Wt cm3	ix cm	iy cm	sver 1/cm
193	1,04	36,1	45,94	8,83	15,79	5789,8	419,9	11,9	428,87	62,20	11,71	11,23	3,02	1,96

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO

DATI PER VERIFICHE EUROCODICE

Sez. N.ro	Descrizione	Wx Plastico cm3	Wy Plastico cm3	Wt Plastico cm3	Ax Plastico cm2	Ay Plastico cm2	Iw cm6
193	IPE270	484,00	96,95	19,48	29,47	22,14	70577,9

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO

CARATTERISTICHE MATERIALE

Mat. N.ro	E kg/cmq	G kg/cmq	lambda max	Tipo Acciaio	Verifica	Gamma kg/mc	Lung/ SpLim	Tipo Profilat.
2	2100000	850000	200,0	S275	Completa	7850	250	a Freddo

ARCHIVIO MATERIALI PIASTRE: MATRICE ELASTICA

Materiale N.ro	Densita' kg/mc	Ex*1E3 kg/cm2	Ni.x	Alfa.x (*1E5)	Ey*1E3 kg/cm2	Ni.y	Alfa.y (*1E5)	E11*1E3 kg/cm2	E12*1E3 kg/cm2	E13*1E3 kg/cm2	E22*1E3 kg/cm2	E23*1E3 kg/cm2	E33*1E3 kg/cm2
12	1800	25	0,25	1,00	25	0,25	1,00	27	7	0	27	0	10

ARCHIVIO TIPOLOGIE DI CARICO

Car. N.ro	Peso Strut kg/mq	Perman. NONstru kg/mq	Varia bibile kg/mq	Neve kg/mq	Destinaz. d'Uso	Psi 0	Psi 1	Psi 2	Anal Car. N.ro	DESCRIZIONE SINTETICA DEL TIPO DI CARICO			
9	0	150	300	0	Scuole	2005	0,7	0,7	0,6	SOLETTA CLS LECA 1800			
										s= 9 cm			

DATI GENERALI DI STRUTTURA

DATI GENERALI DI STRUTTURA

Massima dimens. dir. X (m)		19,74	Altezza edificio (m)		5,50
Massima dimens. dir. Y (m)		32,35	Differenza temperatura(°C)		15
PARAMETRI SISMICI					
Vita Nominale (Anni)	100	Classe d' Uso		III Cu=1.5	
Longitudine Est (Grd)	13,86868	Latitudine Nord (Grd)		42,98841	
Categoria Suolo	B	Coeff. Condiz. Topogr.		1,00000	
Sistema Costruttivo Dir.1	Acciaio	Sistema Costruttivo Dir.2		Acciaio	
Regolarita' in Altezza	SI (KR=1)	Regolarita' in Pianta		SI	
Direzione Sisma (Grd)	0	Sisma Verticale		ASSENTE	
Effetti P/Delta	NO	Quota di Zero Sismico (m)		0,00000	
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D.					
Probabilita' Pvr	0,63	Periodo di Ritorno Anni		151,00	
Accelerazione Ag/g	0,11	Periodo T'c (sec.)		0,31	
Fo	2,43	Fv		1,07	
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,20	Periodo TB (sec.)		0,15	
Periodo TC (sec.)	0,44	Periodo TD (sec.)		2,03	
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.					
Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni		1424,00	
Accelerazione Ag/g	0,27	Periodo T'c (sec.)		0,33	
Fo	2,48	Fv		1,75	
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,13	Periodo TB (sec.)		0,15	
Periodo TC (sec.)	0,45	Periodo TD (sec.)		2,69	
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ACCIAIO - D I R. 1					
Classe Duttilita'	NON dissip.	Sotto-Sistema Strutturale		Intelaiat	
AlfaU/Alfa1	1,30	Fattore di comportam 'q'		1,50	
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ACCIAIO - D I R. 2					
Classe Duttilita'	NON dissip.	Sotto-Sistema Strutturale		Intelaiat	
AlfaU/Alfa1	1,30	Fattore di comportam 'q'		1,50	
COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI					
Acciaio per carpenteria	1,05	Verif.Instabilita' acciaio:		1,05	
Acciaio per CLS armato	1,15	Calcestruzzo CLS armato		1,50	
Muratura azioni sismiche	2,00	Muratura azioni statiche		3,00	
Legno per comb. eccez.	1,00	Legno per comb. fondament.:		1,30	
Livello conoscenza	LC3				

DATI GENERALI DI STRUTTURA

DATI DI CALCOLO PER AZIONE NEVE

Zona Geografica	II	Coefficiente Termico	1,00
Altitudine sito s.l.m. (m)	2	Coefficiente di forma	0,80
Tipo di Esposizione	Ventosa	Coefficiente di esposizione	0,90
Carico di riferimento kg/mq	100	Carico neve di calcolo kg/mq	71,00

Il calcolo della neve e' effettuato in base al punto 3.4 del D.M. 2018 e relative modifiche e integrazioni riportate nella Circolare del 26/12/2009

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m	Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
1	44,09	25,01	2	37,34	7,71
3	43,06	31,04	4	43,06	29,84
6	43,06	27,57	7	43,06	25,69
8	46,83	31,04	9	46,83	29,84
11	46,83	27,57	12	46,83	25,69
13	40,09	32,35	14	41,58	32,35
15	44,09	32,35	16	45,46	32,35
17	43,06	26,61	18	46,83	26,61
19	40,09	29,84	20	36,07	7,71
21	41,58	29,84	22	40,09	31,04
23	41,58	31,04	24	45,81	27,57
25	45,81	25,69	26	45,81	26,61
27	45,81	31,04	29	36,07	6,34
30	37,34	6,34	32	36,07	9,04
33	37,34	9,04	35	36,07	10,47
36	37,34	10,47	38	27,09	13,83
39	34,80	13,83	40	38,60	13,83
41	46,83	13,83	43	27,09	21,57
44	34,80	21,57	45	38,60	21,57
46	46,83	21,57	47	45,81	29,84
48	27,09	25,01	49	34,80	25,01
50	38,60	25,01	51	46,83	25,01
52	28,38	13,83	53	38,60	4,19
54	46,83	4,19	55	34,80	0,00
56	38,60	0,00	57	46,83	0,00
58	34,80	32,35	59	38,60	32,35
60	46,83	32,35	61	28,38	21,57
62	29,66	13,83	63	29,66	21,57
64	30,94	13,83	65	30,94	21,57
66	32,23	13,83	67	32,23	21,57
68	33,51	13,83	69	33,51	21,57
70	44,55	27,57	71	44,55	25,69
72	39,98	13,83	73	39,98	21,57
74	41,35	13,83	75	41,35	21,57
76	43,06	25,01	77	43,06	32,35
78	42,72	13,83	79	42,72	21,57
80	44,09	13,83	81	44,09	21,57
82	45,46	13,83	83	45,46	21,57
84	44,55	26,61	85	44,55	31,04
86	44,55	29,84	87	36,74	25,01
88	39,98	4,19	89	41,35	4,19
90	42,72	4,19	91	44,09	4,19
92	45,46	4,19	94	36,74	0,00
95	39,98	0,00	96	41,35	0,00
97	42,72	0,00	98	44,09	0,00
99	45,46	0,00	100	36,74	32,35
108	36,74	5,62	109	36,74	7,00
110	36,74	8,33	111	36,74	9,75
112	36,74	11,13	113	36,74	12,51
115	28,38	25,01	116	29,66	25,01
117	30,94	25,01	118	32,23	25,01
119	33,51	25,01	126	39,98	6,34
127	41,35	6,34	128	42,72	6,34
129	44,09	6,34	130	45,46	6,34
131	39,98	7,71	132	41,35	7,71
133	42,72	7,71	134	44,09	7,71
135	45,46	7,71	136	27,09	15,15
137	34,80	15,15	138	28,38	15,15
139	29,66	15,15	140	30,94	15,15
141	32,23	15,15	142	33,51	15,15
143	39,98	9,04	144	41,35	9,04

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
145	42,72	9,04		146	44,09	9,04
147	45,46	9,04		148	39,98	10,47
149	41,35	10,47		150	42,72	10,47
151	44,09	10,47		152	45,46	10,47
159	27,09	16,41		160	34,80	16,41
161	28,38	16,41		162	29,66	16,41
163	30,94	16,41		164	32,23	16,41
165	33,51	16,41		170	44,62	5,62
173	44,62	7,00		174	44,62	8,33
175	44,62	9,75		176	44,62	11,13
177	44,62	12,51		178	40,76	5,62
179	40,76	7,00		180	40,76	8,33
181	40,76	9,75		182	27,09	17,67
183	34,80	17,67		184	28,38	17,67
185	29,66	17,67		186	30,94	17,67
187	32,23	17,67		188	33,51	17,67
189	40,76	11,13		190	40,76	12,51
205	27,09	18,92		206	34,80	18,92
207	28,38	18,92		208	29,66	18,92
209	30,94	18,92		210	32,23	18,92
211	33,51	18,92		228	27,09	20,18
229	34,80	20,18		230	28,38	20,18
231	29,66	20,18		232	30,94	20,18
233	32,23	20,18		234	33,51	20,18
274	27,09	22,65		275	34,80	22,65
276	28,38	22,65		277	29,66	22,65
278	30,94	22,65		279	32,23	22,65
280	33,51	22,65		297	27,09	23,86
298	34,80	23,86		299	28,38	23,86
300	29,66	23,86		301	30,94	23,86
302	32,23	23,86		303	33,51	23,86
328	36,07	25,01		329	37,34	25,01
331	36,07	0,00		332	37,34	0,00
334	34,80	4,19		335	39,98	25,01
336	41,35	25,01		337	42,72	25,01
338	36,07	21,57		339	45,46	25,01
342	37,34	21,57		344	36,07	13,83
345	37,34	13,83		347	36,07	4,19
348	37,34	4,19		350	46,83	22,65
351	46,83	23,86		353	36,07	22,65
354	36,07	23,86		356	37,34	22,65
357	37,34	23,86		362	38,60	22,65
363	38,60	23,86		365	39,98	22,65
366	39,98	23,86		368	41,35	22,65
369	41,35	23,86		371	42,72	22,65
372	42,72	23,86		374	44,09	22,65
375	44,09	23,86		377	45,46	22,65
378	45,46	23,86		386	38,60	15,15
387	46,83	15,15		388	39,98	15,15
389	41,35	15,15		390	42,72	15,15
391	44,09	15,15		392	45,46	15,15
395	36,07	15,15		396	37,34	15,15
398	38,60	16,41		399	46,83	16,41
400	39,98	16,41		401	41,35	16,41
402	42,72	16,41		403	44,09	16,41
404	45,46	16,41		407	36,07	16,41
408	37,34	16,41		410	38,60	17,67
411	46,83	17,67		412	39,98	17,67
413	41,35	17,67		414	42,72	17,67
415	44,09	17,67		416	45,46	17,67
419	36,07	17,67		420	37,34	17,67
422	38,60	18,92		423	46,83	18,92
424	39,98	18,92		425	41,35	18,92
426	42,72	18,92		427	44,09	18,92
428	45,46	18,92		431	36,07	18,92
432	37,34	18,92		434	38,60	20,18
435	46,83	20,18		436	39,98	20,18
437	41,35	20,18		438	42,72	20,18
439	44,09	20,18		440	45,46	20,18
443	36,07	20,18		444	37,34	20,18
484	38,60	5,62		485	46,83	5,62
486	39,98	5,62		487	41,35	5,62
488	42,72	5,62		489	44,09	5,62
490	45,46	5,62		493	34,80	5,62

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
494	36,07	5,62		495	37,34	5,62
497	38,60	7,00		498	46,83	7,00
499	39,98	7,00		500	41,35	7,00
501	42,72	7,00		502	44,09	7,00
503	45,46	7,00		506	34,80	7,00
507	36,07	7,00		508	37,34	7,00
510	38,60	8,33		511	46,83	8,33
512	39,98	8,33		513	41,35	8,33
514	42,72	8,33		515	44,09	8,33
516	45,46	8,33		519	34,80	8,33
520	36,07	8,33		521	37,34	8,33
523	38,60	9,75		524	46,83	9,75
525	39,98	9,75		526	41,35	9,75
527	42,72	9,75		528	44,09	9,75
529	45,46	9,75		532	34,80	9,75
533	36,07	9,75		534	37,34	9,75
536	38,60	11,13		537	46,83	11,13
538	39,98	11,13		539	41,35	11,13
540	42,72	11,13		541	44,09	11,13
542	45,46	11,13		545	34,80	11,13
546	36,07	11,13		547	37,34	11,13
549	38,60	12,51		550	46,83	12,51
551	39,98	12,51		552	41,35	12,51
553	42,72	12,51		554	44,09	12,51
555	45,46	12,51		558	34,80	12,51
559	36,07	12,51		560	37,34	12,51
562	34,80	1,57		563	38,60	1,57
564	46,83	1,57		565	39,98	1,57
566	41,35	1,57		567	42,72	1,57
568	44,09	1,57		569	45,46	1,57
572	36,07	1,57		573	37,34	1,57
575	34,80	3,02		576	38,60	3,02
577	46,83	3,02		578	39,98	3,02
579	41,35	3,02		580	42,72	3,02
581	44,09	3,02		582	45,46	3,02
585	36,07	3,02		586	37,34	3,02
602	36,10	32,35		603	37,35	32,35
607	34,80	31,04		608	38,60	31,04
612	36,10	31,04		613	37,35	31,04
617	34,80	29,84		618	38,60	29,84
622	36,10	29,84		623	37,35	29,84
627	34,80	28,64		628	38,60	28,64
632	36,10	28,64		633	37,35	28,64
637	34,80	27,44		638	38,60	27,44
642	36,10	27,44		643	37,35	27,44
647	34,80	26,26		648	38,60	26,26
652	36,10	26,26		653	37,35	26,26

QUOTE PIANI SISMICI ED INTERPIANI

Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp XY	Alt.	Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp XY	Alt.
0	0,00	Piano Terra			1	5,50	Piano sismico	NO	NO

TRAVI IN ACCIAIO ALLA QUOTA 5.5 m

		DATI GENERALI				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI									
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia cm	Ali %	Crit N.ro
13	193	Tel.SismoRes.	0	142	165	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
14	193	Tel.SismoRes.	0	165	188	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
18	193	Tel.SismoRes.	0	22	23	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
19	193	Tel.SismoRes.	0	23	3	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
20	193	Tel.SismoRes.	0	188	211	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
21	193	Tel.SismoRes.	0	211	234	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
22	193	Tel.SismoRes.	0	608	22	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
23	193	Tel.SismoRes.	0	29	507	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
24	193	Tel.SismoRes.	0	20	520	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
25	193	Tel.SismoRes.	0	32	533	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
26	193	Tel.SismoRes.	0	35	546	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
27	193	Tel.SismoRes.	0	30	508	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
28	193	Tel.SismoRes.	0	2	521	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
29	193	Tel.SismoRes.	0	33	534	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
31	193	Tel.SismoRes.	0	19	21	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
32	193	Tel.SismoRes.	0	21	4	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
33	193	Tel.SismoRes.	0	36	547	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
35	193	Tel.SismoRes.	0	618	19	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

[illegible]

TRAVI IN ACCIAIO ALLA QUOTA 5.5 m																									
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	EspI	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Crit N.ro		
175	193	Tel.SismoRes.	0	416	411	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
176	193	Tel.SismoRes.	0	428	423	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
178	193	Tel.SismoRes.	0	642	643	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
179	193	Tel.SismoRes.	0	652	653	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
180	193	Tel.SismoRes.	0	551	72	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
181	193	Tel.SismoRes.	0	89	487	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
182	193	Tel.SismoRes.	0	127	500	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
184	193	Tel.SismoRes.	0	132	513	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
185	193	Tel.SismoRes.	0	144	526	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
186	193	Tel.SismoRes.	0	149	539	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
187	193	Tel.SismoRes.	0	539	552	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
188	193	Tel.SismoRes.	0	552	74	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
190	193	Tel.SismoRes.	0	90	488	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
191	193	Tel.SismoRes.	0	128	501	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
192	193	Tel.SismoRes.	0	133	514	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
193	193	Tel.SismoRes.	0	145	527	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
194	193	Tel.SismoRes.	0	150	540	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
195	193	Tel.SismoRes.	0	378	351	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
196	193	Tel.SismoRes.	0	540	553	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
198	193	Tel.SismoRes.	0	553	78	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
199	193	Tel.SismoRes.	0	91	489	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
200	193	Tel.SismoRes.	0	129	502	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
201	193	Tel.SismoRes.	0	134	515	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
202	193	Tel.SismoRes.	0	377	350	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
203	193	Tel.SismoRes.	0	146	528	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
204	193	Tel.SismoRes.	0	151	541	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
205	193	Tel.SismoRes.	0	541	554	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
206	193	Tel.SismoRes.	0	554	80	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
207	193	Tel.SismoRes.	0	92	490	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
208	193	Tel.SismoRes.	0	130	503	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
209	193	Tel.SismoRes.	0	135	516	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
210	193	Tel.SismoRes.	0	147	529	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
211	193	Tel.SismoRes.	0	152	542	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
212	193	Tel.SismoRes.	0	542	555	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
213	193	Tel.SismoRes.	0	555	82	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
214	193	Tel.SismoRes.	0	178	487	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
215	193	Tel.SismoRes.	0	170	490	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
216	193	Tel.SismoRes.	0	179	500	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
217	193	Tel.SismoRes.	0	173	503	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
218	193	Tel.SismoRes.	0	180	513	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
219	193	Tel.SismoRes.	0	174	516	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
220	193	Tel.SismoRes.	0	181	526	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
221	193	Tel.SismoRes.	0	175	529	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
222	193	Tel.SismoRes.	0	189	539	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
223	193	Tel.SismoRes.	0	176	542	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
224	193	Tel.SismoRes.	0	190	552	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
225	193	Tel.SismoRes.	0	177	555	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
269	193	Tel.SismoRes.	0	138	161	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
270	193	Tel.SismoRes.	0	161	184	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
271	193	Tel.SismoRes.	0	184	207	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
272	193	Tel.SismoRes.	0	207	230	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
273	193	Tel.SismoRes.	0	230	61	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
275	193	Tel.SismoRes.	0	139	162	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
276	193	Tel.SismoRes.	0	162	185	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
277	193	Tel.SismoRes.	0	185	208	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
278	193	Tel.SismoRes.	0	208	231	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
279	193	Tel.SismoRes.	0	231	63	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0											

TRAVI IN ACCIAIO ALLA QUOTA 5.5 m																									
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	EspI	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Crit N.ro		
436	193	Tel.SismoRes.	0	300	301	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
437	193	Tel.SismoRes.	0	301	302	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
438	193	Tel.SismoRes.	0	302	303	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
456	193	Tel.SismoRes.	0	136	138	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
457	193	Tel.SismoRes.	0	138	139	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
458	193	Tel.SismoRes.	0	139	140	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
459	193	Tel.SismoRes.	0	140	141	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
460	193	Tel.SismoRes.	0	141	142	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
478	193	Tel.SismoRes.	0	159	161	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
479	193	Tel.SismoRes.	0	161	162	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
480	193	Tel.SismoRes.	0	162	163	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
481	193	Tel.SismoRes.	0	163	164	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
482	193	Tel.SismoRes.	0	164	165	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
500	193	Tel.SismoRes.	0	182	184	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
501	193	Tel.SismoRes.	0	184	185	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
502	193	Tel.SismoRes.	0	185	186	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
503	193	Tel.SismoRes.	0	186	187	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
504	193	Tel.SismoRes.	0	187	188	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
523	193	Tel.SismoRes.	0	205	207	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
524	193	Tel.SismoRes.	0	207	208	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
525	193	Tel.SismoRes.	0	208	209	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
526	193	Tel.SismoRes.	0	209	210	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
527	193	Tel.SismoRes.	0	210	211	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
545	193	Tel.SismoRes.	0	228	230	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
546	193	Tel.SismoRes.	0	230	231	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
547	193	Tel.SismoRes.	0	231	232	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
548	193	Tel.SismoRes.	0	232	233	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
549	193	Tel.SismoRes.	0	233	234	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
600	193	Tel.SismoRes.	0	73	365	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
601	193	Tel.SismoRes.	0	75	368	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
602	193	Tel.SismoRes.	0	79	371	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
603	193	Tel.SismoRes.	0	81	374	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
604	193	Tel.SismoRes.	0	83	377	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
607	193	Tel.SismoRes.	0	338	353	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
608	193	Tel.SismoRes.	0	342	356	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
610	193	Tel.SismoRes.	0	331	572	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
611	193	Tel.SismoRes.	0	332	573	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
613	193	Tel.SismoRes.	0	344	395	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
614	193	Tel.SismoRes.	0	345	396	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
619	193	Tel.SismoRes.	0	72	388	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
620	193	Tel.SismoRes.	0	74	389	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
621	193	Tel.SismoRes.	0	78	390	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
622	193	Tel.SismoRes.	0	80	391	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
623	193	Tel.SismoRes.	0	82	392	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
633	193	Tel.SismoRes.	0	95	565	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
634	193	Tel.SismoRes.	0	96	566	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
635	193	Tel.SismoRes.	0	97	567	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
636	193	Tel.SismoRes.	0	98	568	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
637	193	Tel.SismoRes.	0	99	569	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
646	193	Tel.SismoRes.	0	365	366	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
647	193	Tel.SismoRes.	0	366	335	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
649	193	Tel.SismoRes.	0	368	369	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
650	193	Tel.SismoRes.	0	369	336	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
652	193	Tel.SismoRes.	0	371	372	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
653	193	Tel.SismoRes.	0	372	337	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
655	193	Tel.SismoRes.	0	374	375	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
656	193	Tel.SismoRes.	0	375	1	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0										

TRAVI IN ACCIAIO ALLA QUOTA 5.5 m																									
		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fin in.	Fin fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espi	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Crit N.ro		
720	193	Tel.SismoRes.	0	420	432	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
721	193	Tel.SismoRes.	0	432	444	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
722	193	Tel.SismoRes.	0	444	342	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
730	193	Tel.SismoRes.	0	388	400	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
731	193	Tel.SismoRes.	0	400	412	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
732	193	Tel.SismoRes.	0	412	424	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
733	193	Tel.SismoRes.	0	424	436	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
734	193	Tel.SismoRes.	0	436	73	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
736	193	Tel.SismoRes.	0	389	401	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
737	193	Tel.SismoRes.	0	401	413	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
738	193	Tel.SismoRes.	0	413	425	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
739	193	Tel.SismoRes.	0	425	437	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
740	193	Tel.SismoRes.	0	437	75	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
742	193	Tel.SismoRes.	0	390	402	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
743	193	Tel.SismoRes.	0	402	414	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
744	193	Tel.SismoRes.	0	414	426	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
745	193	Tel.SismoRes.	0	426	438	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
746	193	Tel.SismoRes.	0	438	79	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
748	193	Tel.SismoRes.	0	391	403	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
749	193	Tel.SismoRes.	0	403	415	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
750	193	Tel.SismoRes.	0	415	427	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
751	193	Tel.SismoRes.	0	427	439	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
752	193	Tel.SismoRes.	0	439	81	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
754	193	Tel.SismoRes.	0	392	404	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
755	193	Tel.SismoRes.	0	404	416	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
756	193	Tel.SismoRes.	0	416	428	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
757	193	Tel.SismoRes.	0	428	440	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
758	193	Tel.SismoRes.	0	440	83	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
778	193	Tel.SismoRes.	0	137	395	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
779	193	Tel.SismoRes.	0	160	407	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
780	193	Tel.SismoRes.	0	183	419	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
781	193	Tel.SismoRes.	0	206	431	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
782	193	Tel.SismoRes.	0	229	443	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
784	193	Tel.SismoRes.	0	386	388	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
785	193	Tel.SismoRes.	0	388	389	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
786	193	Tel.SismoRes.	0	389	390	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
787	193	Tel.SismoRes.	0	390	391	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
788	193	Tel.SismoRes.	0	391	392	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
792	193	Tel.SismoRes.	0	396	386	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
794	193	Tel.SismoRes.	0	398	400	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
795	193	Tel.SismoRes.	0	400	401	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
796	193	Tel.SismoRes.	0	401	402	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
797	193	Tel.SismoRes.	0	402	403	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
798	193	Tel.SismoRes.	0	403	404	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
802	193	Tel.SismoRes.	0	408	398	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
804	193	Tel.SismoRes.	0	410	412	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
805	193	Tel.SismoRes.	0	412	413	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
806	193	Tel.SismoRes.	0	413	414	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
807	193	Tel.SismoRes.	0	414	415	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
808	193	Tel.SismoRes.	0	415	416	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
812	193	Tel.SismoRes.	0	420	410	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
814	193	Tel.SismoRes.	0	422	424	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
815	193	Tel.SismoRes.	0	424	425	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
816	193	Tel.SismoRes.	0	425	426	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
817	193	Tel.SismoRes.	0	426	427	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
818	193	Tel.SismoRes.	0	427	428	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
822	193	Tel.SismoRes.	0	432	422	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0											

[illegible]

TRAVI IN ACCIAIO ALLA QUOTA 5.5 m																								
		DATI GENERALI				QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Crit N.ro	
1111	193	Tel.SismoRes.	0	580	581	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
1112	193	Tel.SismoRes.	0	581	582	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
1117	193	Tel.SismoRes.	0	586	576	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
1169	193	Tel.SismoRes.	0	612	602	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
1170	193	Tel.SismoRes.	0	622	612	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
1171	193	Tel.SismoRes.	0	632	622	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
1172	193	Tel.SismoRes.	0	642	632	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
1173	193	Tel.SismoRes.	0	652	642	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
1174	193	Tel.SismoRes.	0	328	652	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
1175	193	Tel.SismoRes.	0	613	603	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
1176	193	Tel.SismoRes.	0	623	613	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
1177	193	Tel.SismoRes.	0	633	623	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
1178	193	Tel.SismoRes.	0	643	633	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
1179	193	Tel.SismoRes.	0	653	643	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
1180	193	Tel.SismoRes.	0	329	653	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
1206	193	Tel.SismoRes.	0	607	612	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
1212	193	Tel.SismoRes.	0	613	608	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
1216	193	Tel.SismoRes.	0	617	622	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
1221	193	Tel.SismoRes.	0	623	618	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
1225	193	Tel.SismoRes.	0	627	632	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
1230	193	Tel.SismoRes.	0	633	628	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
1234	193	Tel.SismoRes.	0	637	642	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
1239	193	Tel.SismoRes.	0	643	638	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
1243	193	Tel.SismoRes.	0	647	652	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
1248	193	Tel.SismoRes.	0	653	648	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	

GEOMETRIA MEGA-PIASTRE ALLA QUOTA 5.5 m								
Mega N.ro	Tipo Carico	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.	Vert. N.ro	X (m)	Y (m)
1	9	2	7,0	0,0	12	1	38,60	4,19
						2	39,98	4,19
						3	41,35	4,19
						4	42,72	4,19
						5	44,09	4,19
						6	45,46	4,19
						7	46,83	4,19
						8	46,83	5,62
						9	46,83	7,00
						10	46,83	8,33
						11	46,83	9,75
						12	46,83	11,13
						13	46,83	12,51
						14	46,83	13,83
						15	45,46	13,83
						16	44,09	13,83
						17	42,72	13,83
						18	41,35	13,83
						19	39,98	13,83
						20	38,60	13,83
						21	38,60	12,51
						22	38,60	11,13
						23	38,60	9,75
						24	38,60	8,33
						25	38,60	7,00
						26	38,60	5,62
2	9	2	7,0	0,0	12	1	38,60	0,00
						2	39,98	0,00
						3	41,35	0,00
						4	42,72	0,00
						5	44,09	0,00
						6	45,46	0,00
						7	46,83	0,00
						8	46,83	1,57
						9	46,83	3,02
						10	46,83	4,19
						11	45,46	4,19
						12	44,09	4,19
						13	42,72	4,19
						14	41,35	4,19
						15	39,98	4,19
						16	38,60	4,19
						17	38,60	3,02
						18	38,60	1,57

GEOMETRIA MEGA-PIASTRE ALLA QUOTA 5.5 m								
Mega N.ro	Tipo Carico	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.	Vert. N.ro	X (m)	Y (m)
3	9	2	7,0	0,0	12	1	34,80	0,00
						2	36,07	0,00
						3	36,74	0,00
						4	37,34	0,00
						5	38,60	0,00
						6	38,60	1,57
						7	38,60	3,02
						8	38,60	4,19
						9	37,34	4,19
						10	36,07	4,19
						11	34,80	4,19
						12	34,80	3,02
						13	34,80	1,57
4	9	2	7,0	0,0	12	1	34,80	4,19
						2	36,07	4,19
						3	37,34	4,19
						4	38,60	4,19
						5	38,60	5,62
						6	38,60	7,00
						7	38,60	8,33
						8	38,60	9,75
						9	38,60	11,13
						10	38,60	12,51
						11	38,60	13,83
						12	37,34	13,83
						13	36,07	13,83
						14	34,80	13,83
						15	34,80	12,51
						16	34,80	11,13
						17	34,80	9,75
						18	34,80	8,33
						19	34,80	7,00
						20	34,80	5,62
5	9	2	7,0	0,0	12	1	38,60	13,83
						2	39,98	13,83
						3	41,35	13,83
						4	42,72	13,83
						5	44,09	13,83
						6	45,46	13,83
						7	46,83	13,83
						8	46,83	15,15
						9	46,83	16,41
						10	46,83	17,67
						11	46,83	18,92
						12	46,83	20,18
						13	46,83	21,57
						14	45,46	21,57
						15	44,09	21,57
						16	42,72	21,57
						17	41,35	21,57
						18	39,98	21,57
						19	38,60	21,57
						20	38,60	20,18
						21	38,60	18,92
						22	38,60	17,67
						23	38,60	16,41
						24	38,60	15,15
6	9	2	7,0	0,0	12	1	34,80	13,83
						2	36,07	13,83
						3	37,34	13,83
						4	38,60	13,83
						5	38,60	15,15
						6	38,60	16,41
						7	38,60	17,67
						8	38,60	18,92
						9	38,60	20,18
						10	38,60	21,57
						11	37,34	21,57
						12	36,07	21,57
						13	34,80	21,57

GEOMETRIA MEGA-PIASTRE ALLA QUOTA 5.5 m								
Mega N.ro	Tipo Carico	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.	Vert. N.ro	X (m)	Y (m)
						14	34,80	20,18
						15	34,80	18,92
						16	34,80	17,67
						17	34,80	16,41
						18	34,80	15,15
7	9	2	7,0	0,0	12	1	27,09	13,83
						2	28,38	13,83
						3	29,66	13,83
						4	30,94	13,83
						5	32,23	13,83
						6	33,51	13,83
						7	34,80	13,83
						8	34,80	15,15
						9	34,80	16,41
						10	34,80	17,67
						11	34,80	18,92
						12	34,80	20,18
						13	34,80	21,57
						14	33,51	21,57
						15	32,23	21,57
						16	30,94	21,57
						17	29,66	21,57
						18	28,38	21,57
						19	27,09	21,57
						20	27,09	20,18
						21	27,09	18,92
						22	27,09	17,67
						23	27,09	16,41
						24	27,09	15,15
8	9	2	7,0	0,0	12	1	27,09	21,57
						2	28,38	21,57
						3	29,66	21,57
						4	30,94	21,57
						5	32,23	21,57
						6	33,51	21,57
						7	34,80	21,57
						8	34,80	22,65
						9	34,80	23,86
						10	34,80	25,01
						11	33,51	25,01
						12	32,23	25,01
						13	30,94	25,01
						14	29,66	25,01
						15	28,38	25,01
						16	27,09	25,01
						17	27,09	23,86
						18	27,09	22,65
9	9	2	7,0	0,0	12	1	34,80	21,57
						2	36,07	21,57
						3	37,34	21,57
						4	38,60	21,57
						5	38,60	22,65
						6	38,60	23,86
						7	38,60	25,01
						8	37,34	25,01
						9	36,74	25,01
						10	36,07	25,01
						11	34,80	25,01
						12	34,80	23,86
						13	34,80	22,65
10	9	2	7,0	0,0	12	1	38,60	21,57
						2	39,98	21,57
						3	41,35	21,57
						4	42,72	21,57
						5	44,09	21,57
						6	45,46	21,57
						7	46,83	21,57
						8	46,83	22,65
						9	46,83	23,86

GEOMETRIA MEGA-PIASTRE ALLA QUOTA 5.5 m								
Mega N.ro	Tipo Carico	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.	Vert. N.ro	X (m)	Y (m)
						10	46,83	25,01
						11	45,46	25,01
						12	44,09	25,01
						13	43,06	25,01
						14	42,72	25,01
						15	41,35	25,01
						16	39,98	25,01
						17	38,60	25,01
						18	38,60	23,86
						19	38,60	22,65
11	9	2	7,0	0,0	12	1	34,80	25,01
						2	36,07	25,01
						3	36,74	25,01
						4	37,34	25,01
						5	38,60	25,01
						6	38,60	26,26
						7	38,60	27,44
						8	38,60	28,64
						9	38,60	29,84
						10	38,60	31,04
						11	38,60	32,35
						12	37,35	32,35
						13	36,74	32,35
						14	36,10	32,35
						15	34,80	32,35
						16	34,80	31,04
						17	34,80	29,84
						18	34,80	28,64
						19	34,80	27,44
						20	34,80	26,26
12	9	2	7,0	0,0	12	1	43,06	25,01
						2	44,09	25,01
						3	45,46	25,01
						4	46,83	25,01
						5	46,83	25,69
						6	46,83	26,61
						7	46,83	27,57
						8	45,81	27,57
						9	44,55	27,57
						10	43,06	27,57
						11	43,06	26,61
						12	43,06	25,69
13	9	2	7,0	0,0	12	1	43,06	29,84
						2	44,55	29,84
						3	45,81	29,84
						4	46,83	29,84
						5	46,83	31,04
						6	46,83	32,35
						7	45,46	32,35
						8	44,09	32,35
						9	43,06	32,35
						10	43,06	31,04
14	9	2	7,0	0,0	12	1	38,60	29,84
						2	40,09	29,84
						3	41,58	29,84
						4	43,06	29,84
						5	43,06	31,04
						6	43,06	32,35
						7	41,58	32,35
						8	40,09	32,35
						9	38,60	32,35
						10	38,60	31,04

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.															
DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Peso Strutturale	1,30	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,50	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Scuole	1,50	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Corr. Tors. dir. 0	0,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 0	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.

DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Scuole	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Corr. Tors. dir. 0	-1,00	1,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30
Corr. Tors. dir. 90	0,30	0,30	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 0	-1,00	-1,00	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-0,30	-0,30	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.

DESCRIZIONI	31	32	33
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00
Var.Scuole	0,60	0,60	0,60
Corr. Tors. dir. 0	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	-1,00	1,00	1,00
Sisma direz. grd 0	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-1,00	-1,00	-1,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Scuole	1,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Scuole	0,70
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Scuole	0,60
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

• VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in acciaio.

Fili N.ro	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla terza quello del nodo finale
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla terza quota del nodo finale
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Cmb N.r	: Numero della combinazione per la quale si è avuta la condizione più gravosa (rapporto di verifica massimo). La combinazione 0, se presente, si riferisce alle verifiche delle aste in legno, costruita con la sola presenza dei carichi permanenti ($1.3 \cdot G1 + 1.5 \cdot G2$). Seguono le caratteristiche associate alla combinazione:
N Sd	: Sforzo normale di calcolo
MxSd	: Momento flettente di calcolo asse vettore X locale
MySd	: Momento flettente di calcolo asse vettore Y locale
VxSd	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse X locale
VySd	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse Y locale
T Sd	: Torsione di calcolo
N Rd	: Sforzo normale resistente ridotto per presenza dell'azione tagliante
MxV.Rd	: Momento flettente resistente con asse vettore X locale ridotto per presenza di azione tagliante. Per le sezioni di classe 3 è sempre il momento limite elastico, per quelle di classe 1 e 2 è il momento plastico. Se inoltre la tipologia della sezione è doppio T, tubo tondo, tubo rettangolare e piatto, il momento è ridotto dall'eventuale presenza dello sforzo normale
MyV.Rd	: Momento flettente resistente con asse vettore Y locale ridotto per presenza di azione tagliante. Vale quanto riportato per il dato precedente
VxplRd	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse X locale
VyplRd	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse Y locale
T Rd	: Torsione resistente
fy rid	: Resistenza di calcolo del materiale ridotta per presenza dell'azione tagliante
Rap %	: Rapporto di verifica moltiplicato per 100. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100. La formula utilizzata in verifica è la n.ro 6.41 di EC3. Tale formula nel caso di sezione a doppio T coincide con le formule del DM 2008 n.ro 4.2.39 e del DM 2018 n.ro 4.2.39.
Sez.N	: Numero di archivio della sezione
Ac	: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici. Sostituisce il dato 'Sez.N.' se l'incremento dei carichi statici è maggiore di 1
Qn	: Carico distribuito normale all'asse della trave in kg/m, incluso il peso proprio
Asta	: Numerazione dell'asta

Per le strutture dissipative, nei pilastri, sono stati tenuti in conto i fattori di sovrarresistenza riportati nella Tab. 7.5.I delle NTC 2008 e par 7.5.1 delle NTC2018

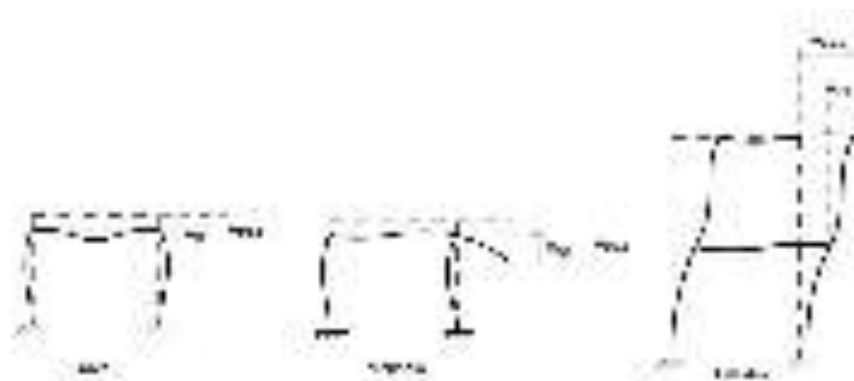
L'ultima riga delle quattro relative a ciascuna asta, si riferisce ai valori utili ad effettuare le verifiche di instabilità:

l	: Lunghezza della trave
$\beta \cdot I$: Lunghezza libera di inflessione
clas.	: Classe di verifica della trave
ε	: $(235/f_y)^{1/2}$. Se il valore è maggiore di 1 significa che il programma ha classificato la sezione, originariamente di classe 4, come sezione di classe 3 secondo il comma (9) del punto 5.5.2 dell'EC3 in base alla tensione di compressione massima. Per tali aste non sono state effettuate le verifiche di instabilità come previsto nel comma (10) dell'EC3 (vedi anche pto C4.2.3.1).

Lmd	: Snellezza lambda
R%pf	: Rapporto di verifica per l'instabilità alla presso-flessione moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.32]. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100
R%ft	: Rapporto di verifica per l'instabilità flesso-torsionale moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.36]
Wmax	: Spostamento massimo
Wrel	: Spostamento relativo, depurato dalla traslazione rigida dei nodi
Wlim	: Spostamento limite

Gli spostamenti Wmax e Wrel, essendo legati alle verifiche di esercizio, sono calcolati combinando i canali di carico con i coefficienti delle matrici SLE.

Per una più agevole comprensione del significato dei dati Wmax e Wrel, si può fare riferimento alla figura seguente:



Quindi ai fini della verifica è sufficiente che risulti $Wrel \leq Wlim$, essendo del tutto normale che l'asta possa risultare verificata anche con $Wmax > Wlim$.

Se:

Rap %	: 111 La sezione non verifica per taglio elevato
Rap %	: 444 Sezione non verificata in automatico perché di classe 4

Per le sezioni in legno vengono modificate le seguenti colonne:

N Rd $\rightarrow \sigma_n$: Tensione normale dovuta a sforzo normale
MxV.Rd $\rightarrow \sigma_{M_x}$: Tensione normale dovuta a momento M_x
MyV.Rd $\rightarrow \sigma_{M_y}$: Tensione normale dovuta a momento M_y
VxplRd $\rightarrow \tau_x$: Tensione tangenziale dovuta a taglio T_x
VyplRd $\rightarrow \tau_y$: Tensione tangenziale dovuta a taglio T_y
T Rd $\rightarrow \tau_{M_t}$: Tensione tangenziale da momento torcente
fy rid \rightarrow Rapp. Fless	: Rapporto di verifica per la flessione composta secondo le formule dei DM 2008/2018 [4.4.6a], [4.4.6b], [4.4.7a], [4.4.7b]. Viene riportato il valore più alto fra tutte le varie combinazioni e si intende verificato, come tutti gli altri rapporti, se il valore è minore di uno
Rap % \rightarrow Rapp.Taglio	: Rapporto di verifica per il taglio o la torsione secondo le formule dei DM 2008/2018 [4.4.8], [4.4.9] avendo sovrapposto gli effetti con la [4.4.10] nel caso di taglio e torsione agenti contemporaneamente
clas. \rightarrow KcC	: Coefficiente di instabilità di colonna ($K_{crit,c}$) determinato dalle formule dei DM 2008/2018 [4.4.15]
lmd \rightarrow KcM	: Coefficiente di instabilità di trave ($K_{crit,m}$) determinato dalle formule dei DM 2008/2018 [4.4.12]

R%pf → Rx	: Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente K_m è applicato al termine del momento Y
R%ft → Ry	: Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente K_m è applicato al termine del momento X

Gli spostamenti W_{max} e W_{rel} sono calcolati secondo le formule [2.2] e [2.3] dell'Eurocodice 5. In particolare si sommano gli spostamenti istantanei delle combinazioni SLE Rare con quelli a tempo infinito delle combinazioni SLE Quasi Permanenti. Quindi indicando con U^P gli spostamenti istantanei dei carichi permanenti e con U^Q quelli dei carichi variabili lo spostamento finale vale:

$$U_{fin} = U^P + K_{def} * U^P + U^Q + K_{def} * \phi_2 * U^Q$$

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	142	5,50		1	0	-35	0	0	404	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36		1	0	201	0	0	375	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 377	165	5,50		1	0	436	0	0	345	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	0	436	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=		6,6	0,0	5,0	mm	
Sez.N. 193	165	5,50		1	0	432	0	0	98	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36		1	0	483	0	0	70	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 378	188	5,50		1	0	518	0	0	39	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	0	518	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=		6,7	0,1	5,0	mm	
Sez.N. 193	22	5,50	1	1	0	179	0	0	364	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	311	0	0	346	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 379	830	5,50	2	1	0	437	0	0	329	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	74,4	$\beta^*l=$	52,1	0	0	437	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=		5,3	0,0	3,0	mm	
Sez.N. 193	23	5,50	1	1	0	181	0	0	-250	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	85	0	0	-268	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 380	831	5,50	2	21	0	-27	0	0	-190	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	74,3	$\beta^*l=$	52,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		5,2	0,0	3,0	mm	
Sez.N. 193	188	5,50		1	0	475	0	0	-35	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36		1	0	445	0	0	-64	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 381	211	5,50		1	0	393	0	0	-95	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	0	475	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=		6,7	0,1	5,0	mm	
Sez.N. 193	211	5,50		1	0	409	0	0	-243	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36		1	0	254	0	0	-272	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 382	234	5,50		1	0	66	0	0	-302	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	0	409	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=		6,5	0,0	5,0	mm	
Sez.N. 193	608	5,50	1	1	0	-883	0	0	1330	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-393	0	0	1313	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 383	832	5,50	2	33	0	157	0	0	1029	1	120173	11218	1627	13358	23877	177	2616	1	
Instab.:l=	74,3	$\beta^*l=$	52,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		5,1	0,0	3,0	mm	
Sez.N. 193	29	5,50		1	0	126	0	0	-335	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36		1	0	13	0	0	-350	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 384	507	5,50		1	0	-106	0	0	-366	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	66,4	$\beta^*l=$	46,5	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		6,2	0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	20	5,50		1	0	92	0	0	-354	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36		1	0	-18	0	0	-368	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 385	520	5,50		1	0	-134	0	0	-383	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	61,4	$\beta^*l=$	43,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		6,2	0,0	2,5	mm	
Sez.N. 193	32	5,50		1	0	141	0	0	-331	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36		1	0	20	0	0	-348	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 386	533	5,50		1	0	-107	0	0	-364	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$	49,9	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		6,1	0,0	2,9	mm	
Sez.N. 193	35	5,50		1	0	146	0	0	-305	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36		1	0	43	0	0	-320	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 387	546	5,50		1	0	-66	0	0	-336	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	66,4	$\beta^*l=$	46,5	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		6,1	0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	30	5,50		1	0	135	0	0	-367	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36		1	0	11	0	0	-383	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 388	508	5,50		1	0	-119	0	0	-398	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	66,4	$\beta^*l=$	46,5	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		6,2	0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	2	5,50		1	0	91	0	0	-359	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36		1	0	-21	0	0	-374	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 389	521	5,50		1	0	-138	0	0	-388	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	61,4	$\beta^*l=$	43,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		6,2	0,0	2,5	mm	
Sez.N. 193	33	5,50		1	0	149	0	0	-315	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36		1	0	33	0	0	-332	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 390	534	5,50		1	0	-88	0	0	-349	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$	49,9	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		6,1	0,0	2,9	mm	
Sez.N. 193	19	5,50	1	1	0	431	0	0	221	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	510	0	0	204	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 391	833	5,50	2	1	0	582	0	0	186	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	74,4	$\beta^*l=$	52,1	0	0	582	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=		5,5	0,0	3,0	mm	
Sez.N. 193	21	5,50	1	1	0	435	0	0	-818	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	128	0	0	-836	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 392	834	5,50	2	1	0	-186	0	0	-853	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	74,3	$\beta^*l=$	52,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		5,4	0,0	3,0	mm	
Sez.N. 193	36	5,50		1	0	123	0	0	-281	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36		1	0	27	0	0	-297	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 393	547	5,50		1	0	-74	0	0	-313	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	66,4	$\beta^*l=$	46,5	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		6,1	0,0	2,7	mm	

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	618	5,50	1	1	0	-1168	0	0	1443	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-635	0	0	1426	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 394	835	5,50	2	21	0	-130	0	0	613	0	120291	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	74,3	$\beta^*=$		52,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	3,0	mm	
Sez.N. 193	19	5,50	33		0	-4	0	0	138	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	122	0	0	196	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 395	22	5,50	1		0	231	0	0	167	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	119,9	$\beta^*=$		83,9	0	231	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	27	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	4,8	mm	
Sez.N. 193	21	5,50	33		0	-5	0	0	147	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	128	0	0	207	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 396	23	5,50	1		0	244	0	0	179	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	119,9	$\beta^*=$		83,9	0	244	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	27	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	4,8	mm	
Sez.N. 193	22	5,50	1	1	0	232	0	0	-428	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	88	0	0	-444	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 397	836	5,50	2	21	0	-74	0	0	-320	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	23	5,50	1	1	0	246	0	0	-499	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	80	0	0	-515	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 398	837	5,50	2	21	0	-82	0	0	-330	0	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	347	5,50	1	1	0	-184	0	0	414	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-39	0	0	397	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 399	373	5,50	2	1	0	101	0	0	381	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*=$		50,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,9	mm	
Sez.N. 193	3	5,50	1	1	0	-792	0	0	1368	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-288	0	0	1350	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 400	822	5,50	2	33	0	262	0	0	1150	3	120094	11210	1626	13358	23877	177	2614	2	
Instab.:l=	74,2	$\beta^*=$		51,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,1	0,0	3,0	mm	
Sez.N. 193	4	5,50	1	1	0	-831	0	0	1206	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-387	0	0	1189	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 401	823	5,50	2	33	0	100	0	0	854	0	120247	11224	1628	13358	23877	177	2617	1	
Instab.:l=	74,2	$\beta^*=$		51,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,1	0,0	3,0	mm	
Sez.N. 193	27	5,50	17		0	236	0	0	-664	0	120285	11228	1628	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-191	0	0	-889	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 402	8	5,50	1		0	-651	0	0	-913	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	102,2	$\beta^*=$		71,5	0	651	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	23	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	5,1	0,0	4,1	mm	
Sez.N. 193	348	5,50	1	1	0	-193	0	0	427	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-44	0	0	410	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 403	376	5,50	2	1	0	100	0	0	393	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*=$		50,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,9	mm	
Sez.N. 193	17	5,50	1	1	0	-800	0	0	1277	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-330	0	0	1260	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 404	811	5,50	2	17	0	175	0	0	970	1	120113	11221	1627	13358	23877	177	2616	2	
Instab.:l=	74,2	$\beta^*=$		51,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	3,0	mm	
Sez.N. 193	7	5,50	1	1	0	-456	0	0	868	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-137	0	0	850	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 405	812	5,50	2	17	0	214	0	0	810	-3	120172	11217	1627	13358	23877	177	2616	2	
Instab.:l=	74,2	$\beta^*=$		51,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	3,0	mm	
Sez.N. 193	85	5,50	1		0	215	0	0	42	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	234	0	0	-1	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 406	27	5,50	1		0	231	0	0	-17	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	125,9	$\beta^*=$		88,1	0	234	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	29	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	5,0	mm	
Sez.N. 193	47	5,50	1		0	257	0	0	-991	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-255	0	0	-1015	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 407	9	5,50	1		0	-780	0	0	-1039	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	102,2	$\beta^*=$		71,5	0	780	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	23	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	4,1	mm	
Sez.N. 193	6	5,50	1	1	0	-738	0	0	1047	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-352	0	0	1030	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 408	813	5,50	2	17	0	71	0	0	728	-1	120257	11225	1628	13358	23877	177	2617	1	
Instab.:l=	74,2	$\beta^*=$		51,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	3,0	mm	
Sez.N. 193	86	5,50	1		0	416	0	0	-130	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	329	0	0	-158	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 409	47	5,50	1		0	216	0	0	-189	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	125,9	$\beta^*=$		88,1	0	416	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	29	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	5,0	mm	
Sez.N. 193	26	5,50	17		0	201	0	0	-625	0	120290	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-219	0	0	-865	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 410	18	5,50	1		0	-668	0	0	-889	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	102,2	$\beta^*=$		71,5	0	668	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	23	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	4,1	mm	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	84	5,50		1	0	333	0	0	-78	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36		1	0	277	0	0	-106	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 411	26	5,50		1	0	198	0	0	-137	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	125,9	$\beta^*=$		88,1	0	333	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim= 5,3			0,0	5,0	mm	
Sez.N. 193	25	5,50		17	0	162	0	0	-389	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		1	0	-82	0	0	-411	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 412	12	5,50		1	0	-298	0	0	-435	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	102,2	$\beta^*=$		71,5	0	298	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 23	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim= 5,2			0,0	4,1	mm	
Sez.N. 193	88	5,50	1	1	0	-1893	0	0	1649	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1305	0	0	1632	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 413	171	5,50	2	1	0	-724	0	0	1615	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*=$		50,1	0	1893	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 15	Wmax/rel/lim= 6,2			0,0	2,9	mm	
Sez.N. 193	126	5,50		1	0	324	0	0	-52	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36		1	0	304	0	0	-68	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 414	499	5,50		1	0	279	0	0	-83	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	66,4	$\beta^*=$		46,5	0	324	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim= 7,4			0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	131	5,50		1	0	499	0	0	-139	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36		1	0	454	0	0	-153	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 415	512	5,50		1	0	405	0	0	-168	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	61,4	$\beta^*=$		43,0	0	499	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim= 7,9			0,0	2,5	mm	
Sez.N. 193	71	5,50		17	0	107	0	0	-61	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		1	0	105	0	0	-39	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 416	25	5,50		5	0	77	0	0	19	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	125,9	$\beta^*=$		88,1	0	120	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim= 5,3			0,0	5,0	mm	
Sez.N. 193	24	5,50		1	0	198	0	0	-829	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36		1	0	-232	0	0	-853	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 417	11	5,50		1	0	-673	0	0	-877	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	102,2	$\beta^*=$		71,5	0	673	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 23	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim= 5,2			0,0	4,1	mm	
Sez.N. 193	143	5,50		1	0	722	0	0	-372	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36		1	0	586	0	0	-389	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 418	525	5,50		1	0	445	0	0	-406	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*=$		49,9	0	722	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim= 8,0			0,0	2,9	mm	
Sez.N. 193	70	5,50		1	0	403	0	0	-155	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36		1	0	301	0	0	-183	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 419	24	5,50		1	0	171	0	0	-214	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	125,9	$\beta^*=$		88,1	0	403	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim= 5,3			0,0	5,0	mm	
Sez.N. 193	85	5,50	1	1	0	250	0	0	-434	4	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	104	0	0	-449	4	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 420	824	5,50	2	1	0	-46	0	0	-465	4	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,2			0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	25	5,50		1	0	28	0	0	166	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36		1	0	99	0	0	145	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 421	26	5,50		1	0	160	0	0	124	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	91,5	$\beta^*=$		64,1	0	160	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim= 5,3			0,0	3,7	mm	
Sez.N. 193	52	5,50	1	1	0	-1550	0	0	1574	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1035	0	0	1559	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 422	675	5,50	2	1	0	-525	0	0	1543	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,8			0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	62	5,50	1	1	0	-3270	0	0	2735	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	26	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2373	0	0	2720	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	19	
Asta: 423	676	5,50	2	1	0	-1482	0	0	2705	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,0			0,1	2,6	mm	
Sez.N. 193	64	5,50	1	1	0	-3926	0	0	3206	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	31	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2875	0	0	3191	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	23	
Asta: 424	677	5,50	2	1	0	-1828	0	0	3176	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,0			0,1	2,6	mm	
Sez.N. 193	66	5,50	1	1	0	-3259	0	0	2797	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	26	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2342	0	0	2781	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	18	
Asta: 425	678	5,50	2	1	0	-1430	0	0	2766	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,9			0,1	2,6	mm	
Sez.N. 193	68	5,50	1	1	0	-1556	0	0	1629	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1023	0	0	1614	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 426	679	5,50	2	1	0	-495	0	0	1599	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,8			0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	26	5,50		1	0	184	0	0	-160	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36		1	0	102	0	0	-183	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 427	24	5,50		17	0	8	0	0	-125	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	96,3	$\beta^*=$		67,4	0	184	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 22	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim= 5,3			0,0	3,9	mm	
Sez.N. 193	440	5,50	1	1	0	-121	0	0	-761	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-384	0	0	-777	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 428	465	5,50	2	1	0	-653	0	0	-793	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	47	5,50	17	0	5	0	0	0	84	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	85	0	0	122	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 429	27	5,50	1	0	149	0	0	0	94	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	119,9	$\beta^*l=$		83,9	0	149	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	4,8	mm		
Sez.N. 193	142	5,50	1	1	0	-79	0	0	-798	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-338	0	0	-813	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 430	680	5,50	2	1	0	-602	0	0	-828	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	569	5,50	1	1	0	103	0	0	-435	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-44	0	0	-274	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 431	281	5,50	2	1	0	-206	0	0	-467	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	582	5,50	1	1	0	80	0	0	-272	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-20	0	0	-212	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 432	282	5,50	2	1	0	-117	0	0	-304	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	165	5,50	1	1	0	-315	0	0	-1769	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-886	0	0	-1784	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 433	681	5,50	2	1	0	-1461	0	0	-1799	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	148	5,50	1	1	0	567	0	0	-472	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	408	0	0	-488	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 434	538	5,50	1	0	244	0	0	0	-503	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	66,4	$\beta^*l=$		46,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,6	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	27	5,50	1	1	0	215	0	0	-337	4	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	102	0	0	-352	4	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 435	825	5,50	2	5	0	-23	0	0	-169	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,1	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	71	5,50	17	0	46	0	0	0	100	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	141	0	0	194	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 436	84	5,50	1	0	225	0	0	0	172	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	91,5	$\beta^*l=$		64,1	0	225	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	3,7	mm		
Sez.N. 193	188	5,50	1	1	0	-469	0	0	-2300	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1210	0	0	-2315	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 437	682	5,50	2	1	0	-1957	0	0	-2331	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	84	5,50	1	1	0	242	0	0	-194	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	143	0	0	-216	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 438	70	5,50	1	0	33	0	0	0	-239	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	96,3	$\beta^*l=$		67,4	0	242	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 22	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	3,9	mm		
Sez.N. 193	490	5,50	1	1	0	-145	0	0	-1016	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-496	0	0	-1032	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 439	172	5,50	2	1	0	-852	0	0	-1048	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	211	5,50	1	1	0	-358	0	0	-1864	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-959	0	0	-1879	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 440	683	5,50	2	1	0	-1565	0	0	-1895	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	86	5,50	33	0	-4	0	0	0	136	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	115	0	0	184	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 441	85	5,50	1	0	217	0	0	0	156	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	119,9	$\beta^*l=$		83,9	0	217	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	4,8	mm		
Sez.N. 193	1	5,50	1	1	0	-833	0	0	1466	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-337	0	0	1450	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 442	71	5,50	17	0	279	0	0	0	1381	0	120129	11213	1626	13358	23877	177	2615	2	
Instab.:l=	68,0	$\beta^*l=$		47,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	339	5,50	1	1	0	-586	0	0	1056	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-230	0	0	1040	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 443	25	5,50	17	0	229	0	0	0	1054	0	120213	11221	1627	13358	23877	177	2616	2	
Instab.:l=	68,0	$\beta^*l=$		47,6	0	156	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 112	338	5,50	1	1	0	1017	0	0	445	-3	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
2*HEB220	qn=	-143	/	1	0	1149	0	0	386	-3	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
Asta: 444	611	5,50	2	1	0	1262	0	0	327	-3	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 1,00$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 112	344	5,50	1	1	0	848	0	0	435	-1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
2*HEB220	qn=	-143	/	1	0	976	0	0	376	-1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 445	379	5,50	2	1	0	1086	0	0	317	-1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 111	347	5,50	1	1	0	659	0	0	345	1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4	
HEB220	qn=	-71	/	1	0	764	0	0	316	1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4	
Asta: 446	321	5,50	2	1	0	859	0	0	286	1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	5	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	280	5,50		1	0	331	0	0	85	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	374	0	0	56	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 447	303	5,50		1	0	399	0	0	28	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5		0	399	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,8	mm		
Sez.N. 193	234	5,50	1	1	0	-78	0	0	-855	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-355	0	0	-870	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 448	684	5,50	2	1	0	-637	0	0	-885	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	353	5,50	1	1	0	171	0	0	306	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	266	0	0	291	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 449	759	5,50	2	1	0	355	0	0	276	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	354	5,50	1	1	0	43	0	0	258	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	122	0	0	243	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 450	760	5,50	2	1	0	197	0	0	228	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	395	5,50	1	1	0	397	0	0	327	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	499	0	0	312	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 451	614	5,50	2	1	0	595	0	0	297	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	407	5,50	1	1	0	492	0	0	401	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	617	0	0	386	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 452	615	5,50	2	1	0	737	0	0	371	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	280	5,50	1	1	0	-42	0	0	-12	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-48	0	0	-27	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 453	741	5,50	2	1	0	-59	0	0	-42	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0		0	59	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	303	5,50	1	1	0	-70	0	0	152	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-24	0	0	137	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 454	742	5,50	2	1	0	17	0	0	121	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	419	5,50	1	1	0	528	0	0	287	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	617	0	0	272	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 455	616	5,50	2	1	0	700	0	0	257	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	700	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	431	5,50	1	1	0	497	0	0	307	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	592	0	0	293	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 456	619	5,50	2	1	0	683	0	0	278	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	683	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	443	5,50	1	1	0	397	0	0	368	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	511	0	0	353	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 457	620	5,50	2	1	0	621	0	0	338	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	108	5,50		1	0	754	0	0	-333	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	653	0	0	-347	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 458	495	5,50		1	0	548	0	0	-361	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	59,4	$\beta^*l=$	41,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,4	mm		
Sez.N. 193	109	5,50		1	0	736	0	0	-225	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	667	0	0	-239	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 459	508	5,50		1	0	594	0	0	-253	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	59,4	$\beta^*l=$	41,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,4	mm		
Sez.N. 193	110	5,50		1	0	748	0	0	-217	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	682	0	0	-231	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 460	521	5,50		1	0	611	0	0	-245	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	59,4	$\beta^*l=$	41,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,4	mm		
Sez.N. 193	111	5,50		1	0	818	0	0	-346	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	713	0	0	-360	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 461	534	5,50		1	0	604	0	0	-374	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	59,4	$\beta^*l=$	41,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,4	mm		
Sez.N. 193	112	5,50		1	0	747	0	0	-260	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	668	0	0	-274	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 462	547	5,50		1	0	584	0	0	-288	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	59,4	$\beta^*=$	41,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,4	mm		
Sez.N. 193	113	5,50	1	0	635	0	0	-327	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
IPE270	qn=	-36	1	0	536	0	0	-341	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Asta: 463	560	5,50	1	0	433	0	0	-355	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	59,4	$\beta^*=$	41,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,4	mm		
Sez.N. 193	572	5,50	1	1	0	352	0	0	380	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	470	0	0	365	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 464	322	5,50	2	1	0	583	0	0	350	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	585	5,50	1	1	0	507	0	0	303	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	601	0	0	289	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 465	323	5,50	2	1	0	690	0	0	274	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*=$	44,4		0	690	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 112	43	5,50	1	0	-722	0	0	1047	-2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2		
2*HEB220	qn=	-143	1	0	-183	0	0	947	-2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	0		
Asta: 466	274	5,50	1	0	302	0	0	846	-2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1		
Instab.:l=	108,2	$\beta^*=$	75,7		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	4,3	mm		
Sez.N. 193	61	5,50	1	0	-987	0	0	1357	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8		
IPE270	qn=	-36	1	0	-260	0	0	1332	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 467	276	5,50	1	0	453	0	0	1306	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Instab.:l=	108,2	$\beta^*=$	75,7		0	987	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,3	mm		
Sez.N. 193	63	5,50	1	0	-1127	0	0	1548	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9		
IPE270	qn=	-36	1	0	-297	0	0	1522	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 468	277	5,50	1	0	520	0	0	1497	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Instab.:l=	108,2	$\beta^*=$	75,7		0	1127	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,3	mm		
Sez.N. 193	65	5,50	1	0	-1111	0	0	1520	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9		
IPE270	qn=	-36	1	0	-297	0	0	1494	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 469	278	5,50	1	0	505	0	0	1469	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Instab.:l=	108,2	$\beta^*=$	75,7		0	1111	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,3	mm		
Sez.N. 193	67	5,50	1	0	-1066	0	0	1462	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8		
IPE270	qn=	-36	1	0	-282	0	0	1437	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 470	279	5,50	1	0	488	0	0	1412	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Instab.:l=	108,2	$\beta^*=$	75,7		0	1066	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,3	mm		
Sez.N. 193	69	5,50	1	0	-809	0	0	1110	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6		
IPE270	qn=	-36	1	0	-215	0	0	1085	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 471	280	5,50	1	0	364	0	0	1059	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	108,2	$\beta^*=$	75,7		0	809	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,3	mm		
Sez.N. 193	612	5,50	1	0	279	0	0	60	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
IPE270	qn=	-36	1	0	306	0	0	32	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 472	613	5,50	1	0	318	0	0	2	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	124,7	$\beta^*=$	87,3		0	318	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	5,0	mm		
Sez.N. 193	622	5,50	1	0	513	0	0	84	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36	1	0	555	0	0	55	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Asta: 473	623	5,50	1	0	581	0	0	25	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Instab.:l=	124,7	$\beta^*=$	87,3		0	581	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	5,4	0,1	5,0	mm		
Sez.N. 193	632	5,50	1	0	653	0	0	0	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
IPE270	qn=	-36	1	0	645	0	0	-28	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Asta: 474	633	5,50	1	0	616	0	0	-59	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Instab.:l=	124,7	$\beta^*=$	87,3		0	653	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	5,5	0,1	5,0	mm		
Sez.N. 193	503	5,50	1	1	0	-500	0	0	-2504	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1361	0	0	-2520	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 475	191	5,50	2	1	0	-2227	0	0	-2536	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	18	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,4	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	516	5,50	1	1	0	-783	0	0	-3185	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1878	0	0	-3201	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
Asta: 476	192	5,50	2	1	0	-2977	0	0	-3217	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	23	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,9	0,1	2,7	mm		
Sez.N. 193	529	5,50	1	1	0	-785	0	0	-3243	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1899	0	0	-3259	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
Asta: 477	193	5,50	2	1	0	-3019	0	0	-3275	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	24	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,9	0,1	2,7	mm		
Sez.N. 193	538	5,50	1	1	0	239	0	0	-39	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	223	0	0	-55	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 478	194	5,50	2	1	0	201	0	0	-71	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*=$	48,2		0	239	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	7,2	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 193	542	5,50	1	1	0	-443	0	0	-2441	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1282	0	0	-2457	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 479	195	5,50	2	1	0	-2127	0	0	-2473	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,2	0,0	2,7	mm		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	555	5,50	1	1	0	-126	0	0	-846	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-419	0	0	-863	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 480	196	5,50	2	1	0	-717	0	0	-879	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	392	5,50	1	1	0	-121	0	0	-694	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-362	0	0	-710	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 481	466	5,50	2	1	0	-608	0	0	-726	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	404	5,50	1	1	0	-349	0	0	-1782	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-963	0	0	-1799	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 482	467	5,50	2	1	0	-1582	0	0	-1815	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	416	5,50	1	1	0	-444	0	0	-2225	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1210	0	0	-2241	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 483	468	5,50	2	1	0	-1981	0	0	-2257	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,9	0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	428	5,50	1	1	0	-341	0	0	-1830	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-971	0	0	-1846	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 484	469	5,50	2	1	0	-1606	0	0	-1862	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	642	5,50	1	1	0	604	0	0	-17	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	585	0	0	-45	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 485	643	5,50	1	1	0	546	0	0	-76	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	124,7	$\beta^*=$		87,3	0	604	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	28	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	5,5	0,1	5,0	mm	
Sez.N. 193	652	5,50	1	1	0	248	0	0	114	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	308	0	0	85	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 486	653	5,50	1	1	0	353	0	0	55	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	124,7	$\beta^*=$		87,3	0	353	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	28	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	5,0	mm	
Sez.N. 193	551	5,50	1	1	0	-209	0	0	-870	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-499	0	0	-885	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 487	197	5,50	2	1	0	-794	0	0	-901	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*=$		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	89	5,50	1	1	0	-4033	0	0	2905	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	32	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2996	0	0	2888	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	24	
Asta: 488	198	5,50	2	1	0	-1965	0	0	2871	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*=$		50,1	0	4033	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	16	Rpf= 0	Rft= 32	Wmax/rel/lim=	6,4	0,1	2,9	mm	
Sez.N. 193	127	5,50	1	1	0	448	0	0	656	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	664	0	0	641	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 489	500	5,50	1	1	0	874	0	0	625	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	66,4	$\beta^*=$		46,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	9,8	0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	132	5,50	1	1	0	1260	0	0	167	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1309	0	0	153	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 490	513	5,50	1	1	0	1354	0	0	139	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	61,4	$\beta^*=$		43,0	0	1354	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	14	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	11,1	0,0	2,5	mm	
Sez.N. 193	144	5,50	1	1	0	1591	0	0	-292	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1484	0	0	-309	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Asta: 491	526	5,50	1	1	0	1371	0	0	-325	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*=$		49,9	0	1591	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	16	Rpf= 0	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	11,3	0,1	2,9	mm	
Sez.N. 193	149	5,50	1	1	0	1298	0	0	-661	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1076	0	0	-676	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 492	539	5,50	1	1	0	849	0	0	-692	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	66,4	$\beta^*=$		46,5	0	1298	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	15	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	10,4	0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	539	5,50	1	1	0	850	0	0	-820	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	565	0	0	-836	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 493	199	5,50	2	1	0	274	0	0	-852	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	9,5	0,0	2,8	mm	
Sez.N. 193	552	5,50	1	1	0	-709	0	0	-2155	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1424	0	0	-2171	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 494	200	5,50	2	1	0	-2144	0	0	-2186	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*=$		46,3	0	0													

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	133	5,50		1	0	1620	0	0	224	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn=	-36		1	0	1687	0	0	209	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Asta: 497	514	5,50		1	0	1749	0	0	195	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	61,4	β*I=		43,0	0	1749	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 14	Wmax/rel/lim=		12,5	0,0	2,5	mm	
Sez.N. 193	145	5,50		1	0	1987	0	0	-290	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16	
IPE270	qn=	-36		1	0	1881	0	0	-307	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
Asta: 498	527	5,50		1	0	1769	0	0	-323	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	71,4	β*I=		49,9	0	1987	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 16	Wmax/rel/lim=		12,8	0,1	2,9	mm	
Sez.N. 193	150	5,50		1	0	1652	0	0	-872	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn=	-36		1	0	1360	0	0	-888	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 499	540	5,50		1	0	1063	0	0	-904	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	66,4	β*I=		46,5	0	1652	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 13	Wmax/rel/lim=		11,6	0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	378	5,50	1	1	0	64	0	0	-88	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	31	0	0	-104	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 500	772	5,50	2	5	0	-15	0	0	-95	-1	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		5,4	0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	540	5,50	1	1	0	1061	0	0	-1151	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	662	0	0	-1167	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 501	202	5,50	2	1	0	257	0	0	-1183	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	68,9	β*I=		48,2	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		10,4	0,0	2,8	mm	
Sez.N. 193	553	5,50	1	1	0	-956	0	0	-2617	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1824	0	0	-2633	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Asta: 502	203	5,50	2	1	0	-2697	0	0	-2648	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	21	
Instab.:l=	66,1	β*I=		46,3	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		7,4	0,1	2,6	mm	
Sez.N. 193	91	5,50	1	1	0	-4086	0	0	2948	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	32	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-3034	0	0	2932	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	24	
Asta: 503	204	5,50	2	1	0	-1987	0	0	2915	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16	
Instab.:l=	71,6	β*I=		50,1	0	4086	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 32	Wmax/rel/lim=		6,4	0,1	2,9	mm	
Sez.N. 193	129	5,50		1	0	477	0	0	678	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36		1	0	699	0	0	662	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 504	502	5,50		1	0	917	0	0	646	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	66,4	β*I=		46,5	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		9,8	0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	134	5,50		1	0	1233	0	0	118	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36		1	0	1267	0	0	104	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 505	515	5,50		1	0	1297	0	0	89	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	61,4	β*I=		43,0	0	1297	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=		11,1	0,0	2,5	mm	
Sez.N. 193	377	5,50	1	1	0	30	0	0	-43	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	12	0	0	0	-3	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 506	773	5,50	2	5	0	-21	0	0	-78	1	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		5,4	0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	146	5,50		1	0	1609	0	0	-311	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn=	-36		1	0	1495	0	0	-328	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Asta: 507	528	5,50		1	0	1375	0	0	-344	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	71,4	β*I=		49,9	0	1609	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 13	Wmax/rel/lim=		11,3	0,1	2,9	mm	
Sez.N. 193	151	5,50		1	0	1317	0	0	-739	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36		1	0	1069	0	0	-755	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 508	541	5,50		1	0	816	0	0	-770	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	66,4	β*I=		46,5	0	1317	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=		10,4	0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	541	5,50	1	1	0	816	0	0	-766	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	549	0	0	-782	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 509	212	5,50	2	1	0	277	0	0	-798	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	68,9	β*I=		48,2	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		9,5	0,0	2,8	mm	
Sez.N. 193	554	5,50	1	1	0	-693	0	0	-2170	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1412	0	0	-2185	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 510	213	5,50	2	1	0	-2137	0	0	-2201	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17	
Instab.:l=	66,1	β*I=		46,3	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		7,1	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	92	5,50	1	1	0	-1880	0	0	1646	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1293	0	0	1630	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 511	214	5,50	2	1	0	-713	0	0	1613	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	71,6	β*I=		50,1	0	1880	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 15	Wmax/rel/lim=		6,1	0,0	2,9	mm	
Sez.N. 193	130	5,50		1	0	315	0	0	-35	1	120332								

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE270	qn=	-36		1	0	562	0	0	-326	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 514	529	5,50	/	1	0	442	0	0	-342	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	675	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=		8,0	0,0	2,9	mm	
Sez.N. 193	152	5,50		1	0	572	0	0	-444	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36		1	0	422	0	0	-459	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 515	542	5,50		1	0	267	0	0	-475	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	66,4	$\beta^*l=$		46,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		7,6	0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	542	5,50	1	1	0	265	0	0	1	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	265	0	0	0	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 516	215	5,50	2	1	0	255	0	0	-31	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	265	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=		7,2	0,0	2,8	mm	
Sez.N. 193	555	5,50	1	1	0	-234	0	0	-874	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-526	0	0	-890	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 517	216	5,50	2	1	0	-822	0	0	-905	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		6,3	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	178	5,50		1	0	442	0	0	63	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36		1	0	459	0	0	49	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 518	487	5,50		1	0	471	0	0	35	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	58,4	$\beta^*l=$		40,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		7,5	0,0	2,3	mm	
Sez.N. 193	170	5,50		1	0	478	0	0	-708	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36		1	0	176	0	0	-727	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 519	490	5,50		1	0	-134	0	0	-747	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	84,2	$\beta^*l=$		58,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		7,2	0,0	3,4	mm	
Sez.N. 193	179	5,50		1	0	785	0	0	1005	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36		1	0	1077	0	0	991	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 520	500	5,50		1	0	1364	0	0	978	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	58,4	$\beta^*l=$		40,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		9,8	0,0	2,3	mm	
Sez.N. 193	173	5,50		1	0	882	0	0	-1621	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-36		1	0	196	0	0	-1640	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 521	503	5,50		1	0	-498	0	0	-1660	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	84,2	$\beta^*l=$		58,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		9,0	0,0	3,4	mm	
Sez.N. 193	180	5,50		1	0	998	0	0	1571	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36		1	0	1455	0	0	1557	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 522	513	5,50		1	0	1908	0	0	1544	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
Instab.:l=	58,4	$\beta^*l=$		40,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		11,1	0,0	2,3	mm	
Sez.N. 193	174	5,50		1	0	1084	0	0	-2197	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
IPE270	qn=	-36		1	0	155	0	0	-2217	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 523	516	5,50		1	0	-782	0	0	-2236	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	84,2	$\beta^*l=$		58,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		10,0	0,0	3,4	mm	
Sez.N. 193	181	5,50		1	0	1014	0	0	1545	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36		1	0	1463	0	0	1531	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Asta: 524	526	5,50		1	0	1908	0	0	1517	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
Instab.:l=	58,4	$\beta^*l=$		40,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		11,1	0,0	2,3	mm	
Sez.N. 193	175	5,50		1	0	1128	0	0	-2242	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
IPE270	qn=	-36		1	0	180	0	0	-2261	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 525	529	5,50		1	0	-775	0	0	-2281	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	84,2	$\beta^*l=$		58,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		10,0	0,0	3,4	mm	
Sez.N. 193	189	5,50		1	0	787	0	0	953	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36		1	0	1063	0	0	939	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 526	539	5,50		1	0	1335	0	0	925	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	58,4	$\beta^*l=$		40,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		9,5	0,0	2,3	mm	
Sez.N. 193	176	5,50		1	0	851	0	0	-1517	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-36		1	0	208	0	0	-1537	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 527	542	5,50		1	0	-443	0	0	-1557	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	84,2	$\beta^*l=$		58,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		8,7	0,0	3,4	mm	
Sez.N. 193	190	5,50		1	0	390	0	0	22	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36		1	0	395	0	0	0	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 528	552	5,50		1	0	395	0	0	-6	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	58,4	$\beta^*l=$		40,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		7,1	0,0	2,3	mm	
Sez.N. 193	177	5,50		1	0	425	0	0	-627	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36		1	0	156	0	0	-647	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 529	555	5,50		1	0	-120	0	0	-667	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	84,2	$\beta^*l=$		58,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		6,8	0,0	3,4	mm	
Sez.N. 193	138	5,50		13	0	-4	0	0	216	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36		1	0	214	0	0	341	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 530	161	5,50		1	0	428	0	0	311	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	428	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=		6,6	0,0	5,0	mm	
Sez.N. 193	161	5,50		1	0	429	0	0	95	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36		1	0	478	0	0	67	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 531	184	5,50		1	0	512	0	0	36	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	512	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim= 6,8			0,1	5,0	mm	
Sez.N. 193	184	5,50		1	0	485	0	0	-37	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn= -36			1	0	454	0	0	-66	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 532	207	5,50		1	0	401	0	0	-96	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	485	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim= 6,7			0,1	5,0	mm	
Sez.N. 193	207	5,50		1	0	407	0	0	-264	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn= -36			1	0	239	0	0	-292	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 533	230	5,50		1	0	37	0	0	-323	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	407	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim= 6,5			0,0	5,0	mm	
Sez.N. 193	230	5,50	1	1	0	21	0	0	-739	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn= -36	/	1	1	0	-237	0	0	-755	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 534	685	5,50	2	1	0	-501	0	0	-771	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,9			0,0	2,8	mm	
Sez.N. 193	139	5,50		1	0	-247	0	0	1130	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn= -36			1	0	428	0	0	1102	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 535	162	5,50		1	0	1140	0	0	1071	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	1140	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim= 8,0			0,1	5,0	mm	
Sez.N. 193	162	5,50		1	0	1111	0	0	228	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
IPE270	qn= -36			1	0	1241	0	0	200	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 536	185	5,50		1	0	1361	0	0	169	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	1361	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim= 8,6			0,1	5,0	mm	
Sez.N. 193	185	5,50		1	0	1320	0	0	-209	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn= -36			1	0	1185	0	0	-237	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 537	208	5,50		1	0	1020	0	0	-268	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	1320	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim= 8,6			0,1	5,0	mm	
Sez.N. 193	208	5,50		1	0	1038	0	0	-822	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn= -36			1	0	533	0	0	-850	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 538	231	5,50		1	0	-35	0	0	-881	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	1038	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim= 8,0			0,1	5,0	mm	
Sez.N. 193	231	5,50	1	1	0	-107	0	0	-1840	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn= -36	/	1	1	0	-747	0	0	-1856	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 539	686	5,50	2	1	0	-1393	0	0	-1872	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,6			0,0	2,8	mm	
Sez.N. 193	140	5,50		1	0	-336	0	0	1335	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn= -36			1	0	463	0	0	1307	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 540	163	5,50		1	0	1309	0	0	1276	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	1309	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim= 8,6			0,1	5,0	mm	
Sez.N. 193	163	5,50		1	0	1312	0	0	401	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn= -36			1	0	1546	0	0	373	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Asta: 541	186	5,50		1	0	1780	0	0	342	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	1780	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 15	Wmax/rel/lim= 9,3			0,2	5,0	mm	
Sez.N. 193	186	5,50		1	0	1770	0	0	-315	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
IPE270	qn= -36			1	0	1571	0	0	-343	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Asta: 542	209	5,50		1	0	1336	0	0	-374	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	1770	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 15	Wmax/rel/lim= 9,3			0,2	5,0	mm	
Sez.N. 193	209	5,50		1	0	1343	0	0	-1203	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn= -36			1	0	607	0	0	-1231	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 543	232	5,50		1	0	-210	0	0	-1262	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	1343	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim= 8,6			0,1	5,0	mm	
Sez.N. 193	232	5,50	1	1	0	-211	0	0	-2265	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn= -36	/	1	1	0	-998	0	0	-2281	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 544	687	5,50	2	1	0	-1790	0	0	-2297	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,8			0,0	2,8	mm	
Sez.N. 193	141	5,50		1	0	-209	0	0	1007	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn= -36			1	0	392	0	0	979	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 545	164	5,50		1	0	1023	0	0	948	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	1023	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim= 8,0			0,0	5,0	mm	
Sez.N. 193	164	5,50		1	0	1029	0	0	316	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn= -36			1	0	1211	0	0	287	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 546	187	5,50		1	0	1389	0	0	256	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	1389	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 12	Wmax/rel/lim= 8,6			0,1	5,0	mm	
Sez.N. 193	187	5,50		1	0	1385	0	0	-220	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn= -36			1	0	1244	0	0	-248	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 547	210	5,50		1	0	1071	0	0	-279	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	1385	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 12	Wmax/rel/lim= 8,6			0,1	5,0	mm	
Sez.N. 193	210	5,50		1	0	1075	0	0	-916	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn= -36			1	0	512	0	0	-945	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 548	233	5,50		1	0	-117	0	0	-975	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	1075	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=			8,0	0,1	5,0	mm
Sez.N. 193	233	5,50	1	1	0	-121	0	0	-1854	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-766	0	0	-1870	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 549	688	5,50	2	1	0	-1417	0	0	-1887	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=			6,5	0,0	2,8	mm
Sez.N. 193	234	5,50	1	21	0	-2	0	0	-403	0	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-237	0	0	-693	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 550	689	5,50	2	1	0	-480	0	0	-709	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=			5,9	0,0	2,8	mm
Sez.N. 112	275	5,50	1		0	799	0	0	93	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
2*HEB220	qn=	-143	1		0	823	0	0	0	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
Asta: 551	298	5,50	1		0	777	0	0	-131	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=			5,5	0,0	4,8	mm
Sez.N. 112	298	5,50	1		0	812	0	0	-2038	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
2*HEB220	qn=	-143	1		0	-451	0	0	-2150	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1	
Asta: 552	49	5,50	1		0	-1669	0	0	-2253	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=			5,4	0,0	4,6	mm
Sez.N. 112	274	5,50	1		0	287	0	0	145	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1	
2*HEB220	qn=	-143	1		0	343	0	0	-5	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1	
Asta: 553	297	5,50	1		0	326	0	0	-79	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=			5,4	0,0	4,8	mm
Sez.N. 112	297	5,50	1		0	342	0	0	-804	2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1	
2*HEB220	qn=	-143	1		0	-177	0	0	-916	2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	0	
Asta: 554	48	5,50	1		0	-712	0	0	-1019	2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=			5,4	0,0	4,6	mm
Sez.N. 193	276	5,50	1		0	423	0	0	65	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1		0	453	0	0	37	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 555	299	5,50	1		0	467	0	0	9	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5		0	467	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=			5,5	0,0	4,8	mm
Sez.N. 193	299	5,50	1		0	504	0	0	-1242	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	1		0	-254	0	0	-1270	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 556	115	5,50	1		0	-964	0	0	-1296	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0		0	964	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=			5,5	0,0	4,6	mm
Sez.N. 193	277	5,50	1		0	489	0	0	60	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	1		0	516	0	0	31	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 557	300	5,50	1		0	527	0	0	3	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5		0	527	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=			5,6	0,1	4,8	mm
Sez.N. 193	300	5,50	1		0	570	0	0	-1410	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	1		0	-290	0	0	-1438	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 558	116	5,50	1		0	-1092	0	0	-1464	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0		0	1092	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim=			5,5	0,0	4,6	mm
Sez.N. 193	278	5,50	1		0	477	0	0	73	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	1		0	512	0	0	45	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 559	301	5,50	1		0	531	0	0	17	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5		0	531	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=			5,6	0,1	4,8	mm
Sez.N. 193	301	5,50	1		0	593	0	0	-1443	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	1		0	-286	0	0	-1471	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 560	117	5,50	1		0	-1107	0	0	-1497	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0		0	1107	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim=			5,5	0,0	4,6	mm
Sez.N. 193	279	5,50	1		0	456	0	0	68	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	1		0	488	0	0	39	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 561	302	5,50	1		0	503	0	0	11	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5		0	503	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=			5,6	0,1	4,8	mm
Sez.N. 193	302	5,50	1		0	570	0	0	-1382	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	1		0	-273	0	0	-1410	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 562	118	5,50	1		0	-1060	0	0	-1436	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0		0	1060	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=			5,5	0,0	4,6	mm
Sez.N. 193	303	5,50	1		0	444	0	0	-1066	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1		0	-208	0	0	-1095	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 563	119	5,50	1		0	-821	0	0	-1121	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0		0	821	0	cl= 1	$\varepsilon=$										

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	277	5,50	1	1	0	-99	0	0	337	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	7	0	0	322	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 566	745	5,50	2	1	0	108	0	0	307	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	278	5,50	1	1	0	-110	0	0	381	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	10	0	0	366	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 567	746	5,50	2	1	0	125	0	0	351	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	279	5,50	1	1	0	-68	0	0	368	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	47	0	0	352	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 568	747	5,50	2	1	0	158	0	0	337	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	297	5,50	1	29	0	-2	0	0	196	-1	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	119	0	0	365	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 569	748	5,50	2	1	0	234	0	0	350	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	299	5,50	1	1	0	34	0	0	250	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	112	0	0	234	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 570	749	5,50	2	1	0	185	0	0	219	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	300	5,50	1	1	0	-109	0	0	340	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	-3	0	0	202	2	120307	11230	1629	13358	23877	177	2618	0	
Asta: 571	750	5,50	2	1	0	99	0	0	309	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	301	5,50	1	1	0	-104	0	0	391	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	19	0	0	375	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 572	751	5,50	2	1	0	137	0	0	360	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	302	5,50	1	1	0	-52	0	0	297	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	41	0	0	282	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 573	752	5,50	2	1	0	129	0	0	267	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	136	5,50	1	1	0	-1619	0	0	1713	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1071	0	0	1698	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 574	690	5,50	2	1	0	-528	0	0	1683	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	138	5,50	1	1	0	-98	0	0	688	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	121	0	0	673	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 575	691	5,50	2	1	0	335	0	0	658	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	139	5,50	1	1	0	357	0	0	368	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	472	0	0	353	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 576	692	5,50	2	1	0	583	0	0	338	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	140	5,50	1	1	0	430	0	0	248	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	508	0	0	233	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 577	693	5,50	2	1	0	580	0	0	218	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	580	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	6,9	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	141	5,50	1	1	0	322	0	0	-33	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	309	0	0	-48	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 578	694	5,50	2	1	0	291	0	0	-63	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	322	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	159	5,50	1	1	0	-3304	0	0	2897	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	26	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2375	0	0	2882	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	19	
Asta: 579	695	5,50	2	1	0	-1452	0	0	2867	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,1	2,6	mm		
Sez.N. 193	161	5,50	1	1	0	-359	0	0	1465	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	109	0	0	1450	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 580	696	5,50	2	1	0	573	0	0	1435	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,4	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	162	5,50	1	1	0	1039	0	0	482	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1192	0	0	467	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 581	697	5,50	2	1	0	1339	0	0	452	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	1339	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	8,5	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	163	5,50	1	1	0	1247	0	0	115	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1281	0	0	100	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 582	698	5,50	2	1	0	1311	0	0	85	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	1311	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	8,6	0,0	2,6	mm		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	164	5,50	1	1	0	928	0	0	-665	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	712	0	0	-680	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 583	699	5,50	2	1	0	491	0	0	-695	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0		Wmax/rel/lim=	8,0	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	182	5,50	1	1	0	-3971	0	0	3375	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	31	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2889	0	0	3360	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	23	
Asta: 584	700	5,50	2	1	0	-1812	0	0	3345	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0		Wmax/rel/lim=	5,9	0,1	2,6	mm	
Sez.N. 193	184	5,50	1	1	0	-456	0	0	1609	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	59	0	0	1594	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 585	701	5,50	2	1	0	569	0	0	1579	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0		Wmax/rel/lim=	7,7	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	185	5,50	1	1	0	1231	0	0	680	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1447	0	0	665	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 586	702	5,50	2	1	0	1658	0	0	650	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	1658	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 13		Wmax/rel/lim=	9,1	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	186	5,50	1	1	0	1696	0	0	-19	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1687	0	0	-34	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Asta: 587	703	5,50	2	1	0	1674	0	0	-49	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	1696	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 13		Wmax/rel/lim=	9,3	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	187	5,50	1	1	0	1211	0	0	-947	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	904	0	0	-962	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 588	704	5,50	2	1	0	593	0	0	-977	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0		Wmax/rel/lim=	8,6	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	205	5,50	1	1	0	-3354	0	0	2994	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	26	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2395	0	0	2979	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	19	
Asta: 589	705	5,50	2	1	0	-1440	0	0	2964	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0		Wmax/rel/lim=	5,8	0,1	2,6	mm	
Sez.N. 193	207	5,50	1	1	0	-346	0	0	1373	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	93	0	0	1358	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 590	706	5,50	2	1	0	527	0	0	1343	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0		Wmax/rel/lim=	7,3	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	208	5,50	1	1	0	968	0	0	598	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1157	0	0	583	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 591	707	5,50	2	1	0	1342	0	0	567	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	1342	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 11		Wmax/rel/lim=	8,4	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	209	5,50	1	1	0	1337	0	0	82	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1361	0	0	67	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 592	708	5,50	2	1	0	1380	0	0	52	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	1380	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 11		Wmax/rel/lim=	8,6	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	210	5,50	1	1	0	979	0	0	-687	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	756	0	0	-702	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 593	709	5,50	2	1	0	528	0	0	-717	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0		Wmax/rel/lim=	8,0	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	228	5,50	1	1	0	-1726	0	0	1849	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1135	0	0	1834	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 594	710	5,50	2	1	0	-548	0	0	1819	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0		Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	230	5,50	1	1	0	-111	0	0	681	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	106	0	0	666	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 595	711	5,50	2	1	0	317	0	0	651	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0		Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	231	5,50	1	1	0	409	0	0	376	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	527	0	0	361	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 596	712	5,50	2	1	0	641	0	0	346	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0		Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	232	5,50	1	1	0	455	0	0	266	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	538	0	0	251	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 597	713	5,50	2	1	0	616	0	0	236	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	616	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 5		Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	233	5,50	1	1	0	361	0	0	-65	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	338	0	0	-80	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 598	714	5,50	2	1	0	310	0	0	-95	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	361	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 3		Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 112	44	5,50	1	1	0	-2530	0	0	3451	-3	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	7	
2*HEB220	qn=	-143	/	1	0	-1445	0	0	3393	-3	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4	
Asta: 599	621	5,50	2	1	0	-379	0	0	3334	-3	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0		Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	2,5	mm	
Sez.N. 112	39	5,50	1	1	0	-2131	0	0	2917	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6	

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
2*HEB220	qn=	-143	/	1	0	-1216	0	0	2858	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
Asta: 600	380	5,50	2	1	0	-319	0	0	2799	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*=$	44,4		0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,5	mm	
Sez.N. 111	334	5,50	1	1	0	-1666	0	0	2257	1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	9	
HEB220	qn=	-71	/	1	0	-955	0	0	2228	1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	5	
Asta: 601	324	5,50	2	1	0	-254	0	0	2198	1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*=$	44,4		0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,5	mm	
Sez.N. 112	342	5,50	1	1	0	1089	0	0	-2393	-8	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
2*HEB220	qn=	-143	/	1	0	321	0	0	-2452	-8	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1	
Asta: 602	624	5,50	2	1	0	-466	0	0	-2511	-8	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*=$	44,4		0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,5	mm	
Sez.N. 112	345	5,50	1	1	0	874	0	0	-1931	-3	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
2*HEB220	qn=	-143	/	1	0	252	0	0	-1990	-3	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1	
Asta: 603	381	5,50	2	1	0	-388	0	0	-2049	-3	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*=$	44,4		0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,5	mm	
Sez.N. 111	348	5,50	1	1	0	665	0	0	-1473	1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4	
HEB220	qn=	-71	/	1	0	193	0	0	-1502	1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	1	
Asta: 604	325	5,50	2	1	0	-288	0	0	-1532	1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*=$	44,4		0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,5	mm	
Sez.N. 111	45	5,50	1	1	0	-1506	0	0	2099	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	8	
HEB220	qn=	-71	/	1	0	-384	0	0	2049	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	2	
Asta: 605	362	5,50	1	1	0	711	0	0	1999	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*=$	75,7		0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,3	mm	
Sez.N. 193	73	5,50	1	1	0	-1026	0	0	1399	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-276	0	0	1374	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 606	365	5,50	1	1	0	460	0	0	1349	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*=$	75,7		0	1026	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	25	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,3	mm	
Sez.N. 193	75	5,50	1	1	0	-1142	0	0	1564	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-303	0	0	1539	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 607	368	5,50	1	1	0	523	0	0	1514	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*=$	75,7		0	1142	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	25	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,3	mm	
Sez.N. 193	79	5,50	1	1	0	-1166	0	0	1589	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-314	0	0	1564	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 608	371	5,50	1	1	0	525	0	0	1539	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*=$	75,7		0	1166	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	25	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,3	mm	
Sez.N. 193	81	5,50	1	1	0	-1192	0	0	1634	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-315	0	0	1609	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 609	374	5,50	1	1	0	548	0	0	1583	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*=$	75,7		0	1192	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	25	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,3	mm	
Sez.N. 193	83	5,50	1	1	0	-776	0	0	1083	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-198	0	0	1058	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 610	377	5,50	1	1	0	368	0	0	1032	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*=$	75,7		0	776	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	25	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	4,3	mm	
Sez.N. 193	338	5,50	1	1	0	-428	0	0	744	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-32	0	0	719	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 611	353	5,50	1	1	0	350	0	0	693	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*=$	75,7		0	428	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	25	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,3	mm	
Sez.N. 193	342	5,50	1	1	0	-513	0	0	887	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-41	0	0	861	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 612	356	5,50	1	1	0	418	0	0	836	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*=$	75,7		0	513	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	25	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,3	mm	
Sez.N. 193	331	5,50	1	1	0	-739	0	0	930	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-378	0	0	912	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 613	326	5,50	2	9	0	-29	0	0	460	0	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	0	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*=$	54,9		0	739	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	18	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	3,1	mm	
Sez.N. 193	332	5,50	1	1	0	-790	0	0	1021	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-393	0	0	1003	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 614	327	5,50	2	9	0	-33	0	0	461	0	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	0	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*=$	54,9		0	790	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	18	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	3,1	mm	
Sez.N. 193	344	5,50	1	1	0	-383	0	0	582	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-194	0	0	566	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 615	625	5,50	2	1	0	-11	0	0	551	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*=$	46,0		0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	345	5,50	1	1	0	-403	0	0	590	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-211	0	0	574	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 616	626	5,50	2	1	0	-25	0	0	559	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*=$	46,0		0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	72	5,50	1	1	0	-1795	0	0	1739	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1226	0	0	1723	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 617	470	5,50	2	1	0	-662	0	0	1708	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0		Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	74	5,50	1	1	0	-3747	0	0	3076	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	30	
IPE270	qn= -36	/	1	0	-2738	0	0	0	3060	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	22	
Asta: 618	471	5,50	2	1	0	-1735	0	0	3045	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0		Wmax/rel/lim=	6,0	0,1	2,6	mm	
Sez.N. 193	78	5,50	1	1	0	-4491	0	0	3535	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	35	
IPE270	qn= -36	/	1	0	-3332	0	0	0	3519	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	26	
Asta: 619	472	5,50	2	1	0	-2177	0	0	3504	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0		Wmax/rel/lim=	6,1	0,1	2,6	mm	
Sez.N. 193	80	5,50	1	1	0	-3786	0	0	3136	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	30	
IPE270	qn= -36	/	1	0	-2758	0	0	0	3121	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	22	
Asta: 620	473	5,50	2	1	0	-1735	0	0	3105	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0		Wmax/rel/lim=	6,0	0,1	2,6	mm	
Sez.N. 193	82	5,50	1	1	0	-1804	0	0	1850	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
IPE270	qn= -36	/	1	0	-1198	0	0	0	1835	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 621	474	5,50	2	1	0	-598	0	0	1820	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0		Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	95	5,50	1	1	0	-1061	0	0	1358	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn= -36	/	1	0	-532	0	0	0	1340	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 622	283	5,50	2	9	0	-53	0	0	603	0	120292	11229	1629	13358	23877	177	2618	0	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$		54,9	0	1061	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 8		Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	3,1	mm	
Sez.N. 193	96	5,50	1	1	0	-1704	0	0	2004	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn= -36	/	1	0	-922	0	0	0	1985	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 623	284	5,50	2	9	0	-159	0	0	892	0	120236	11223	1628	13358	23877	177	2617	1	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$		54,9	0	1704	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 13		Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	3,1	mm	
Sez.N. 193	97	5,50	1	1	0	-1847	0	0	2151	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
IPE270	qn= -36	/	1	0	-1008	0	0	0	2133	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 624	285	5,50	2	9	0	-188	0	0	938	0	120233	11223	1628	13358	23877	177	2617	2	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$		54,9	0	1847	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 15		Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	3,1	mm	
Sez.N. 193	98	5,50	1	1	0	-1765	0	0	2089	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
IPE270	qn= -36	/	1	0	-950	0	0	0	2070	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 625	286	5,50	2	9	0	-157	0	0	922	0	120238	11224	1628	13358	23877	177	2617	1	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$		54,9	0	1765	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 14		Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	3,1	mm	
Sez.N. 193	99	5,50	1	1	0	-1015	0	0	1288	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn= -36	/	1	0	-514	0	0	0	1270	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 626	287	5,50	2	9	0	-130	0	0	370	1	120307	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$		54,9	0	1015	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 8		Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	3,1	mm	
Sez.N. 111	362	5,50		1	0	680	0	0	26	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4	
HEB220	qn= -71		1	0	683	0	0	0	-2	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4	
Asta: 627	363	5,50		1	0	644	0	0	-86	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	3	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$		84,5	0	683	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 4		Wmax/rel/lim=	5,5	0,1	4,8	mm	
Sez.N. 111	363	5,50		1	0	682	0	0	-1728	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4	
HEB220	qn= -71		1	0	-378	0	0	0	-1784	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	2	
Asta: 628	50	5,50		1	0	-1380	0	0	-1836	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	7	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$		81,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0		Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,6	mm	
Sez.N. 193	365	5,50		1	0	424	0	0	93	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn= -36		1	0	472	0	0	0	65	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 629	366	5,50		1	0	502	0	0	36	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$		84,5	0	502	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 4		Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,8	mm	
Sez.N. 193	366	5,50		1	0	602	0	0	-1419	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn= -36		1	0	-263	0	0	0	-1447	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 630	335	5,50		1	0	-1070	0	0	-1473	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$		81,0	0	1070	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 8		Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,6	mm	
Sez.N. 193	368	5,50		1	0	487	0	0	79	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn= -36		1	0	527	0	0	0	51	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 631	369	5,50		1	0	549	0	0	23	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$		84,5	0	549	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 5		Wmax/rel/lim=	5,5	0,1	4,8	mm	
Sez.N. 193	369	5,50		1	0	586	0	0	-1447	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn= -36		1	0	-296	0	0	0	-1475	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 632	336	5,50		1	0	-1119	0	0	-1501	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$		81,0	0	1119	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 9		Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,6	mm	
Sez.N. 193	371	5,50		1	0	495	0	0	89	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn= -36		1	0	539	0	0	0	60	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 633	372	5,50		1	0	567	0	0	32	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$		84,5	0	567	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 5		Wmax/rel/lim=	5,6	0,1	4,8	mm	
Sez.N. 193	372	5,50		1	0	644	0	0	-1552	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn= -36		1	0	-301	0	0	0	-1581	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 634	337	5,50		1	0	-1183	0	0	-1607	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	f _y rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	115,7	β [*] l=		81,0	0	1183	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim=			5,5	0,0	4,6	mm
Sez.N. 193	374	5,50	1	0	566	0	0	-14	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36	1	0	549	0	0	-42	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Asta: 635	375	5,50	1	0	515	0	0	-70	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Instab.:l=	120,7	β [*] l=		84,5	0	566	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=			5,5	0,1	4,8	mm
Sez.N. 193	375	5,50	1	0	546	0	0	-1397	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36	1	0	-306	0	0	-1426	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 636	1	5,50	1	0	-1102	0	0	-1452	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9		
Instab.:l=	115,7	β [*] l=		81,0	0	1102	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim=			5,5	0,0	4,6	mm
Sez.N. 193	377	5,50	1	0	332	0	0	33	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	1	0	344	0	0	-2	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Asta: 637	378	5,50	1	0	338	0	0	-23	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	120,7	β [*] l=		84,5	0	344	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=			5,5	0,0	4,8	mm
Sez.N. 193	378	5,50	1	0	406	0	0	-975	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	1	0	-191	0	0	-1004	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 638	339	5,50	1	0	-754	0	0	-1030	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6		
Instab.:l=	115,7	β [*] l=		81,0	0	754	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=			5,4	0,0	4,6	mm
Sez.N. 193	353	5,50	1	0	347	0	0	9	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	1	0	348	0	0	0	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Asta: 639	354	5,50	1	0	325	0	0	-47	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	120,7	β [*] l=		84,5	0	348	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=			5,6	0,0	4,8	mm
Sez.N. 193	354	5,50	1	0	393	0	0	-1148	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	1	0	-308	0	0	-1176	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 640	328	5,50	1	0	-966	0	0	-1202	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8		
Instab.:l=	115,7	β [*] l=		81,0	0	966	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=			5,5	0,0	4,6	mm
Sez.N. 193	356	5,50	1	0	416	0	0	3	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	1	0	416	0	0	-2	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Asta: 641	357	5,50	1	0	385	0	0	-53	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	120,7	β [*] l=		84,5	0	416	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=			5,6	0,0	4,8	mm
Sez.N. 193	357	5,50	1	0	425	0	0	-1271	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	1	0	-350	0	0	-1299	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Asta: 642	329	5,50	1	0	-1076	0	0	-1325	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8		
Instab.:l=	115,7	β [*] l=		81,0	0	1076	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=			5,5	0,0	4,6	mm
Sez.N. 193	275	5,50	1	1	0	-527	0	0	910	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-241	0	0	895	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 643	761	5,50	2	1	0	41	0	0	880	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	63,4	β [*] l=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=			5,5	0,0	2,5	mm
Sez.N. 193	298	5,50	1	1	0	-355	0	0	660	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-148	0	0	646	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 644	762	5,50	2	1	0	54	0	0	631	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	63,4	β [*] l=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=			5,4	0,0	2,5	mm
Sez.N. 193	356	5,50	1	1	0	153	0	0	-101	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	119	0	0	-116	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 645	763	5,50	2	1	0	80	0	0	-131	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	63,4	β [*] l=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=			5,6	0,0	2,5	mm
Sez.N. 193	357	5,50	1	1	0	-28	0	0	236	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	44	0	0	221	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 646	764	5,50	2	1	0	112	0	0	207	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	63,4	β [*] l=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=			5,5	0,0	2,5	mm
Sez.N. 193	362	5,50	1	1	0	-361	0	0	560	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-172	0	0	544	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 647	774	5,50	2	33	0	14	0	0	301	-2	120297	11229	1629	13358	23877	177	2618	0	
Instab.:l=	68,5	β [*] l=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=			5,5	0,0	2,7	mm
Sez.N. 193	363	5,50	1	1	0	-202	0	0	434	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-56	0	0	418	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 648	775	5,50	2	1	0	84	0	0	402	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	β [*] l=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=			5,5	0,0	2,7	mm
Sez.N. 193	365	5,50	1	1	0	-102	0	0	368	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	21	0	0	352	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 649	776	5,50	2	1	0	139	0	0	336	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	β [*] l=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=			5,5	0,0	2,7	mm
Sez.N. 193	366	5,50	1	1	0	-100	0	0	321	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	11	0	0	154	2	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 650	777	5,50	2	1	0	109	0	0	289	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	β [*] l=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=			5,5	0,0	2,7	mm
Sez.N. 193	368	5,50	1	1	0	-108	0	0	353	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	11	0	0	336	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 651	778	5,50	2	1	0	123	0	0	320	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	β [*] l=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=			5,5	0,0	2,7	mm

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 652 Instab.:l=	369 qn=-36 779 68,5	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	1 / 2 48,0	1 1 1 0	0 0 0 0	-127 10 142 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	408 392 376 $\varepsilon=$	2 2 2 0,92	120332 120332 120332 lmd=	12676 12676 12676 0	2539 2539 2539 0	44565 44565 44565 Wmax/rel/lim=	33476 33476 33476 5,5	295 295 295 0,0	2619 2619 2619 2,7	1 0 1 mm	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 653 Instab.:l=	371 qn=-36 780 68,5	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	1 / 2 48,0	1 1 1 0	0 0 0 0	-136 -2 127 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	400 384 368 $\varepsilon=$	-1 -1 -1 0,92	120332 120332 120332 lmd=	12676 12676 12676 0	2539 2539 2539 0	44565 44565 44565 Wmax/rel/lim=	33476 33476 33476 5,5	295 295 295 0,0	2619 2619 2619 2,7	1 0 1 mm	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 654 Instab.:l=	372 qn=-36 781 68,5	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	1 / 2 48,0	1 5 1 0	0 0 0 0	-101 4 95 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	302 150 270 $\varepsilon=$	1 0 1 0,92	120332 120327 120332 lmd=	12676 11232 12676 0	2539 1629 2539 0	44565 13358 44565 Wmax/rel/lim=	33476 23877 33476 5,5	295 177 295 0,0	2619 2619 2619 2,7	1 0 1 mm	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 655 Instab.:l=	374 qn=-36 782 68,5	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	1 / 2 48,0	1 1 1 0	0 0 0 0	-67 104 270 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	507 491 475 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120332 120332 120332 lmd=	12676 12676 12676 0	2539 2539 2539 0	44565 44565 44565 Wmax/rel/lim=	33476 33476 33476 5,5	295 295 295 0,0	2619 2619 2619 2,7	1 1 2 mm	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 656 Instab.:l=	375 qn=-36 783 68,5	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	1 / 2 48,0	1 1 1 0	0 0 0 0	-74 87 243 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	478 462 446 $\varepsilon=$	2 2 2 0,92	120332 120332 120332 lmd=	12676 12676 12676 0	2539 2539 2539 0	44565 44565 44565 Wmax/rel/lim=	33476 33476 33476 5,5	295 295 295 0,0	2619 2619 2619 2,7	1 1 2 mm	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 657 Instab.:l=	395 qn=-36 407 126,0	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	1 1 1 88,2	0 0 1 0	0 0 0 0	42 69 68 69	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	51 -1 -9 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120332 120332 120332 lmd=	12676 12676 12676 29	2539 2539 2539 Rpf=	44565 44565 44565 0	33476 33476 33476 1	295 295 295 0,0	2619 2619 2619 5,0	0 1 1 mm	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 658 Instab.:l=	407 qn=-36 419 126,0	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	1 1 1 88,2	0 0 1 0	0 0 0 0	56 40 4 56	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-12 -40 -71 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120332 120332 120332 lmd=	12676 12676 12676 29	2539 2539 2539 Rpf=	44565 44565 44565 0	33476 33476 33476 0	295 295 295 0,0	2619 2619 2619 5,0	0 0 0 mm	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 659 Instab.:l=	419 qn=-36 431 126,0	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	1 1 1 88,2	0 0 1 0	0 0 0 0	-12 17 16 17	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	52 -2 -7 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120332 120332 120332 lmd=	12676 12676 12676 29	2539 2539 2539 Rpf=	44565 44565 44565 0	33476 33476 33476 0	295 295 295 0,0	2619 2619 2619 5,0	0 0 0 mm	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 660 Instab.:l=	431 qn=-36 443 126,0	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	1 1 1 88,2	0 0 1 0	0 0 0 0	36 42 27 42	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	22 -1 -37 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120332 120332 120332 lmd=	12676 12676 12676 29	2539 2539 2539 Rpf=	44565 44565 44565 0	33476 33476 33476 1	295 295 295 0,0	2619 2619 2619 5,0	0 0 0 mm	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 661 Instab.:l=	443 qn=-36 629 69,2	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	1 / 2 48,5	0 0 1 0	0 0 0 0	28 24 15 28	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-3 -19 -36 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120332 120332 120332 lmd=	12676 12676 12676 16	2539 2539 2539 Rpf=	44565 44565 44565 0	33476 33476 33476 0	295 295 295 0,0	2619 2619 2619 2,8	0 0 0 mm	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 662 Instab.:l=	396 qn=-36 408 126,0	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	1 1 1 88,2	0 0 1 0	0 0 0 0	89 74 38 89	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-10 -39 -69 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120332 120332 120332 lmd=	12676 12676 12676 29	2539 2539 2539 Rpf=	44565 44565 44565 0	33476 33476 33476 1	295 295 295 0,0	2619 2619 2619 5,0	1 1 0 mm	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 663 Instab.:l=	408 qn=-36 420 126,0	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	1 1 1 88,2	0 0 1 0	0 0 0 0	80 55 9 80	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-27 -56 -86 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120332 120332 120332 lmd=	12676 12676 12676 29	2539 2539 2539 Rpf=	44565 44565 44565 0	33476 33476 33476 1	295 295 295 0,0	2619 2619 2619 5,0	1 0 0 mm	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 664 Instab.:l=	420 qn=-36 432 126,0	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	1 1 33 88,2	0 0 0 0	0 -12 -5 36	0 0 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	54 26 -10 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120332 120332 120332 lmd=	12676 12676 11232 29	2539 2539 1629 Rpf=	44565 44565 13358 0	33476 33476 23877 5,8	295 295 177 0,0	2619 2619 2619 5,0	0 0 0 mm	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 665 Instab.:l=	432 qn=-36 444 126,0	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	1 1 1 88,2	0 0 1 0	0 0 0 0	16 60 89 89	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	87 59 28 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120332 120332 120332 lmd=	12676 12676 12676 29	2539 2539 2539 Rpf=	44565 44565 44565 0	33476 33476 33476 1	295 295 295 0,0	2619 2619 2619 5,0	0 0 1 mm	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 666 Instab.:l=	444 qn=-36 630 69,2	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	1 / 2 48,5	0 0 21 0	0 19 -10 0	42 19 0 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-57 -73 -39 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120332 120332 120332 lmd=	12676 12676 11232 0	2539 2539 1629 Rpf=	44565 44565 13358 0	33476 33476 23877 5,7	295 295 177 0,0	2619 2619 2619 2,8	0 0 0 mm	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 667 Instab.:l=	388 qn=-36 400 126,0	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	21 1 1 88,2	0 0 1 0	0 260 515 0	7 0 515 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	244 405 374 $\varepsilon=$	-1 -1 -1 0,92	120322 120332 120332 lmd=	11231 12676 12676 29	1629 2539 2539 Rpf=	13358 44565 44565 0	23877 33476 33476 6,7	177 295 295 0,0	2619 2619 2619 5,0	0 2 4 mm	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 668 Instab.:l=	400 qn=-36 412 126,0	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	1 1 1 88,2	0 0 1 0	0 0 0 0	536 575 598 598	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	79 51 20 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120332 120332 120332 lmd=	12676 12676 12676 29	2539 2539 2539 Rpf=	44565 44565 44565 0	33476 33476 33476 6,9	295 295 295 0,1	2619 2619 2619 5,0	4 5 5 mm	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	412	5,50		1	0	554	0	0	-46	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36		1	0	517	0	0	-74	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 669	424	5,50		1	0	458	0	0	-105	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	554	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim= 6,9			0,1	5,0	mm	
Sez.N. 193	424	5,50		1	0	485	0	0	-294	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36		1	0	299	0	0	-322	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 670	436	5,50		1	0	78	0	0	-353	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	485	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim= 6,7			0,0	5,0	mm	
Sez.N. 193	436	5,50	1 33	0	10	0	0	0	-448	1	120297	11229	1629	13358	23877	177	2618	0	
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	-289	0	0	0	-875	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 671	475	5,50	2 1	0	-594	0	0	0	-891	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,0			0,0	2,8	mm	
Sez.N. 193	389	5,50		1	0	-294	0	0	1269	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36		1	0	465	0	0	1240	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 672	401	5,50		1	0	1268	0	0	1210	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	1268	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim= 8,4			0,1	5,0	mm	
Sez.N. 193	401	5,50		1	0	1256	0	0	329	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36		1	0	1447	0	0	301	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 673	413	5,50		1	0	1634	0	0	270	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	1634	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 14	Wmax/rel/lim= 9,1			0,2	5,0	mm	
Sez.N. 193	413	5,50		1	0	1621	0	0	-271	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn=	-36		1	0	1448	0	0	-299	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 674	425	5,50		1	0	1242	0	0	-330	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	1621	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 13	Wmax/rel/lim= 9,1			0,2	5,0	mm	
Sez.N. 193	425	5,50		1	0	1248	0	0	-1080	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36		1	0	586	0	0	-1109	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 675	437	5,50		1	0	-150	0	0	-1139	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	1248	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim= 8,4			0,1	5,0	mm	
Sez.N. 193	437	5,50	1 1	0	-164	0	0	0	-2152	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	-912	0	0	0	-2168	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 676	476	5,50	2 1	0	-1666	0	0	0	-2185	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,7			0,0	2,8	mm	
Sez.N. 193	390	5,50		1	0	-430	0	0	1587	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36		1	0	521	0	0	1559	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 677	402	5,50		1	0	1532	0	0	1528	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	1532	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 12	Wmax/rel/lim= 9,1			0,1	5,0	mm	
Sez.N. 193	402	5,50		1	0	1537	0	0	486	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
IPE270	qn=	-36		1	0	1822	0	0	458	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Asta: 678	414	5,50		1	0	2112	0	0	427	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	2112	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 17	Wmax/rel/lim= 10,0			0,2	5,0	mm	
Sez.N. 193	414	5,50		1	0	2106	0	0	-401	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17	
IPE270	qn=	-36		1	0	1855	0	0	-429	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
Asta: 679	426	5,50		1	0	1564	0	0	-460	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	2106	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 17	Wmax/rel/lim= 10,0			0,2	5,0	mm	
Sez.N. 193	426	5,50		1	0	1569	0	0	-1441	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
IPE270	qn=	-36		1	0	689	0	0	-1469	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 680	438	5,50		1	0	-284	0	0	-1500	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	1569	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 12	Wmax/rel/lim= 9,1			0,1	5,0	mm	
Sez.N. 193	438	5,50	1 1	0	-289	0	0	0	-2606	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	-1194	0	0	0	-2622	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 681	477	5,50	2 1	0	-2105	0	0	0	-2639	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 7,0			0,0	2,8	mm	
Sez.N. 193	391	5,50		1	0	-292	0	0	1282	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36		1	0	475	0	0	1254	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 682	403	5,50		1	0	1286	0	0	1223	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	1286	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim= 8,4			0,1	5,0	mm	
Sez.N. 193	403	5,50		1	0	1280	0	0	294	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36		1	0	1449	0	0	266	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 683	415	5,50		1	0	1613	0	0	235	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	1613	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 13	Wmax/rel/lim= 9,1			0,2	5,0	mm	
Sez.N. 193	415	5,50		1	0	1592	0	0</											

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-912	0	0	-2159	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 686	478	5,50	2	1	0	-1662	0	0	-2175	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,7			0,0	2,8	mm	
Sez.N. 193	392	5,50		1	0	-36	0	0	456	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	231	0	0	428	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 687	404	5,50		1	0	502	0	0	397	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	502	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim= 6,7			0,0	5,0	mm	
Sez.N. 193	404	5,50		1	0	491	0	0	130	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	561	0	0	102	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 688	416	5,50		1	0	618	0	0	71	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	618	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim= 6,9			0,1	5,0	mm	
Sez.N. 193	416	5,50		1	0	596	0	0	-57	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	553	0	0	-85	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 689	428	5,50		1	0	487	0	0	-116	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	596	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim= 6,9			0,1	5,0	mm	
Sez.N. 193	428	5,50		1	0	492	0	0	-344	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	275	0	0	-373	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 690	440	5,50		1	0	20	0	0	-404	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	492	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim= 6,6			0,0	5,0	mm	
Sez.N. 193	440	5,50	1	1	0	11	0	0	-879	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-296	0	0	-896	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 691	479	5,50	2	1	0	-609	0	0	-912	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,0			0,0	2,8	mm	
Sez.N. 193	137	5,50	1	1	0	-1204	0	0	1815	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-631	0	0	1800	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 692	631	5,50	2	29	0	-116	0	0	754	0	120269	11226	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,7			0,0	2,5	mm	
Sez.N. 193	160	5,50	1	1	0	-1449	0	0	2159	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-767	0	0	2144	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 693	634	5,50	2	29	0	-152	0	0	877	0	120251	11225	1628	13358	23877	177	2617	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,7			0,0	2,5	mm	
Sez.N. 193	183	5,50	1	1	0	-1487	0	0	2248	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-777	0	0	2233	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 694	635	5,50	2	29	0	-150	0	0	897	0	120247	11224	1628	13358	23877	177	2617	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,6			0,0	2,5	mm	
Sez.N. 193	206	5,50	1	1	0	-1439	0	0	2204	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-743	0	0	2189	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 695	636	5,50	2	29	0	-145	0	0	853	0	120255	11225	1628	13358	23877	177	2617	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,6			0,0	2,5	mm	
Sez.N. 193	229	5,50	1	1	0	-1249	0	0	1916	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-643	0	0	1901	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 696	639	5,50	2	29	0	-126	0	0	732	0	120271	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,5			0,0	2,5	mm	
Sez.N. 193	386	5,50	1	1	0	-1690	0	0	1651	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1127	0	0	1635	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 697	480	5,50	2	1	0	-569	0	0	1619	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,8			0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	388	5,50	1	1	0	-63	0	0	654	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	158	0	0	638	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 698	481	5,50	2	1	0	374	0	0	622	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,5			0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	389	5,50	1	1	0	302	0	0	422	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	444	0	0	406	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 699	482	5,50	2	1	0	581	0	0	390	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	581	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim= 7,0			0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	390	5,50	1	1	0	395	0	0	349	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	512	0	0	333	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 700	483	5,50	2	1	0	623	0	0	317	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	623	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim= 7,1			0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	391	5,50	1	1	0	324	0	0	89	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	352	0	0	73	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 701	491	5,50	2	1	0	374	0	0	56	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	374	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim= 6,8			0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	396	5,50	1	1	0	428	0	0	-884	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	145	0	0	-899	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 702	640	5,50	2	1	0	-142	0	0	-914	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,8			0,0	2,5	mm	
Sez.N. 193	398	5,50	1	1	0	-3454	0	0	2779	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	27	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2505	0	0	2763	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	20	</

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 703	492	5,50	2	1	0	-1560	0	0	2747	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	3454	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 27	Wmax/rel/lim=	5,9	0,1	2,7	mm	
Sez.N. 193	400	5,50	1	1	0	-297	0	0	1382	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	174	0	0	1366	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 704	496	5,50	2	1	0	639	0	0	1350	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,6	0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	401	5,50	1	1	0	938	0	0	626	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1150	0	0	610	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 705	504	5,50	2	1	0	1356	0	0	594	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	1356	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	8,9	0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	402	5,50	1	1	0	1259	0	0	107	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1293	0	0	91	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 706	505	5,50	2	1	0	1321	0	0	75	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	1321	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	9,1	0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	403	5,50	1	1	0	1058	0	0	-701	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	815	0	0	-718	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 707	509	5,50	2	1	0	566	0	0	-734	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	1058	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	8,4	0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	408	5,50	1	1	0	516	0	0	-1060	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	178	0	0	-1075	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 708	641	5,50	2	1	0	-165	0	0	-1090	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,5	mm	
Sez.N. 193	410	5,50	1	1	0	-4114	0	0	3243	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	32	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-3005	0	0	3227	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	24	
Asta: 709	517	5,50	2	1	0	-1902	0	0	3211	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	4114	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 32	Wmax/rel/lim=	5,9	0,1	2,7	mm	
Sez.N. 193	412	5,50	1	1	0	-447	0	0	1568	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	87	0	0	1552	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 710	518	5,50	2	1	0	617	0	0	1536	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	8,1	0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	413	5,50	1	1	0	1258	0	0	704	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1496	0	0	688	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Asta: 711	522	5,50	2	1	0	1729	0	0	672	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	1729	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 14	Wmax/rel/lim=	9,7	0,1	2,7	mm	
Sez.N. 193	414	5,50	1	1	0	1698	0	0	41	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1710	0	0	25	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Asta: 712	530	5,50	2	1	0	1715	0	0	9	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	1715	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 14	Wmax/rel/lim=	10,0	0,1	2,7	mm	
Sez.N. 193	415	5,50	1	1	0	1231	0	0	-867	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	931	0	0	-883	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 713	531	5,50	2	1	0	626	0	0	-900	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	1231	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	9,1	0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	420	5,50	1	1	0	521	0	0	-1133	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	159	0	0	-1148	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 714	644	5,50	2	1	0	-207	0	0	-1163	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,5	mm	
Sez.N. 193	422	5,50	1	1	0	-3473	0	0	2860	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	27	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2496	0	0	2844	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	20	
Asta: 715	535	5,50	2	1	0	-1524	0	0	2828	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	3473	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 27	Wmax/rel/lim=	5,8	0,1	2,7	mm	
Sez.N. 193	424	5,50	1	1	0	-340	0	0	1350	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	120	0	0	1334	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 716	543	5,50	2	1	0	574	0	0	1318	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,6	0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	425	5,50	1	1	0	983	0	0	637	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1198	0	0	621	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 717	544	5,50	2	1	0	1408	0	0	605	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	1408	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	8,9	0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	426	5,50	1	1	0	1330	0	0	122	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1369	0	0	106	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 718	548	5,50	2	1	0	1402	0	0	90	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	1402	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	9,1	0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	427	5,50	1	1	0	981	0	0	-577	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	781	0	0	-593	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 719	556	5,50	2	1	0	575	0	0	-609	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	981	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	8,4	0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	432	5,50	1	1	0	489	0	0	-1047	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	155	0	0	-1062	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 720	645	5,50	2	1	0	-184	0	0	-1077	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	434	5,50	1	1	0	-1918	0	0	2134	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1190	0	0	2117	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 721	557	5,50	2	21	0	-477	0	0	544	-1	120287	11228	1628	13358	23877	177	2618	4	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	436	5,50	1	1	0	-82	0	0	650	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	138	0	0	634	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 722	561	5,50	2	1	0	353	0	0	618	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	437	5,50	1	1	0	344	0	0	442	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	492	0	0	425	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 723	570	5,50	2	1	0	635	0	0	409	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	635	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	6,9	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	438	5,50	1	1	0	461	0	0	255	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	545	0	0	239	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 724	571	5,50	2	1	0	625	0	0	223	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	625	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	7,0	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	439	5,50	1	1	0	408	0	0	-75	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	380	0	0	-92	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 725	574	5,50	2	1	0	346	0	0	-108	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	408	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	444	5,50	1	1	0	439	0	0	-901	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	151	0	0	-916	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 726	646	5,50	2	1	0	-142	0	0	-931	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	494	5,50	1	1	0	-49	0	0	264	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	43	0	0	247	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 727	29	5,50	1	1	0	128	0	0	230	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	71,4	β*I=		49,9	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,9	mm		
Sez.N. 193	507	5,50	1	1	0	-109	0	0	299	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-5	0	0	283	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 728	20	5,50	1	1	0	93	0	0	266	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	71,4	β*I=		49,9	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,9	mm		
Sez.N. 193	520	5,50	1	1	0	-131	0	0	398	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	8	0	0	381	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 729	32	5,50	1	1	0	141	0	0	365	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	71,4	β*I=		49,9	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,9	mm		
Sez.N. 193	533	5,50	1	1	0	-107	0	0	377	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	25	0	0	360	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 730	35	5,50	1	1	0	151	0	0	344	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	71,4	β*I=		49,9	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,9	mm		
Sez.N. 193	546	5,50	1	1	0	-67	0	0	343	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	48	0	0	327	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 731	382	5,50	2	1	0	158	0	0	311	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,9	β*I=		48,2	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 193	559	5,50	1	29	0	-6	0	0	19	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-3	0	0	-1	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 732	383	5,50	2	1	0	-6	0	0	-17	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	66,1	β*I=		46,3	0	6	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	495	5,50	1	1	0	-54	0	0	306	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	52	0	0	289	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 733	30	5,50	1	1	0	152	0	0	272	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	71,4	β*I=		49,9	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,9	mm		
Sez.N. 193	508	5,50	1	1	0	-125	0	0	320	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-15	0	0	139	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 734	2	5,50	1	1	0	92	0	0	287	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	71,4	β*I=		49,9	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,9	mm		
Sez.N. 193	521	5,50	1	1	0	-132	0	0	386	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	5	0	0	202	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 735	33	5,50	1	1	0	131	0	0	352	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	71,4	β*I=		49,9	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,9	mm		
Sez.N. 193	534	5,50	1	1	0	-88	0	0	355	0	120332	12676	2539	44565	33476	295>			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	560	5,50	1	5	0	-5	0	0	31	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	6	0	0	23	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 738	385	5,50	2	1	0	11	0	0	7	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	486	5,50	1	0	-147	0	0	0	713	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	1	0	104	0	0	0	696	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 739	126	5,50	1	0	350	0	0	0	679	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,1	0,0	2,9	mm		
Sez.N. 193	499	5,50	1	0	271	0	0	0	330	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	1	0	386	0	0	0	313	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 740	131	5,50	1	0	494	0	0	0	296	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	494	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	7,8	0,0	2,9	mm		
Sez.N. 193	512	5,50	1	0	412	0	0	0	415	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1	0	556	0	0	0	398	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 741	143	5,50	1	0	695	0	0	0	381	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	695	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	8,0	0,0	2,9	mm		
Sez.N. 193	525	5,50	1	0	443	0	0	0	252	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1	0	530	0	0	0	236	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 742	148	5,50	1	0	611	0	0	0	219	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	611	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	7,9	0,0	2,9	mm		
Sez.N. 193	487	5,50	1	0	-491	0	0	0	1332	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	1	0	-19	0	0	0	1315	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 743	127	5,50	1	0	447	0	0	0	1298	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	8,7	0,0	2,9	mm		
Sez.N. 193	500	5,50	1	0	869	0	0	0	566	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-36	1	0	1068	0	0	0	549	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 744	132	5,50	1	0	1261	0	0	0	532	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	1261	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	10,7	0,0	2,9	mm		
Sez.N. 193	513	5,50	1	0	1357	0	0	0	346	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	1	0	1477	0	0	0	329	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Asta: 745	144	5,50	1	0	1592	0	0	0	312	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	1592	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	11,3	0,1	2,9	mm		
Sez.N. 193	526	5,50	1	0	1368	0	0	0	-76	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	1	0	1338	0	0	0	-92	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 746	149	5,50	1	0	1302	0	0	0	-109	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	1368	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	11,1	0,0	2,9	mm		
Sez.N. 193	488	5,50	1	0	-715	0	0	0	1680	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	1	0	-119	0	0	0	1663	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 747	128	5,50	1	0	472	0	0	0	1647	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	9,4	0,0	2,9	mm		
Sez.N. 193	501	5,50	1	0	1145	0	0	0	678	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
IPE270	qn=	-36	1	0	1384	0	0	0	661	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 748	133	5,50	1	0	1617	0	0	0	644	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	1617	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	11,9	0,1	2,9	mm		
Sez.N. 193	514	5,50	1	0	1754	0	0	0	348	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
IPE270	qn=	-36	1	0	1875	0	0	0	331	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
Asta: 749	145	5,50	1	0	1990	0	0	0	314	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	1990	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 16	Wmax/rel/lim=	12,8	0,1	2,9	mm		
Sez.N. 193	527	5,50	1	0	1768	0	0	0	-142	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
IPE270	qn=	-36	1	0	1714	0	0	0	-159	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Asta: 750	150	5,50	1	0	1655	0	0	0	-175	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	1768	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 14	Wmax/rel/lim=	12,5	0,1	2,9	mm		
Sez.N. 193	489	5,50	1	0	-485	0	0	0	1391	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	1	0	8	0	0	0	1375	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 751	129	5,50	1	0	496	0	0	0	1358	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	8,7	0,0	2,9	mm		
Sez.N. 193	502	5,50	1	0	900	0	0	0	490	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-36	1	0	1072	0	0	0	473	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 752	134	5,50	1	0	1238	0	0	0	457	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	1238	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	10,7	0,0	2,9	mm		
Sez.N. 193	515	5,50	1	0	1301	0	0	0	425	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36	1	0	1449	0	0	0	408	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 753	146	5,50	1	0	1592	0	0	0	392	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	1592	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	11,3	0,1	2,9	mm		
Sez.N. 193	528	5,50	1	0	1373	0	0	0	-18	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	1	0	1363	0	0	0	-34	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 754	151	5,50	1	0	1348	0	0	0	-51	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	1373	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	11,1	0,0	2,9	mm		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	490	5,50		1	0	-140	0	0	659	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36		1	0	92	0	0	642	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 755	130	5,50		1	0	319	0	0	625	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$	49,9		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 7,0			0,0	2,9	mm	
Sez.N. 193	503	5,50		1	0	278	0	0	348	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36		1	0	399	0	0	331	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 756	135	5,50		1	0	514	0	0	314	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$	49,9		0	514	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim= 7,7			0,0	2,9	mm	
Sez.N. 193	516	5,50		1	0	431	0	0	355	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36		1	0	555	0	0	339	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 757	147	5,50		1	0	673	0	0	322	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$	49,9		0	673	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim= 8,0			0,0	2,9	mm	
Sez.N. 193	529	5,50		1	0	441	0	0	202	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36		1	0	510	0	0	185	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 758	152	5,50		1	0	573	0	0	168	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$	49,9		0	573	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim= 7,9			0,0	2,9	mm	
Sez.N. 193	484	5,50	1	1	0	-2027	0	0	1763	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1426	0	0	1747	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 759	217	5,50	2	1	0	-830	0	0	1731	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,1			0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	486	5,50		1	0	-114	0	0	759	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36		1	0	181	0	0	741	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 760	178	5,50		1	0	469	0	0	722	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	78,7	$\beta^*l=$	55,1		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 7,2			0,0	3,1	mm	
Sez.N. 193	487	5,50	1	1	0	464	0	0	393	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	596	0	0	377	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 761	218	5,50	2	1	0	722	0	0	361	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	722	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim= 7,8			0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	488	5,50	1	1	0	598	0	0	288	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	694	0	0	272	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 762	219	5,50	2	1	0	784	0	0	256	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	784	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim= 7,9			0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	489	5,50		1	0	496	0	0	-39	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36		1	0	484	0	0	-51	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 763	170	5,50		1	0	469	0	0	-64	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	52,9	$\beta^*l=$	37,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 7,5			0,0	2,1	mm	
Sez.N. 193	493	5,50	1	1	0	-1400	0	0	1912	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-796	0	0	1897	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 764	393	5,50	2	1	0	-197	0	0	1882	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,0			0,0	2,5	mm	
Sez.N. 193	494	5,50		1	0	524	0	0	351	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36		1	0	640	0	0	335	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 765	108	5,50		1	0	750	0	0	319	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	67,4	$\beta^*l=$	47,2		0	750	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim= 6,3			0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	495	5,50	1	1	0	547	0	0	-1160	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	177	0	0	-1175	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 766	394	5,50	2	1	0	-198	0	0	-1190	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,2			0,0	2,5	mm	
Sez.N. 193	497	5,50	1	1	0	-4363	0	0	3201	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	34	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-3269	0	0	3185	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	26	
Asta: 767	220	5,50	2	1	0	-2180	0	0	3168	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	4363	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 34	Wmax/rel/lim= 6,4			0,1	2,7	mm	
Sez.N. 193	499	5,50		1	0	-469	0	0	1612	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36		1	0	162	0	0	1594	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 768	179	5,50		1	0	785	0	0	1575	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	78,7	$\beta^*l=$	55,1		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 8,9			0,0	3,1	mm	
Sez.N. 193	500	5,50	1	1	0	1365	0	0	694	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1600	0	0	678	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Asta: 769	221	5,50	2	1	0	1830	0	0	662	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1830	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 14	Wmax/rel/lim= 10,5			0,1	2,7	mm	
Sez.N. 193	501	5,50	1	1	0	1918	0	0	-45	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1900	0	0	-61	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
Asta: 770	222	5,50	2	1	0	1876	0	0	-77	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1918	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 15	Wmax/rel/lim= 10,8			0,1	2,7	mm	
Sez.N. 193	502	5,50		1	0	1394	0	0	-957	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36		1	0	1139	0	0	-969	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 771	173	5,50		1	0	881	0	0	-982	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	52,9	$\beta^*l=$	37,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 9,8			0,0	2,1	mm	
Sez.N. 193	506	5,50	1	1	0	-1447	0	0	1951	0	120332	12676	2539	44565	33				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-831	0	0	1936	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 772	397	5,50	2	1	0	-219	0	0	1921	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0		cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	507	5,50	1	0	580	0	0	252	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	663	0	0	236	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 773	109	5,50	1	0	739	0	0	220	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6		
Instab.:l=	67,4	$\beta^*l=$	47,2		0	739	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	508	5,50	1	1	595	0	0	-1320	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	174	0	0	-1335	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 774	405	5,50	2	1	0	-251	0	0	-1350	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0		cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	510	5,50	1	1	0	-5743	0	0	4078	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	45	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-4348	0	0	4062	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	34	
Asta: 775	223	5,50	2	1	0	-2959	0	0	4045	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	23	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	5743	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 45	Wmax/rel/lim=	6,5	0,1	2,7	mm		
Sez.N. 193	512	5,50	1	0	-796	0	0	2295	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	103	0	0	2277	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 776	180	5,50	1	0	995	0	0	2259	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8		
Instab.:l=	78,7	$\beta^*l=$	55,1		0	0		cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	9,9	0,0	3,1	mm		
Sez.N. 193	513	5,50	1	1	0	1905	0	0	975	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	2236	0	0	959	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	18	
Asta: 777	224	5,50	2	1	0	2562	0	0	943	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	20	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	2562	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 20	Wmax/rel/lim=	12,2	0,1	2,7	mm		
Sez.N. 193	514	5,50	1	1	0	2748	0	0	-268	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	22	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	2654	0	0	-284	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	21	
Asta: 778	225	5,50	2	1	0	2553	0	0	-300	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	20	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	2748	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 22	Wmax/rel/lim=	12,5	0,1	2,7	mm		
Sez.N. 193	515	5,50	1	0	1914	0	0	-1565	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1498	0	0	-1578	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Asta: 779	174	5,50	1	0	1079	0	0	-1590	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9		
Instab.:l=	52,9	$\beta^*l=$	37,0		0	0		cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	11,1	0,0	2,1	mm		
Sez.N. 193	519	5,50	1	1	0	-1458	0	0	1931	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-848	0	0	1916	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 780	406	5,50	2	1	0	-242	0	0	1901	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0		cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	520	5,50	1	0	605	0	0	233	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	681	0	0	217	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 781	110	5,50	1	0	752	0	0	202	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6		
Instab.:l=	67,4	$\beta^*l=$	47,2		0	752	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	521	5,50	1	1	0	612	0	0	-1359	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	179	0	0	-1374	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 782	409	5,50	2	1	0	-260	0	0	-1389	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0		cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	523	5,50	1	1	0	-5765	0	0	4059	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	45	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-4377	0	0	4043	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	35	
Asta: 783	226	5,50	2	1	0	-2994	0	0	4027	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	24	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	5765	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 45	Wmax/rel/lim=	6,4	0,1	2,7	mm		
Sez.N. 193	525	5,50	1	0	-761	0	0	2311	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	145	0	0	2293	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 784	181	5,50	1	0	1043	0	0	2274	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8		
Instab.:l=	78,7	$\beta^*l=$	55,1		0	0		cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	9,8	0,0	3,1	mm		
Sez.N. 193	526	5,50	1	1	0	1898	0	0	895	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	2202	0	0	879	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17	
Asta: 785	227	5,50	2	1	0	2500	0	0	863	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	20	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	2500	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 20	Wmax/rel/lim=	12,1	0,1	2,7	mm		
Sez.N. 193	527	5,50	1	1	0	2716	0	0	-230	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	21	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	2635	0	0	-246	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	21	
Asta: 786	235	5,50	2	1	0	2547	0	0	-263	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	20	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	2716	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 22	Wmax/rel/lim=	12,5	0,1	2,7	mm		
Sez.N. 193	528	5,50	1	0	1925	0	0	-1512	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1523	0	0	-1524	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Asta: 787	175	5,50	1	0	1118	0	0	-1537	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9		
Instab.:l=	52,9	$\beta^*l=$	37,0		0	0		cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	11,1	0,0	2,1	mm		
Sez.N. 193	532	5,50	1	1	0	-1491	0	0	1968	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-869	0	0	1953	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 788	417	5,50	2	1	0	-252	0	0	1939	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0		cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	533	5,50	1	0	601	0	0	332	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	710	0	0	316	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 789	111	5,50		1	0	814	0	0	300	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	67,4	$\beta^*l=$		47,2	0	814	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim= 6,2			0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	534	5,50	1	1	0	602	0	0	-1287	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	191	0	0	-1302	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 790	418	5,50	2	1	0	-224	0	0	-1317	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,1			0,0	2,5	mm	
Sez.N. 193	536	5,50	1	1	0	-4238	0	0	3141	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	33	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-3165	0	0	3125	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	25	
Asta: 791	236	5,50	2	1	0	-2096	0	0	3109	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	4238	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 33	Wmax/rel/lim= 6,2			0,1	2,7	mm	
Sez.N. 193	538	5,50	1	1	0	-456	0	0	1603	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	171	0	0	1585	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 792	189	5,50	1	1	0	791	0	0	1566	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	78,7	$\beta^*l=$		55,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 8,6			0,0	3,1	mm	
Sez.N. 193	539	5,50	1	1	0	1332	0	0	649	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1552	0	0	633	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Asta: 793	237	5,50	2	1	0	1766	0	0	617	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	1766	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 14	Wmax/rel/lim= 10,2			0,1	2,7	mm	
Sez.N. 193	540	5,50	1	1	0	1817	0	0	-33	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1802	0	0	-49	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Asta: 794	238	5,50	2	1	0	1783	0	0	-65	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	1817	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 14	Wmax/rel/lim= 10,4			0,1	2,7	mm	
Sez.N. 193	541	5,50	1	1	0	1354	0	0	-950	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1101	0	0	-962	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 795	176	5,50	1	1	0	845	0	0	-975	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	52,9	$\beta^*l=$		37,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 9,5			0,0	2,1	mm	
Sez.N. 193	545	5,50	1	1	0	-1473	0	0	2018	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-836	0	0	2003	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 796	421	5,50	2	1	0	-203	0	0	1988	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,8			0,0	2,5	mm	
Sez.N. 193	546	5,50	1	1	0	584	0	0	264	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	670	0	0	248	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 797	112	5,50	1	1	0	751	0	0	232	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	67,4	$\beta^*l=$		47,2	0	751	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim= 6,1			0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	547	5,50	1	1	0	584	0	0	-1302	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	169	0	0	-1317	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 798	429	5,50	2	1	0	-251	0	0	-1332	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,0			0,0	2,5	mm	
Sez.N. 193	549	5,50	1	1	0	-1839	0	0	1677	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1267	0	0	1661	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 799	239	5,50	2	1	0	-701	0	0	1645	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,9			0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	551	5,50	1	1	0	-84	0	0	635	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	162	0	0	617	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 800	190	5,50	1	1	0	401	0	0	598	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	78,7	$\beta^*l=$		55,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,8			0,0	3,1	mm	
Sez.N. 193	552	5,50	1	1	0	389	0	0	428	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	532	0	0	412	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 801	240	5,50	2	1	0	671	0	0	396	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	671	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim= 7,3			0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	553	5,50	1	1	0	519	0	0	273	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	610	0	0	257	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 802	241	5,50	2	1	0	696	0	0	241	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	696	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim= 7,4			0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	554	5,50	1	1	0	412	0	0	23	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	418	0	0	0	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 803	177	5,50	1	1	0	418	0	0	-2	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	52,9	$\beta^*l=$		37,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 7,1			0,0	2,1	mm	
Sez.N. 193	558	5,50	1	1	0	-1209	0	0	1747	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-658	0	0	1733	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 804	430	5,50	2	29	0	-115	0	0	795	0	120264	11226	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,8			0,0	2,5	mm	
Sez.N. 193	559	5,50	1	1	0	417	0	0	333	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	527	0	0	317	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 805	113	5,50	1	1	0	631	0	0	302	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	67,4	$\beta^*l=$		47,2	0	631	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim= 6,0			0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	560	5,50	1	1	0	430	0	0	-879	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	149	0	0	-894	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 806	433	5,50	2	1	0	-137	0	0	-909	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																				
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																				
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %		
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,5	mm			
Sez.N. 193	572	5,50	1	1	0	149	0	0	281	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	248	0	0	264	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 807	330	5,50	2	1	0	341	0	0	247	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	72,7	β*I=		50,9	0	341	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,9	mm			
Sez.N. 193	585	5,50	1		0	12	0	0	-142	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
IPE270	qn=	-36		1	0	-84	0	0	-171	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 808	347	5,50	1		0	-186	0	0	-197	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	116,8	β*I=		81,8	0	186	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	4,7	mm			
Sez.N. 193	573	5,50	1	1	0	151	0	0	288	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	252	0	0	271	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 809	333	5,50	2	1	0	347	0	0	254	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	72,7	β*I=		50,9	0	347	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,9	mm			
Sez.N. 193	586	5,50	1		0	11	0	0	-153	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
IPE270	qn=	-36		1	0	-91	0	0	-182	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 810	348	5,50	1		0	-200	0	0	-208	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Instab.:l=	116,8	β*I=		81,8	0	200	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	4,7	mm			
Sez.N. 193	565	5,50	1	1	0	402	0	0	257	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	493	0	0	240	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Asta: 811	288	5,50	2	1	0	577	0	0	223	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Instab.:l=	72,7	β*I=		50,9	0	577	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,9	mm			
Sez.N. 193	578	5,50	1		0	241	0	0	-974	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
IPE270	qn=	-36		1	0	-361	0	0	-1003	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Asta: 812	88	5,50	1		0	-929	0	0	-1029	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
Instab.:l=	116,8	β*I=		81,8	0	929	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	4,7	mm			
Sez.N. 193	566	5,50	1	1	0	834	0	0	111	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	871	0	0	94	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
Asta: 813	289	5,50	2	1	0	902	0	0	77	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
Instab.:l=	72,7	β*I=		50,9	0	902	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,9	mm			
Sez.N. 193	579	5,50	1		0	493	0	0	-1829	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36		1	0	-630	0	0	-1857	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Asta: 814	89	5,50	1		0	-1675	0	0	-1883	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13		
Instab.:l=	116,8	β*I=		81,8	0	1675	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	6,4	0,1	4,7	mm			
Sez.N. 193	567	5,50	1	1	0	921	0	0	102	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	955	0	0	85	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8		
Asta: 815	290	5,50	2	1	0	983	0	0	68	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8		
Instab.:l=	72,7	β*I=		50,9	0	983	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,9	mm			
Sez.N. 193	580	5,50	1		0	535	0	0	-1994	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36		1	0	-689	0	0	-2022	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Asta: 816	90	5,50	1		0	-1826	0	0	-2048	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14		
Instab.:l=	116,8	β*I=		81,8	0	1826	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 14	Wmax/rel/lim=	6,4	0,1	4,7	mm			
Sez.N. 193	568	5,50	1	1	0	831	0	0	194	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	899	0	0	177	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
Asta: 817	291	5,50	2	1	0	960	0	0	160	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8		
Instab.:l=	72,7	β*I=		50,9	0	960	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,9	mm			
Sez.N. 193	581	5,50	1		0	470	0	0	-1811	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36		1	0	-643	0	0	-1840	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Asta: 818	91	5,50	1		0	-1678	0	0	-1866	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13		
Instab.:l=	116,8	β*I=		81,8	0	1678	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	6,4	0,1	4,7	mm			
Sez.N. 193	569	5,50	1	1	0	395	0	0	247	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	482	0	0	230	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Asta: 819	292	5,50	2	1	0	562	0	0	213	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Instab.:l=	72,7	β*I=		50,9	0	562	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,9	mm			
Sez.N. 193	582	5,50	1		0	263	0	0	-1005	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
IPE270	qn=	-36		1	0	-359	0	0	-1034	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Asta: 820	92	5,50	1		0	-944	0	0	-1060	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
Instab.:l=	116,8	β*I=		81,8	0	944	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	4,7	mm			
Sez.N. 193	562	5,50	1	1	0	-1008	0	0	1371	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-576	0	0	1356	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Asta: 821	340	5,50	2	1	0	-1														

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	566	5,50	1	1	0	19	0	0	287	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	115	0	0	271	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 824	295	5,50	2	1	0	205	0	0	255	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,7 mm
Sez.N. 193	567	5,50	1	1	0	-92	0	0	476	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	69	0	0	460	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 825	296	5,50	2	1	0	224	0	0	444	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,7 mm
Sez.N. 193	568	5,50	1	1	0	72	0	0	457	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	225	0	0	441	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 826	304	5,50	2	1	0	374	0	0	425	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,7 mm
Sez.N. 193	573	5,50	1	1	0	369	0	0	-759	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	126	0	0	-774	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 827	341	5,50	2	1	0	-122	0	0	-788	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,5 mm
Sez.N. 193	575	5,50	1	1	0	-1305	0	0	1767	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-747	0	0	1752	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 828	343	5,50	2	1	0	-194	0	0	1737	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,5 mm
Sez.N. 193	576	5,50	1	1	0	-813	0	0	1038	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-460	0	0	1022	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 829	305	5,50	2	5	0	-112	0	0	397	0	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,7 mm
Sez.N. 193	578	5,50	1	1	0	92	0	0	275	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	184	0	0	259	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 830	306	5,50	2	1	0	270	0	0	243	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,7 mm
Sez.N. 193	579	5,50	1	5	0	7	0	0	148	-1	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	100	0	0	283	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 831	307	5,50	2	1	0	195	0	0	267	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,7 mm
Sez.N. 193	580	5,50	1	1	0	-94	0	0	428	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	50	0	0	412	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 832	308	5,50	2	1	0	188	0	0	395	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,7 mm
Sez.N. 193	581	5,50	1	5	0	24	0	0	178	-1	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	149	0	0	368	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 833	309	5,50	2	1	0	272	0	0	352	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,7 mm
Sez.N. 193	586	5,50	1	1	0	499	0	0	-1095	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	149	0	0	-1110	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 834	346	5,50	2	1	0	-205	0	0	-1125	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,5 mm
Sez.N. 193	612	5,50	1	1	0	108	0	0	-228	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	29	0	0	-88	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 835	792	5,50	2	21	0	-61	0	0	-204	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	2,6 mm
Sez.N. 193	622	5,50	1	1	0	65	0	0	67	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	96	0	0	39	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 836	612	5,50	1	0	111	0	0	0	10	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	119,9	$\beta^*=$		83,9	0	111	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	1	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	4,8 mm
Sez.N. 193	632	5,50	1	1	0	63	0	0	54	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	94	0	0	-2	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 837	622	5,50	1	0	94	0	0	0	-2	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	119,9	$\beta^*=$		83,9	0	94	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	1	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	4,8 mm
Sez.N. 193	642	5,50	1	1	0	147	0	0	-42	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	114	0	0	-70	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 838	632	5,50	1	0	63	0	0	0	-98	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	119,9	$\beta^*=$		83,9	0	147	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	1	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	4,8 mm
Sez.N. 193	652	5,50	1	1	0	121	0	0	35	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	135	0	0	-1	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 839	642	5,50	1	0	131	0	0	0	-20	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	117,4	$\beta^*=$		82,2	0	135	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	1	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	4,7 mm
Sez.N. 193	328	5,50	1	1	0	-600	0	0	626	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-233	0	0	598	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 840	652	5,50	1	0	145	0	0	0	567	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	125,0	$\beta^*=$		87,5	0	600	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	5	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	5,0 mm

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	613	5,50	1	1	0	86	0	0	-218	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	22	0	0	-40	-1	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 841	793	5,50	2	21	0	-85	0	0	-238	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*l=$		46,0	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0		Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	623	5,50		1	0	60	0	0	71	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36		1	0	94	0	0	42	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 842	613	5,50		1	0	111	0	0	14	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	119,9	$\beta^*l=$		83,9	0	111	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 1		Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	4,8	mm	
Sez.N. 193	633	5,50		21	0	32	0	0	49	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36		1	0	96	0	0	105	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 843	623	5,50		1	0	150	0	0	76	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	119,9	$\beta^*l=$		83,9	0	150	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 1		Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	4,8	mm	
Sez.N. 193	643	5,50		1	0	89	0	0	20	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36		1	0	93	0	0	-1	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 844	633	5,50		1	0	79	0	0	-36	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	119,9	$\beta^*l=$		83,9	0	93	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 1		Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	4,8	mm	
Sez.N. 193	653	5,50		1	0	202	0	0	-87	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36		1	0	140	0	0	-116	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 845	643	5,50		1	0	67	0	0	-142	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	117,4	$\beta^*l=$		82,2	0	202	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 2		Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	4,7	mm	
Sez.N. 193	329	5,50		1	0	-633	0	0	695	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36		1	0	-225	0	0	667	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 846	653	5,50		33	0	185	0	0	467	0	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	124,9	$\beta^*l=$		87,4	0	633	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 5		Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	5,0	mm	
Sez.N. 193	607	5,50	1	1	0	-915	0	0	1593	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-399	0	0	1578	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 847	794	5,50	2	25	0	192	0	0	1290	2	120096	11210	1626	13358	23877	177	2614	2	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0		Wmax/rel/lim=	5,1	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	613	5,50		1	0	378	0	0	-835	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36		1	0	-134	0	0	-863	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 848	608	5,50		1	0	-708	0	0	-894	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	125,6	$\beta^*l=$		87,9	0	708	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 6		Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	5,0	mm	
Sez.N. 193	617	5,50	1	1	0	-1420	0	0	2247	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-691	0	0	2232	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 849	795	5,50	2	25	0	179	0	0	1739	0	119998	11201	1625	13358	23877	177	2612	2	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0		Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	623	5,50		1	0	638	0	0	-1451	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36		1	0	-245	0	0	-1479	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 850	618	5,50		1	0	-1221	0	0	-1510	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	125,6	$\beta^*l=$		87,9	0	1221	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 10		Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	5,0	mm	
Sez.N. 193	627	5,50	1	1	0	-1613	0	0	2486	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-806	0	0	2471	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 851	796	5,50	2	29	0	-182	0	0	824	0	120259	11226	1628	13358	23877	177	2617	2	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0		Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	633	5,50		1	0	686	0	0	-1597	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36		1	0	-286	0	0	-1626	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 852	628	5,50		1	0	-1357	0	0	-1656	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	125,6	$\beta^*l=$		87,9	0	1357	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 11		Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	5,0	mm	
Sez.N. 193	637	5,50	1	1	0	-1438	0	0	2160	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-738	0	0	2145	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 853	797	5,50	2	29	0	-131	0	0	842	0	120248	11225	1628	13358	23877	177	2617	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0		Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	643	5,50		1	0	589	0	0	-1398	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36		1	0	-262	0	0	-1426	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 854	638	5,50		1	0	-1203	0	0	-1456	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Instab.:l=	125,6	$\beta^*l=$		87,9	0	1203	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 9		Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	5,0	mm	
Sez.N. 193	647	5,50	1	1	0	-888	0	0	1538	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-390	0	0	1523	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 855	798	5,50	2	25	0	176	0	0	1219	-2	120101	11211	1626	13358	23877	177	2614	2	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0		Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	653	5,50		1	0	395	0	0	-863	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36		1	0	-134	0	0	-891	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 856	648	5,50		1	0	-726	0	0	-922	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	125,6	$\beta^*l=$		87,9	0	726	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 6		Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	5,0	mm	
Sez.N. 193	830	5,50	2	1	0	432	0	0	-321	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	309	0	0	-338	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1074	23	5,50	2	1	0	180	0	0	-356	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	74,4	$\beta^*l=$		52,1	0	432	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 3		Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	3,0	mm	
Sez.N. 193	831	5,50	2	33	0	215	0	0	-1175	-3	120081	11209	1626	13358	23877	177	2614	2	

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-391	0	0	-1387	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1075	3	5,50	2	1	0	-909	0	0	-1404	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	74,3	$\beta^*l=$	52,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,1	0,0	3,0	mm	
Sez.N. 193	832	5,50	2	21	0	-22	0	0	180	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	84	0	0	270	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1076	22	5,50	2	1	0	181	0	0	253	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	74,3	$\beta^*l=$	52,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	3,0	mm	
Sez.N. 193	833	5,50	2	1	0	582	0	0	-180	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	512	0	0	-198	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 1077	21	5,50	2	1	0	435	0	0	-215	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	74,4	$\beta^*l=$	52,1		0	582	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	17	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	3,0	mm	
Sez.N. 193	834	5,50	2	21	0	-139	0	0	-591	0	120295	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-636	0	0	-1428	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1078	4	5,50	2	1	0	-1170	0	0	-1445	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Instab.:l=	74,3	$\beta^*l=$	52,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	3,0	mm	
Sez.N. 193	835	5,50	2	1	0	-186	0	0	848	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	126	0	0	831	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1079	19	5,50	2	1	0	431	0	0	813	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	74,3	$\beta^*l=$	52,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	3,0	mm	
Sez.N. 193	836	5,50	2	33	0	164	0	0	-1390	0	120116	11212	1626	13358	23877	177	2614	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-500	0	0	-1731	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 1080	13	5,50	2	1	0	-1071	0	0	-1746	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*l=$	46,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,1	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	837	5,50	2	33	0	169	0	0	-1402	1	120100	11211	1626	13358	23877	177	2614	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-500	0	0	-1643	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 1081	14	5,50	2	1	0	-1042	0	0	-1659	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*l=$	46,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,1	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	373	5,50	2	1	0	103	0	0	-194	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	30	0	0	-211	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1082	494	5,50	2	1	0	-48	0	0	-228	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$	50,1		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,9	mm	
Sez.N. 193	822	5,50	2	1	0	104	0	0	178	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	167	0	0	160	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1083	85	5,50	2	1	0	223	0	0	143	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	74,2	$\beta^*l=$	51,9		0	223	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	17	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	3,0	mm	
Sez.N. 193	823	5,50	2	1	0	-27	0	0	615	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	198	0	0	597	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1084	86	5,50	2	1	0	416	0	0	580	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	74,2	$\beta^*l=$	51,9		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	3,0	mm	
Sez.N. 193	376	5,50	2	1	0	131	0	0	-240	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	42	0	0	-257	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1085	495	5,50	2	1	0	-53	0	0	-274	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$	50,1		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,9	mm	
Sez.N. 193	811	5,50	2	5	0	37	0	0	185	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	176	0	0	355	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1086	84	5,50	2	1	0	304	0	0	338	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	74,2	$\beta^*l=$	51,9		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	3,0	mm	
Sez.N. 193	812	5,50	2	17	0	125	0	0	-196	3	120289	11228	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	85	0	0	-120	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1087	71	5,50	2	5	0	75	0	0	74	-1	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	74,2	$\beta^*l=$	51,9		0	126	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	17	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	3,0	mm	
Sez.N. 193	813	5,50	2	1	0	-25	0	0	555	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	178	0	0	537	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1088	70	5,50	2	1	0	374	0	0	520	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	74,2	$\beta^*l=$	51,9		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	3,0	mm	
Sez.N. 193	171	5,50	2	1	0	-717	0	0	832	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-422	0	0	816	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1089	486	5,50	2	1	0	-133	0	0	799	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$	50,1		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,9	mm	
Sez.N. 193	824	5,50	2	33	0	160	0	0	-1109	-4	120036	11205	1625	13358	23877	177	2613	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-351	0	0	-1318	-4	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1090	15	5,50	2	1	0	-787	0	0	-1334	-4	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*l=$	46,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,1	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	675	5,50	2	1	0	-567	0	0	845	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-292	0	0	830	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1091	138	5,50	2	1	0	-22	0	0	815	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	676	5,50	2	1	0	-1506	0	0	1940	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-870	0	0	1925	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 1092	139	5,50	2	1	0	-240	0	0	1910	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	677	5,50	2	1	0	-1886	0	0	2356	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1114	0	0	2341	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 1093	140	5,50	2	1	0	-347	0	0	2325	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,9	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	678	5,50	2	1	0	-1487	0	0	1947	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-850	0	0	1931	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 1094	141	5,50	2	1	0	-217	0	0	1916	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	679	5,50	2	1	0	-525	0	0	727	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-289	0	0	711	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1095	142	5,50	2	1	0	-57	0	0	696	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	465	5,50	2	5	0	-521	0	0	-374	1	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1168	0	0	-1824	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 1096	435	5,50	2	1	0	-1796	0	0	-1840	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	785	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	680	5,50	2	1	0	-568	0	0	-1537	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1064	0	0	-1552	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 1097	137	5,50	2	1	0	-1565	0	0	-1567	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	281	5,50	2	5	0	-271	0	0	-163	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-613	0	0	-1236	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1098	564	5,50	2	1	0	-1039	0	0	-1252	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	396	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	282	5,50	2	5	0	-235	0	0	-29	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-462	0	0	-1067	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 1099	577	5,50	2	1	0	-830	0	0	-1083	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	272	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	681	5,50	2	1	0	-1442	0	0	-2941	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2390	0	0	-2956	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	19	
Asta: 1100	160	5,50	2	1	0	-3342	0	0	-2971	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	26	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,1	2,6	mm		
Sez.N. 193	825	5,50	2	17	0	189	0	0	-1072	-4	120035	11205	1625	13358	23877	177	2613	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-262	0	0	-1129	-4	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1101	16	5,50	2	1	0	-635	0	0	-1144	-4	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,0	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	682	5,50	2	1	0	-1863	0	0	-3167	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2883	0	0	-3182	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	23	
Asta: 1102	183	5,50	2	1	0	-3907	0	0	-3197	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	31	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,1	2,6	mm		
Sez.N. 193	172	5,50	2	1	0	-824	0	0	-1692	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1407	0	0	-1708	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 1103	485	5,50	2	1	0	-1995	0	0	-1724	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	895	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	683	5,50	2	1	0	-1474	0	0	-2884	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2403	0	0	-2899	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	19	
Asta: 1104	206	5,50	2	1	0	-3337	0	0	-2914	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	26	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,1	2,6	mm		
Sez.N. 112	611	5,50	2	1	0	1263	0	0	-217	3	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
2*HEB220	qn=	-143	/	1	0	1184	0	0	-276	3	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
Asta: 1105	342	5,50	2	1	0	1088	0	0	-335	3	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 112	379	5,50	2	1	0	1082	0	0	-269	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
2*HEB220	qn=	-143	/	1	0	987	0	0	-328	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
Asta: 1106	345	5,50	2	1	0	874	0	0	-387	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 111	321	5,50	2	1	0	858	0	0	-276	-1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	5	
HEB220	qn=	-71	/	1	0	766	0	0	-305	-1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4	
Asta: 1107	348	5,50	2	1	0	665	0	0	-335	-1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	684	5,50	2	1	0	-570	0	0	-1818	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1156	0	0	-1833	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 1108	229	5,50	2	1	0	-1748	0	0	-1848	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	759	5,50	2	1	0	355	0	0	-304	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	257	0	0	-318	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1109	356	5,50	2	1	0	154	0	0	-333	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	760	5,50	2	1	0	204	0	0	-358	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	89	0	0	-373	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1110	357	5,50	2	1	0	-32	0	0	-388	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	614	5,50	2	1	0	603	0	0	-262	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	517	0	0	-277	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 1111	396	5,50	2	1	0	427	0	0	-292	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	603	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	615	5,50	2	1	0	763	0	0	-401	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	633	0	0	-416	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1112	408	5,50	2	1	0	499	0	0	-431	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	741	5,50	2	1	0	-59	0	0	-680	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-279	0	0	-695	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1113	275	5,50	2	1	0	-505	0	0	-710	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	742	5,50	2	1	0	14	0	0	-548	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-164	0	0	-563	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1114	298	5,50	2	1	0	-348	0	0	-578	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	616	5,50	2	1	0	701	0	0	-265	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	615	0	0	-280	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1115	420	5,50	2	1	0	523	0	0	-295	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	701	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	619	5,50	2	1	0	684	0	0	-303	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	586	0	0	-318	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1116	432	5,50	2	1	0	483	0	0	-333	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	684	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	620	5,50	2	1	0	626	0	0	-278	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	535	0	0	-293	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 1117	444	5,50	2	1	0	440	0	0	-308	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	626	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	322	5,50	2	1	0	597	0	0	-340	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	487	0	0	-355	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 1118	573	5,50	2	1	0	372	0	0	-370	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	323	5,50	2	1	0	689	0	0	-284	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	596	0	0	-299	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1119	586	5,50	2	1	0	499	0	0	-314	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	689	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	191	5,50	2	1	0	-2192	0	0	-3122	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-3265	0	0	-3138	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	26	
Asta: 1120	498	5,50	2	1	0	-4343	0	0	-3154	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	34	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	4343	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 34	Wmax/rel/lim=	6,3	0,1	2,7	mm		
Sez.N. 193	192	5,50	2	1	0	-2927	0	0	-4153	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	23	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-4353	0	0	-4169	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	34	
Asta: 1121	511	5,50	2	1	0	-5785	0	0	-4185	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	46	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	5785	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 46	Wmax/rel/lim=	6,4	0,1	2,7	mm		
Sez.N. 193	193	5,50	2	1	0	-2970	0	0	-4025	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	23	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-4352	0	0	-4041	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	34	
Asta: 1122	524	5,50	2	1	0	-5740	0	0	-4057	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	45	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	5740	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 45	Wmax/rel/lim=	6,4	0,1	2,7	mm		
Sez.N. 193	194	5,50	2	1	0	220	0	0	-559	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	25	0	0	-576	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1123	551	5,50	2	1	0	-176	0	0	-592	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$	48,2		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 193	195	5,50	2	1	0	-2076	0	0	-3205	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-3177	0	0	-3221	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	25	
Asta: 1124	537	5,50	2	1	0	-4284	0	0	-3237	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	34	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	4284	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 34	Wmax/rel/lim=	6,2	0,1	2,7	mm		
Sez.N. 193	196	5,50	2	1	0	-662	0	0	-1715	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1253	0	0	-1731	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 1125	550	5,50	2	1	0	-1848	0	0	-1747	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	833	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	466	5,50	2	5	0	-507	0	0	-289	-1	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1091	0	0	-1669	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 1126	387	5,50	2	1	0	-1666	0	0	-1685	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	714	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,7	mm		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1127 Instab.:l=	467 qn=-36 399 68,5	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	2 / 2 48,0	1 1 1 0	0 0 0 0	-1472 -2452 -3437 3437	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-2850 -2866 -2882 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 0 lmd= 15	120332 120332 120332 Rpf= 0	12676 12676 12676 Rft= 27	2539 2539 2539 Wmax/rel/lim=	44565 44565 44565 5,9	33476 33476 33476 0,1	295 295 295 2,7	2619 2619 2619 mm	12 19 27	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1128 Instab.:l=	468 qn=-36 411 68,5	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	2 / 2 48,0	1 1 1 0	0 0 0 0	-1863 -3005 -4152 4152	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-3323 -3339 -3355 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 0 lmd= 15	120332 120332 120332 Rpf= 0	12676 12676 12676 Rft= 33	2539 2539 2539 Wmax/rel/lim=	44565 44565 44565 5,9	33476 33476 33476 0,1	295 295 295 2,7	2619 2619 2619 mm	15 24 33	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1129 Instab.:l=	469 qn=-36 423 68,5	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	2 / 2 48,0	1 1 1 0	0 0 0 0	-1481 -2492 -3508 3508	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-2940 -2956 -2973 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 0 lmd= 15	120332 120332 120332 Rpf= 0	12676 12676 12676 Rft= 28	2539 2539 2539 Wmax/rel/lim=	44565 44565 44565 5,8	33476 33476 33476 0,1	295 295 295 2,7	2619 2619 2619 mm	12 20 28	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1130 Instab.:l=	197 qn=-36 72 66,1	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	2 / 2 46,3	1 1 1 0	0 0 0 0	-753 -1345 -1942 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-1783 -1799 -1814 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 0 lmd= 0	120332 120332 120332 Rpf= 0	12676 12676 12676 Rft= 0	2539 2539 2539 Wmax/rel/lim=	44565 44565 44565 5,8	33476 33476 33476 0,0	295 295 295 2,6	2619 2619 2619 mm	6 11 15	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1131 Instab.:l=	198 qn=-36 487 71,6	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	2 / 2 50,1	1 1 1 0	0 0 0 0	-1982 -1234 -492 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	2098 2081 2065 $\varepsilon=$ 0,92	-1 -1 -1 lmd= 0	120332 120332 120332 Rpf= 0	12676 12676 12676 Rft= 0	2539 2539 2539 Wmax/rel/lim=	44565 44565 44565 7,5	33476 33476 33476 0,0	295 295 295 2,9	2619 2619 2619 mm	16 10 4	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1132 Instab.:l=	199 qn=-36 552 68,9	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	2 / 2 48,2	1 1 1 0	0 0 0 0	277 -213 -709 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-1416 -1432 -1448 $\varepsilon=$ 0,92	1 1 1 lmd= 0	120332 120332 120332 Rpf= 0	12676 12676 12676 Rft= 0	2539 2539 2539 Wmax/rel/lim=	44565 44565 44565 8,3	33476 33476 33476 0,0	295 295 295 2,8	2619 2619 2619 mm	2 2 6	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1133 Instab.:l=	200 qn=-36 74 66,1	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	2 / 2 46,3	1 1 1 0	0 0 0 0	-2093 -3081 -4074 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-2981 -2997 -3012 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 0 lmd= 0	120332 120332 120332 Rpf= 0	12676 12676 12676 Rft= 0	2539 2539 2539 Wmax/rel/lim=	44565 44565 44565 6,1	33476 33476 33476 0,1	295 295 295 2,6	2619 2619 2619 mm	17 24 32	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1134 Instab.:l=	201 qn=-36 488 71,6	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	2 / 2 50,1	1 1 1 0	0 0 0 0	-2528 -1619 -716 2528	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	2548 2531 2514 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 0 lmd= 16	120332 120332 120332 Rpf= 0	12676 12676 12676 Rft= 20	2539 2539 2539 Wmax/rel/lim=	44565 44565 44565 7,8	33476 33476 33476 0,1	295 295 295 2,9	2619 2619 2619 mm	20 13 6	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1135 Instab.:l=	772 qn=-36 351 68,5	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	2 / 2 48,0	17 1 1 0	0 0 0 0	266 -302 -724 172	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-1287 -1223 -1239 $\varepsilon=$ 0,92	-3 -1 -1 lmd= 15	120048 120332 120332 Rpf= 0	11206 12676 12676 Rft= 2	1625 2539 2539 Wmax/rel/lim=	13358 44565 44565 5,3	23877 33476 33476 0,0	177 295 295 2,7	2613 2619 2619 mm	2 2 6	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1136 Instab.:l=	202 qn=-36 553 68,9	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	2 / 2 48,2	1 1 1 0	0 0 0 0	257 -347 -958 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-1748 -1764 -1780 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 0 lmd= 0	120332 120332 120332 Rpf= 0	12676 12676 12676 Rft= 0	2539 2539 2539 Wmax/rel/lim=	44565 44565 44565 8,9	33476 33476 33476 0,0	295 295 295 2,8	2619 2619 2619 mm	2 3 8	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1137 Instab.:l=	203 qn=-36 78 66,1	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	2 / 2 46,3	1 1 1 0	0 0 0 0	-2642 -3780 -4924 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-3436 -3451 -3467 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 0 lmd= 0	120332 120332 120332 Rpf= 0	12676 12676 12676 Rft= 0	2539 2539 2539 Wmax/rel/lim=	44565 44565 44565 6,2	33476 33476 33476 0,1	295 295 295 2,6	2619 2619 2619 mm	21 30 39	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1138 Instab.:l=	204 qn=-36 489 71,6	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	2 / 2 50,1	1 1 1 0	0 0 0 0	-1965 -1223 -488 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	2079 2062 2045 $\varepsilon=$ 0,92	1 1 1 lmd= 0	120332 120332 120332 Rpf= 0	12676 12676 12676 Rft= 0	2539 2539 2539 Wmax/rel/lim=	44565 44565 44565 7,5	33476 33476 33476 0,0	295 295 295 2,9	2619 2619 2619 mm	15 10 4	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1139 Instab.:l=	773 qn=-36 350 68,5	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	2 / 2 48,0	17 1 1 0	0 0 0 0	259 -282 -673 157	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-1229 -1135 -1151 $\varepsilon=$ 0,92	3 1 1 lmd= 15	120069 120332 120332 Rpf= 0	11208 12676 12676 Rft= 1	1626 2539 2539 Wmax/rel/lim=	13358 44565 44565 5,4	23877 33476 33476 0,0	177 295 295 2,7	2613 2619 2619 mm	2 2 5	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1140 Instab.:l=	212 qn=-36 554 68,9	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	2 / 2 48,2	1 1 1 0	0 0 0 0	311 -186 -688 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-1434 -1450 -1466 $\varepsilon=$ 0,92	-1 -1 -1 lmd= 0	120332 120332 120332 Rpf= 0	12676 12676 12676 Rft= 0	2539 2539 2539 Wmax/rel/lim=	44565 44565 44565 8,3	33476 33476 33476 0,0	295 295 295 2,8	2619 2619 2619 mm	2 1 5	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1141 Instab.:l=	213 qn=-36 80 66,1	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	2 / 2 46,3	1 1 1 0	0 0 0 0	-2095 -3108 -4127 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-3059 -3074 -3090 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 0 lmd= 0	120332 120332 120332 Rpf= 0	12676 12676 12676 Rft= 0	2539 2539 2539 Wmax/rel/lim=	44565 44565 44565 6,1	33476 33476 33476 0,1	295 295 295 2,6	2619 2619 2619 mm	17 25 33	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1142 Instab.:l=	214 qn=-36 490 71,6	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	2 / 2 50,1	1 1 1 0	0 0 0 0	-734 -434 -140 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	847 830 813 $\varepsilon=$ 0,92	1 1 1 lmd= 0	120332 120332 120332 Rpf= 0	12676 12676 12676 Rft= 0	2539 2539 2539 Wmax/rel/lim=	44565 44565 44565 6,6	33476 33476 33476 0,0	295 295 295 2,9	2619 2619 2619 mm	6 3 1	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1143 Instab.:l=	215 qn=-36 555 68,9	5,50 -36 5,50 $\beta^*=$	2 / 2 48,2	1 5 1 0	0 0 0 0	257 12 -237 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-701 -417 -733 $\varepsilon=$ 0,92	-1 -1 -1 lmd= 0	120332 120299 120332 Rpf= 0	12676 11229 12676 Rft= 0	2539 1629 2539 Wmax/rel/lim=	44565 13358 44565 6,8	33476 23877 33476 0,0	295 177 295 2,8	2619 2618 2619 mm	2 0 2	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	216	5,50	2	1	0	-769	0	0	-1697	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1332	0	0	-1712	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 1144	82	5,50	2	1	0	-1901	0	0	-1728	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
Instab.:l=	66,1	β*I=		46,3	0	0		cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		5,8	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	685	5,50	2	1	0	-433	0	0	-1622	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-998	0	0	-1639	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 1145	61	5,50	2	1	0	-1568	0	0	-1655	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Instab.:l=	69,3	β*I=		48,5	0	0		cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		5,6	0,0	2,8	mm	
Sez.N. 193	686	5,50	2	1	0	-1351	0	0	-2787	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2318	0	0	-2803	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	18	
Asta: 1146	63	5,50	2	1	0	-3292	0	0	-2819	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	26	
Instab.:l=	69,3	β*I=		48,5	0	3292	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 26	Wmax/rel/lim=		5,8	0,1	2,8	mm	
Sez.N. 193	687	5,50	2	1	0	-1716	0	0	-3150	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2810	0	0	-3167	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	22	
Asta: 1147	65	5,50	2	1	0	-3909	0	0	-3183	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	31	
Instab.:l=	69,3	β*I=		48,5	0	3909	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 31	Wmax/rel/lim=		5,8	0,1	2,8	mm	
Sez.N. 193	688	5,50	2	1	0	-1342	0	0	-2738	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2293	0	0	-2754	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	18	
Asta: 1148	67	5,50	2	1	0	-3249	0	0	-2771	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	26	
Instab.:l=	69,3	β*I=		48,5	0	3249	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 26	Wmax/rel/lim=		5,8	0,1	2,8	mm	
Sez.N. 193	689	5,50	2	1	0	-439	0	0	-1643	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1010	0	0	-1659	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 1149	69	5,50	2	1	0	-1588	0	0	-1675	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Instab.:l=	69,3	β*I=		48,5	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		5,6	0,0	2,8	mm	
Sez.N. 193	743	5,50	2	1	0	226	0	0	-302	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	127	0	0	-317	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1150	276	5,50	2	1	0	22	0	0	-332	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	64,2	β*I=		45,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		5,5	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	744	5,50	2	1	0	174	0	0	-411	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	40	0	0	-426	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1151	277	5,50	2	1	0	-99	0	0	-441	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	64,2	β*I=		45,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		5,5	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	745	5,50	2	1	0	108	0	0	-325	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1	0	0	-340	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1152	278	5,50	2	1	0	-110	0	0	-355	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	64,2	β*I=		45,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		5,5	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	746	5,50	2	1	0	125	0	0	-286	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	31	0	0	-301	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1153	279	5,50	2	1	0	-68	0	0	-316	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	64,3	β*I=		45,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		5,5	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	747	5,50	2	1	0	158	0	0	-297	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	61	0	0	-312	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1154	280	5,50	2	1	0	-42	0	0	-327	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	64,2	β*I=		45,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		5,5	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	748	5,50	2	1	0	234	0	0	-308	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	133	0	0	-323	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1155	299	5,50	2	1	0	27	0	0	-338	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	64,2	β*I=		45,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		5,5	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	749	5,50	2	1	0	188	0	0	-445	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	43	0	0	-460	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1156	300	5,50	2	1	0	-107	0	0	-475	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	64,2	β*I=		45,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		5,5	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	750	5,50	2	1	0	89	0	0	-269	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	4	0	0	-151	-2	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1157	301	5,50	2	1	0	-94	0	0	-299	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	64,2	β*I=		45,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		5,5	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	751	5,50	2	1	0	137	0	0	-296	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	40	0	0	-311	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1158	302	5,50	2	1	0	-63	0	0	-326	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	64,3	β*I=		45,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		5,5	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	752	5,50	2	1	0	141	0	0	-319	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	36	0	0	-334	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1159	303	5,50	2	1	0	-73	0	0	-349	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	64,2	β*I=		45,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		5,5	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	690	5,50	2	1	0	-608	0	0	795	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-355	0	0	780	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1160	138	5,50	2	1	0	-107	0	0	765	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	64,2	β*I=		45,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		6,1	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	691	5,50	2	1	0	353	0	0	0	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	353	0	0	-1	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1161	139	5,50	2	1	0	343	0	0	-30	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	353	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=		6,7	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	692	5,50	2	1	0	562	0	0	-185	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	500	0	0	-200	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 1162	140	5,50	2	1	0	433	0	0	-215	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	562	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=		6,9	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	693	5,50	2	1	0	580	0	0	-389	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	453	0	0	-404	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 1163	141	5,50	2	1	0	320	0	0	-419	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		6,8	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	694	5,50	2	1	0	312	0	0	-576	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	124	0	0	-591	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1164	142	5,50	2	1	0	-68	0	0	-606	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		6,4	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	695	5,50	2	1	0	-1560	0	0	1858	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-966	0	0	1843	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 1165	161	5,50	2	1	0	-376	0	0	1828	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		6,6	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	696	5,50	2	1	0	577	0	0	682	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	793	0	0	667	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 1166	162	5,50	2	1	0	1005	0	0	652	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		8,0	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	697	5,50	2	1	0	1334	0	0	-103	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1298	0	0	-118	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 1167	163	5,50	2	1	0	1258	0	0	-133	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	1334	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=		8,6	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	698	5,50	2	1	0	1311	0	0	-582	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1122	0	0	-597	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 1168	164	5,50	2	1	0	927	0	0	-612	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	1311	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=		8,5	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	699	5,50	2	1	0	498	0	0	-1172	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	119	0	0	-1187	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1169	165	5,50	2	1	0	-265	0	0	-1202	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		7,3	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	700	5,50	2	1	0	-1929	0	0	2303	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1192	0	0	2288	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 1170	184	5,50	2	1	0	-460	0	0	2273	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		6,8	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	701	5,50	2	1	0	569	0	0	1038	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	900	0	0	1022	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 1171	185	5,50	2	1	0	1226	0	0	1007	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		8,6	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	702	5,50	2	1	0	1656	0	0	71	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1677	0	0	56	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Asta: 1172	186	5,50	2	1	0	1692	0	0	41	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	1692	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 13	Wmax/rel/lim=		9,3	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	703	5,50	2	1	0	1674	0	0	-716	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1442	0	0	-731	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 1173	187	5,50	2	1	0	1205	0	0	-746	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	1674	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 13	Wmax/rel/lim=		9,1	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	704	5,50	2	1	0	598	0	0	-1639	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	69	0	0	-1654	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1174	188	5,50	2	1	0	-465	0	0	-1669	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		7,7	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	705	5,50	2	1	0	-1566	0	0	1903	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-958	0	0	1888	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 1175	207	5,50	2	1	0	-353	0	0	1873	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		6,5	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	706	5,50	2	1	0	528	0	0	694	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	749	0	0	678	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 1176	208	5,50	2	1	0	964	0	0	663	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=		8,0	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	707	5,50	2	1	0	1342	0	0	1	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1342	0	0	0	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 1177	209	5,50	2	1	0	1333	0	0	-29	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	1342	0	cl= 1	$\varepsilon= 0,92$	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=		8,6	0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	708	5,50	2	1	0	1380	0	0	-614	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1180	0	0	-629	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 1178	210	5,50	2	1	0	976	0	0	-644	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	1380	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim= 8,4			0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	709	5,50	2	1	0	530	0	0	-1367	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn= -36	/	1	0	89	0	0	0	-1382	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1179	211	5,50	2	1	0	-358	0	0	-1397	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 7,3			0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	710	5,50	2	1	0	-652	0	0	835	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn= -36	/	1	0	-387	0	0	0	820	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1180	230	5,50	2	1	0	-126	0	0	805	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,9			0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	711	5,50	2	1	0	325	0	0	127	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn= -36	/	1	0	363	0	0	0	112	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1181	231	5,50	2	1	0	397	0	0	97	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	397	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim= 6,6			0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	712	5,50	2	1	0	626	0	0	-238	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn= -36	/	1	0	547	0	0	0	-253	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 1182	232	5,50	2	1	0	463	0	0	-269	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	626	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim= 6,8			0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	713	5,50	2	1	0	615	0	0	-383	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn= -36	/	1	0	490	0	0	0	-398	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 1183	233	5,50	2	1	0	360	0	0	-413	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,7			0,0	2,6	mm	
Sez.N. 193	714	5,50	2	1	0	328	0	0	-597	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn= -36	/	1	0	134	0	0	0	-612	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1184	234	5,50	2	1	0	-65	0	0	-627	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,3			0,0	2,6	mm	
Sez.N. 112	621	5,50	2	1	0	-467	0	0	2396	4	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1	
2*HEB220	qn= -143	/	1	0	283	0	0	0	2337	4	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1	
Asta: 1185	338	5,50	2	1	0	1015	0	0	2278	4	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,6			0,0	2,5	mm	
Sez.N. 112	380	5,50	2	1	0	-376	0	0	1984	-1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1	
2*HEB220	qn= -143	/	1	0	244	0	0	0	1925	-1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1	
Asta: 1186	344	5,50	2	1	0	844	0	0	1866	-1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,8			0,0	2,5	mm	
Sez.N. 111	324	5,50	2	1	0	-275	0	0	1501	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	1	
HEB220	qn= -71	/	1	0	196	0	0	0	1471	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	1	
Asta: 1187	347	5,50	2	1	0	658	0	0	1442	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,2			0,0	2,5	mm	
Sez.N. 112	624	5,50	2	1	0	-392	0	0	-3383	7	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1	
2*HEB220	qn= -143	/	1	0	-1474	0	0	0	-3441	7	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4	
Asta: 1188	45	5,50	2	1	0	-2574	0	0	-3500	7	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	7	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,4			0,0	2,5	mm	
Sez.N. 112	381	5,50	2	1	0	-348	0	0	-2734	3	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1	
2*HEB220	qn= -143	/	1	0	-1224	0	0	0	-2793	3	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
Asta: 1189	40	5,50	2	1	0	-2119	0	0	-2852	3	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,7			0,0	2,5	mm	
Sez.N. 111	325	5,50	2	1	0	-265	0	0	-2159	-2	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	1	
HEB220	qn= -71	/	1	0	-954	0	0	0	-2189	-2	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	5	
Asta: 1190	53	5,50	2	1	0	-1653	0	0	-2218	-2	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	9	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,1			0,0	2,5	mm	
Sez.N. 193	326	5,50	2	1	0	-21	0	0	236	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn= -36	/	1	0	68	0	0	0	218	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1191	572	5,50	2	1	0	149	0	0	199	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$		54,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,3			0,0	3,1	mm	
Sez.N. 193	327	5,50	2	1	0	27	0	0	173	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn= -36	/	1	0	91	0	0	0	154	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1192	573	5,50	2	1	0	148	0	0	136	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$		54,9	0	148	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim= 6,3			0,0	3,1	mm	
Sez.N. 193	625	5,50	2	1	0	-3	0	0	91	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																						
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																						
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %				
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,6	mm					
Sez.N. 193	471	5,50	2	1	0	-1778	0	0	2274	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14				
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1033	0	0	2258	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8				
Asta: 1196	389	5,50	2	1	0	-293	0	0	2243	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2				
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,6	mm					
Sez.N. 193	472	5,50	2	1	0	-2229	0	0	2749	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	18				
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1328	0	0	2733	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10				
Asta: 1197	390	5,50	2	1	0	-432	0	0	2718	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3				
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,1	0,0	2,6	mm					
Sez.N. 193	473	5,50	2	1	0	-1743	0	0	2212	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14				
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1019	0	0	2197	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8				
Asta: 1198	391	5,50	2	1	0	-299	0	0	2181	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2				
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,6	mm					
Sez.N. 193	474	5,50	2	1	0	-658	0	0	960	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5				
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-345	0	0	945	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3				
Asta: 1199	392	5,50	2	1	0	-37	0	0	930	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0				
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,6	mm					
Sez.N. 193	283	5,50	2	13	0	28	0	0	252	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	0				
IPE270	qn=	-36	/	1	0	214	0	0	460	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2				
Asta: 1200	565	5,50	2	1	0	390	0	0	442	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3				
Instab.:l=	78,4	β*I=		54,9	0	390	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	3,1	mm					
Sez.N. 193	284	5,50	2	1	0	-146	0	0	1268	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1				
IPE270	qn=	-36	/	1	0	347	0	0	1250	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3				
Asta: 1201	566	5,50	2	1	0	834	0	0	1231	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7				
Instab.:l=	78,4	β*I=		54,9	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	3,1	mm					
Sez.N. 193	285	5,50	2	1	0	-176	0	0	1420	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1				
IPE270	qn=	-36	/	1	0	377	0	0	1401	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3				
Asta: 1202	567	5,50	2	1	0	923	0	0	1383	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7				
Instab.:l=	78,4	β*I=		54,9	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	3,1	mm					
Sez.N. 193	286	5,50	2	1	0	-105	0	0	1215	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1				
IPE270	qn=	-36	/	1	0	368	0	0	1197	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3				
Asta: 1203	568	5,50	2	1	0	834	0	0	1179	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7				
Instab.:l=	78,4	β*I=		54,9	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	3,1	mm					
Sez.N. 193	287	5,50	2	9	0	-29	0	0	330	-1	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	0				
IPE270	qn=	-36	/	1	0	190	0	0	534	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2				
Asta: 1204	569	5,50	2	1	0	396	0	0	515	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3				
Instab.:l=	78,4	β*I=		54,9	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	3,1	mm					
Sez.N. 193	761	5,50	2	29	0	22	0	0	132	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0				
IPE270	qn=	-36	/	1	0	98	0	0	238	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1				
Asta: 1205	353	5,50	2	1	0	171	0	0	223	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1				
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,5	mm					
Sez.N. 193	762	5,50	2	1	0	55	0	0	-34	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0				
IPE270	qn=	-36	/	1	0	42	0	0	-49	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0				
Asta: 1206	354	5,50	2	1	0	24	0	0	-64	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0				
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,5	mm					
Sez.N. 193	763	5,50	2	1	0	101	0	0	-748	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1				
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-138	0	0	-763	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1				
Asta: 1207	362	5,50	2	1	0	-383	0	0	-778	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3				
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,5	mm					
Sez.N. 193	764	5,50	2	1	0	104	0	0	-467	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1				
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-46	0	0	-481	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0				
Asta: 1208	363	5,50	2	1	0	-201	0	0	-496	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2				
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,5	mm					
Sez.N. 193	774	5,50	2	33	0	15	0	0	-102	2	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	0				
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-42	0	0	-167	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0				
Asta: 1209	365	5,50	2	1	0	-102	0	0	-183	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1				
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,7	mm					
Sez.N. 193	775	5,50	2	1	0	98	0	0	-300	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1				
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-8	0	0	-316	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	778	5,50	2	1	0	123	0	0	-361	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-5	0	0	-237	2	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	0	
Asta: 1213	371	5,50	2	1	0	-135	0	0	-393	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	779	5,50	2	1	0	142	0	0	-325	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	28	0	0	-342	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1214	372	5,50	2	1	0	-92	0	0	-358	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	780	5,50	2	1	0	139	0	0	-274	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	43	0	0	-290	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1215	374	5,50	2	1	0	-60	0	0	-306	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	781	5,50	2	1	0	135	0	0	-293	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	32	0	0	-309	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1216	375	5,50	2	1	0	-77	0	0	-325	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	782	5,50	2	1	0	248	0	0	-303	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	141	0	0	-319	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1217	377	5,50	2	5	0	27	0	0	-149	-1	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	783	5,50	2	1	0	217	0	0	-188	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	150	0	0	-204	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1218	378	5,50	2	1	0	78	0	0	-220	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	629	5,50	2	1	0	15	0	0	-611	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-200	0	0	-627	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1219	338	5,50	2	1	0	-420	0	0	-644	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 193	630	5,50	2	21	0	-8	0	0	-369	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-246	0	0	-711	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1220	342	5,50	2	1	0	-495	0	0	-727	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 193	475	5,50	2	1	0	-551	0	0	-1828	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1187	0	0	-1844	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 1221	73	5,50	2	1	0	-1828	0	0	-1860	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 193	476	5,50	2	1	0	-1593	0	0	-3096	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2668	0	0	-3113	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	21	
Asta: 1222	75	5,50	2	1	0	-3749	0	0	-3129	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	30	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	3749	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 30	Wmax/rel/lim=	5,8	0,1	2,8	mm		
Sez.N. 193	477	5,50	2	1	0	-2027	0	0	-3536	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-3254	0	0	-3552	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	26	
Asta: 1223	79	5,50	2	1	0	-4487	0	0	-3568	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	35	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	4487	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 35	Wmax/rel/lim=	5,9	0,1	2,8	mm		
Sez.N. 193	478	5,50	2	1	0	-1607	0	0	-3103	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2684	0	0	-3119	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	21	
Asta: 1224	81	5,50	2	1	0	-3767	0	0	-3135	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	30	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	3767	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 30	Wmax/rel/lim=	5,8	0,1	2,8	mm		
Sez.N. 193	479	5,50	2	1	0	-534	0	0	-1812	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1164	0	0	-1828	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 1225	83	5,50	2	1	0	-1799	0	0	-1844	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 193	631	5,50	2	1	0	-149	0	0	869	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	124	0	0	854	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1226	395	5,50	2	1	0	392	0	0	839	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	634	5,50	2	1	0	-207	0	0	1098	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	139	0	0	1083	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1227	407	5,50	2	1	0	480	0	0	1068	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	635	5,50	2	1	0	-197	0	0	1154	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	166	0	0	1139	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1228	419	5,50	2	1	0	525	0	0	1124	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	636	5,50	2	1	0	-186	0	0	1088	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	157	0	0	1073	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1229	431	5,50	2	1	0	494	0	0	1058	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,5	mm		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	639	5,50	2	1	0	-154	0	0	865	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	118	0	0	850	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1230	443	5,50	2	1	0	385	0	0	836	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	480	5,50	2	1	0	-609	0	0	836	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-325	0	0	820	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1231	388	5,50	2	1	0	-47	0	0	804	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	481	5,50	2	1	0	374	0	0	-74	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	346	0	0	-90	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1232	389	5,50	2	1	0	312	0	0	-106	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	374	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	482	5,50	2	1	0	581	0	0	-264	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	488	0	0	-280	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 1233	390	5,50	2	1	0	389	0	0	-296	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	581	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	7,1	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	483	5,50	2	1	0	665	0	0	-483	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	497	0	0	-499	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 1234	391	5,50	2	1	0	323	0	0	-515	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	665	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	7,0	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	491	5,50	2	1	0	347	0	0	-657	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	119	0	0	-673	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1235	392	5,50	2	1	0	-114	0	0	-689	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	640	5,50	2	21	0	-133	0	0	-721	0	120275	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-649	0	0	-1694	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1236	386	5,50	2	1	0	-1189	0	0	-1709	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	492	5,50	2	1	0	-1588	0	0	1968	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-917	0	0	1952	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 1237	400	5,50	2	1	0	-251	0	0	1936	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	496	5,50	2	1	0	620	0	0	501	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	789	0	0	485	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 1238	401	5,50	2	1	0	953	0	0	469	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	953	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	8,4	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	504	5,50	2	1	0	1356	0	0	-116	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1314	0	0	-132	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 1239	402	5,50	2	1	0	1266	0	0	-148	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	1356	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	9,1	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	505	5,50	2	1	0	1336	0	0	-386	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1201	0	0	-402	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 1240	403	5,50	2	1	0	1060	0	0	-418	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	1336	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	8,9	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	509	5,50	2	1	0	556	0	0	-1289	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	112	0	0	-1305	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1241	404	5,50	2	1	0	-338	0	0	-1321	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,6	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	641	5,50	2	21	0	-141	0	0	-930	0	120239	11224	1628	13358	23877	177	2617	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-795	0	0	-2047	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 1242	398	5,50	2	1	0	-1447	0	0	-2062	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	517	5,50	2	1	0	-1993	0	0	2268	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1219	0	0	2252	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 1243	412	5,50	2	1	0	-450	0	0	2236	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,9	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	518	5,50	2	1	0	616	0	0	956	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	941	0	0	940	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 1244	413	5,50	2	1	0	1260	0	0	924	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	1260	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	9,1	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	522	5,50	2	1	0	1729	0	0	-38	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1713	0	0	-54	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Asta: 1245	414	5,50	2	1	0	1692	0	0	-70	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	1729	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 14	Wmax/rel/lim=	10,0	0,1	2,7	mm		
Sez.N. 193	530	5,50	2	1	0	1719	0	0	-692	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1480	0	0	-708	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Asta: 1246	415	5,50	2	1	0	1234	0	0	-724	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	1719	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 14	Wmax/rel/lim=	9,7	0,0	2,7	mm</		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	91	0	0	-1556	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1247	416	5,50	2	1	0	-445	0	0	-1572	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	8,1	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	644	5,50	2	21	0	-168	0	0	-831	0	120252	11225	1628	13358	23877	177	2617	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-775	0	0	-2106	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 1248	410	5,50	2	1	0	-1445	0	0	-2121	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	535	5,50	2	1	0	-1610	0	0	1880	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-969	0	0	1864	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 1249	424	5,50	2	1	0	-333	0	0	1847	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	543	5,50	2	1	0	574	0	0	625	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	785	0	0	609	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 1250	425	5,50	2	1	0	991	0	0	593	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	991	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	8,4	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	544	5,50	2	1	0	1408	0	0	-105	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1369	0	0	-121	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 1251	426	5,50	2	1	0	1325	0	0	-137	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	1408	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	9,1	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	548	5,50	2	1	0	1404	0	0	-599	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1196	0	0	-615	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 1252	427	5,50	2	1	0	982	0	0	-631	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	1404	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	8,9	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	556	5,50	2	1	0	572	0	0	-1306	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	121	0	0	-1322	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1253	428	5,50	2	1	0	-334	0	0	-1338	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,6	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	645	5,50	2	21	0	-151	0	0	-815	0	120257	11225	1628	13358	23877	177	2617	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-743	0	0	-2073	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 1254	422	5,50	2	1	0	-1402	0	0	-2088	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	557	5,50	2	1	0	-616	0	0	782	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-351	0	0	766	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1255	436	5,50	2	1	0	-92	0	0	749	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	561	5,50	2	1	0	348	0	0	37	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	358	0	0	21	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1256	437	5,50	2	1	0	363	0	0	5	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	363	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	570	5,50	2	1	0	636	0	0	-248	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	549	0	0	-264	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 1257	438	5,50	2	1	0	455	0	0	-280	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	636	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	7,0	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	571	5,50	2	1	0	647	0	0	-337	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	529	0	0	-353	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 1258	439	5,50	2	1	0	405	0	0	-369	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	647	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	6,9	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	574	5,50	2	1	0	332	0	0	-630	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	113	0	0	-646	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1259	440	5,50	2	1	0	-111	0	0	-663	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,7	mm		
Sez.N. 193	646	5,50	2	21	0	-167	0	0	-627	1	120278	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-666	0	0	-1961	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1260	434	5,50	2	1	0	-1291	0	0	-1976	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,5	mm		
Sez.N. 193	382	5,50	2	1	0	161	0	0	-224	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	81	0	0	-240	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1261	559	5,50	2	29	0	-5	0	0	-148	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 193	383	5,50	2	25	0	-4	0	0	-302	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-190	0	0	-568	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1262	344	5,50	2	1	0	-380	0	0	-584	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	384	5,50	2	1	0	177	0	0	-247	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	90	0	0	-263	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1263	560	5,50	2	17	0	-5	0	0	-168	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,8	mm		
Sez.N. 193	385	5,50	2	1	0	16	0	0	-603	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-186	0	0	-619	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																				
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																				
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %		
Asta: 1264	345	5,50	2	1	0	-393	0	0	-634	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,6 mm
Sez.N. 193	217	5,50	2	1	0	-821	0	0	1068	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-458	0	0	1052	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Asta: 1265	486	5,50	2	1	0	-100	0	0	1036	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,7 mm
Sez.N. 193	218	5,50	2	1	0	724	0	0	-180	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	660	0	0	-196	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Asta: 1266	488	5,50	2	1	0	590	0	0	-212	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	724	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	6	Wmax/rel/lim=	7,9	0,0	2,7 mm
Sez.N. 193	219	5,50	2	1	0	816	0	0	-449	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	659	0	0	-465	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Asta: 1267	489	5,50	2	1	0	497	0	0	-481	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	816	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	6	Wmax/rel/lim=	7,8	0,0	2,7 mm
Sez.N. 193	393	5,50	2	1	0	-221	0	0	1176	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	149	0	0	1161	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1268	494	5,50	2	1	0	515	0	0	1146	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,5 mm
Sez.N. 193	394	5,50	2	1	0	-208	0	0	-1914	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-817	0	0	-1929	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6		
Asta: 1269	484	5,50	2	1	0	-1431	0	0	-1944	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11		
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,5 mm
Sez.N. 193	220	5,50	2	1	0	-2206	0	0	2551	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1334	0	0	2535	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11		
Asta: 1270	499	5,50	2	1	0	-468	0	0	2519	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	7,4	0,0	2,7 mm
Sez.N. 193	221	5,50	2	1	0	1836	0	0	125	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1876	0	0	109	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15		
Asta: 1271	501	5,50	2	1	0	1911	0	0	93	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15		
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	1911	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	15	Wmax/rel/lim=	10,8	0,1	2,7 mm
Sez.N. 193	222	5,50	2	1	0	1879	0	0	-692	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1639	0	0	-708	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13		
Asta: 1272	502	5,50	2	1	0	1394	0	0	-724	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11		
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	1879	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	15	Wmax/rel/lim=	10,5	0,1	2,7 mm
Sez.N. 193	397	5,50	2	1	0	-247	0	0	1317	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	168	0	0	1302	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1273	507	5,50	2	1	0	578	0	0	1287	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,5 mm
Sez.N. 193	405	5,50	2	1	0	-224	0	0	-1924	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-836	0	0	-1939	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
Asta: 1274	497	5,50	2	1	0	-1453	0	0	-1954	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11		
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,5 mm
Sez.N. 193	223	5,50	2	1	0	-2996	0	0	3223	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	24		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1894	0	0	3207	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15		
Asta: 1275	512	5,50	2	1	0	-798	0	0	3191	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6		
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	7,9	0,1	2,7 mm
Sez.N. 193	224	5,50	2	1	0	2555	0	0	304	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	20		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	2656	0	0	288	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	21		
Asta: 1276	514	5,50	2	1	0	2752	0	0	272	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	22		
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	2752	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	22	Wmax/rel/lim=	12,5	0,1	2,7 mm
Sez.N. 193	225	5,50	2	1	0	2545	0	0	-904	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	20		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	2233	0	0	-920	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	18		
Asta: 1277	515	5,50	2	1	0	1915	0	0	-936	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15		
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	2545	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	20	Wmax/rel/lim=	12,2	0,1	2,7 mm
Sez.N. 193	406	5,50	2	1	0	-274	0	0	1397	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	167	0	0	1383	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1278	520	5,50	2	1	0	603	0	0	1368	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																				
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																				
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %		
Instab.:l=	68,5	β*I=	48,0		0	2715	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 22	Wmax/rel/lim=				12,5	0,1	2,7	mm
Sez.N. 193	235	5,50	2	1	0	2569	0	0	-923	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	20		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	2249	0	0	-939	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	18		
Asta: 1282	528	5,50	2	1	0	1925	0	0	-955	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15		
Instab.:l=	68,5	β*I=	48,0		0	2569	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 20	Wmax/rel/lim=				12,1	0,1	2,7	mm
Sez.N. 193	417	5,50	2	1	0	-290	0	0	1405	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	153	0	0	1390	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1283	533	5,50	2	1	0	592	0	0	1375	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Instab.:l=	63,4	β*I=	44,4		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=				6,1	0,0	2,5	mm
Sez.N. 193	418	5,50	2	1	0	-225	0	0	-2100	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-893	0	0	-2115	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
Asta: 1284	523	5,50	2	1	0	-1566	0	0	-2130	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12		
Instab.:l=	63,4	β*I=	44,4		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=				5,9	0,0	2,5	mm
Sez.N. 193	236	5,50	2	1	0	-2133	0	0	2464	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1291	0	0	2448	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10		
Asta: 1285	538	5,50	2	1	0	-455	0	0	2432	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Instab.:l=	68,5	β*I=	48,0		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=				7,2	0,0	2,7	mm
Sez.N. 193	237	5,50	2	1	0	1765	0	0	93	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1795	0	0	77	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14		
Asta: 1286	540	5,50	2	1	0	1818	0	0	61	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14		
Instab.:l=	68,5	β*I=	48,0		0	1818	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 14	Wmax/rel/lim=				10,4	0,1	2,7	mm
Sez.N. 193	238	5,50	2	1	0	1780	0	0	-606	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1569	0	0	-622	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12		
Asta: 1287	541	5,50	2	1	0	1353	0	0	-638	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11		
Instab.:l=	68,5	β*I=	48,0		0	1780	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 14	Wmax/rel/lim=				10,2	0,1	2,7	mm
Sez.N. 193	421	5,50	2	1	0	-247	0	0	1322	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	170	0	0	1307	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1288	546	5,50	2	1	0	582	0	0	1292	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Instab.:l=	63,4	β*I=	44,4		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=				6,0	0,0	2,5	mm
Sez.N. 193	429	5,50	2	1	0	-209	0	0	-1971	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-836	0	0	-1986	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
Asta: 1289	536	5,50	2	1	0	-1468	0	0	-2001	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12		
Instab.:l=	63,4	β*I=	44,4		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=				5,8	0,0	2,5	mm
Sez.N. 193	239	5,50	2	1	0	-709	0	0	919	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-397	0	0	903	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Asta: 1290	551	5,50	2	1	0	-91	0	0	887	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	68,5	β*I=	48,0		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=				6,3	0,0	2,7	mm
Sez.N. 193	240	5,50	2	1	0	673	0	0	-217	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	596	0	0	-233	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Asta: 1291	553	5,50	2	1	0	513	0	0	-249	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Instab.:l=	68,5	β*I=	48,0		0	673	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=				7,4	0,0	2,7	mm
Sez.N. 193	241	5,50	2	1	0	730	0	0	-447	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	574	0	0	-463	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Asta: 1292	554	5,50	2	1	0	412	0	0	-479	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	68,5	β*I=	48,0		0	730	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=				7,3	0,0	2,7	mm
Sez.N. 193	430	5,50	2	1	0	-162	0	0	919	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	127	0	0	904	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1293	559	5,50	2	1	0	411	0	0	889	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	63,4	β*I=	44,4		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=				5,9	0,0	2,5	mm
Sez.N. 193	433	5,50	2	5	0	-125	0	0	-792	0	120258	11225	1628	13358	23877	177	2617	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-675	0	0	-1729	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Asta: 1294	549	5,50	2	1	0	-1226	0	0	-1744	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10		
Instab.:l=	63,4	β*I=	44,4		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=				5,8	0,0	2,5	mm
Sez.N. 193	330	5,50	2	1	0	338	0	0	-431	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	179	0	0	-448	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1295	585	5,50	2	1	0	13	0	0	-465	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Instab.:l=	72,7	β*I=	50,9		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=				6,3	0,0	2,9	mm
Sez.N. 193	333	5,50	2	1	0	315	0	0	-394	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	168	0	0	-411	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1296	586	5,50	2	1	0	16	0	0	-428	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Instab.:l=	72,7	β*I=	50,9		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=				6,3	0,0	2,9	mm
Sez.N. 193	288	5,50	2	1	0	554	0	0	-416	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	400	0	0	-433	0	120332	12676	2539	44565	33476	295				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	290	5,50	2	1	0	982	0	0	-605	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	759	0	0	-622	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 1299	580	5,50	2	1	0	530	0	0	-639	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	72,7	$\beta^*l=$		50,9	0	982	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim= 6,6			0,0	2,9	mm	
Sez.N. 193	291	5,50	2	1	0	920	0	0	-608	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	696	0	0	-625	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1300	581	5,50	2	1	0	466	0	0	-642	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	72,7	$\beta^*l=$		50,9	0	920	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 7	Wmax/rel/lim= 6,6			0,0	2,9	mm	
Sez.N. 193	292	5,50	2	1	0	560	0	0	-400	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	412	0	0	-417	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1301	582	5,50	2	1	0	257	0	0	-434	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	72,7	$\beta^*l=$		50,9	0	560	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim= 6,3			0,0	2,9	mm	
Sez.N. 193	340	5,50	2	1	0	-157	0	0	803	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	95	0	0	788	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1302	572	5,50	2	1	0	342	0	0	773	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,3			0,0	2,5	mm	
Sez.N. 193	293	5,50	2	1	0	-200	0	0	547	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-14	0	0	318	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1303	565	5,50	2	1	0	164	0	0	515	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,3			0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	294	5,50	2	1	0	364	0	0	-472	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	199	0	0	-488	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1304	566	5,50	2	1	0	29	0	0	-504	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,5			0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	295	5,50	2	1	0	205	0	0	-424	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	57	0	0	-440	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1305	567	5,50	2	1	0	-96	0	0	-456	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,6			0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	296	5,50	2	1	0	252	0	0	-250	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	163	0	0	-266	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1306	568	5,50	2	1	0	69	0	0	-282	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,6			0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	304	5,50	2	1	0	346	0	0	-327	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	231	0	0	-344	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1307	569	5,50	2	1	0	110	0	0	-360	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,5			0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	341	5,50	2	5	0	-125	0	0	-632	0	120282	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-596	0	0	-1449	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1308	563	5,50	2	1	0	-1058	0	0	-1464	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,1			0,0	2,5	mm	
Sez.N. 193	343	5,50	2	1	0	-211	0	0	1145	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	150	0	0	1130	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1309	585	5,50	2	1	0	506	0	0	1116	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,3			0,0	2,5	mm	
Sez.N. 193	305	5,50	2	1	0	-125	0	0	331	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-14	0	0	315	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1310	578	5,50	2	1	0	91	0	0	299	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,2			0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	306	5,50	2	1	0	272	0	0	-379	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	140	0	0	-395	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1311	579	5,50	2	5	0	12	0	0	-200	1	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,4			0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	307	5,50	2	1	0	195	0	0	-406	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	53	0	0	-422	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1312	580	5,50	2	1	0	-94	0	0	-438	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,4			0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	308	5,50	2	1	0	189	0	0	-232	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	106	0	0	-248	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1313	581	5,50	2	5	0	26	0	0	-110	1	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,4			0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	309	5,50	2	1	0	273	0	0	-264	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	180	0	0	-280	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1314	582	5,50	2	1	0	81	0	0	-296	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,3			0,0	2,7	mm	
Sez.N. 193	346	5,50	2	5	0	-172	0	0	-776	0	120261	11226	1628	13358	23877	177	2617	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-745	0	0	-1771	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 1315	576	5,50	2	1	0	-1309	0	0	-1786	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 6,1			0,0	2,5	mm	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	792	5,50	2	33	0	152	0	0	-1134	0	120186	11219	1627	13358	23877	177	2616	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-376	0	0	-1362	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1316	602	5,50	2	1	0	-826	0	0	-1378	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,1	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	793	5,50	2	33	0	233	0	0	-1348	1	120111	11212	1626	13358	23877	177	2614	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-357	0	0	-1417	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1317	603	5,50	2	1	0	-825	0	0	-1432	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,1	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	794	5,50	2	1	0	-39	0	0	510	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	125	0	0	495	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1318	612	5,50	2	1	0	283	0	0	479	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	795	5,50	2	1	0	-158	0	0	1054	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	182	0	0	1038	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1319	622	5,50	2	1	0	518	0	0	1023	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	796	5,50	2	1	0	-171	0	0	1195	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	216	0	0	1180	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1320	632	5,50	2	1	0	598	0	0	1165	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	797	5,50	2	1	0	-143	0	0	1082	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	207	0	0	1067	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1321	642	5,50	2	1	0	552	0	0	1052	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	2,6	mm		
Sez.N. 193	798	5,50	2	1	0	-30	0	0	441	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	111	0	0	426	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1322	652	5,50	2	1	0	247	0	0	410	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	2,6	mm		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																					
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y		IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y	
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fless.
17	23	24	362	363	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	53	14	23	45	362	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
95	24	18	363	50	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	142	37	141	43	274	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
143	141	142	274	297	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	144	142	79	297	48	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
162	154	60	39	39	5,50	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	163	155	1	40	40	5,50	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
164	156	37	43	43	5,50	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	165	157	78	44	44	5,50	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
166	158	14	45	45	5,50	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	167	159	79	48	48	5,50	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
168	160	3	49	49	5,50	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	169	161	18	50	50	5,50	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
170	162	43	53	53	5,50	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	171	163	103	334	334	5,50	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
376	157	303	44	275	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	377	304	305	142	165	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
378	305	306	165	188	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	379	307	983	22	830	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
380	308	984	23	831	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	381	306	309	188	211	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
382	309	310	211	234	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	383	298	985	608	832	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
384	311	312	29	507	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	385	313	314	20	520	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
386	315	316	32	533	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	387	317	318	35	546	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
388	319	320	30	508	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	389	321	322	2	521	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
390	323	324	33	534	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	391	325	986	19	833	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
392	326	987	21	834	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	393	327	328	36	547	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
394	299	988	618	835	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	395	325	307	19	22	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
396	326	308	21	23	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	397	307	989	22	836	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
398	308	990	23	837	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	399	329	677	347	373	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
400	175	975	3	822	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	401	177	976	4	823	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
402	333	167	27	8	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	403	334	678	348	376	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
404	180	964	17	811	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	405	182	965	7	812	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
406	331	333	85	27	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	407	338	171	47	9	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
408	178	966	6	813	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	409	332	338	86	47	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
410	340	173	26	18	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	411	336	340	84	26	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
412	341	174	25	12	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	413	197	550	88	171	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
414	343	344	126	499	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	415	345	346	131	512	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
416	337	341	71	25	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	417	347	172	24	11	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
418	348	349	143	525	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	419	339	347	70	24	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
420	331	977	85	824	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	421	341	340	25	26	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
422	184	828	52	675	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	423	201	829	62	676	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
424	202	830	64	677	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	425	203	831	66	678	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
426	204	832	68	679	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	427	340	347	26	24	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
428	354	720	440	465	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	429	338	333	47	27	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
430	304	833	142	680	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	431	355	621	569	281	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
432	356	622	582	282	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	433	305	834	165	681	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
434	357	358	148	538	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	435	333	978	27	825	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
436	337	336	71	84	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	437	306	835	188	682	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
438	336	339	84	70	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	439	359	551	490	172	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
440	309	836	211	683	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	441	332	331	86	85	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
442	170	337	1	71	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	443	191	341	339	25	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
444	360	782	338	611	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	445	362	679	344	379	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
446	329	654	347	321	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	447	364	365	280	303	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
448	310	837	234	684	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	449	366	912	353	759	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
450	368	913	354	760	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	451	370	783	395	614	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
452	372	784	407	615	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	453	364	894	280	741	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																									
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X			DIREZIONE Y			IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X			DIREZIONE Y		
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.		Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.		Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.		Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	
454	365	895	303	742	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			455	375	785	419	616	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
456	377	786	431	619	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			457	379	787	443	620	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
458	381	335	108	495	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			459	382	320	109	508	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
460	383	322	110	521	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			461	384	324	111	534	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
462	385	328	112	547	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			463	386	387	113	560	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
464	388	655	572	322	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			465	390	656	585	323	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
466	156	392	43	274	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			467	205	393	61	276	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
468	206	394	63	277	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			469	207	395	65	278	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
470	208	396	67	279	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			471	209	364	69	280	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
472	397	398	612	613	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			473	399	400	622	623	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
474	401	402	632	633	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			475	403	552	503	191	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
476	404	553	516	192	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			477	405	554	529	193	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
478	358	555	538	194	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			479	407	556	542	195	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
480	408	557	555	196	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			481	409	721	392	466	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
482	410	722	404	467	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			483	411	723	416	468	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
484	412	724	428	469	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			485	413	414	642	643	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
486	415	416	652	653	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			487	406	558	551	197	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
488	223	559	89	198	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			489	418	419	127	500	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
490	420	421	132	513	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			491	422	423	144	526	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
492	424	425	149	539	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			493	425	560	539	199	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
494	426	561	552	200	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			495	224	562	90	201	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
496	428	429	128	501	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			497	430	431	133	514	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
498	432	433	145	527	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			499	434	435	150	540	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
500	436	925	378	772	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			501	435	563	540	202	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
502	437	564	553	203	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			503	225	565	91	204	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
504	439	440	129	502	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			505	441	442	134	515	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
506	443	926	377	773	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			507	444	445	146	528	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
508	446	447	151	541	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			509	447	566	541	212	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
510	448	567	554	213	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			511	226	568	92	214	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
512	449	403	130	503	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			513	450	404	135	516	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
514	451	405	147	529	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			515	452	407	152	542	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
516	407	569	542	215	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			517	408	570	555	216	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
518	453	417	178	487	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			519	454	359	170	490	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
520	455	419	179	500	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			521	456	403	173	503	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
522	457	421	180	513	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			523	458	404	174	516	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
524	459	423	181	526	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			525	460	405	175	529	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
526	461	425	189	539	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			527	462	407	176	542	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
528	463	426	190	552	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			529	464	408	177	555	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
530	350	465	138	161	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			531	465	466	161	184	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
532	466	467	184	207	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			533	467	468	207	230	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
534	468	838	230	685	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			535	351	469	139	162	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
536	469	470	162	185	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			537	470	471	185	208	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
538	471	472	208	231	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			539	472	839	231	686	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
540	352	473	140	163	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			541	473	474	163	186	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
542	474	475	186	209	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			543	475	476	209	232	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	
544	476	840	232	687	5,50																				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																					
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y		IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y	
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fless.
634	502	255	372	337	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	635	490	503	374	375	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
636	503	170	375	1	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	637	443	436	377	378	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
638	436	191	378	339	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	639	366	368	353	354	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
640	368	196	354	328	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	641	367	369	356	357	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
642	369	233	357	329	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	643	303	914	275	761	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
644	374	915	298	762	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	645	367	916	356	763	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
646	369	917	357	764	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	647	486	927	362	774	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
648	499	928	363	775	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	649	487	929	365	776	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
650	500	930	366	777	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	651	488	931	368	778	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
652	501	932	369	779	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	653	489	933	371	780	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
654	502	934	372	781	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	655	490	935	374	782	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
656	503	936	375	783	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	657	370	372	395	407	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
658	372	375	407	419	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	659	375	377	419	431	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
660	377	379	431	443	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	661	379	792	443	629	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
662	371	373	396	408	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	663	373	376	408	420	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
664	376	378	420	432	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	665	378	380	432	444	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
666	380	793	444	630	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	667	491	504	388	400	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
668	504	505	400	412	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	669	505	506	412	424	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
670	506	507	424	436	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	671	507	730	436	475	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
672	492	508	389	401	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	673	508	509	401	413	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
674	509	510	413	425	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	675	510	511	425	437	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
676	511	731	437	476	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	677	493	512	390	402	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
678	512	513	402	414	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	679	513	514	414	426	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
680	514	515	426	438	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	681	515	732	438	477	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
682	494	516	391	403	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	683	516	517	403	415	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
684	517	518	415	427	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	685	518	519	427	439	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
686	519	733	439	478	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	687	409	410	392	404	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
688	410	411	404	416	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	689	411	412	416	428	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
690	412	354	428	440	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	691	354	734	440	479	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
692	200	794	137	631	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	693	244	795	160	634	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
694	245	796	183	635	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	695	246	797	206	636	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
696	247	798	229	639	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	697	257	735	386	480	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
698	491	736	388	481	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	699	492	737	389	482	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
700	493	738	390	483	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	701	494	739	391	491	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
702	371	799	396	640	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	703	258	740	398	492	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
704	504	741	400	496	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	705	508	742	401	504	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
706	512	743	402	505	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	707	516	744	403	509	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
708	373	800	408	641	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	709	259	745	410	517	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
710	505	746	412	518	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	711	509	747	413	522	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
712	513	748	414	530	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	713	517	749	415	531	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
714	376	801	420	644	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	715	260	750	422	535	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
716	506	751	424	543	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	717	510	752	425	544	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
718	514	753	426	548	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	719	518	754	427	556	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
720	378	802	432	645	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	721	261	755	434	557	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
722	507	756	436	561	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	723	511	757	437	570	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
724	515	758	438	571	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	725	519	759	439	574	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
726	380	803	444	646	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	727	330	311	494	29	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
728	312	313	507	20	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	729	314	315	520	32	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
730	316	317	533	35	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	731	318	682	546	382	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
732	520	683	559	383	5,50	5,50	1,50	1,50													

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																					
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y		IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y	
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fless.
814	522	223	579	89	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	815	497	630	567	290	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
816	523	224	580	90	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	817	498	631	568	291	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
818	524	225	581	91	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	819	355	632	569	292	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
820	356	226	582	92	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	821	211	663	562	340	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
822	286	633	563	293	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	823	495	634	565	294	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
824	496	635	566	295	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	825	497	636	567	296	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
826	498	637	568	304	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	827	389	664	573	341	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
828	285	665	575	343	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	829	288	638	576	305	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
830	521	639	578	306	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	831	522	640	579	307	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
832	523	641	580	308	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	833	524	642	581	309	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
834	391	666	586	346	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	835	397	945	612	792	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
836	399	397	622	612	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	837	401	399	632	622	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
838	413	401	642	632	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	839	415	413	652	642	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
840	196	415	328	652	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	841	398	946	613	793	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
842	400	398	623	613	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	843	402	400	633	623	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
844	414	402	643	633	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	845	416	414	653	643	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
846	233	416	329	653	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	847	292	947	607	794	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
848	398	298	613	608	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	849	294	948	617	795	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
850	400	299	623	618	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	851	295	949	627	796	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
852	402	300	633	628	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	853	296	950	637	797	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
854	414	301	643	638	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	855	297	951	647	798	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
856	416	302	653	648	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1074	983	308	830	23	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1075	984	175	831	3	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1076	985	307	832	22	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1077	986	326	833	21	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1078	987	177	834	4	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1079	988	325	835	19	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1080	989	186	836	13	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1081	990	188	837	14	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1082	677	330	373	494	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1083	975	331	822	85	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1084	976	332	823	86	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1085	678	335	376	495	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1086	964	336	811	84	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1087	965	337	812	71	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1088	966	339	813	70	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1089	550	342	171	486	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1090	977	193	824	15	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1091	828	350	675	138	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1092	829	351	676	139	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1093	830	352	677	140	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1094	831	353	678	141	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1095	832	304	679	142	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1096	720	265	465	435	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1097	833	200	680	137	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1098	621	289	281	564	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1099	622	290	282	577	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1100	834	244	681	160	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1101	978	194	825	16	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1102	835	245	682	183	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1103	551	278	172	485	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1104	836	246	683	206	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1105	782	361	611	342	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1106	679	363	379	345	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1107	654	334	321	348	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1108	837	247	684	229	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1109	912	367	759	356	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1110	913	369	760	357	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1111	783	371	614	396	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1112	784	373	615	408	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1113	894	303	741	275	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1114	895	374	742	298	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1115	785	376	616	420	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1116	786	378	619	432	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1117	787	380	620	444	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1118	655	389	322	573	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1119	656	391	323	586	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1120	552	279	191	498	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1121	553	280	192	511	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1122	554	281	193	524	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1123	555	406	194	551	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1124	556	282	195	537	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1125	557	283	196	550	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1126	721	190	466	387	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1127	722	262	467	399	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1128	723	263	468	411	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1129	724	264	469	423	5,50</																

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																					
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y		IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y	
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless	Fattore 'q' Tagl.	Fless.
1211	929	488	776	368	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1212	930	501	777	369	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1213	931	489	778	371	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1214	932	502	779	372	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1215	933	490	780	374	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1216	934	503	781	375	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1217	935	443	782	377	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1218	936	436	783	378	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1219	792	360	629	338	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1220	793	361	630	342	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1221	730	192	475	73	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1222	731	218	476	75	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1223	732	219	477	79	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1224	733	220	478	81	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1225	734	181	479	83	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1226	794	370	631	395	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1227	795	372	634	407	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1228	796	375	635	419	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1229	797	377	636	431	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1230	798	379	639	443	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1231	735	491	480	388	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1232	736	492	481	389	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1233	737	493	482	390	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1234	738	494	483	391	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1235	739	409	491	392	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1236	799	257	640	386	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1237	740	504	492	400	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1238	741	508	496	401	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1239	742	512	504	402	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1240	743	516	505	403	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1241	744	410	509	404	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1242	800	258	641	398	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1243	745	505	517	412	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1244	746	509	518	413	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1245	747	513	522	414	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1246	748	517	530	415	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1247	749	411	531	416	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1248	801	259	644	410	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1249	750	506	535	424	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1250	751	510	543	425	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1251	752	514	544	426	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1252	753	518	548	427	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1253	754	412	556	428	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1254	802	260	645	422	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1255	755	507	557	436	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1256	756	511	561	437	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1257	757	515	570	438	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1258	758	519	571	439	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1259	759	354	574	440	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1260	803	261	646	434	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1261	682	520	382	559	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1262	683	362	383	344	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1263	684	387	384	560	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1264	685	363	385	345	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1265	571	342	217	486	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1266	572	427	218	488	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1267	573	438	219	489	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1268	686	330	393	494	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1269	687	252	394	484	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1270	574	344	220	499	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1271	575	429	221	501	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1272	576	440	222	502	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1273	688	312	397	507	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1274	689	266	405	497	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1275	577	346	223	512	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1276	578	431	224	514	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1277	579	442	225	515	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1278	690	314	406	520	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1279	691	267	409	510	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1280	580	349	226	525	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1281	581	433	227	527	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1282	582	445	235	528	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1283	692	316	417	533	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1284	693	269	418	523	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1285	583	358	236	538	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1286	584	435	237	540	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1287	585	447	238	541	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1288	694	318	421	546	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1289	695	270	429	536	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1290	586	406	239	551	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1291	587	437	240	553	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1292	588	448	241	554	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1293	696	520	430	559	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1294	697	271	433	549	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1295	661	390	330	585	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1296	662	391	333	586	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1297	628	521	288	578	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1298	629	522	289	579	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1299	630	523	290	580	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1300	631	524	291	581	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1301	632	356	292	582	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1302	663	388	340	572	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1303	633	495	293	565	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1304	634	496	294	566	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1305	635	497	295	567	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1306	636	498	296	568	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1307	637	355	304	569	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1308	664	286	341	563	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1309	665	390	343	585	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1310	638	521	305	578	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1311	639	522	306	579	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1312	640	523	307	580	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1313	641	524	308	581	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1314	642	356	309	582	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1315	666	288	346	576	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1316	945	291	792	602	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1317	946	241	793	603	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1318	947	397	794	612	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1319	948	399	795	622	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1320	949	401	796	632	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1321	950	413	797	642	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1322	951	415	798	652	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	142	5,50		25	0	-22	0	0	234	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36		29	0	114	0	0	208	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 377	165	5,50		25	0	244	0	0	189	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	126,0	β*l=		88,2	0	244	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 193	165	5,50		33	0	241	0	0	61	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		13	0	272	0	0	40	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 378	188	5,50		29	0	290	0	0	17	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	126,0	β*l=		88,2	0	290	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	3						
Sez.N. 193	22	5,50	1	5	0	103	0	0	203	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	176	0	0	194	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 379	830	5,50	2	17	0	246	0	0	181	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	74,4	β*l=		52,1	0	246	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 17	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 193	23	5,50	1	21	0	103	0	0	-150	1	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	51	0	0	-146	2	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 380	831	5,50	2	21	0	-18	0	0	-177	1	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	74,3	β*l=		52,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	188	5,50		29	0	267	0	0	-14	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		29	0	252	0	0	-36	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 381	211	5,50		13	0	220	0	0	-59	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	126,0	β*l=		88,2	0	267	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	3						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	211	5,50		33	0	229	0	0	-131	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		25	0	143	0	0	-153	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 382	234	5,50		25	0	35	0	0	-177	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*=$		88,2	0	229	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 193	608	5,50	1	33	0	-544	0	0	871	1	120226	11222	1628	13358	23877	177	2617	5	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-224	0	0	857	1	120228	11223	1628	13358	23877	177	2617	2	
Asta: 383	832	5,50	2	33	0	92	0	0	844	1	120231	11223	1628	13358	23877	177	2617	1	
Instab.:l=	74,3	$\beta^*=$		52,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	29	5,50		13	0	70	0	0	-182	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		17	0	7	0	0	-194	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 384	507	5,50		5	0	-60	0	0	-207	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	66,4	$\beta^*=$		46,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	20	5,50		21	0	51	0	0	-194	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36		25	0	-10	0	0	-203	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 385	520	5,50		5	0	-75	0	0	-216	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	61,4	$\beta^*=$		43,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	32	5,50		33	0	78	0	0	-180	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		21	0	12	0	0	-192	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 386	533	5,50		33	0	-60	0	0	-206	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*=$		49,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	35	5,50		21	0	81	0	0	-167	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		33	0	24	0	0	-176	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 387	546	5,50		21	0	-38	0	0	-191	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	66,4	$\beta^*=$		46,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	30	5,50		5	0	75	0	0	-199	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		5	0	7	0	0	-211	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 388	508	5,50		17	0	-68	0	0	-224	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	66,4	$\beta^*=$		46,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	2	5,50		17	0	56	0	0	-207	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36		5	0	-14	0	0	-195	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 389	521	5,50		17	0	-78	0	0	-229	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	61,4	$\beta^*=$		43,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	33	5,50		5	0	83	0	0	-171	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		5	0	19	0	0	-184	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 390	534	5,50		17	0	-50	0	0	-197	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*=$		49,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	19	5,50	1	33	0	244	0	0	128	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	290	0	0	114	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 391	833	5,50	2	33	0	330	0	0	101	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	74,4	$\beta^*=$		52,1	0	330	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 3							
Sez.N. 193	21	5,50	1	17	0	247	0	0	-463	0	120307	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	73	0	0	-472	0	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 392	834	5,50	2	33	0	-108	0	0	-490	0	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	74,3	$\beta^*=$		52,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	36	5,50		33	0	68	0	0	-154	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		9	0	15	0	0	-165	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 393	547	5,50		17	0	-42	0	0	-178	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	66,4	$\beta^*=$		46,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	618	5,50	1	33	0	-687	0	0	888	0	120248	11225	1628	13358	23877	177	2617	6	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	-360	0	0	807	0	120262	11226	1628	13358	23877	177	2618	3	
Asta: 394	835	5,50	2	21	0	-91	0	0	718	0	120276	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	74,3	$\beta^*=$		52,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	19	5,50		33	0	-3	0	0	133	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36		33	0	71	0	0	111	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 395	22	5,50		33	0	131	0	0	90	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	119,9	$\beta^*=$		83,9	0	131	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 1							
Sez.N. 193	21	5,50		33	0	-3	0	0	140	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36		33	0	74	0	0	119	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 396	23	5,50		33	0	139	0	0	97	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	119,9	$\beta^*=$		83,9	0	139	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 1							
Sez.N. 193	22	5,50	1	9	0	129	0	0	-244	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	55	0	0	-229	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 397	836	5,50	2	21	0	-52	0	0	-287	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	23	5,50	1	33	0	140	0	0	-267	0	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	50	0	0	-279	0	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 398	837	5,50	2	21	0	-66	0	0	-313	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	347	5,50	1	17	0	-101	0	0	232	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-21	0	0	219	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 399	373	5,50	2	5	0	56	0	0	207	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$		50,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	3	5,50	1	33	0	-506	0	0	928	2	120189	11219	1627	13358	23877	177	2616	5	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-164	0	0	904	2	120196	11220	1627	13358	23877	177	2616	1	
Asta: 400	822	5,50	2	33	0	173	0	0	901	2	120195	11220	1627	13358	23877	177	2616	2	
Instab.:l=	74,2	$\beta^*l=$		51,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	4	5,50	1	33	0	-500	0	0	762	0	120266	11226	1628	13358	23877	177	2618	4	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	-220	0	0	706	0	120275	11227	1628	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 401	823	5,50	2	33	0	55	0	0	735	0	120270	11227	1628	13358	23877	177	2618	0	
Instab.:l=	74,2	$\beta^*l=$		51,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	27	5,50	1	17	0	180	0	0	-553	0	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-108	0	0	-561	0	120298	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 402	8	5,50	17		0	-405	0	0	-590	0	120295	11229	1629	13358	23877	177	2618	4	
Instab.:l=	102,2	$\beta^*l=$		71,5	0	405	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 23	Rpf= 0	Rft=	4						
Sez.N. 193	348	5,50	1	17	0	-107	0	0	241	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-23	0	0	224	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 403	376	5,50	2	17	0	56	0	0	215	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$		50,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	17	5,50	1	17	0	-492	0	0	828	0	120250	11225	1628	13358	23877	177	2617	4	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	-187	0	0	763	0	120263	11226	1628	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 404	811	5,50	2	17	0	113	0	0	802	0	120254	11225	1628	13358	23877	177	2617	1	
Instab.:l=	74,2	$\beta^*l=$		51,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	7	5,50	1	17	0	-311	0	0	625	-2	120254	11225	1628	13358	23877	177	2617	3	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-82	0	0	611	-2	120257	11225	1628	13358	23877	177	2617	1	
Asta: 405	812	5,50	2	17	0	143	0	0	598	-2	120259	11226	1628	13358	23877	177	2617	1	
Instab.:l=	74,2	$\beta^*l=$		51,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	85	5,50	5		0	132	0	0	13	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	136	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 406	27	5,50	17		0	136	0	0	-4	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	125,9	$\beta^*l=$		88,1	0	136	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 193	47	5,50	17		0	165	0	0	-597	0	120294	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-145	0	0	-532	0	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 407	9	5,50	17		0	-464	0	0	-634	0	120290	11228	1629	13358	23877	177	2618	4	
Instab.:l=	102,2	$\beta^*l=$		71,5	0	464	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 23	Rpf= 0	Rft=	4						
Sez.N. 193	6	5,50	1	17	0	-443	0	0	659	-1	120273	11227	1628	13358	23877	177	2618	4	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-201	0	0	646	-1	120275	11227	1628	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 408	813	5,50	2	17	0	36	0	0	632	-1	120277	11227	1628	13358	23877	177	2618	0	
Instab.:l=	74,2	$\beta^*l=$		51,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	86	5,50	33		0	236	0	0	-69	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	188	0	0	-90	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 409	47	5,50	21		0	122	0	0	-112	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	125,9	$\beta^*l=$		88,1	0	236	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 193	26	5,50	17		0	153	0	0	-532	0	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	-124	0	0	-443	0	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 410	18	5,50	17		0	-410	0	0	-569	0	120297	11229	1629	13358	23877	177	2618	4	
Instab.:l=	102,2	$\beta^*l=$		71,5	0	410	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 23	Rpf= 0	Rft=	4						
Sez.N. 193	84	5,50	17		0	191	0	0	-42	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	159	0	0	-63	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 411	26	5,50	21		0	113	0	0	-80	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	125,9	$\beta^*l=$		88,1	0	191	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 193	25	5,50	17		0	104	0	0	-282	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-48	0	0	-154	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 412	12	5,50	17		0	-202	0	0	-319	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	102,2	$\beta^*l=$		71,5	0	202	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 23	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 193	88	5,50	1	17	0	-1089	0	0	1000	0	120217	11222	1628	13358	23877	177	2617	10	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-733	0	0	987	0	120220	11222	1628	13358	23877	177	2617	7	
Asta: 413	171	5,50	2	5	0	-436	0	0	811	0	120258	11226	1628	13358	23877	177	2617	4	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$		50,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	126	5,50	5		0	181	0	0	-22	-1	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	171	0	0	-34	-1	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 414	499	5,50	5		0	158	0	0	-46	-1	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	66,4	$\beta^*l=$		46,5	0	181	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 193	131	5,50	17		0	282	0	0	-78	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	257	0	0	-89	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 415	512	5,50	21		0	228	0	0	-94	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	61,4	$\beta^*l=$		43,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	71	5,50	17		0	82	0	0	-24	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	62	0	0	-2	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 416	25	5,50		5	0	55	0	0	-18	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	125,9	$\beta^*l=$		88,1	0	82	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf= 0	Rft=	1				
Sez.N. 193	24	5,50		17	0	130	0	0	-503	0	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36		25	0	-132	0	0	-496	0	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 417	11	5,50		17	0	-403	0	0	-540	0	120301	11230	1629	13358	23877	177	2618	4	
Instab.:l=	102,2	$\beta^*l=$		71,5	0	403	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	23	Rpf= 0	Rft=	4				
Sez.N. 193	143	5,50		5	0	403	0	0	-203	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-36		5	0	328	0	0	-216	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 418	525	5,50		17	0	249	0	0	-227	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	403	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	16	Rpf= 0	Rft=	4				
Sez.N. 193	70	5,50		5	0	229	0	0	-82	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		17	0	173	0	0	-102	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 419	24	5,50		17	0	98	0	0	-126	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	125,9	$\beta^*l=$		88,1	0	229	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf= 0	Rft=	2				
Sez.N. 193	85	5,50	1	33	0	147	0	0	-258	3	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	60	0	0	-270	3	120285	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 420	824	5,50	2	33	0	-31	0	0	-282	3	120283	11228	1628	13358	23877	177	2618	0	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0				
Sez.N. 193	25	5,50		21	0	15	0	0	94	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36		17	0	57	0	0	86	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 421	26	5,50		17	0	93	0	0	69	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	91,5	$\beta^*l=$		64,1	0	93	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	21	Rpf= 0	Rft=	1				
Sez.N. 193	52	5,50	1	9	0	-921	0	0	1026	0	120220	11222	1628	13358	23877	177	2617	8	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	-586	0	0	1014	0	120222	11222	1628	13358	23877	177	2617	5	
Asta: 422	675	5,50	2	13	0	-333	0	0	735	0	120266	11226	1628	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0				
Sez.N. 193	62	5,50	1	9	0	-1878	0	0	1653	0	120040	11205	1625	13358	23877	177	2613	17	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	-1336	0	0	1641	0	120044	11206	1625	13358	23877	177	2613	12	
Asta: 423	676	5,50	2	13	0	-865	0	0	1410	0	120113	11212	1626	13358	23877	177	2614	8	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0				
Sez.N. 193	64	5,50	1	9	0	-2244	0	0	1914	0	119923	11194	1624	13358	23877	177	2610	20	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	-1617	0	0	1902	0	119928	11195	1624	13358	23877	177	2610	14	
Asta: 424	677	5,50	2	13	0	-1061	0	0	1676	0	120032	11204	1625	13358	23877	177	2613	9	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0				
Sez.N. 193	66	5,50	1	25	0	-1863	0	0	1666	0	120032	11204	1625	13358	23877	177	2613	17	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-1318	0	0	1654	0	120036	11205	1625	13358	23877	177	2613	12	
Asta: 425	678	5,50	2	29	0	-832	0	0	1460	0	120106	11211	1626	13358	23877	177	2614	7	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0				
Sez.N. 193	68	5,50	1	25	0	-903	0	0	998	0	120227	11223	1628	13358	23877	177	2617	8	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-576	0	0	986	0	120230	11223	1628	13358	23877	177	2617	5	
Asta: 426	679	5,50	2	29	0	-304	0	0	812	0	120259	11226	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0				
Sez.N. 193	26	5,50		17	0	106	0	0	-86	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		17	0	60	0	0	-104	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 427	24	5,50		17	0	6	0	0	-121	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	96,3	$\beta^*l=$		67,4	0	106	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	22	Rpf= 0	Rft=	1				
Sez.N. 193	440	5,50	1	5	0	-70	0	0	-428	0	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-218	0	0	-440	0	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 428	465	5,50	2	5	0	-371	0	0	-453	0	120307	11230	1629	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0				
Sez.N. 193	47	5,50		17	0	3	0	0	88	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36		17	0	49	0	0	66	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 429	27	5,50		21	0	84	0	0	49	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	119,9	$\beta^*l=$		83,9	0	84	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	27	Rpf= 0	Rft=	1				
Sez.N. 193	142	5,50	1	25	0	-45	0	0	-438	-1	120297	11229	1629	13358	23877	177	2618	0	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-192	0	0	-467	-1	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 430	680	5,50	2	21	0	-344	0	0	-479	-1	120297	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0				
Sez.N. 193	569	5,50	1	17	0	62	0	0	-236	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-34	0	0	-263	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 431	281	5,50	2	5	0	-126	0	0	-276	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0				
Sez.N. 193	582	5,50	1	5	0	47	0	0	-172	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-13	0	0	-184	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 432	282	5,50	2	5	0	-79	0	0	-197	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0				
Sez.N. 193	165	5,50	1	25	0	-180	0	0	-977	0	120226	11222	1628	13358	23877	177	2617	2	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	-501	0	0	-1024	0	120216	11222	1628	13358	23877	177	2617	4	
Asta: 433	681	5,50	2	29	0	-832	0	0	-1036	0	120213	11221	1627	13358	23877	177	2616	7	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	148	5,50	33	0	317	0	0	0	-260	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	5	0	229	0	0	0	-269	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 434	538	5,50	5	0	138	0	0	0	-281	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	66,4	$\beta^*l=$	46,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	27	5,50	1 17	0	134	0	0	0	-200	3	120292	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/ 17	0	66	0	0	0	-212	3	120291	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 435	825	5,50	2 5	0	-16	0	0	0	-192	1	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	71	5,50	17	0	34	0	0	0	115	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	17	0	83	0	0	0	99	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 436	84	5,50	5	0	127	0	0	0	104	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	91,5	$\beta^*l=$	64,1	0	127	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 21	Rpf= 0	Rft= 1								
Sez.N. 193	188	5,50	1 9	0	-263	0	0	0	-1291	0	120143	11215	1627	13358	23877	177	2615	2	
IPE270	qn=	-36	/ 21	0	-680	0	0	0	-1305	0	120140	11215	1627	13358	23877	177	2615	6	
Asta: 437	682	5,50	2 21	0	-1102	0	0	0	-1317	0	120137	11214	1626	13358	23877	177	2615	10	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	84	5,50	33	0	135	0	0	0	-103	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	33	0	81	0	0	0	-121	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 438	70	5,50	17	0	18	0	0	0	-138	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	96,3	$\beta^*l=$	67,4	0	135	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 22	Rpf= 0	Rft= 1								
Sez.N. 193	490	5,50	1 5	0	-85	0	0	0	-586	-1	120282	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/ 5	0	-288	0	0	0	-599	-1	120281	11228	1628	13358	23877	177	2618	3	
Asta: 439	172	5,50	2 5	0	-495	0	0	0	-611	-1	120279	11227	1628	13358	23877	177	2618	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	211	5,50	1 21	0	-202	0	0	0	-1049	1	120194	11219	1627	13358	23877	177	2616	2	
IPE270	qn=	-36	/ 21	0	-541	0	0	0	-1061	1	120191	11219	1627	13358	23877	177	2616	5	
Asta: 440	683	5,50	2 21	0	-883	0	0	0	-1072	1	120188	11219	1627	13358	23877	177	2616	8	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	86	5,50	33	0	-3	0	0	0	129	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	33	0	68	0	0	0	107	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 441	85	5,50	33	0	126	0	0	0	86	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	119,9	$\beta^*l=$	83,9	0	126	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 1								
Sez.N. 193	1	5,50	17	0	-547	0	0	0	1053	0	120214	11221	1628	13358	23877	177	2616	5	
IPE270	qn=	-36	17	0	-191	0	0	0	1041	0	120217	11222	1628	13358	23877	177	2617	2	
Asta: 442	71	5,50	17	0	160	0	0	0	1028	0	120220	11222	1628	13358	23877	177	2617	1	
Instab.:l=	68,0	$\beta^*l=$	47,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	339	5,50	17	0	-396	0	0	0	785	0	120266	11226	1628	13358	23877	177	2618	4	
IPE270	qn=	-36	17	0	-131	0	0	0	773	0	120268	11226	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 443	25	5,50	17	0	130	0	0	0	761	0	120270	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	68,0	$\beta^*l=$	47,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	280	5,50	25	0	189	0	0	0	54	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	25	0	215	0	0	0	32	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 447	303	5,50	25	0	227	0	0	0	10	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	227	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 2								
Sez.N. 193	234	5,50	1 25	0	-46	0	0	0	-461	1	120295	11229	1629	13358	23877	177	2618	0	
IPE270	qn=	-36	/ 29	0	-204	0	0	0	-508	0	120301	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 448	684	5,50	2 29	0	-369	0	0	0	-519	0	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	353	5,50	1 13	0	98	0	0	0	172	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/ 29	0	151	0	0	0	163	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 449	759	5,50	2 21	0	201	0	0	0	152	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	354	5,50	1 33	0	27	0	0	0	144	1	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/ 33	0	71	0	0	0	133	1	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 450	760	5,50	2 33	0	111	0	0	0	121	1	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	395	5,50	1 21	0	226	0	0	0	184	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/ 21	0	283	0	0	0	173	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 451	614	5,50	2 21	0	336	0	0	0	161	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	407	5,50	1 5	0	278	0	0	0	224	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/ 5	0	347	0	0	0	213	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 452	615	5,50	2 21	0	413	0	0	0	202	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	280	5,50	1 9	0	-25	0	0	0	0	-1	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/ 21	0	-29	0	0	0	-22	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 453	741	5,50	2 29	0	-38	0	0	0	-35	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	303	5,50	1	9	0	-41	0	0	90	1	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-14	0	0	75	1	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 454	742	5,50	2	25	0	10	0	0	68	2	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	419	5,50	1	25	0	297	0	0	162	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	347	0	0	151	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 455	616	5,50	2	33	0	393	0	0	140	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	431	5,50	1	9	0	280	0	0	173	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	333	0	0	163	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 456	619	5,50	2	33	0	383	0	0	152	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	443	5,50	1	5	0	226	0	0	207	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	289	0	0	197	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 457	620	5,50	2	21	0	350	0	0	185	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	108	5,50		29	0	423	0	0	-182	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-36		17	0	368	0	0	-191	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 458	495	5,50		17	0	309	0	0	-202	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	59,4	$\beta^*l=$		41,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	109	5,50		5	0	413	0	0	-130	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-36		17	0	376	0	0	-127	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 459	508	5,50		17	0	337	0	0	-138	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	59,4	$\beta^*l=$		41,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	110	5,50		5	0	420	0	0	-127	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-36		17	0	384	0	0	-122	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 460	521	5,50		17	0	346	0	0	-133	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	59,4	$\beta^*l=$		41,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	111	5,50		33	0	458	0	0	-188	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-36		17	0	400	0	0	-199	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
Asta: 461	534	5,50		17	0	339	0	0	-209	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	59,4	$\beta^*l=$		41,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	112	5,50		33	0	419	0	0	-140	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-36		17	0	375	0	0	-150	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 462	547	5,50		17	0	329	0	0	-161	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	59,4	$\beta^*l=$		41,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	113	5,50		21	0	358	0	0	-179	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36		21	0	303	0	0	-190	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 463	560	5,50		29	0	245	0	0	-200	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	59,4	$\beta^*l=$		41,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	572	5,50	1	5	0	198	0	0	213	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	264	0	0	201	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 464	322	5,50	2	5	0	326	0	0	190	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	585	5,50	1	5	0	287	0	0	171	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	339	0	0	160	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 465	323	5,50	2	29	0	388	0	0	149	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 112	43	5,50		9	0	-453	0	0	673	-1	407472	32921	28195	114450	48038	1057	2238	1	
2*HEB220	qn=	-143		9	0	-110	0	0	595	-1	407482	32921	28196	114450	48038	1057	2238	0	
Asta: 466	274	5,50		9	0	191	0	0	518	-1	407490	32922	28197	114450	48038	1057	2238	1	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	61	5,50		9	0	-583	0	0	813	0	120262	11226	1628	13358	23877	177	2618	5	
IPE270	qn=	-36		9	0	-149	0	0	793	0	120265	11226	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 467	276	5,50		9	0	275	0	0	774	0	120268	11226	1628	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	583	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 5							
Sez.N. 193	63	5,50		9	0	-658	0	0	914	0	120244	11224	1628	13358	23877	177	2617	6	
IPE270	qn=	-36		25	0	-169	0	0	894	0	120248	11225	1628	13358	23877	177	2617	2	
Asta: 468	277	5,50		9	0	309	0	0	874	0	120251	11225	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	658	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 6							
Sez.N. 193	65	5,50		25	0	-646	0	0	893	0	120248	11225	1628	13358	23877	177	2617	6	
IPE270	qn=	-36		25	0	-169	0	0	873	0	120252	11225	1628	13358	23877	177	2617	2	
Asta: 469	278	5,50		25	0	298	0	0	854	0	120255	11225	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	646	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 6							
Sez.N. 193	67	5,50		25	0	-620	0	0	859	0	120254	11225	1628	13358	23877	177	2617	6	
IPE270	qn=	-36		25	0	-160	0	0	840	0	120257	11225	1628	13358	23877	177	2617	1	
Asta: 470	279	5,50		25	0	289	0	0	820	0	120261	11226	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	620	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 6							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 193	69	5,50		25	0	-475	0	0	661	0	120285	11228	1628	13358	23877	177	2618	4
IPE270	qn=	-36		25	0	-123	0	0	641	0	120288	11228	1629	13358	23877	177	2618	1
Asta: 471	280	5,50		25	0	219	0	0	622	0	120291	11229	1629	13358	23877	177	2618	2
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	475	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft=	4					
Sez.N. 193	612	5,50		5	0	157	0	0	38	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36		33	0	180	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Asta: 472	613	5,50		33	0	179	0	0	-4	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	124,7	$\beta^*l=$		87,3	0	180	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	2					
Sez.N. 193	622	5,50		9	0	290	0	0	51	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
IPE270	qn=	-36		25	0	314	0	0	29	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Asta: 473	623	5,50		13	0	325	0	0	7	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	124,7	$\beta^*l=$		87,3	0	325	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	3					
Sez.N. 193	632	5,50		21	0	367	0	0	5	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
IPE270	qn=	-36		21	0	367	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Asta: 474	633	5,50		17	0	346	0	0	-38	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	124,7	$\beta^*l=$		87,3	0	367	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	3					
Sez.N. 193	503	5,50	1	5	0	-288	0	0	-1391	-1	120106	11211	1626	13358	23877	177	2614	3
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-767	0	0	-1404	-1	120102	11211	1626	13358	23877	177	2614	7
Asta: 475	191	5,50	2	5	0	-1250	0	0	-1416	-1	120098	11211	1626	13358	23877	177	2614	11
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	516	5,50	1	5	0	-442	0	0	-1783	0	119993	11201	1625	13358	23877	177	2612	4
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-1055	0	0	-1795	0	119988	11200	1624	13358	23877	177	2612	9
Asta: 476	192	5,50	2	5	0	-1672	0	0	-1808	0	119983	11200	1624	13358	23877	177	2611	15
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	529	5,50	1	5	0	-448	0	0	-1829	0	119971	11199	1624	13358	23877	177	2611	4
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-1077	0	0	-1842	0	119966	11198	1624	13358	23877	177	2611	10
Asta: 477	193	5,50	2	5	0	-1711	0	0	-1854	0	119961	11198	1624	13358	23877	177	2611	15
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	538	5,50	1	5	0	136	0	0	-23	1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	33	0	126	0	0	-30	1	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 478	194	5,50	2	17	0	113	0	0	-43	1	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	136	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	1					
Sez.N. 193	542	5,50	1	5	0	-258	0	0	-1380	1	120093	11210	1626	13358	23877	177	2614	2
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-733	0	0	-1392	1	120089	11210	1626	13358	23877	177	2614	7
Asta: 479	195	5,50	2	5	0	-1212	0	0	-1405	1	120085	11209	1626	13358	23877	177	2614	11
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	555	5,50	1	5	0	-73	0	0	-481	0	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	1
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-240	0	0	-494	0	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	2
Asta: 480	196	5,50	2	5	0	-411	0	0	-506	0	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	4
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	392	5,50	1	5	0	-72	0	0	-387	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-206	0	0	-399	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	2
Asta: 481	466	5,50	2	5	0	-345	0	0	-411	0	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	404	5,50	1	9	0	-195	0	0	-1000	0	120216	11222	1628	13358	23877	177	2617	2
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-540	0	0	-1014	0	120216	11222	1628	13358	23877	177	2617	5
Asta: 482	467	5,50	2	17	0	-890	0	0	-1027	0	120214	11221	1627	13358	23877	177	2616	8
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	416	5,50	1	25	0	-249	0	0	-1249	0	120167	11217	1627	13358	23877	177	2615	2
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-680	0	0	-1263	0	120164	11217	1627	13358	23877	177	2615	6
Asta: 483	468	5,50	2	5	0	-1115	0	0	-1275	0	120160	11216	1627	13358	23877	177	2615	10
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	428	5,50	1	9	0	-191	0	0	-1026	0	120211	11221	1627	13358	23877	177	2616	2
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-545	0	0	-1041	0	120210	11221	1627	13358	23877	177	2616	5
Asta: 484	469	5,50	2	17	0	-904	0	0	-1054	0	120208	11221	1627	13358	23877	177	2616	8
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	642	5,50		25	0	340	0	0	-5	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
IPE270	qn=	-36		33	0	331	0	0	-26	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Asta: 485	643	5,50		17	0	307	0	0	-48	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	124,7	$\beta^*l=$		87,3	0	340	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	3					
Sez.N. 193	652	5,50		21	0	143	0	0	59	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36		33	0	177	0	0	56	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Asta: 486	653	5,50		33	0	205	0	0	32	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	124,7	$\beta^*l=$		87,3	0	205	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	2					
Sez.N. 193	551	5,50	1	17	0	-118	0	0	-474	1	120296	11229	1629	13358	23877	177	2618	1
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-284	0	0	-512	1	120290	11229	1629	13358	23877	177	2618	3
Asta: 487	197	5,50	2	5	0	-455	0	0	-524	1	120289	11228	1629	13358	23877	177	2618	4
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	89	5,50	1	17	0	-2300	0	0	1733	0	120007	11202	1625	13358	23877	177	2612	21	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-1682	0	0	1720	0	120012	11203	1625	13358	23877	177	2612	15	
Asta: 488	198	5,50	2	5	0	-1144	0	0	1481	0	120098	11211	1626	13358	23877	177	2614	10	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*=$		50,1	0	2277	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	20						
Sez.N. 193	127	5,50		5	0	251	0	0	373	-1	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		5	0	373	0	0	362	-1	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 489	500	5,50		25	0	491	0	0	350	-1	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	4	
Instab.:l=	66,4	$\beta^*=$		46,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	132	5,50		17	0	707	0	0	96	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
IPE270	qn=	-36		17	0	735	0	0	85	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 490	513	5,50		17	0	759	0	0	74	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	61,4	$\beta^*=$		43,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	144	5,50		17	0	891	0	0	-159	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
IPE270	qn=	-36		13	0	832	0	0	-172	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 491	526	5,50		29	0	768	0	0	-184	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*=$		49,9	0	891	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	8						
Sez.N. 193	149	5,50		25	0	727	0	0	-365	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
IPE270	qn=	-36		25	0	603	0	0	-377	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
Asta: 492	539	5,50		25	0	476	0	0	-389	0	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	4	
Instab.:l=	66,4	$\beta^*=$		46,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	539	5,50	1	9	0	477	0	0	-457	1	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	4	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	317	0	0	-470	1	120298	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
Asta: 493	199	5,50	2	5	0	153	0	0	-482	1	120297	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	552	5,50	1	5	0	-398	0	0	-1217	1	120153	11216	1627	13358	23877	177	2615	4	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-802	0	0	-1229	1	120150	11215	1627	13358	23877	177	2615	7	
Asta: 494	200	5,50	2	5	0	-1210	0	0	-1241	1	120146	11215	1627	13358	23877	177	2615	11	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*=$		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	90	5,50	1	17	0	-2751	0	0	1934	0	119926	11195	1624	13358	23877	177	2610	25	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-2061	0	0	1921	0	119932	11195	1624	13358	23877	177	2610	18	
Asta: 495	201	5,50	2	5	0	-1450	0	0	1681	0	120028	11204	1625	13358	23877	177	2612	13	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*=$		50,1	0	2751	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	24						
Sez.N. 193	128	5,50		21	0	269	0	0	576	0	120293	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36		5	0	458	0	0	564	0	120295	11229	1629	13358	23877	177	2618	4	
Asta: 496	501	5,50		5	0	643	0	0	552	0	120296	11229	1629	13358	23877	177	2618	6	
Instab.:l=	66,4	$\beta^*=$		46,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	133	5,50		17	0	909	0	0	129	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
IPE270	qn=	-36		17	0	947	0	0	118	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
Asta: 497	514	5,50		17	0	981	0	0	107	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
Instab.:l=	61,4	$\beta^*=$		43,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	145	5,50		17	0	1113	0	0	-158	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	10	
IPE270	qn=	-36		17	0	1055	0	0	-171	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
Asta: 498	527	5,50		17	0	992	0	0	-183	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*=$		49,9	0	1113	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	10						
Sez.N. 193	150	5,50		17	0	924	0	0	-483	0	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	8	
IPE270	qn=	-36		25	0	762	0	0	-494	0	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	7	
Asta: 499	540	5,50		5	0	596	0	0	-506	0	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	5	
Instab.:l=	66,4	$\beta^*=$		46,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	378	5,50	1	21	0	39	0	0	-57	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	18	0	0	-53	2	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 500	772	5,50	2	5	0	-10	0	0	-83	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	540	5,50	1	5	0	595	0	0	-643	0	120287	11228	1628	13358	23877	177	2618	5	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	372	0	0	-656	0	120285	11228	1628	13358	23877	177	2618	3	
Asta: 501	202	5,50	2	5	0	144	0	0	-668	0	120283	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	553	5,50	1	5	0	-537	0	0	-1474	0	120101	11211	1626	13358	23877	177	2614	5	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-1026	0	0	-1486	0	120097	11211	1626	13358	23877	177	2614	9	
Asta: 502	203	5,50	2	5	0	-1519	0	0	-1498	0	120094	11210	1626	13358	23877	177	2614	14	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*=$		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	91	5,50	1	17	0	-2338	0	0	1777	0	119992	11201	1624	13358	23877	177	2612	21	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-1704	0	0	1764	0	119997	11201	1625	13358	23877	177	2612	15	
Asta: 503	204	5,50	2	5	0	-1162	0	0	1481	0	120093	11210	1626	13358	23877	177	2614	10	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*=$		50,1	0	2294	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	20						
Sez.N. 193	129	5,50		5	0	266	0	0	382	0	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		17	0	392	0	0	376	0	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 504	502	5,50		17	0	515	0	0	364	0	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	66,4	$\beta^*=$		46,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	134	5,50		17	0	693	0	0	68	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE270	qn=	-36	13	0	712	0	0	0	57	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
Asta: 505	515	5,50	5	0	728	0	0	0	49	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
Instab.:l=	61,4	$\beta^*=$	43,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	377	5,50	1	5	0	20	0	0	-36	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	17	0	8	0	0	0	-26	-2	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 506	773	5,50	2	5	0	-13	0	0	-61	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*=$	48,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	146	5,50	17	0	900	0	0	0	-168	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
IPE270	qn=	-36	17	0	838	0	0	0	-181	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 507	528	5,50	17	0	771	0	0	0	-194	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*=$	49,9	0	900	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	8						
Sez.N. 193	151	5,50	5	0	737	0	0	0	-411	-1	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36	17	0	600	0	0	0	-418	-1	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	5	
Asta: 508	541	5,50	17	0	459	0	0	0	-430	-1	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	4	
Instab.:l=	66,4	$\beta^*=$	46,5	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	541	5,50	1	17	0	459	0	0	-429	0	120307	11230	1629	13358	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-36	17	0	309	0	0	0	-441	0	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	3	
Asta: 509	212	5,50	2	17	0	155	0	0	-454	0	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*=$	48,2	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	554	5,50	1	17	0	-390	0	0	-1198	0	120167	11217	1627	13358	23877	177	2615	3	
IPE270	qn=	-36	5	0	-797	0	0	0	-1247	0	120156	11216	1627	13358	23877	177	2615	7	
Asta: 510	213	5,50	2	5	0	-1211	0	0	-1259	0	120153	11216	1627	13358	23877	177	2615	11	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*=$	46,3	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	92	5,50	1	17	0	-1117	0	0	1090	1	120189	11219	1627	13358	23877	177	2616	10	
IPE270	qn=	-36	17	0	-729	0	0	0	1077	1	120193	11219	1627	13358	23877	177	2616	7	
Asta: 511	214	5,50	2	5	0	-465	0	0	703	0	120270	11227	1628	13358	23877	177	2618	4	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*=$	50,1	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	130	5,50	17	0	181	0	0	0	-26	1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	17	0	171	0	0	0	-38	1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 512	503	5,50	5	0	161	0	0	0	-23	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	66,4	$\beta^*=$	46,5	0	181	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 193	135	5,50	17	0	297	0	0	0	-84	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	17	0	269	0	0	0	-95	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 513	516	5,50	5	0	243	0	0	0	-80	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	61,4	$\beta^*=$	43,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	147	5,50	5	0	385	0	0	0	-178	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	5	0	320	0	0	0	-190	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 514	529	5,50	5	0	250	0	0	0	-203	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*=$	49,9	0	385	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	3						
Sez.N. 193	152	5,50	17	0	334	0	0	0	-264	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	17	0	244	0	0	0	-276	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 515	542	5,50	17	0	150	0	0	0	-288	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	66,4	$\beta^*=$	46,5	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	542	5,50	1	5	0	150	0	0	9	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	5	0	151	0	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 516	215	5,50	2	5	0	147	0	0	-16	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*=$	48,2	0	151	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 193	555	5,50	1	5	0	-131	0	0	-500	0	120301	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	5	0	-299	0	0	0	-512	0	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
Asta: 517	216	5,50	2	5	0	-470	0	0	-524	0	120298	11229	1629	13358	23877	177	2618	4	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*=$	46,3	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	178	5,50	5	0	248	0	0	0	35	1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	21	0	257	0	0	0	27	1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 518	487	5,50	17	0	266	0	0	0	25	1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	58,4	$\beta^*=$	40,9	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	170	5,50	5	0	272	0	0	0	-399	-1	120307	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	5	0	101	0	0	0	-414	-1	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 519	490	5,50	5	0	-76	0	0	0	-429	-1	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	84,2	$\beta^*=$	58,9	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	179	5,50	9	0	440	0	0	0	569	1	120284	11228	1628	13358	23877	177	2618	4	
IPE270	qn=	-36	5	0	604	0	0	0	558	1	120285	11228	1628	13358	23877	177	2618	5	
Asta: 520	500	5,50	5	0	766	0	0	0	548	1	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	7	
Instab.:l=	58,4	$\beta^*=$	40,9	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	173	5,50	17	0	494	0	0	0	-896	0	120237	11224	1628	13358	23877	177	2617	4	
IPE270	qn=	-36	17	0	114	0	0	0	-911	0	120234	11223	1628	13358	23877	177	2617	1	
Asta: 521	503	5,50	5	0	-287	0	0	0	-941	0	120228	11223	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	84,2	$\beta^*=$	58,9	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	180	5,50	5	0	559	0	0	0	887	0	120248	11225	1628	13358	23877	177	2617	5	
IPE270	qn=	-36	5	0	816	0	0	0	876	0	120250	11225	1628	13358	23877	177	2617	7	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 522	513	5,50		5	0	1071	0	0	866	0	120252	11225	1628	13358	23877	177	2617	10	
Instab.:l=	58,4	$\beta^*l=$		40,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	174	5,50		17	0	607	0	0	-1225	0	120161	11216	1627	13358	23877	177	2615	5	
IPE270	qn=	-36		17	0	89	0	0	-1240	0	120157	11216	1627	13358	23877	177	2615	1	
Asta: 523	516	5,50		5	0	-441	0	0	-1258	0	120152	11216	1627	13358	23877	177	2615	4	
Instab.:l=	84,2	$\beta^*l=$		58,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	181	5,50		5	0	568	0	0	871	0	120244	11224	1628	13358	23877	177	2617	5	
IPE270	qn=	-36		5	0	821	0	0	861	0	120247	11224	1628	13358	23877	177	2617	7	
Asta: 524	526	5,50		9	0	1071	0	0	851	0	120248	11225	1628	13358	23877	177	2617	10	
Instab.:l=	58,4	$\beta^*l=$		40,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	175	5,50		5	0	632	0	0	-1257	0	120160	11216	1627	13358	23877	177	2615	6	
IPE270	qn=	-36		17	0	103	0	0	-1259	0	120157	11216	1627	13358	23877	177	2615	1	
Asta: 525	529	5,50		5	0	-439	0	0	-1288	0	120152	11216	1627	13358	23877	177	2615	4	
Instab.:l=	84,2	$\beta^*l=$		58,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	189	5,50		25	0	440	0	0	539	-1	120292	11229	1629	13358	23877	177	2618	4	
IPE270	qn=	-36		9	0	596	0	0	529	-1	120293	11229	1629	13358	23877	177	2618	5	
Asta: 526	539	5,50		5	0	749	0	0	518	-1	120294	11229	1629	13358	23877	177	2618	7	
Instab.:l=	58,4	$\beta^*l=$		40,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	176	5,50		5	0	478	0	0	-856	1	120237	11224	1628	13358	23877	177	2617	4	
IPE270	qn=	-36		17	0	119	0	0	-851	1	120240	11224	1628	13358	23877	177	2617	1	
Asta: 527	542	5,50		5	0	-255	0	0	-886	1	120231	11223	1628	13358	23877	177	2617	2	
Instab.:l=	84,2	$\beta^*l=$		58,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	190	5,50		17	0	219	0	0	17	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		17	0	223	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 528	552	5,50		17	0	222	0	0	-4	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	58,4	$\beta^*l=$		40,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	177	5,50		13	0	237	0	0	-344	1	120312	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		17	0	89	0	0	-359	1	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 529	555	5,50		5	0	-69	0	0	-378	1	120307	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	84,2	$\beta^*l=$		58,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	138	5,50		13	0	-3	0	0	215	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36		9	0	121	0	0	190	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 530	161	5,50		13	0	239	0	0	169	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	239	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	2			
Sez.N. 193	161	5,50		13	0	239	0	0	60	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		9	0	269	0	0	39	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 531	184	5,50		9	0	287	0	0	15	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	287	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	3			
Sez.N. 193	184	5,50		9	0	272	0	0	-15	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		9	0	256	0	0	-37	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 532	207	5,50		13	0	224	0	0	-60	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	272	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	3			
Sez.N. 193	207	5,50		13	0	228	0	0	-143	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		29	0	135	0	0	-165	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 533	230	5,50		9	0	20	0	0	-187	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	228	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	2			
Sez.N. 193	230	5,50	1	9	0	12	0	0	-401	0	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	-138	0	0	-435	0	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 534	685	5,50	2	13	0	-291	0	0	-447	0	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	139	5,50		25	0	-139	0	0	639	0	120282	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36		29	0	241	0	0	617	0	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 535	162	5,50		5	0	638	0	0	594	0	120289	11228	1629	13358	23877	177	2618	6	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	638	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	6			
Sez.N. 193	162	5,50		5	0	622	0	0	135	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
IPE270	qn=	-36		5	0	697	0	0	113	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
Asta: 536	185	5,50		5	0	764	0	0	90	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	764	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	7			
Sez.N. 193	185	5,50		5	0	742	0	0	-111	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36		5	0	668	0	0	-133	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
Asta: 537	208	5,50		5	0	573	0	0	-157	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	742	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	7			
Sez.N. 193	208	5,50		5	0	583	0	0	-457	0	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	5	
IPE270	qn=	-36		25	0	300	0	0	-478	0	120303	11230	1629	13358	23877	177	2618	3	
Asta: 538	231	5,50		29	0	-22	0	0	-503	0	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	583	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	5			
Sez.N. 193	231	5,50	1	9	0	-62	0	0	-1018	0	120217	11222	1628	13358	23877	177	2617	1	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	-424	0	0	-1056	0	120209	11221	1627	13358	23877	177	2616	4	
Asta: 539	686	5,50	2	29	0	-792	0	0	-1069	0	120206	11221	1627	13358	23877	177	2616	7	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*=$	48,5		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	140	5,50	9	0	-190	0	0	756	0	120272	11227	1628	13358	23877	177	2618	2		
IPE270	qn=	-36	13	0	261	0	0	735	0	120275	11227	1628	13358	23877	177	2618	2		
Asta: 540	163	5,50	29	0	735	0	0	711	0	120279	11227	1628	13358	23877	177	2618	7		
Instab.:l=	126,0	$\beta^*=$	88,2	0	735	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	7							
Sez.N. 193	163	5,50	29	0	736	0	0	231	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	7		
IPE270	qn=	-36	13	0	869	0	0	209	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	8		
Asta: 541	186	5,50	25	0	999	0	0	186	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	9		
Instab.:l=	126,0	$\beta^*=$	88,2	0	999	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	9							
Sez.N. 193	186	5,50	25	0	994	0	0	-170	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	9		
IPE270	qn=	-36	25	0	884	0	0	-192	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	8		
Asta: 542	209	5,50	9	0	750	0	0	-216	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	7		
Instab.:l=	126,0	$\beta^*=$	88,2	0	994	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	9							
Sez.N. 193	209	5,50	29	0	754	0	0	-670	0	120285	11228	1628	13358	23877	177	2618	7		
IPE270	qn=	-36	33	0	342	0	0	-691	0	120282	11228	1628	13358	23877	177	2618	3		
Asta: 543	232	5,50	29	0	-119	0	0	-716	0	120278	11227	1628	13358	23877	177	2618	1		
Instab.:l=	126,0	$\beta^*=$	88,2	0	754	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	7							
Sez.N. 193	232	5,50	1 29	0	-120	0	0	-1277	0	120153	11216	1627	13358	23877	177	2615	1		
IPE270	qn=	-36 /	29	0	-564	0	0	-1289	0	120150	11215	1627	13358	23877	177	2615	5		
Asta: 544	687	5,50	2 29	0	-1012	0	0	-1302	0	120146	11215	1627	13358	23877	177	2615	9		
Instab.:l=	69,2	$\beta^*=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 193	141	5,50	33	0	-118	0	0	572	0	120292	11229	1629	13358	23877	177	2618	1		
IPE270	qn=	-36	29	0	221	0	0	551	0	120294	11229	1629	13358	23877	177	2618	2		
Asta: 545	164	5,50	13	0	574	0	0	527	0	120297	11229	1629	13358	23877	177	2618	5		
Instab.:l=	126,0	$\beta^*=$	88,2	0	574	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	5							
Sez.N. 193	164	5,50	13	0	578	0	0	183	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	5		
IPE270	qn=	-36	13	0	682	0	0	161	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	6		
Asta: 546	187	5,50	13	0	780	0	0	138	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	7		
Instab.:l=	126,0	$\beta^*=$	88,2	0	780	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	7							
Sez.N. 193	187	5,50	13	0	777	0	0	-117	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	7		
IPE270	qn=	-36	17	0	700	0	0	-139	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	6		
Asta: 547	210	5,50	17	0	601	0	0	-162	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	5		
Instab.:l=	126,0	$\beta^*=$	88,2	0	777	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	7							
Sez.N. 193	210	5,50	17	0	603	0	0	-509	0	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	5		
IPE270	qn=	-36	33	0	289	0	0	-530	0	120297	11229	1629	13358	23877	177	2618	3		
Asta: 548	233	5,50	29	0	-67	0	0	-554	0	120294	11229	1629	13358	23877	177	2618	1		
Instab.:l=	126,0	$\beta^*=$	88,2	0	603	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	5							
Sez.N. 193	233	5,50	1 29	0	-69	0	0	-1045	-1	120201	11220	1627	13358	23877	177	2616	1		
IPE270	qn=	-36 /	29	0	-434	0	0	-1058	-1	120198	11220	1627	13358	23877	177	2616	4		
Asta: 549	688	5,50	2 29	0	-802	0	0	-1070	-1	120195	11220	1627	13358	23877	177	2616	7		
Instab.:l=	69,2	$\beta^*=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 193	234	5,50	1 21	0	-1	0	0	-389	0	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	0		
IPE270	qn=	-36 /	29	0	-138	0	0	-403	0	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	1		
Asta: 550	689	5,50	2 29	0	-280	0	0	-416	0	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	2		
Instab.:l=	69,2	$\beta^*=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 112	275	5,50	25	0	458	0	0	79	0	407518	32924	28198	114450	48038	1057	2238	1		
2*HEB220	qn=	-143	25	0	480	0	0	0	0	407519	32924	28199	114450	48038	1057	2238	1		
Asta: 551	298	5,50	25	0	449	0	0	-94	0	407518	32924	28198	114450	48038	1057	2238	1		
Instab.:l=	120,7	$\beta^*=$	84,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 112	298	5,50	25	0	479	0	0	-1183	0	407394	32914	28190	114450	48038	1057	2237	1		
2*HEB220	qn=	-143	25	0	-260	0	0	-1269	0	407375	32913	28189	114450	48038	1057	2237	1		
Asta: 552	49	5,50	25	0	-984	0	0	-1348	0	407357	32911	28187	114450	48038	1057	2237	3		
Instab.:l=	115,7	$\beta^*=$	81,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 112	274	5,50	9	0	172	0	0	106	0	407518	32924	28198	114450	48038	1057	2238	1		
2*HEB220	qn=	-143	9	0	211	0	0	-2	0	407519	32924	28199	114450	48038	1057	2238	1		
Asta: 553	297	5,50	9	0	196	0	0	-67	0	407519	32924	28199	114450	48038	1057	2238	1		
Instab.:l=	120,7	$\beta^*=$	84,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 112	297	5,50	9	0	214	0	0	-488	1	407493	32922	28197	114450	48038	1057	2238	1		
2*HEB220	qn=	-143	9	0	-107	0	0	-574	1	407484	32922	28196	114450	48038	1057	2238	0		
Asta: 554	48	5,50	9	0	-446	0	0	-653	1	407475	32921	28195	114450	48038	1057	2238	1		
Instab.:l=	115,7	$\beta^*=$	81,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 193	276	5,50	9	0	241	0	0	42	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2		
IPE270	qn=	-36	25	0	266	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2		
Asta: 555	299	5,50	25	0	266	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2		
Instab.:l=	120,7	$\beta^*=$	84,5	0	266	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	3							
Sez.N. 193	299	5,50	9	0	303	0	0	-732	0	120275	11227	1628	13358	23877	177	2618	3		
IPE270	qn=	-36	9	0	-145	0	0	-754	0	120271	11227	1628	13358	23877	177	2618	1		
Asta: 556	115	5,50	9	0	-568	0	0	-774	0	120268	11226	1628	13358	23877	177	2618	5		
Instab.:l=	115,7	$\beta^*=$	81,0	0	568	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft=	5							

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 193	277	5,50		9	0	278	0	0	40	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36		25	0	300	0	0	-2	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Asta: 557	300	5,50		25	0	300	0	0	-3	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$		84,5	0	300	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	3					
Sez.N. 193	300	5,50		25	0	338	0	0	-823	0	120261	11226	1628	13358	23877	177	2617	3
IPE270	qn=	-36		25	0	-165	0	0	-844	0	120257	11225	1628	13358	23877	177	2617	1
Asta: 558	116	5,50		25	0	-638	0	0	-864	0	120253	11225	1628	13358	23877	177	2617	6
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$		81,0	0	638	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft=	6					
Sez.N. 193	278	5,50		25	0	271	0	0	45	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36		25	0	291	0	0	23	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Asta: 559	301	5,50		25	0	299	0	0	2	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$		84,5	0	299	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	3					
Sez.N. 193	301	5,50		25	0	357	0	0	-848	0	120256	11225	1628	13358	23877	177	2617	3
IPE270	qn=	-36		25	0	-162	0	0	-870	0	120252	11225	1628	13358	23877	177	2617	1
Asta: 560	117	5,50		25	0	-649	0	0	-890	0	120248	11225	1628	13358	23877	177	2617	6
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$		81,0	0	649	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft=	6					
Sez.N. 193	279	5,50		25	0	258	0	0	43	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36		25	0	283	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Asta: 561	302	5,50		25	0	283	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$		84,5	0	283	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	3					
Sez.N. 193	302	5,50		25	0	343	0	0	-812	0	120262	11226	1628	13358	23877	177	2618	3
IPE270	qn=	-36		25	0	-154	0	0	-834	0	120258	11226	1628	13358	23877	177	2617	1
Asta: 562	118	5,50		25	0	-621	0	0	-854	0	120255	11225	1628	13358	23877	177	2617	6
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$		81,0	0	621	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft=	6					
Sez.N. 193	303	5,50		25	0	264	0	0	-623	0	120291	11229	1629	13358	23877	177	2618	2
IPE270	qn=	-36		25	0	-119	0	0	-645	0	120288	11228	1628	13358	23877	177	2618	1
Asta: 563	119	5,50		25	0	-482	0	0	-665	0	120285	11228	1628	13358	23877	177	2618	4
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$		81,0	0	482	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft=	4					
Sez.N. 193	274	5,50	1	29	0	-1	0	0	199	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	9	0	68	0	0	206	-1	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 564	743	5,50	2	9	0	133	0	0	195	-1	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	276	5,50	1	13	0	12	0	0	135	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	9	0	58	0	0	140	-1	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 565	744	5,50	2	9	0	101	0	0	129	-1	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	277	5,50	1	9	0	-58	0	0	200	-1	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	25	0	4	0	0	187	-2	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 566	745	5,50	2	9	0	63	0	0	177	-1	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	278	5,50	1	9	0	-65	0	0	223	-1	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	13	0	6	0	0	195	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 567	746	5,50	2	9	0	71	0	0	200	-1	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	279	5,50	1	9	0	-41	0	0	215	-1	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	33	0	27	0	0	201	-1	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 568	747	5,50	2	25	0	90	0	0	192	-1	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	297	5,50	1	29	0	-1	0	0	206	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	9	0	70	0	0	212	1	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 569	748	5,50	2	9	0	136	0	0	200	1	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	299	5,50	1	5	0	19	0	0	145	1	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	9	0	64	0	0	136	2	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 570	749	5,50	2	9	0	106	0	0	124	2	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	300	5,50	1	25	0	-65	0	0	202	2	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	9	0	-2	0	0	189	2	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 571	750	5,50	2	25	0	58	0	0	179	2	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	301	5,50	1	25	0	-62	0	0	227	1	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	29	0	11	0	0	201	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 572	751	5,50	2	9	0	77	0	0	204	1	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	302	5,50	1	29	0	-32	0	0	169	1	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	25	0	25	0	0	155	1	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 573	752	5,50	2	25	0	73	0	0	144	1	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	136	5,50	1	9	0	-983	0	0	1190	0	120165	11217	1627	13358	23877	177	2615	9	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	-602	0	0	1178	0	120168	11217	1627	13358	23877	177	2615	5	
Asta: 574	690	5,50	2	13	0	-361	0	0	738	0	120267	11226	1628	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	138	5,50	1	13	0	-55	0	0	389	0	120312	11230	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	68	0	0	373	0	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 575	691	5,50	2	13	0	187	0	0	366	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	139	5,50	1	33	0	201	0	0	207	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	266	0	0	200	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 576	692	5,50	2	13	0	329	0	0	188	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	140	5,50	1	9	0	244	0	0	136	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	286	0	0	124	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 577	693	5,50	2	13	0	326	0	0	121	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	141	5,50	1	25	0	183	0	0	-21	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	174	0	0	-32	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 578	694	5,50	2	29	0	164	0	0	-38	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	183	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	14	Rpf= 0	Rft=	2					
Sez.N. 193	159	5,50	1	9	0	-1941	0	0	1898	0	119939	11196	1624	13358	23877	177	2610	17	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-1334	0	0	1816	0	119973	11199	1624	13358	23877	177	2611	12	
Asta: 579	695	5,50	2	13	0	-895	0	0	1365	0	120131	11214	1626	13358	23877	177	2615	8	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	161	5,50	1	13	0	-201	0	0	822	1	120244	11224	1628	13358	23877	177	2617	2	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	62	0	0	810	1	120246	11224	1628	13358	23877	177	2617	1	
Asta: 580	696	5,50	2	5	0	320	0	0	798	1	120248	11225	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	162	5,50	1	29	0	583	0	0	274	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	669	0	0	262	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
Asta: 581	697	5,50	2	13	0	752	0	0	251	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	163	5,50	1	17	0	702	0	0	65	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	721	0	0	53	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
Asta: 582	698	5,50	2	13	0	736	0	0	42	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	736	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	14	Rpf= 0	Rft=	7					
Sez.N. 193	164	5,50	1	17	0	523	0	0	-373	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	401	0	0	-384	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	4	
Asta: 583	699	5,50	2	13	0	276	0	0	-396	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	182	5,50	1	9	0	-2319	0	0	2174	0	119832	11186	1622	13358	23877	177	2608	21	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	-1623	0	0	2162	0	119838	11186	1622	13358	23877	177	2608	15	
Asta: 584	700	5,50	2	13	0	-1100	0	0	1626	0	120053	11206	1625	13358	23877	177	2613	10	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	184	5,50	1	17	0	-256	0	0	906	0	120234	11223	1628	13358	23877	177	2617	2	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	34	0	0	894	0	120236	11223	1628	13358	23877	177	2617	0	
Asta: 585	701	5,50	2	5	0	319	0	0	883	0	120239	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	185	5,50	1	5	0	692	0	0	383	0	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	814	0	0	372	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 586	702	5,50	2	29	0	931	0	0	360	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	8	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	186	5,50	1	13	0	954	0	0	-11	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	949	0	0	-22	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
Asta: 587	703	5,50	2	17	0	940	0	0	-34	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	954	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	14	Rpf= 0	Rft=	9					
Sez.N. 193	187	5,50	1	17	0	681	0	0	-532	0	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	6	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	509	0	0	-544	0	120297	11229	1629	13358	23877	177	2618	5	
Asta: 588	704	5,50	2	17	0	332	0	0	-555	0	120296	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	205	5,50	1	9	0	-1973	0	0	1960	0	119914	11193	1623	13358	23877	177	2610	18	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-1346	0	0	1889	0	119944	11196	1624	13358	23877	177	2611	12	
Asta: 589	705	5,50	2	13	0	-892	0	0	1412	0	120117	11212	1626	13358	23877	177	2614	8	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	207	5,50	1	17	0	-194	0	0	772	0	120265	11226	1628	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	53	0	0	760	0	120267	11226	1628	13358	23877	177	2618	0	
Asta: 590	706	5,50	2	9	0	295	0	0	749	0	120269	11227	1628	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	208	5,50	1	9	0	545	0	0	336	0	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	651	0	0	324	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
Asta: 591	707	5,50	2	29	0	754	0	0	314	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	209	5,50	1	13	0	752	0	0	47	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	765	0	0	35	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 592	708	5,50	2	13	0	774	0	0	23	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0		0	774	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft=	7						
Sez.N. 193	210	5,50	1	13	0	551	0	0	-386	0	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	425	0	0	-397	0	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	4	
Asta: 593	709	5,50	2	33	0	296	0	0	-408	0	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	228	5,50	1	9	0	-1047	0	0	1276	1	120138	11214	1626	13358	23877	177	2615	9	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	-639	0	0	1265	1	120141	11215	1627	13358	23877	177	2615	6	
Asta: 594	710	5,50	2	13	0	-376	0	0	804	0	120258	11225	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	230	5,50	1	13	0	-63	0	0	387	-1	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	60	0	0	369	-1	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 595	711	5,50	2	29	0	178	0	0	363	-1	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	231	5,50	1	29	0	230	0	0	211	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	296	0	0	200	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 596	712	5,50	2	25	0	359	0	0	192	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	232	5,50	1	25	0	257	0	0	146	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	303	0	0	141	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 597	713	5,50	2	29	0	347	0	0	129	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	233	5,50	1	9	0	204	0	0	-36	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	191	0	0	-48	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 598	714	5,50	2	5	0	174	0	0	-59	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 112	44	5,50	1	25	0	-1491	0	0	2105	-3	407069	32888	28167	114450	48038	1057	2236	5	
2*HEB220	qn=	-143	/	33	0	-832	0	0	2052	-3	407091	32890	28169	114450	48038	1057	2236	3	
Asta: 599	621	5,50	2	29	0	-253	0	0	1783	0	407234	32901	28179	114450	48038	1057	2237	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 112	39	5,50	1	25	0	-1252	0	0	1765	1	407237	32902	28179	114450	48038	1057	2237	4	
2*HEB220	qn=	-143	/	33	0	-700	0	0	1715	0	407253	32903	28180	114450	48038	1057	2237	2	
Asta: 600	380	5,50	2	29	0	-207	0	0	1512	0	407315	32908	28184	114450	48038	1057	2237	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 111	334	5,50	1	33	0	-952	0	0	1306	1	203445	16437	5776	29849	24018	529	2235	6	
HEB220	qn=	-71	/	17	0	-541	0	0	1264	0	203468	16439	5777	29849	24018	529	2235	3	
Asta: 601	324	5,50	2	29	0	-153	0	0	1211	0	203497	16441	5778	29849	24018	529	2235	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 112	342	5,50	1	33	0	625	0	0	-1355	-6	407280	32905	28182	114450	48038	1057	2237	2	
2*HEB220	qn=	-143	/	33	0	188	0	0	-1401	-6	407267	32904	28181	114450	48038	1057	2237	1	
Asta: 602	624	5,50	2	21	0	-272	0	0	-1450	-2	407304	32907	28184	114450	48038	1057	2237	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 112	345	5,50	1	17	0	501	0	0	-1091	-2	407399	32915	28190	114450	48038	1057	2237	2	
2*HEB220	qn=	-143	/	17	0	148	0	0	-1136	-2	407389	32914	28190	114450	48038	1057	2237	0	
Asta: 603	381	5,50	2	5	0	-226	0	0	-1184	-1	407382	32913	28189	114450	48038	1057	2237	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 111	348	5,50	1	17	0	377	0	0	-829	1	203617	16451	5781	29849	24018	529	2237	2	
HEB220	qn=	-71	/	17	0	110	0	0	-852	1	203609	16450	5781	29849	24018	529	2236	1	
Asta: 604	325	5,50	2	9	0	-164	0	0	-872	0	203623	16451	5781	29849	24018	529	2237	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 111	45	5,50		33	0	-873	0	0	1227	0	203487	16440	5777	29849	24018	529	2235	5	
HEB220	qn=	-71		33	0	-219	0	0	1189	0	203504	16442	5778	29849	24018	529	2235	1	
Asta: 605	362	5,50		33	0	413	0	0	1150	0	203520	16443	5778	29849	24018	529	2235	3	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$	75,7		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	73	5,50		33	0	-598	0	0	826	0	120260	11226	1628	13358	23877	177	2617	5	
IPE270	qn=	-36		33	0	-157	0	0	806	0	120263	11226	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 606	365	5,50		33	0	274	0	0	787	0	120266	11226	1628	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$	75,7		0	598	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft=	5						
Sez.N. 193	75	5,50		33	0	-663	0	0	918	0	120243	11224	1628	13358	23877	177	2617	6	
IPE270	qn=	-36		33	0	-172	0	0	899	0	120247	11224	1628	13358	23877	177	2617	2	
Asta: 607	368	5,50		17	0	309	0	0	879	0	120250	11225	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$	75,7		0	663	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft=	6						
Sez.N. 193	79	5,50		17	0	-682	0	0	942	0	120238	11224	1628	13358	23877	177	2617	6	
IPE270	qn=	-36		33	0	-178	0	0	918	0	120243	11224	1628	13358	23877	177	2617	2	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Asta: 608	371	5,50		17	0	316	0	0	903	0	120246	11224	1628	13358	23877	177	2617	3
Instab.:l=	108,2	β*I=		75,7	0	682	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft=	6					
Sez.N. 193	81	5,50		17	0	-702	0	0	975	0	120232	11223	1628	13358	23877	177	2617	6
IPE270	qn= -36	17		0	-180	0	0	0	956	0	120236	11223	1628	13358	23877	177	2617	2
Asta: 609	374	5,50		17	0	332	0	0	936	0	120239	11224	1628	13358	23877	177	2617	3
Instab.:l=	108,2	β*I=		75,7	0	702	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft=	6					
Sez.N. 193	83	5,50		17	0	-469	0	0	667	0	120284	11228	1628	13358	23877	177	2618	4
IPE270	qn= -36	17		0	-114	0	0	0	647	0	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	1
Asta: 610	377	5,50		17	0	231	0	0	628	0	120289	11228	1629	13358	23877	177	2618	2
Instab.:l=	108,2	β*I=		75,7	0	469	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft=	4					
Sez.N. 193	338	5,50		25	0	-239	0	0	419	0	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn= -36	33		0	-17	0	0	0	400	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 611	353	5,50		21	0	202	0	0	387	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	108,2	β*I=		75,7	0	239	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft=	2					
Sez.N. 193	342	5,50		33	0	-288	0	0	501	0	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	3
IPE270	qn= -36	33		0	-23	0	0	0	481	0	120307	11230	1629	13358	23877	177	2618	0
Asta: 612	356	5,50		21	0	240	0	0	464	0	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	108,2	β*I=		75,7	0	288	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft=	3					
Sez.N. 193	331	5,50	1	17	0	-419	0	0	535	0	120296	11229	1629	13358	23877	177	2618	4
IPE270	qn= -36	/ 33		0	-212	0	0	0	511	0	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	2
Asta: 613	326	5,50	2	9	0	-21	0	0	480	0	120303	11230	1629	13358	23877	177	2618	0
Instab.:l=	78,4	β*I=		54,9	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	332	5,50	1	17	0	-454	0	0	602	0	120293	11229	1629	13358	23877	177	2618	4
IPE270	qn= -36	/ 17		0	-221	0	0	0	588	0	120295	11229	1629	13358	23877	177	2618	2
Asta: 614	327	5,50	2	9	0	-16	0	0	509	0	120303	11230	1629	13358	23877	177	2618	0
Instab.:l=	78,4	β*I=		54,9	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	344	5,50	1	25	0	-212	0	0	325	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn= -36	/ 25		0	-107	0	0	0	313	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 615	625	5,50	2	33	0	-6	0	0	301	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	345	5,50	1	33	0	-223	0	0	333	0	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn= -36	/ 33		0	-116	0	0	0	321	0	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 616	626	5,50	2	5	0	-14	0	0	301	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	72	5,50	1	17	0	-1038	0	0	1062	0	120210	11221	1627	13358	23877	177	2616	9
IPE270	qn= -36	/ 17		0	-691	0	0	0	1051	0	120213	11221	1627	13358	23877	177	2616	6
Asta: 617	470	5,50	2	5	0	-401	0	0	853	0	120255	11225	1628	13358	23877	177	2617	4
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	74	5,50	1	17	0	-2142	0	0	1837	0	119973	11199	1624	13358	23877	177	2611	19
IPE270	qn= -36	/ 17		0	-1540	0	0	0	1826	0	119977	11199	1624	13358	23877	177	2611	14
Asta: 618	471	5,50	2	5	0	-1014	0	0	1574	0	120068	11208	1626	13358	23877	177	2613	9
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	78	5,50	1	17	0	-2567	0	0	2115	0	119856	11188	1623	13358	23877	177	2609	23
IPE270	qn= -36	/ 17		0	-1873	0	0	0	2103	0	119862	11188	1623	13358	23877	177	2609	17
Asta: 619	472	5,50	2	5	0	-1270	0	0	1809	0	119986	11200	1624	13358	23877	177	2612	11
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	80	5,50	1	17	0	-2180	0	0	1915	0	119939	11196	1624	13358	23877	177	2610	19
IPE270	qn= -36	/ 17		0	-1553	0	0	0	1904	0	119944	11196	1624	13358	23877	177	2611	14
Asta: 620	473	5,50	2	5	0	-1029	0	0	1555	0	120070	11208	1626	13358	23877	177	2613	9
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	82	5,50	1	17	0	-1083	0	0	1239	0	120155	11216	1627	13358	23877	177	2615	10
IPE270	qn= -36	/ 17		0	-677	0	0	0	1227	0	120158	11216	1627	13358	23877	177	2615	6
Asta: 621	474	5,50	2	5	0	-408	0	0	780	0	120260	11226	1628	13358	23877	177	2617	4
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	95	5,50	1	17	0	-614	0	0	808	0	120261	11226	1628	13358	23877	177	2617	5
IPE270	qn= -36	/ 17		0	-300	0	0	0	793	0	120263	11226	1628	13358	23877	177	2618	3
Asta: 622	283	5,50	2	9	0	-27	0	0	677	0	120281	11228	1628	13358	23877	177	2618	0
Instab.:l=	78,4	β*I=		54,9	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	96	5,50	1	17	0	-985	0	0	1196	0	120169	11217	1627	13358	23877	177	2616	9
IPE270	qn= -36	/ 17		0	-518	0	0	0	1182	0	120173	11218	1627	13358	23877	177	2616	5
Asta: 623	284	5,50	2	9	0	-116	0	0	1009	0	120213	11221	1627	13358	23877	177	2616	1
Instab.:l=	78,4	β*I=		54,9	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	97	5,50	1	17	0	-1070	0	0	1292	0	120145	11215	1627	13358	23877	177	2615	10
IPE270	qn= -36	/ 17		0	-566	0	0	0	1278	0	120149	11215	1627	13358	23877	177	2615	5
Asta: 624	285	5,50	2	9	0	-137	0	0	1076	0	120202	11220	1627	13358	23877	177	2616	1
Instab.:l=	78,4	β*I=		54,9	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	98	5,50	1	17	0	-1022	0	0	1249	0	120166	11217	1627	13358	23877	177	2615	9
IPE270	qn= -36	/ 17		0	-535	0	0	0	1234	0	120170	11217	1627	13358	23877	177	2616	5
Asta: 625	286	5,50	2	9	0	-113	0	0	1048	0</								

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*=$	54,9		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	99	5,50	1	17	0	-618	0	0	839	0	120254	11225	1628	13358	23877	177	2617	6	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-291	0	0	825	0	120257	11225	1628	13358	23877	177	2617	3	
Asta: 626	287	5,50	2	9	0	-62	0	0	557	1	120290	11228	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*=$	54,9		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 111	362	5,50		33	0	385	0	0	29	0	203758	16462	5785	29849	24018	529	2238	2	
HEB220	qn=	-71		33	0	391	0	0	0	0	203758	16462	5785	29849	24018	529	2238	2	
Asta: 627	363	5,50		33	0	368	0	0	-58	0	203758	16462	5785	29849	24018	529	2238	2	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*=$	84,5		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 111	363	5,50		33	0	400	0	0	-999	0	203581	16448	5780	29849	24018	529	2236	2	
HEB220	qn=	-71		33	0	-216	0	0	-1043	0	203566	16447	5780	29849	24018	529	2236	1	
Asta: 628	50	5,50		33	0	-803	0	0	-1082	0	203551	16445	5779	29849	24018	529	2236	5	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*=$	81,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	365	5,50		33	0	241	0	0	56	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		33	0	268	0	0	34	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 629	366	5,50		25	0	283	0	0	14	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*=$	84,5		0	283	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 3							
Sez.N. 193	366	5,50		33	0	361	0	0	-834	0	120259	11226	1628	13358	23877	177	2617	3	
IPE270	qn=	-36		33	0	-149	0	0	-855	0	120255	11225	1628	13358	23877	177	2617	1	
Asta: 630	335	5,50		33	0	-627	0	0	-875	0	120251	11225	1628	13358	23877	177	2617	6	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*=$	81,0		0	627	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 6							
Sez.N. 193	368	5,50		17	0	276	0	0	51	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		33	0	300	0	0	30	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 631	369	5,50		33	0	312	0	0	8	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*=$	84,5		0	312	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 3							
Sez.N. 193	369	5,50		33	0	345	0	0	-839	0	120258	11225	1628	13358	23877	177	2617	3	
IPE270	qn=	-36		33	0	-168	0	0	-861	0	120254	11225	1628	13358	23877	177	2617	1	
Asta: 632	336	5,50		33	0	-650	0	0	-881	0	120250	11225	1628	13358	23877	177	2617	6	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*=$	81,0		0	650	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 6							
Sez.N. 193	371	5,50		17	0	285	0	0	44	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36		33	0	305	0	0	25	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 633	372	5,50		5	0	324	0	0	24	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*=$	84,5		0	324	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 3							
Sez.N. 193	372	5,50		17	0	389	0	0	-914	0	120244	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
IPE270	qn=	-36		33	0	-169	0	0	-933	0	120240	11224	1628	13358	23877	177	2617	2	
Asta: 634	337	5,50		17	0	-693	0	0	-956	0	120236	11223	1628	13358	23877	177	2617	6	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*=$	81,0		0	693	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 6							
Sez.N. 193	374	5,50		17	0	321	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36		33	0	320	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 635	375	5,50		17	0	294	0	0	-44	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*=$	84,5		0	321	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 3							
Sez.N. 193	375	5,50		17	0	329	0	0	-824	0	120260	11226	1628	13358	23877	177	2617	3	
IPE270	qn=	-36		17	0	-175	0	0	-846	0	120256	11225	1628	13358	23877	177	2617	2	
Asta: 636	1	5,50		17	0	-649	0	0	-866	0	120253	11225	1628	13358	23877	177	2617	6	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*=$	81,0		0	649	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 6							
Sez.N. 193	377	5,50		17	0	191	0	0	22	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		17	0	198	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 637	378	5,50		17	0	191	0	0	-21	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*=$	84,5		0	198	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 193	378	5,50		17	0	260	0	0	-601	0	120293	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36		17	0	-110	0	0	-622	0	120290	11228	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 638	339	5,50		17	0	-459	0	0	-642	0	120287	11228	1628	13358	23877	177	2618	4	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*=$	81,0		0	459	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 4							
Sez.N. 193	353	5,50		21	0	201	0	0	4	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		21	0	202	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 639	354	5,50		33	0	184	0	0	-28	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*=$	84,5		0	202	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 193	354	5,50		33	0	240	0	0	-675	0	120283	11228	1628	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36		21	0	-176	0	0	-634	0	120289	11228	1629	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 640	328	5,50		33	0	-565	0	0	-716	0	120277	11227	1628	13358	23877	177	2618	5	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*=$	81,0		0	565	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 5							
Sez.N. 193	356	5,50		21	0	239	0	0	-2	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		5	0	237	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 641	357	5,50		33	0	221	0	0	-29	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*=$	84,5		0	239	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 193	357	5,50		33	0	253	0	0	-737	0	120275	11227	1628	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36		25	0	-199	0	0	-755	0	120272	11227	1628	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 642	329	5,50		33	0	-624	0	0	-779	0	120268	11226	1628	13358	23877	177	2618	6	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*=$	81,0		0	624	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 6							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 193	275	5,50	1	25	0	-303	0	0	529	0	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	3
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-137	0	0	518	0	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	1
Asta: 643	761	5,50	2	33	0	25	0	0	505	0	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	0
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	298	5,50	1	25	0	-202	0	0	379	1	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	2
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-83	0	0	367	1	120303	11230	1629	13358	23877	177	2618	1
Asta: 644	762	5,50	2	25	0	31	0	0	356	1	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	0
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	356	5,50	1	9	0	89	0	0	-57	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	21	0	70	0	0	-63	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 645	763	5,50	2	21	0	49	0	0	-74	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	357	5,50	1	33	0	-19	0	0	144	1	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	21	0	25	0	0	113	1	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 646	764	5,50	2	33	0	65	0	0	121	1	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	362	5,50	1	21	0	-205	0	0	312	0	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-100	0	0	299	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 647	774	5,50	2	33	0	8	0	0	295	-1	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	363	5,50	1	33	0	-114	0	0	248	2	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-32	0	0	236	2	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 648	775	5,50	2	25	0	47	0	0	222	1	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	365	5,50	1	33	0	-60	0	0	215	-1	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	33	0	12	0	0	203	-1	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 649	776	5,50	2	33	0	79	0	0	190	-1	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	366	5,50	1	21	0	-63	0	0	189	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	33	0	6	0	0	164	1	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 650	777	5,50	2	33	0	60	0	0	151	1	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	368	5,50	1	33	0	-62	0	0	204	-1	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	21	0	6	0	0	181	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 651	778	5,50	2	33	0	69	0	0	179	-1	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	369	5,50	1	33	0	-73	0	0	235	1	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	21	0	6	0	0	211	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 652	779	5,50	2	33	0	80	0	0	211	1	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	371	5,50	1	17	0	-81	0	0	241	-1	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-1	0	0	196	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 653	780	5,50	2	17	0	76	0	0	216	-1	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	372	5,50	1	17	0	-59	0	0	176	1	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	5	0	2	0	0	156	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 654	781	5,50	2	33	0	54	0	0	151	1	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	374	5,50	1	17	0	-43	0	0	304	-1	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	17	0	60	0	0	292	-1	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 655	782	5,50	2	17	0	158	0	0	280	-1	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	375	5,50	1	17	0	-47	0	0	289	1	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	17	0	50	0	0	276	1	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 656	783	5,50	2	17	0	142	0	0	264	1	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	395	5,50		25	0	22	0	0	34	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36		33	0	38	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 657	407	5,50		17	0	36	0	0	-11	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	38	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	407	5,50		33	0	30	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36		25	0	29	0	0	-2	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 658	419	5,50		5	0	1	0	0	-45	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	30	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	419	5,50		17	0	-8	0	0	35	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36		33	0	9	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 659	431	5,50		33	0	8	0	0	-10	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	9	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	0			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	431	5,50	17	0	19	0	0	0	18	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	33	0	24	0	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 660	443	5,50	33	0	14	0	0	0	-27	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	24	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	443	5,50	1 33	0	14	0	0	0	3	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/ 25	0	14	0	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 661	629	5,50	2 25	0	8	0	0	0	-21	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	396	5,50	21	0	49	0	0	0	-2	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	9	0	48	0	0	0	-2	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 662	408	5,50	33	0	21	0	0	0	-42	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	49	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	408	5,50	33	0	43	0	0	0	-9	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	5	0	31	0	0	0	-29	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 663	420	5,50	21	0	4	0	0	0	-52	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	43	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	420	5,50	33	0	-21	0	0	0	36	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	33	0	-6	0	0	0	14	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 664	432	5,50	33	0	-4	0	0	0	-9	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	21	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	432	5,50	33	0	9	0	0	0	53	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	33	0	34	0	0	0	31	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 665	444	5,50	9	0	46	0	0	0	8	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	46	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	444	5,50	1 33	0	26	0	0	0	-32	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/ 33	0	12	0	0	0	-45	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 666	630	5,50	2 21	0	-8	0	0	0	-47	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	388	5,50	21	0	4	0	0	0	247	-1	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	21	0	147	0	0	0	225	-1	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 667	400	5,50	33	0	288	0	0	0	206	-1	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	288	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 3								
Sez.N. 193	400	5,50	5	0	299	0	0	0	52	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	21	0	324	0	0	0	30	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 668	412	5,50	21	0	336	0	0	0	7	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	336	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 3								
Sez.N. 193	412	5,50	5	0	311	0	0	0	-19	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	21	0	292	0	0	0	-41	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 669	424	5,50	21	0	258	0	0	0	-65	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	311	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 3								
Sez.N. 193	424	5,50	33	0	274	0	0	0	-163	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	33	0	169	0	0	0	-184	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 670	436	5,50	21	0	42	0	0	0	-202	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	274	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 2								
Sez.N. 193	436	5,50	1 33	0	8	0	0	0	-467	1	120297	11229	1629	13358	23877	177	2618	0	
IPE270	qn=	-36	/ 21	0	-169	0	0	0	-507	1	120295	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 671	475	5,50	2 21	0	-347	0	0	0	-519	1	120293	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	389	5,50	9	0	-166	0	0	0	718	0	120270	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	29	0	262	0	0	0	695	0	120273	11227	1628	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 672	401	5,50	5	0	710	0	0	0	673	0	120277	11227	1628	13358	23877	177	2618	6	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	710	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 6								
Sez.N. 193	401	5,50	5	0	704	0	0	0	192	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
IPE270	qn=	-36	5	0	813	0	0	0	170	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 673	413	5,50	5	0	917	0	0	0	146	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	917	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 9								
Sez.N. 193	413	5,50	5	0	909	0	0	0	-146	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
IPE270	qn=	-36	25	0	815	0	0	0	-167	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 674	425	5,50	33	0	698	0	0	0	-191	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	909	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 8								
Sez.N. 193	425	5,50	33	0	701	0	0	0	-601	0	120287	11228	1628	13358	23877	177	2618	6	
IPE270	qn=	-36	25	0	330	0	0	0	-623	0	120284	11228	1628	13358	23877	177	2618	3	
Asta: 675	437	5,50	33	0	-86	0	0	0	-647	0	120281	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	701	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 6								
Sez.N. 193	437	5,50	1 33	0	-93	0	0	0	-1197	1	120155	11216	1627	13358	23877	177	2615	1	
IPE270	qn=	-36	/ 5	0	-516	0	0	0	-1229	1	120149	11215	1627	13358	23877	177	2615	5	
Asta: 676	476	5,50	2 5	0	-944	0	0	0	-1242	1	120145	11215	1627	13358	23877	177	2615	8	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	390	5,50	5	0	-244	0	0	0	899	0	120247	11224	1628	13358	23877	177	2617	2	

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE270	qn=	-36	17	0	294	0	0	873	0	120251	11225	1628	13358	23877	177	2617	3		
Asta: 677	402	5,50	5	0	860	0	0	853	0	120255	11225	1628	13358	23877	177	2617	8		
Instab.:l=	126,0	$\beta^*=$	88,2	0	860	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	8							
Sez.N. 193	402	5,50	5	0	862	0	0	279	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	8		
IPE270	qn=	-36	5	0	1024	0	0	257	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	9		
Asta: 678	414	5,50	33	0	1185	0	0	234	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	11		
Instab.:l=	126,0	$\beta^*=$	88,2	0	1185	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	11							
Sez.N. 193	414	5,50	33	0	1182	0	0	-219	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	11		
IPE270	qn=	-36	33	0	1043	0	0	-241	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	9		
Asta: 679	426	5,50	5	0	877	0	0	-264	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	8		
Instab.:l=	126,0	$\beta^*=$	88,2	0	1182	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	11							
Sez.N. 193	426	5,50	5	0	880	0	0	-803	0	120264	11226	1628	13358	23877	177	2618	8		
IPE270	qn=	-36	9	0	388	0	0	-825	0	120260	11226	1628	13358	23877	177	2617	3		
Asta: 680	438	5,50	21	0	-160	0	0	-849	0	120256	11225	1628	13358	23877	177	2617	1		
Instab.:l=	126,0	$\beta^*=$	88,2	0	880	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	8							
Sez.N. 193	438	5,50	1 21	0	-163	0	0	-1469	0	120097	11211	1626	13358	23877	177	2614	1		
IPE270	qn=	-36	/ 5	0	-674	0	0	-1482	0	120095	11210	1626	13358	23877	177	2614	6		
Asta: 681	477	5,50	2 5	0	-1189	0	0	-1494	0	120091	11210	1626	13358	23877	177	2614	11		
Instab.:l=	69,2	$\beta^*=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 193	391	5,50	17	0	-166	0	0	725	0	120268	11226	1628	13358	23877	177	2618	1		
IPE270	qn=	-36	5	0	267	0	0	702	0	120272	11227	1628	13358	23877	177	2618	2		
Asta: 682	403	5,50	13	0	720	0	0	680	0	120276	11227	1628	13358	23877	177	2618	6		
Instab.:l=	126,0	$\beta^*=$	88,2	0	720	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	6							
Sez.N. 193	403	5,50	17	0	716	0	0	172	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	6		
IPE270	qn=	-36	17	0	814	0	0	151	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	7		
Asta: 683	415	5,50	13	0	905	0	0	127	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	8		
Instab.:l=	126,0	$\beta^*=$	88,2	0	905	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	8							
Sez.N. 193	415	5,50	13	0	893	0	0	-142	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	8		
IPE270	qn=	-36	17	0	801	0	0	-164	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	7		
Asta: 684	427	5,50	17	0	686	0	0	-188	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	6		
Instab.:l=	126,0	$\beta^*=$	88,2	0	893	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	8							
Sez.N. 193	427	5,50	17	0	698	0	0	-574	0	120291	11229	1629	13358	23877	177	2618	6		
IPE270	qn=	-36	17	0	344	0	0	-596	0	120288	11228	1629	13358	23877	177	2618	3		
Asta: 685	439	5,50	5	0	-56	0	0	-621	0	120284	11228	1628	13358	23877	177	2618	1		
Instab.:l=	126,0	$\beta^*=$	88,2	0	698	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	6							
Sez.N. 193	439	5,50	1 17	0	-97	0	0	-1181	0	120174	11218	1627	13358	23877	177	2616	1		
IPE270	qn=	-36	/ 5	0	-518	0	0	-1236	0	120162	11217	1627	13358	23877	177	2615	5		
Asta: 686	478	5,50	2 5	0	-948	0	0	-1248	0	120159	11216	1627	13358	23877	177	2615	8		
Instab.:l=	69,2	$\beta^*=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 193	392	5,50	9	0	-21	0	0	263	1	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	0		
IPE270	qn=	-36	5	0	131	0	0	241	1	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	1		
Asta: 687	404	5,50	5	0	281	0	0	217	1	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	3		
Instab.:l=	126,0	$\beta^*=$	88,2	0	281	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	3							
Sez.N. 193	404	5,50	5	0	275	0	0	79	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2		
IPE270	qn=	-36	5	0	316	0	0	57	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	3		
Asta: 688	416	5,50	17	0	346	0	0	35	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3		
Instab.:l=	126,0	$\beta^*=$	88,2	0	346	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	3							
Sez.N. 193	416	5,50	17	0	334	0	0	-26	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3		
IPE270	qn=	-36	17	0	311	0	0	-48	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3		
Asta: 689	428	5,50	5	0	273	0	0	-71	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2		
Instab.:l=	126,0	$\beta^*=$	88,2	0	334	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	3							
Sez.N. 193	428	5,50	5	0	276	0	0	-189	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2		
IPE270	qn=	-36	13	0	155	0	0	-208	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	1		
Asta: 690	440	5,50	17	0	11	0	0	-231	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
Instab.:l=	126,0	$\beta^*=$	88,2	0	276	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	2							
Sez.N. 193	440	5,50	1 17	0	7	0	0	-480	-1	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	0		
IPE270	qn=	-36	/ 5	0	-172	0	0	-516	0	120301	11230	1629	13358	23877	177	2618	2		
Asta: 691	479	5,50	2 5	0	-353	0	0	-529	0	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	3		
Instab.:l=	69,2	$\beta^*=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 193	137	5,50	1 25	0	-711	0	0	1123	0	120189	11219	1627	13358	23877	177	2616	6		
IPE270	qn=	-36	/ 17	0	-357	0	0	1029	0	120214	11221	1628	13358	23877	177	2616	3		
Asta: 692	631	5,50	2 29	0	-69	0	0	900	0	120246	11224	1628	13358	23877	177	2617	1		
Instab.:l=	63,4	$\beta^*=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 193	160	5,50	1 25	0	-853	0	0	1339	0	120141	11215	1627	13358	23877	177	2615	8		
IPE270	qn=	-36	/ 13	0	-432	0	0	1149	0	120192	11219	1627	13358	23877	177	2616	4		
Asta: 693	634	5,50	2 29	0	-93	0	0	1062	0	120212	11221	1627	13358	23877	177	2616	1		
Instab.:l=	63,4	$\beta^*=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 193	183	5,50	1 25	0	-878	0	0	1399	0	120125	11213	1626	13358	23877	177	2615	8		
IPE270	qn=	-36	/ 17	0	-437	0	0	1274	0	120161	11216	1627	13358	23877	177	2615	4		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 694	635	5,50	2	29	0	-86	0	0	1099	0	120204	11220	1627	13358	23877	177	2616	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	206	5,50	1	25	0	-854	0	0	1383	0	120127	11213	1626	13358	23877	177	2615	8	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-418	0	0	1251	0	120165	11217	1627	13358	23877	177	2615	4	
Asta: 695	636	5,50	2	29	0	-77	0	0	1067	0	120211	11221	1627	13358	23877	177	2616	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	229	5,50	1	25	0	-746	0	0	1210	1	120159	11216	1627	13358	23877	177	2615	7	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-364	0	0	1189	1	120165	11217	1627	13358	23877	177	2615	3	
Asta: 696	639	5,50	2	29	0	-67	0	0	924	0	120240	11224	1628	13358	23877	177	2617	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	386	5,50	1	33	0	-981	0	0	1020	0	120215	11221	1628	13358	23877	177	2617	9	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-634	0	0	998	0	120220	11222	1628	13358	23877	177	2617	6	
Asta: 697	480	5,50	2	21	0	-354	0	0	798	0	120262	11226	1628	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	388	5,50	1	33	0	-36	0	0	369	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	89	0	0	356	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 698	481	5,50	2	21	0	209	0	0	343	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	389	5,50	1	17	0	172	0	0	235	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	250	0	0	228	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 699	482	5,50	2	5	0	327	0	0	217	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	390	5,50	1	33	0	223	0	0	197	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	288	0	0	185	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 700	483	5,50	2	17	0	350	0	0	173	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	350	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	3			
Sez.N. 193	391	5,50	1	17	0	183	0	0	42	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	199	0	0	47	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 701	491	5,50	2	5	0	213	0	0	34	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	213	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	2			
Sez.N. 193	396	5,50	1	21	0	245	0	0	-515	0	120298	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	84	0	0	-498	-1	120294	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 702	640	5,50	2	21	0	-89	0	0	-538	0	120295	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	398	5,50	1	33	0	-1961	0	0	1620	0	120048	11206	1625	13358	23877	177	2613	18	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-1408	0	0	1608	0	120052	11206	1625	13358	23877	177	2613	13	
Asta: 703	492	5,50	2	21	0	-897	0	0	1467	0	120099	11211	1626	13358	23877	177	2614	8	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	400	5,50	1	21	0	-167	0	0	776	1	120255	11225	1628	13358	23877	177	2617	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	97	0	0	762	1	120257	11225	1628	13358	23877	177	2617	1	
Asta: 704	496	5,50	2	33	0	356	0	0	750	1	120260	11226	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	401	5,50	1	33	0	528	0	0	352	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	646	0	0	340	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
Asta: 705	504	5,50	2	5	0	761	0	0	328	0	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	761	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	7			
Sez.N. 193	402	5,50	1	17	0	708	0	0	61	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	727	0	0	49	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
Asta: 706	505	5,50	2	5	0	742	0	0	38	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	742	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	7			
Sez.N. 193	403	5,50	1	5	0	593	0	0	-391	0	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	457	0	0	-403	0	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	4	
Asta: 707	509	5,50	2	13	0	317	0	0	-415	0	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	408	5,50	1	21	0	292	0	0	-612	0	120289	11228	1629	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	103	0	0	-592	0	120288	11228	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 708	641	5,50	2	21	0	-104	0	0	-635	0	120285	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	410	5,50	1	33	0	-2349	0	0	1935	0	119909	11193	1623	13358	23877	177	2610	21	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-1688	0	0	1923	0	119915	11193	1623	13358	23877	177	2610	15	
Asta: 709	517	5,50	2	21	0	-1113	0	0	1669	0	120015	11203	1625	13358	23877	177	2612	10	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	412	5,50	1	17	0	-251	0	0	882	0	120238	11224	1628	13358	23877	177	2617	2	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	50	0	0	869	0	120241	11224	1628	13358	23877	177	2617	0	
Asta: 710	518	5,50	2	9	0	346	0	0	857	0	120243	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	413	5,50	1	33	0	707	0	0	396	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	840	0	0	383	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 711	522	5,50	2	33	0	970	0	0	371	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	9	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap	%
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	970	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	9						
Sez.N. 193	414	5,50	1	5	0	954	0	0	23	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	962	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
Asta: 712	530	5,50	2	21	0	962	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	962	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	9						
Sez.N. 193	415	5,50	1	29	0	692	0	0	-486	0	120301	11229	1629	13358	23877	177	2618	6	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	523	0	0	-499	0	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	5	
Asta: 713	531	5,50	2	29	0	350	0	0	-511	0	120298	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	420	5,50	1	21	0	293	0	0	-639	0	120282	11228	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	90	0	0	-644	-1	120278	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 714	644	5,50	2	5	0	-120	0	0	-662	0	120278	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	422	5,50	1	33	0	-1987	0	0	1708	0	120001	11202	1625	13358	23877	177	2612	18	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-1404	0	0	1696	0	120006	11202	1625	13358	23877	177	2612	13	
Asta: 715	535	5,50	2	21	0	-893	0	0	1468	0	120098	11211	1626	13358	23877	177	2614	8	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	424	5,50	1	21	0	-193	0	0	761	0	120266	11226	1628	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	69	0	0	744	0	120269	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 716	543	5,50	2	33	0	322	0	0	731	0	120271	11227	1628	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	425	5,50	1	21	0	553	0	0	358	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	674	0	0	346	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
Asta: 717	544	5,50	2	5	0	790	0	0	334	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	790	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	7						
Sez.N. 193	426	5,50	1	5	0	747	0	0	69	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	769	0	0	57	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 718	548	5,50	2	21	0	786	0	0	44	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	786	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	7						
Sez.N. 193	427	5,50	1	17	0	552	0	0	-324	1	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	439	0	0	-336	1	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	4	
Asta: 719	556	5,50	2	17	0	322	0	0	-349	1	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	432	5,50	1	33	0	279	0	0	-591	1	120277	11227	1628	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	89	0	0	-603	1	120275	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 720	645	5,50	2	5	0	-106	0	0	-610	0	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	434	5,50	1	33	0	-1157	0	0	1434	1	120082	11209	1626	13358	23877	177	2614	10	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-668	0	0	1360	1	120111	11212	1626	13358	23877	177	2614	6	
Asta: 721	557	5,50	2	21	0	-353	0	0	909	0	120241	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	436	5,50	1	33	0	-48	0	0	368	-1	120307	11230	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	79	0	0	353	-1	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 722	561	5,50	2	21	0	198	0	0	341	-1	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	437	5,50	1	17	0	195	0	0	245	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	277	0	0	240	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 723	570	5,50	2	5	0	358	0	0	228	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	438	5,50	1	33	0	260	0	0	143	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	307	0	0	131	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 724	571	5,50	2	5	0	350	0	0	122	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	350	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	3						
Sez.N. 193	439	5,50	1	17	0	230	0	0	-42	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	213	0	0	-54	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 725	574	5,50	2	5	0	194	0	0	-62	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	230	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 193	444	5,50	1	21	0	250	0	0	-535	0	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	90	0	0	-493	1	120295	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 726	646	5,50	2	21	0	-96	0	0	-558	0	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	494	5,50		13	0	-28	0	0	151	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36		33	0	23	0	0	138	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 727	29	5,50		13	0	70	0	0	125	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$	49,9		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	507	5,50		5	0	-61	0	0	171	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		21	0	-3	0	0	158	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 728	20	5,50		5	0	52	0	0	145	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$	49,9		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	520	5,50		5	0	-74	0	0	224	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		33	0	5	0	0	211	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 729	32	5,50		33	0	78	0	0	198	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	533	5,50		33	0	-60	0	0	213	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		9	0	14	0	0	200	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 730	35	5,50		25	0	83	0	0	187	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	546	5,50	1	21	0	-38	0	0	195	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	27	0	0	180	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 731	382	5,50	2	5	0	87	0	0	169	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	559	5,50	1	29	0	-5	0	0	16	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-1	0	0	1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 732	383	5,50	2	25	0	-4	0	0	-13	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$		46,3	0	4	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	15	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	495	5,50		17	0	-32	0	0	173	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36		5	0	29	0	0	161	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 733	30	5,50		5	0	84	0	0	148	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	508	5,50		17	0	-71	0	0	192	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		5	0	-10	0	0	156	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 734	2	5,50		17	0	57	0	0	166	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	521	5,50		17	0	-75	0	0	218	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		5	0	3	0	0	203	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 735	33	5,50		5	0	73	0	0	190	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	534	5,50		17	0	-51	0	0	202	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36		5	0	20	0	0	185	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 736	36	5,50		33	0	84	0	0	176	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	547	5,50	1	17	0	-43	0	0	194	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	21	0	0	181	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 737	384	5,50	2	17	0	82	0	0	169	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	560	5,50	1	5	0	-4	0	0	28	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	4	0	0	17	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 738	385	5,50	2	21	0	7	0	0	5	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	486	5,50		17	0	-83	0	0	400	0	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		5	0	59	0	0	388	0	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 739	126	5,50		5	0	195	0	0	375	0	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	499	5,50		5	0	153	0	0	184	-1	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		17	0	218	0	0	178	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 740	131	5,50		17	0	279	0	0	165	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	279	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	16	Rpf= 0	Rft=	2					
Sez.N. 193	512	5,50		5	0	232	0	0	233	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		5	0	313	0	0	220	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 741	143	5,50		5	0	389	0	0	207	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	389	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	16	Rpf= 0	Rft=	3					
Sez.N. 193	525	5,50		5	0	249	0	0	142	1	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		5	0	297	0	0	129	1	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 742	148	5,50		33	0	341	0	0	118	1	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	341	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	16	Rpf= 0	Rft=	3					
Sez.N. 193	487	5,50		17	0	-276	0	0	749	0	120266	11226	1628	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36		17	0	-11	0	0	736	0	120268	11226	1628	13358	23877	177	2618	0	
Asta: 743	127	5,50		5	0	250	0	0	723	0	120270	11227	1628	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	500	5,50		25	0	488	0	0	320	-1	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-36		17	0	600	0	0	307	-1	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
Asta: 744	132	5,50		17	0	707	0	0	295	-1	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	707	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	16	Rpf= 0	Rft=	6					
Sez.N. 193	513	5,50		17	0	761	0	0	195	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36		17	0	828	0	0	182	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 745	144	5,50		17	0	891	0	0	169	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	891	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	16	Rpf= 0	Rft=	8					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	526	5,50		29	0	767	0	0	-40	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36		21	0	750	0	0	-53	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 746	149	5,50		9	0	729	0	0	-65	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	767	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	7						
Sez.N. 193	488	5,50		5	0	-402	0	0	946	0	120232	11223	1628	13358	23877	177	2617	4	
IPE270	qn=	-36		9	0	-67	0	0	933	0	120234	11223	1628	13358	23877	177	2617	1	
Asta: 747	128	5,50		5	0	264	0	0	920	0	120237	11224	1628	13358	23877	177	2617	2	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	501	5,50		5	0	642	0	0	383	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
IPE270	qn=	-36		13	0	777	0	0	371	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 748	133	5,50		17	0	907	0	0	358	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	8	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	907	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	8						
Sez.N. 193	514	5,50		17	0	984	0	0	196	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
IPE270	qn=	-36		17	0	1052	0	0	183	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
Asta: 749	145	5,50		17	0	1115	0	0	170	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	10	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	1115	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	10						
Sez.N. 193	527	5,50		17	0	991	0	0	-79	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
IPE270	qn=	-36		17	0	961	0	0	-92	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
Asta: 750	150	5,50		17	0	926	0	0	-104	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	991	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	9						
Sez.N. 193	489	5,50		17	0	-274	0	0	784	1	120254	11225	1628	13358	23877	177	2617	2	
IPE270	qn=	-36		5	0	5	0	0	765	1	120258	11225	1628	13358	23877	177	2617	0	
Asta: 751	129	5,50		5	0	276	0	0	752	1	120260	11226	1628	13358	23877	177	2617	2	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	502	5,50		17	0	506	0	0	278	0	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
IPE270	qn=	-36		17	0	603	0	0	265	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
Asta: 752	134	5,50		17	0	696	0	0	252	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	696	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	6						
Sez.N. 193	515	5,50		5	0	730	0	0	238	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36		17	0	813	0	0	226	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 753	146	5,50		17	0	891	0	0	213	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	891	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	8						
Sez.N. 193	528	5,50		17	0	770	0	0	-11	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36		17	0	764	0	0	-24	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 754	151	5,50		5	0	755	0	0	-32	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	770	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	7						
Sez.N. 193	490	5,50		17	0	-79	0	0	373	1	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		17	0	52	0	0	360	1	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 755	130	5,50		17	0	178	0	0	347	1	120312	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	503	5,50		5	0	159	0	0	190	1	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		17	0	225	0	0	192	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 756	135	5,50		17	0	291	0	0	179	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	291	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	3						
Sez.N. 193	516	5,50		5	0	244	0	0	210	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		5	0	317	0	0	197	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 757	147	5,50		5	0	385	0	0	184	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	385	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	3						
Sez.N. 193	529	5,50		5	0	249	0	0	85	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		17	0	294	0	0	128	-1	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 758	152	5,50		17	0	337	0	0	116	-1	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	337	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	3						
Sez.N. 193	484	5,50	1	17	0	-1156	0	0	1042	0	120211	11221	1627	13358	23877	177	2616	10	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-801	0	0	1030	0	120214	11221	1627	13358	23877	177	2616	7	
Asta: 759	217	5,50	2	5	0	-484	0	0	903	0	120240	11224	1628	13358	23877	177	2617	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	486	5,50		5	0	-65	0	0	431	1	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36		5	0	102	0	0	417	1	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 760	178	5,50		5	0	263	0	0	403	1	120307	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	78,7	$\beta^*l=$		55,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	487	5,50	1	17	0	262	0	0	219	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	335	0	0	207	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 761	218	5,50	2	5	0	406	0	0	203	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	406	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	4						
Sez.N. 193	488	5,50	1	17	0	336	0	0	163	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	390	0	0	150	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 762	219	5,50	2	17	0	439	0	0	138	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	439	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	4						
Sez.N. 193	489	5,50		17	0	279	0	0	-31	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE270	qn=	-36		5	0	272	0	0	-20	-1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 763	170	5,50		5	0	266	0	0	-29	-1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	52,9	$\beta^*=$		37,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	493	5,50	1	25	0	-797	0	0	1106	0	120201	11220	1627	13358	23877	177	2616	7	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-449	0	0	1093	0	120205	11221	1627	13358	23877	177	2616	4	
Asta: 764	393	5,50	2	29	0	-121	0	0	1022	0	120221	11222	1628	13358	23877	177	2617	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	494	5,50		25	0	296	0	0	197	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36		33	0	360	0	0	185	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 765	108	5,50		13	0	421	0	0	174	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
Instab.:l=	67,4	$\beta^*=$		47,2	0	421	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	4						
Sez.N. 193	495	5,50	1	5	0	309	0	0	-665	0	120283	11228	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	102	0	0	-652	0	120284	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 766	394	5,50	2	5	0	-120	0	0	-688	0	120279	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	497	5,50	1	17	0	-2467	0	0	1852	0	119964	11198	1624	13358	23877	177	2611	22	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-1834	0	0	1840	0	119969	11198	1624	13358	23877	177	2611	16	
Asta: 767	220	5,50	2	5	0	-1244	0	0	1706	0	120019	11203	1625	13358	23877	177	2612	11	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	499	5,50		21	0	-263	0	0	908	0	120235	11223	1628	13358	23877	177	2617	2	
IPE270	qn=	-36		25	0	91	0	0	893	0	120238	11224	1628	13358	23877	177	2617	1	
Asta: 768	179	5,50		5	0	440	0	0	879	0	120241	11224	1628	13358	23877	177	2617	4	
Instab.:l=	78,7	$\beta^*=$		55,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	500	5,50	1	5	0	766	0	0	391	0	120312	11230	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	898	0	0	378	0	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	8	
Asta: 769	221	5,50	2	5	0	1026	0	0	366	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	9	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*=$		48,0	0	1026	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	9						
Sez.N. 193	501	5,50	1	17	0	1076	0	0	-24	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	10	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	1065	0	0	-36	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
Asta: 770	222	5,50	2	5	0	1051	0	0	-48	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*=$		48,0	0	1076	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	10						
Sez.N. 193	502	5,50		5	0	782	0	0	-541	-1	120288	11228	1628	13358	23877	177	2618	7	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	639	0	0	-542	-1	120287	11228	1628	13358	23877	177	2618	6	
Asta: 771	173	5,50		17	0	494	0	0	-551	-1	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	4	
Instab.:l=	52,9	$\beta^*=$		37,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	506	5,50	1	33	0	-824	0	0	1130	0	120196	11220	1627	13358	23877	177	2616	7	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-467	0	0	1092	0	120205	11221	1627	13358	23877	177	2616	4	
Asta: 772	397	5,50	2	29	0	-134	0	0	1038	0	120217	11222	1628	13358	23877	177	2617	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	507	5,50		5	0	327	0	0	142	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36		5	0	373	0	0	129	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 773	109	5,50		17	0	415	0	0	121	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
Instab.:l=	67,4	$\beta^*=$		47,2	0	415	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	4						
Sez.N. 193	508	5,50	1	17	0	338	0	0	-736	0	120274	11227	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	103	0	0	-747	0	120272	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 774	405	5,50	2	5	0	-148	0	0	-764	0	120266	11226	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	510	5,50	1	17	0	-3244	0	0	2356	0	119727	11176	1621	13358	23877	177	2606	29	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-2439	0	0	2343	0	119733	11177	1621	13358	23877	177	2606	22	
Asta: 775	223	5,50	2	5	0	-1686	0	0	2182	0	119824	11185	1622	13358	23877	177	2608	15	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	512	5,50		29	0	-446	0	0	1289	0	120141	11215	1627	13358	23877	177	2615	4	
IPE270	qn=	-36		9	0	59	0	0	1275	0	120145	11215	1627	13358	23877	177	2615	1	
Asta: 776	180	5,50		5	0	557	0	0	1261	0	120149	11215	1627	13358	23877	177	2615	5	
Instab.:l=	78,7	$\beta^*=$		55,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	513	5,50	1	5	0	1069	0	0	547	0	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	10	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	1254	0	0	535	0	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	11	
Asta: 777	224	5,50	2	5	0	1435	0	0	522	0	120301	11230	1629	13358	23877	177	2618	13	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*=$		48,0	0	1435	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	13						
Sez.N. 193	514	5,50	1	5	0	1541	0	0	-150	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	14	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	1488	0	0	-160	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	13	
Asta: 778	225	5,50	2	17	0	1431	0	0	-172	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	13	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*=$		48,0	0	1541	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	14						
Sez.N. 193	515	5,50		17	0	1075	0	0	-878	0	120250	11225	1628	13358	23877	177	2617	10	
IPE270	qn=	-36		17	0	842	0	0	-887	0	120249	11225	1628	13358	23877	177	2617	7	
Asta: 779	174	5,50		17	0	606	0	0	-897	0	120247	11224	1628	13358	23877	177	2617	5	
Instab.:l=	52,9	$\beta^*=$		37,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	519	5,50	1	25	0	-832	0	0	1127	0	120198	11220	1627	13358	23877	177	2616	7	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-477	0	0	1114	0	120201	11220	1627	13358	23877	177	2616	4	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 780	406	5,50	2	29	0	-149	0	0	1021	0	120221	11222	1628	13358	23877	177	2617	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	520	5,50	9		0	340	0	0	132	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	9		0	383	0	0	120	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 781	110	5,50	5		0	421	0	0	108	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
Instab.:l=	67,4	$\beta^*l=$	47,2		0	421	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	4			
Sez.N. 193	521	5,50	1	17	0	347	0	0	-756	0	120271	11227	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	105	0	0	-768	0	120269	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 782	409	5,50	2	5	0	-153	0	0	-787	0	120262	11226	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	523	5,50	1	17	0	-3251	0	0	2328	0	119754	11178	1621	13358	23877	177	2606	29	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-2455	0	0	2315	0	119760	11179	1621	13358	23877	177	2607	22	
Asta: 783	226	5,50	2	5	0	-1697	0	0	2192	0	119820	11185	1622	13358	23877	177	2608	15	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	525	5,50	17		0	-427	0	0	1297	0	120148	11215	1627	13358	23877	177	2615	4	
IPE270	qn=	-36	5		0	82	0	0	1282	0	120152	11216	1627	13358	23877	177	2615	1	
Asta: 784	181	5,50	5		0	583	0	0	1268	0	120156	11216	1627	13358	23877	177	2615	5	
Instab.:l=	78,7	$\beta^*l=$	55,1		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	526	5,50	1	9	0	1065	0	0	504	0	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	9	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	1235	0	0	491	0	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	11	
Asta: 785	227	5,50	2	9	0	1402	0	0	479	0	120307	11230	1629	13358	23877	177	2619	12	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1402	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	12			
Sez.N. 193	527	5,50	1	5	0	1523	0	0	-128	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	14	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	1477	0	0	-141	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	13	
Asta: 786	235	5,50	2	21	0	1427	0	0	-153	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	13	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1523	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	14			
Sez.N. 193	528	5,50	5		0	1079	0	0	-849	0	120247	11224	1628	13358	23877	177	2617	10	
IPE270	qn=	-36	21		0	853	0	0	-858	0	120246	11224	1628	13358	23877	177	2617	8	
Asta: 787	175	5,50	17		0	625	0	0	-866	0	120246	11224	1628	13358	23877	177	2617	6	
Instab.:l=	52,9	$\beta^*l=$	37,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	532	5,50	1	25	0	-853	0	0	1154	0	120190	11219	1627	13358	23877	177	2616	8	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-489	0	0	1140	0	120193	11219	1627	13358	23877	177	2616	4	
Asta: 788	417	5,50	2	29	0	-155	0	0	1036	0	120218	11222	1628	13358	23877	177	2617	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	533	5,50	25		0	338	0	0	186	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	33		0	399	0	0	174	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
Asta: 789	111	5,50	33		0	455	0	0	162	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
Instab.:l=	67,4	$\beta^*l=$	47,2		0	455	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	4			
Sez.N. 193	534	5,50	1	21	0	339	0	0	-732	0	120273	11227	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	110	0	0	-721	0	120274	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 790	418	5,50	2	5	0	-134	0	0	-757	0	120269	11226	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	536	5,50	1	17	0	-2396	0	0	1817	0	119973	11199	1624	13358	23877	177	2611	21	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-1776	0	0	1805	0	119978	11199	1624	13358	23877	177	2611	16	
Asta: 791	236	5,50	2	5	0	-1195	0	0	1676	0	120026	11204	1625	13358	23877	177	2612	11	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	538	5,50	21		0	-256	0	0	902	-1	120231	11223	1628	13358	23877	177	2617	2	
IPE270	qn=	-36	33		0	97	0	0	885	-1	120234	11223	1628	13358	23877	177	2617	1	
Asta: 792	189	5,50	9		0	443	0	0	873	-1	120237	11224	1628	13358	23877	177	2617	4	
Instab.:l=	78,7	$\beta^*l=$	55,1		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	539	5,50	1	5	0	747	0	0	367	0	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	871	0	0	354	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	8	
Asta: 793	237	5,50	2	5	0	990	0	0	342	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	9	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	990	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	9			
Sez.N. 193	540	5,50	1	5	0	1019	0	0	-16	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	1011	0	0	-29	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
Asta: 794	238	5,50	2	5	0	999	0	0	-41	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1019	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	9			
Sez.N. 193	541	5,50	5		0	760	0	0	-534	0	120295	11229	1629	13358	23877	177	2618	7	
IPE270	qn=	-36	5		0	618	0	0	-544	0	120294	11229	1629	13358	23877	177	2618	6	
Asta: 795	176	5,50	17		0	473	0	0	-548	1	120292	11229	1629	13358	23877	177	2618	4	
Instab.:l=	52,9	$\beta^*l=$	37,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	545	5,50	1	25	0	-846	0	0	1192	0	120180	11218	1627	13358	23877	177	2616	8	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-471	0	0	1177	0	120184	11219	1627	13358	23877	177	2616	4	
Asta: 796	421	5,50	2	29	0	-132	0	0	1052	0	120215	11221	1628	13358	23877	177	2616	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	546	5,50	25		0	328	0	0	149	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	25		0	376	0	0	137	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 797	112	5,50	13		0	421	0	0	127	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	67,4	$\beta^*l=$	47,2		0	421	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	4						
Sez.N. 193	547	5,50	1	17	0	330	0	0	-729	0	120276	11227	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	97	0	0	-740	0	120274	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 798	429	5,50	2	5	0	-144	0	0	-752	0	120272	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	549	5,50	1	17	0	-1054	0	0	1000	0	120218	11222	1628	13358	23877	177	2617	9	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-713	0	0	987	0	120221	11222	1628	13358	23877	177	2617	6	
Asta: 799	239	5,50	2	21	0	-413	0	0	850	0	120246	11224	1628	13358	23877	177	2617	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	551	5,50	29	0	0	-48	0	0	359	-1	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	91	0	0	346	-1	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 800	190	5,50	17	0	0	224	0	0	331	-1	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	78,7	$\beta^*l=$	55,1		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	552	5,50	1	17	0	219	0	0	238	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	300	0	0	233	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 801	240	5,50	2	5	0	377	0	0	221	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	553	5,50	1	25	0	292	0	0	154	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	343	0	0	142	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 802	241	5,50	2	17	0	389	0	0	130	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	389	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	3						
Sez.N. 193	554	5,50	5	0	0	231	0	0	10	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	234	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 803	177	5,50	17	0	0	234	0	0	-3	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	52,9	$\beta^*l=$	37,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	558	5,50	1	25	0	-704	0	0	1054	0	120214	11221	1628	13358	23877	177	2616	6	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-372	0	0	1038	0	120218	11222	1628	13358	23877	177	2617	3	
Asta: 804	430	5,50	2	29	0	-85	0	0	895	0	120247	11224	1628	13358	23877	177	2617	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	559	5,50	5	0	0	237	0	0	188	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	298	0	0	177	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 805	113	5,50	21	0	0	356	0	0	164	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	67,4	$\beta^*l=$	47,2		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	560	5,50	1	21	0	245	0	0	-511	0	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	86	0	0	-497	0	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 806	433	5,50	2	5	0	-86	0	0	-534	0	120298	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	572	5,50	1	13	0	83	0	0	158	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	138	0	0	146	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 807	330	5,50	2	25	0	189	0	0	133	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	72,7	$\beta^*l=$	50,9		0	189	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 193	585	5,50	17	0	0	6	0	0	-72	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-45	0	0	-94	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 808	347	5,50	33	0	0	-103	0	0	-114	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	116,8	$\beta^*l=$	81,8		0	103	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 193	573	5,50	1	5	0	85	0	0	159	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	141	0	0	152	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 809	333	5,50	2	17	0	194	0	0	139	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	72,7	$\beta^*l=$	50,9		0	194	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 193	586	5,50	5	0	0	7	0	0	-77	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-49	0	0	-101	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 810	348	5,50	17	0	0	-111	0	0	-121	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	116,8	$\beta^*l=$	81,8		0	111	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 193	565	5,50	1	5	0	226	0	0	144	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	276	0	0	135	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 811	288	5,50	2	17	0	322	0	0	122	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	72,7	$\beta^*l=$	50,9		0	322	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	3						
Sez.N. 193	578	5,50	17	0	0	146	0	0	-561	0	120297	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-203	0	0	-583	0	120294	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 812	88	5,50	17	0	0	-534	0	0	-603	0	120291	11229	1629	13358	23877	177	2618	5	
Instab.:l=	116,8	$\beta^*l=$	81,8		0	534	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	5						
Sez.N. 193	566	5,50	1	5	0	467	0	0	64	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	488	0	0	51	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
Asta: 813	289	5,50	2	9	0	504	0	0	38	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
Instab.:l=	72,7	$\beta^*l=$	50,9		0	504	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	5						
Sez.N. 193	579	5,50	17	0	0	291	0	0	-1046	0	120215	11222	1628	13358	23877	177	2617	3	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-354	0	0	-1068	0	120210	11221	1627	13358	23877	177	2616	3	
Asta: 814	89	5,50	17	0	0	-956	0	0	-1088	0	120206	11221	1627	13358	23877	177	2616	9	
Instab.:l=	116,8	$\beta^*l=$	81,8		0	956	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	9						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 193	567	5,50	1	29	0	516	0	0	58	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	5
IPE270	qn=	-36	/	5	0	535	0	0	47	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	5
Asta: 815	290	5,50	2	5	0	550	0	0	34	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	5
Instab.:l=	72,7	$\beta^*l=$		50,9	0	550	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	5					
Sez.N. 193	580	5,50	17	0	0	317	0	0	-1143	0	120194	11220	1627	13358	23877	177	2616	3
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-387	0	0	-1165	0	120189	11219	1627	13358	23877	177	2616	3
Asta: 816	90	5,50	17	0	0	-1043	0	0	-1185	0	120184	11219	1627	13358	23877	177	2616	9
Instab.:l=	116,8	$\beta^*l=$		81,8	0	1043	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	9					
Sez.N. 193	568	5,50	1	13	0	466	0	0	107	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	4
IPE270	qn=	-36	/	29	0	503	0	0	96	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	4
Asta: 817	291	5,50	2	5	0	536	0	0	86	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	5
Instab.:l=	72,7	$\beta^*l=$		50,9	0	536	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	5					
Sez.N. 193	581	5,50	17	0	0	284	0	0	-1047	0	120215	11221	1628	13358	23877	177	2617	3
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-361	0	0	-1069	0	120210	11221	1627	13358	23877	177	2616	3
Asta: 818	91	5,50	17	0	0	-964	0	0	-1089	0	120206	11221	1627	13358	23877	177	2616	9
Instab.:l=	116,8	$\beta^*l=$		81,8	0	964	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	9					
Sez.N. 193	569	5,50	1	13	0	222	0	0	139	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	/	17	0	270	0	0	126	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Asta: 819	292	5,50	2	33	0	314	0	0	114	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	72,7	$\beta^*l=$		50,9	0	314	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	3					
Sez.N. 193	582	5,50	17	0	0	169	0	0	-600	0	120292	11229	1629	13358	23877	177	2618	2
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-203	0	0	-622	0	120289	11228	1629	13358	23877	177	2618	2
Asta: 820	92	5,50	17	0	0	-556	0	0	-642	0	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	5
Instab.:l=	116,8	$\beta^*l=$		81,8	0	556	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	5					
Sez.N. 193	562	5,50	1	33	0	-568	0	0	778	0	120265	11226	1628	13358	23877	177	2618	5
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-323	0	0	761	0	120269	11226	1628	13358	23877	177	2618	3
Asta: 821	340	5,50	2	29	0	-86	0	0	740	0	120272	11227	1628	13358	23877	177	2618	1
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	563	5,50	1	17	0	-610	0	0	741	0	120274	11227	1628	13358	23877	177	2618	5
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-358	0	0	728	0	120276	11227	1628	13358	23877	177	2618	3
Asta: 822	293	5,50	2	5	0	-143	0	0	604	0	120292	11229	1629	13358	23877	177	2618	1
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	565	5,50	1	17	0	87	0	0	186	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	17	0	148	0	0	174	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 823	294	5,50	2	5	0	206	0	0	165	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	566	5,50	1	17	0	13	0	0	159	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	17	0	65	0	0	146	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 824	295	5,50	2	5	0	115	0	0	140	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	567	5,50	1	9	0	-51	0	0	268	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	17	0	39	0	0	254	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 825	296	5,50	2	9	0	124	0	0	244	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	568	5,50	1	9	0	41	0	0	258	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	5	0	127	0	0	245	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 826	304	5,50	2	5	0	209	0	0	233	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	573	5,50	1	29	0	207	0	0	-423	0	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	/	17	0	74	0	0	-424	0	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 827	341	5,50	2	5	0	-78	0	0	-461	0	120307	11230	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	575	5,50	1	33	0	-740	0	0	1013	0	120222	11222	1628	13358	23877	177	2617	7
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-421	0	0	988	0	120228	11223	1628	13358	23877	177	2617	4
Asta: 828	343	5,50	2	29	0	-116	0	0	955	0	120236	11223	1628	13358	23877	177	2617	1
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	576	5,50	1	17	0	-478	0	0	641	0	120288	11228	1629	13358	23877	177	2618	4
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-260	0	0	629	0	120290	11228	1629	13358	23877	177	2618	2
Asta: 829	305	5,50	2	5	0	-84	0	0	490	0	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	1
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	578	5,50	1	5	0	53	0	0	150	-1	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	17	0	104	0	0	149	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 830	306	5,50	2	17	0	153	0	0	137	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	579	5,50	1	5	0	3	0	0	160	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	13	0	56	0	0	163	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 831	307	5,50	2	17	0	111	0	0	152	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	580	5,50	1	17	0	-55	0	0	249	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	28	0	0	218	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 832	308	5,50	2	17	0	107	0	0	224	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*=$		48,0	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	581	5,50	1	5	0	17	0	0	200	-1	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	84	0	0	219	1	120322	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 833	309	5,50	2	17	0	157	0	0	207	1	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*=$		48,0	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	586	5,50	1	17	0	283	0	0	-618	0	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	85	0	0	-629	0	120285	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 834	346	5,50	2	5	0	-117	0	0	-639	0	120287	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*=$		44,4	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	612	5,50	1	21	0	63	0	0	-149	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	22	0	0	-118	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 835	792	5,50	2	21	0	-43	0	0	-172	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*=$		46,0	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	622	5,50		29	0	37	0	0	43	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36		13	0	62	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 836	612	5,50		25	0	62	0	0	1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	119,9	$\beta^*=$		83,9	0	62	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 1							
Sez.N. 193	632	5,50		25	0	35	0	0	36	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36		25	0	53	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 837	622	5,50		25	0	52	0	0	-8	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	119,9	$\beta^*=$		83,9	0	53	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	642	5,50		25	0	83	0	0	-22	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		29	0	65	0	0	-34	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 838	632	5,50		29	0	37	0	0	-56	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	119,9	$\beta^*=$		83,9	0	83	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 1							
Sez.N. 193	652	5,50		29	0	69	0	0	23	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		17	0	77	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 839	642	5,50		25	0	73	0	0	-15	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	117,4	$\beta^*=$		82,2	0	76	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 1							
Sez.N. 193	328	5,50		33	0	-357	0	0	387	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36		33	0	-131	0	0	365	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 840	652	5,50		33	0	98	0	0	342	0	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	125,0	$\beta^*=$		87,5	0	357	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 3							
Sez.N. 193	613	5,50	1	21	0	55	0	0	-159	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	13	0	0	-95	-1	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 841	793	5,50	2	21	0	-58	0	0	-183	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*=$		46,0	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	623	5,50		21	0	37	0	0	43	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36		21	0	62	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 842	613	5,50		9	0	62	0	0	2	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	119,9	$\beta^*=$		83,9	0	62	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 1							
Sez.N. 193	633	5,50		21	0	21	0	0	67	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36		21	0	54	0	0	45	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 843	623	5,50		33	0	89	0	0	49	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	119,9	$\beta^*=$		83,9	0	89	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 1							
Sez.N. 193	643	5,50		21	0	50	0	0	13	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36		33	0	53	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 844	633	5,50		33	0	45	0	0	-24	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	119,9	$\beta^*=$		83,9	0	53	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 1							
Sez.N. 193	653	5,50		17	0	113	0	0	-44	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		21	0	80	0	0	-61	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 845	643	5,50		21	0	40	0	0	-81	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	117,4	$\beta^*=$		82,2	0	113	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 1							
Sez.N. 193	329	5,50		33	0	-385	0	0	443	0	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36		13	0	-126	0	0	373	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 846	653	5,50		33	0	141	0	0	398	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	124,9	$\beta^*=$		87,4	0	385	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 3							
Sez.N. 193	607	5,50	1	25	0	-571	0	0	1065	1	120180	11218	1627	13358	23877	177	2616	5	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-227	0	0	1041	1	120187	11219	1627	13358	23877	177	2616	2	
Asta: 847	794	5,50	2	25	0	114	0	0	1041	1	120186	11219	1627	13358	23877	177	2616	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*=$		45,6	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	613	5,50		33	0	234	0	0	-501	0	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36		5	0	-76	0	0	-464	0	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 848	608	5,50		33	0	-423	0	0	-546	0	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	4	
Instab.:l=	125,6	$\beta^*=$		87,9	0	423	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 4							
Sez.N. 193	617	5,50	1	25	0	-864	0	0	1465	0	120096	11210	1626	13358	23877	177	2614	8	

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-390	0	0	1285	0	120151	11215	1627	13358	23877	177	2615	3	
Asta: 849	795	5,50	2	25	0	82	0	0	1442	0	120103	11211	1626	13358	23877	177	2614	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	623	5,50		33	0	379	0	0	-843	0	120256	11225	1628	13358	23877	177	2617	3	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-139	0	0	-810	0	120262	11226	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 850	618	5,50		33	0	-709	0	0	-888	0	120248	11225	1628	13358	23877	177	2617	6	
Instab.:l=	125,6	$\beta^*=$		87,9	0	709	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	6						
Sez.N. 193	627	5,50	1	25	0	-977	0	0	1617	0	120048	11206	1625	13358	23877	177	2613	9	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-453	0	0	1422	0	120113	11212	1626	13358	23877	177	2614	4	
Asta: 851	796	5,50	2	29	0	-76	0	0	1149	0	120190	11219	1627	13358	23877	177	2616	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	633	5,50		33	0	403	0	0	-921	0	120243	11224	1628	13358	23877	177	2617	4	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-161	0	0	-893	0	120248	11225	1628	13358	23877	177	2617	1	
Asta: 852	628	5,50		33	0	-782	0	0	-966	0	120233	11223	1628	13358	23877	177	2617	7	
Instab.:l=	125,6	$\beta^*=$		87,9	0	782	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	7						
Sez.N. 193	637	5,50	1	25	0	-855	0	0	1352	0	120123	11213	1626	13358	23877	177	2615	8	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-417	0	0	1331	0	120130	11214	1626	13358	23877	177	2615	4	
Asta: 853	797	5,50	2	29	0	-68	0	0	1047	0	120215	11221	1628	13358	23877	177	2616	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	643	5,50		33	0	348	0	0	-809	0	120262	11226	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-147	0	0	-781	0	120267	11226	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 854	638	5,50		33	0	-697	0	0	-855	0	120254	11225	1628	13358	23877	177	2617	6	
Instab.:l=	125,6	$\beta^*=$		87,9	0	697	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	6						
Sez.N. 193	647	5,50	1	25	0	-550	0	0	1017	-1	120186	11219	1627	13358	23877	177	2616	5	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-221	0	0	994	-1	120192	11219	1627	13358	23877	177	2616	2	
Asta: 855	798	5,50	2	25	0	105	0	0	994	-1	120191	11219	1627	13358	23877	177	2616	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	653	5,50		33	0	241	0	0	-512	0	120303	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	-75	0	0	-495	0	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 856	648	5,50		33	0	-431	0	0	-558	0	120298	11229	1629	13358	23877	177	2618	4	
Instab.:l=	125,6	$\beta^*=$		87,9	0	431	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	4						
Sez.N. 193	830	5,50	2	21	0	243	0	0	-174	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	176	0	0	-187	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1074	23	5,50	2	21	0	103	0	0	-201	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	74,4	$\beta^*=$		52,1	0	243	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 17	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 193	831	5,50	2	33	0	124	0	0	-924	-2	120191	11219	1627	13358	23877	177	2616	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-222	0	0	-938	-2	120187	11219	1627	13358	23877	177	2616	2	
Asta: 1075	3	5,50	2	33	0	-573	0	0	-951	-2	120184	11219	1627	13358	23877	177	2616	5	
Instab.:l=	74,3	$\beta^*=$		52,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	832	5,50	2	21	0	-17	0	0	174	-1	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	49	0	0	152	-1	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1076	22	5,50	2	9	0	103	0	0	142	-1	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	74,3	$\beta^*=$		52,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	833	5,50	2	33	0	330	0	0	-98	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	291	0	0	-111	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1077	21	5,50	2	17	0	247	0	0	-125	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	74,4	$\beta^*=$		52,1	0	330	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 17	Rpf= 0	Rft=	3						
Sez.N. 193	834	5,50	2	21	0	-95	0	0	-708	0	120277	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-361	0	0	-725	0	120274	11227	1628	13358	23877	177	2618	3	
Asta: 1078	4	5,50	2	33	0	-690	0	0	-895	0	120241	11224	1628	13358	23877	177	2617	6	
Instab.:l=	74,3	$\beta^*=$		52,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	835	5,50	2	33	0	-107	0	0	487	0	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	72	0	0	470	0	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1079	19	5,50	2	33	0	245	0	0	460	0	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	74,3	$\beta^*=$		52,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	836	5,50	2	33	0	85	0	0	-1126	0	120192	11219	1627	13358	23877	177	2616	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-287	0	0	-1138	0	120189	11219	1627	13358	23877	177	2616	3	
Asta: 1080	13	5,50	2	33	0	-663	0	0	-1150	0	120186	11219	1627	13358	23877	177	2616	6	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	837	5,50	2	33	0	78	0	0	-1101	0	120194	11219	1627	13358	23877	177	2616	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-286	0	0	-1113	0	120191	11219	1627	13358	23877	177	2616	3	
Asta: 1081	14	5,50	2	33	0	-654	0	0	-1125	0	120188	11219	1627	13358	23877	177	2616	6	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	373	5,50	2	5	0	57	0	0	-106	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	17	0	0	-119	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1082	494	5,50	2	13	0	-28	0	0	-132	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*=$		50,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	822	5,50	2	33	0	70	0	0	82	-2	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	98	0	0	69	-2	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 1083	85	5,50	2	5	0	133	0	0	109	-1	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	74,2	$\beta^*l=$		51,9	0	130	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 17	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 193	823	5,50	2	17	0	-18	0	0	356	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	113	0	0	337	0	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1084	86	5,50	2	33	0	236	0	0	329	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	74,2	$\beta^*l=$		51,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	376	5,50	2	17	0	73	0	0	-133	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	24	0	0	-142	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1085	495	5,50	2	17	0	-32	0	0	-159	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$		50,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	811	5,50	2	5	0	28	0	0	204	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	101	0	0	190	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1086	84	5,50	2	17	0	175	0	0	203	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	74,2	$\beta^*l=$		51,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	812	5,50	2	17	0	91	0	0	-108	2	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	49	0	0	-114	2	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1087	71	5,50	2	5	0	44	0	0	-14	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	74,2	$\beta^*l=$		51,9	0	58	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 17	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 193	813	5,50	2	17	0	-15	0	0	321	1	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	102	0	0	306	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1088	70	5,50	2	33	0	213	0	0	294	1	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	74,2	$\beta^*l=$		51,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	171	5,50	2	5	0	-412	0	0	486	-1	120297	11229	1629	13358	23877	177	2618	4	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-240	0	0	473	-1	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 1089	486	5,50	2	17	0	-76	0	0	434	-1	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$		50,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	824	5,50	2	33	0	88	0	0	-875	-3	120163	11217	1627	13358	23877	177	2615	1	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-201	0	0	-885	-3	120161	11216	1627	13358	23877	177	2615	2	
Asta: 1090	15	5,50	2	33	0	-495	0	0	-899	-3	120156	11216	1627	13358	23877	177	2615	4	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	675	5,50	2	13	0	-326	0	0	488	0	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	-168	0	0	476	0	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1091	138	5,50	2	13	0	-13	0	0	464	0	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	0	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	676	5,50	2	13	0	-853	0	0	1105	0	120196	11220	1627	13358	23877	177	2616	8	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	-492	0	0	1093	0	120199	11220	1627	13358	23877	177	2616	4	
Asta: 1092	139	5,50	2	9	0	-136	0	0	1060	0	120202	11220	1627	13358	23877	177	2616	1	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	677	5,50	2	13	0	-1066	0	0	1335	0	120141	11215	1627	13358	23877	177	2615	10	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	-629	0	0	1324	0	120145	11215	1627	13358	23877	177	2615	6	
Asta: 1093	140	5,50	2	25	0	-196	0	0	1297	0	120141	11215	1627	13358	23877	177	2615	2	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	678	5,50	2	29	0	-841	0	0	1104	0	120190	11219	1627	13358	23877	177	2616	7	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	-480	0	0	1092	0	120193	11219	1627	13358	23877	177	2616	4	
Asta: 1094	141	5,50	2	13	0	-123	0	0	1080	0	120194	11220	1627	13358	23877	177	2616	1	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	679	5,50	2	29	0	-303	0	0	424	0	120307	11230	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	-165	0	0	413	0	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1095	142	5,50	2	25	0	-33	0	0	379	1	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	465	5,50	2	5	0	-398	0	0	-739	0	120265	11226	1628	13358	23877	177	2618	4	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-657	0	0	-1252	-1	120142	11215	1627	13358	23877	177	2615	6	
Asta: 1096	435	5,50	2	17	0	-1089	0	0	-1264	-1	120139	11214	1626	13358	23877	177	2615	10	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	680	5,50	2	29	0	-339	0	0	-792	0	120264	11226	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-600	0	0	-935	0	120229	11223	1628	13358	23877	177	2617	5	
Asta: 1097	137	5,50	2	25	0	-902	0	0	-947	0	120226	11223	1628	13358	23877	177	2617	8	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	281	5,50	2	5	0	-178	0	0	-458	0	120307	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-348	0	0	-876	0	120251	11225	1628	13358	23877	177	2617	3	
Asta: 1098	564	5,50	2	17	0	-650	0	0	-889	0	120249	11225	1628	13358	23877	177	2617	6	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	282	5,50	2	5	0	-133	0	0	-347	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-262	0	0	-796	0	120263	11226	1628	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 1099	577	5,50	2	17	0	-537	0	0	-809	0	120260	11226	1628	13358	23877	177	2617	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	681	5,50	2	29	0	-833	0	0	-1571	0	120060	11207	1625	13358	23877	177	2613	7	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-1345	0	0	-1726	0	120005	11202	1625	13358	23877	177	2612	12	
Asta: 1100	160	5,50	2	25	0	-1902	0	0	-1737	0	120001	11201	1625	13358	23877	177	2612	17	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	825	5,50	2 17	0	109	0	0	0	-796	-3	120172	11218	1627	13358	23877	177	2616	1	
IPE270	qn=	-36	/ 17	0	-155	0	0	0	-808	-3	120169	11217	1627	13358	23877	177	2616	1	
Asta: 1101	16	5,50	2 17	0	-422	0	0	0	-820	-3	120166	11217	1627	13358	23877	177	2615	4	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	682	5,50	2 29	0	-1082	0	0	0	-1669	0	120023	11204	1625	13358	23877	177	2612	10	
IPE270	qn=	-36	/ 25	0	-1621	0	0	0	-1890	0	119934	11195	1624	13358	23877	177	2610	14	
Asta: 1102	183	5,50	2 25	0	-2230	0	0	0	-1902	0	119929	11195	1624	13358	23877	177	2610	20	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	172	5,50	2 5	0	-553	0	0	0	-663	0	120284	11228	1628	13358	23877	177	2618	5	
IPE270	qn=	-36	/ 17	0	-794	0	0	0	-1196	0	120168	11217	1627	13358	23877	177	2615	7	
Asta: 1103	485	5,50	2 17	0	-1206	0	0	0	-1208	0	120165	11217	1627	13358	23877	177	2615	11	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	683	5,50	2 29	0	-864	0	0	0	-1502	0	120082	11209	1626	13358	23877	177	2614	8	
IPE270	qn=	-36	/ 25	0	-1353	0	0	0	-1737	-1	119966	11198	1624	13358	23877	177	2611	12	
Asta: 1104	206	5,50	2 25	0	-1913	0	0	0	-1749	-1	119961	11198	1624	13358	23877	177	2611	17	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 112	611	5,50	2 33	0	725	0	0	0	-115	2	407516	32924	28198	114450	48038	1057	2238	2	
2*HEB220	qn=	-143	/ 33	0	681	0	0	0	-160	2	407514	32924	28198	114450	48038	1057	2238	2	
Asta: 1105	342	5,50	2 33	0	623	0	0	0	-206	2	407512	32924	28198	114450	48038	1057	2238	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 112	379	5,50	2 33	0	621	0	0	0	-144	1	407516	32924	28198	114450	48038	1057	2238	2	
2*HEB220	qn=	-143	/ 33	0	568	0	0	0	-190	1	407514	32924	28198	114450	48038	1057	2238	2	
Asta: 1106	345	5,50	2 17	0	501	0	0	0	-234	1	407513	32924	28198	114450	48038	1057	2238	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 111	321	5,50	2 17	0	485	0	0	0	-149	-1	203753	16462	5785	29849	24018	529	2238	3	
HEB220	qn=	-71	/ 17	0	434	0	0	0	-171	-1	203751	16462	5785	29849	24018	529	2238	3	
Asta: 1107	348	5,50	2 17	0	377	0	0	0	-194	-1	203750	16461	5785	29849	24018	529	2238	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	684	5,50	2 29	0	-357	0	0	0	-891	0	120239	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
IPE270	qn=	-36	/ 25	0	-653	0	0	0	-1149	0	120181	11218	1627	13358	23877	177	2616	6	
Asta: 1108	229	5,50	2 25	0	-1025	0	0	0	-1161	0	120178	11218	1627	13358	23877	177	2616	9	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	759	5,50	2 21	0	201	0	0	0	-167	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/ 5	0	147	0	0	0	-176	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1109	356	5,50	2 9	0	89	0	0	0	-187	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	760	5,50	2 33	0	116	0	0	0	-206	-1	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/ 5	0	50	0	0	0	-201	-1	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1110	357	5,50	2 33	0	-22	0	0	0	-229	-1	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	614	5,50	2 21	0	340	0	0	0	-143	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/ 21	0	293	0	0	0	-155	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1111	396	5,50	2 13	0	242	0	0	0	-165	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	615	5,50	2 21	0	427	0	0	0	-218	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/ 13	0	356	0	0	0	-229	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1112	408	5,50	2 13	0	281	0	0	0	-240	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	741	5,50	2 21	0	-38	0	0	0	-370	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/ 21	0	-159	0	0	0	-382	0	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1113	275	5,50	2 17	0	-284	0	0	0	-401	1	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	742	5,50	2 25	0	8	0	0	0	-309	-2	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	0	
IPE270	qn=	-36	/ 25	0	-93	0	0	0	-320	-2	120303	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1114	298	5,50	2 25	0	-197	0	0	0	-332	-2	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	616	5,50	2 33	0	393	0	0	0	-144	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/ 17	0	346	0	0	0	-155	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1115	420	5,50	2 17	0	295	0	0	0	-167	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	619	5,50	2 33	0	384	0	0	0	-164	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/ 33	0	331	0	0	0	-175	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1116	432	5,50	2 33	0	273	0	0	0	-187	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	620	5,50	2 21	0	353	0	0	0	-152	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/ 21	0	303	0	0	0	-164	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1117	444	5,50	2 29	0	249	0	0	0	-175	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	322	5,50	2	5	0	334	0	0	-189	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	273	0	0	-194	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1118	573	5,50	2	17	0	210	0	0	-205	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	323	5,50	2	21	0	387	0	0	-155	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	336	0	0	-165	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1119	586	5,50	2	17	0	282	0	0	-176	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	191	5,50	2	5	0	-1300	0	0	-1519	0	120083	11209	1626	13358	23877	177	2614	12	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-1837	0	0	-1954	0	119923	11194	1624	13358	23877	177	2610	16	
Asta: 1120	498	5,50	2	17	0	-2508	0	0	-1966	0	119918	11194	1623	13358	23877	177	2610	22	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	192	5,50	2	5	0	-1730	0	0	-2055	0	119865	11189	1623	13358	23877	177	2609	15	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-2444	0	0	-2561	1	119590	11163	1619	13358	23877	177	2603	22	
Asta: 1121	511	5,50	2	17	0	-3324	0	0	-2573	1	119583	11162	1619	13358	23877	177	2603	30	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	193	5,50	2	5	0	-1756	0	0	-1953	0	119905	11193	1623	13358	23877	177	2610	16	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-2450	0	0	-2520	0	119642	11168	1620	13358	23877	177	2604	22	
Asta: 1122	524	5,50	2	17	0	-3315	0	0	-2532	0	119635	11167	1620	13358	23877	177	2604	30	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	194	5,50	2	17	0	124	0	0	-311	1	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	15	0	0	-324	1	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1123	551	5,50	2	21	0	-99	0	0	-334	1	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	195	5,50	2	5	0	-1258	0	0	-1481	0	120091	11210	1626	13358	23877	177	2614	11	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-1792	0	0	-2070	1	119847	11187	1623	13358	23877	177	2608	16	
Asta: 1124	537	5,50	2	17	0	-2503	0	0	-2082	1	119842	11187	1622	13358	23877	177	2608	22	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	196	5,50	2	5	0	-448	0	0	-720	0	120268	11226	1628	13358	23877	177	2618	4	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-707	0	0	-1170	0	120185	11219	1627	13358	23877	177	2616	6	
Asta: 1125	550	5,50	2	17	0	-1110	0	0	-1182	0	120182	11218	1627	13358	23877	177	2616	10	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	466	5,50	2	5	0	-385	0	0	-653	-1	120277	11227	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-614	0	0	-1164	1	120171	11217	1627	13358	23877	177	2616	5	
Asta: 1126	387	5,50	2	17	0	-1015	0	0	-1177	1	120168	11217	1627	13358	23877	177	2615	9	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	467	5,50	2	5	0	-933	0	0	-1291	0	120153	11216	1627	13358	23877	177	2615	8	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	-1377	0	0	-1361	0	120132	11214	1626	13358	23877	177	2615	12	
Asta: 1127	399	5,50	2	17	0	-2017	0	0	-1878	0	119946	11196	1624	13358	23877	177	2611	18	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	468	5,50	2	5	0	-1155	0	0	-1549	0	120078	11209	1626	13358	23877	177	2614	10	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-1686	0	0	-2136	0	119849	11187	1623	13358	23877	177	2609	15	
Asta: 1128	411	5,50	2	17	0	-2421	0	0	-2149	0	119843	11187	1622	13358	23877	177	2608	22	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	469	5,50	2	5	0	-939	0	0	-1338	0	120139	11214	1626	13358	23877	177	2615	8	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-1398	0	0	-1919	0	119929	11195	1624	13358	23877	177	2610	12	
Asta: 1129	423	5,50	2	17	0	-2058	0	0	-1931	0	119924	11194	1624	13358	23877	177	2610	18	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	197	5,50	2	5	0	-451	0	0	-897	0	120245	11224	1628	13358	23877	177	2617	4	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-757	0	0	-1087	0	120207	11221	1627	13358	23877	177	2616	7	
Asta: 1130	72	5,50	2	17	0	-1118	0	0	-1099	0	120204	11220	1627	13358	23877	177	2616	10	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	198	5,50	2	5	0	-1120	0	0	1193	-1	120160	11216	1627	13358	23877	177	2615	10	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-695	0	0	1180	-1	120163	11217	1627	13358	23877	177	2615	6	
Asta: 1131	487	5,50	2	17	0	-277	0	0	1146	-1	120169	11217	1627	13358	23877	177	2615	2	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$		50,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	199	5,50	2	5	0	155	0	0	-791	0	120259	11226	1628	13358	23877	177	2617	1	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	-119	0	0	-802	0	120257	11225	1628	13358	23877	177	2617	1	
Asta: 1132	552	5,50	2	5	0	-398	0	0	-816	0	120254	11225	1628	13358	23877	177	2617	4	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	200	5,50	2	5	0	-1214	0	0	-1534	0	120080	11209	1626	13358	23877	177	2614	11	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-1731	0	0	-1792	0	119985	11200	1624	13358	23877	177	2611	15	
Asta: 1133	74	5,50	2	17	0	-2325	0	0	-1804	0	119981	11200	1624	13358	23877	177	2611	21	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	201	5,50	2	5	0	-1422	0	0	1437	0	120110	11212	1626	13358	23877	177	2614	13	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-910	0	0	1424	0	120114	11212	1626	13358	23877	177	2614	8	
Asta: 1134	488	5,50	2	5	0	-402	0	0	1411	0	120118	11212	1626	13358	23877	177	2614	4	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$		50,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	772	5,50	2 17	0	141	0	0	0	-910	-1	120203	11220	1627	13358	23877	177	2616	1	
IPE270	qn=	-36	/ 17	0	-173	0	0	0	-922	-1	120201	11220	1627	13358	23877	177	2616	2	
Asta: 1135	351	5,50	2 17	0	-491	0	0	0	-935	-1	120198	11220	1627	13358	23877	177	2616	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	202	5,50	2 5	0	144	0	0	0	-978	0	120229	11223	1628	13358	23877	177	2617	1	
IPE270	qn=	-36	/ 21	0	-194	0	0	0	-989	0	120226	11223	1628	13358	23877	177	2617	2	
Asta: 1136	553	5,50	2 5	0	-537	0	0	0	-1003	0	120223	11222	1628	13358	23877	177	2617	5	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$	48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	203	5,50	2 5	0	-1530	0	0	0	-1765	0	120001	11201	1625	13358	23877	177	2612	14	
IPE270	qn=	-36	/ 17	0	-2123	0	0	0	-2068	0	119864	11189	1623	13358	23877	177	2609	19	
Asta: 1137	78	5,50	2 17	0	-2808	0	0	0	-2080	0	119858	11188	1623	13358	23877	177	2609	25	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$	46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	204	5,50	2 5	0	-1115	0	0	0	1194	0	120167	11217	1627	13358	23877	177	2615	10	
IPE270	qn=	-36	/ 5	0	-690	0	0	0	1181	0	120170	11217	1627	13358	23877	177	2616	6	
Asta: 1138	489	5,50	2 17	0	-278	0	0	0	1125	0	120183	11219	1627	13358	23877	177	2616	2	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$	50,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	773	5,50	2 17	0	135	0	0	0	-858	1	120217	11222	1628	13358	23877	177	2617	1	
IPE270	qn=	-36	/ 17	0	-161	0	0	0	-870	1	120214	11221	1628	13358	23877	177	2616	1	
Asta: 1139	350	5,50	2 17	0	-461	0	0	0	-882	1	120212	11221	1627	13358	23877	177	2616	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	212	5,50	2 5	0	173	0	0	0	-800	-1	120250	11225	1628	13358	23877	177	2617	2	
IPE270	qn=	-36	/ 5	0	-105	0	0	0	-813	-1	120248	11225	1628	13358	23877	177	2617	1	
Asta: 1140	554	5,50	2 5	0	-387	0	0	0	-825	-1	120246	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$	48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	213	5,50	2 5	0	-1220	0	0	0	-1548	0	120069	11208	1626	13358	23877	177	2613	11	
IPE270	qn=	-36	/ 17	0	-1749	0	0	0	-1858	0	119959	11198	1624	13358	23877	177	2611	16	
Asta: 1141	80	5,50	2 17	0	-2365	0	0	0	-1870	0	119954	11197	1624	13358	23877	177	2611	21	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$	46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	214	5,50	2 5	0	-421	0	0	0	493	0	120301	11229	1629	13358	23877	177	2618	4	
IPE270	qn=	-36	/ 5	0	-246	0	0	0	480	0	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 1142	490	5,50	2 17	0	-80	0	0	0	443	0	120307	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$	50,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	215	5,50	2 5	0	147	0	0	0	-395	-1	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/ 5	0	9	0	0	0	-407	-1	120303	11230	1629	13358	23877	177	2618	0	
Asta: 1143	555	5,50	2 5	0	-133	0	0	0	-419	-1	120301	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$	48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	216	5,50	2 5	0	-493	0	0	0	-740	-1	120263	11226	1628	13358	23877	177	2618	4	
IPE270	qn=	-36	/ 17	0	-753	0	0	0	-1135	0	120185	11219	1627	13358	23877	177	2616	7	
Asta: 1144	82	5,50	2 17	0	-1130	0	0	0	-1147	0	120182	11218	1627	13358	23877	177	2616	10	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$	46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	685	5,50	2 13	0	-286	0	0	0	-775	1	120256	11225	1628	13358	23877	177	2617	3	
IPE270	qn=	-36	/ 9	0	-565	0	0	0	-1061	0	120206	11221	1627	13358	23877	177	2616	5	
Asta: 1145	61	5,50	2 9	0	-934	0	0	0	-1074	0	120203	11220	1627	13358	23877	177	2616	8	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	686	5,50	2 29	0	-788	0	0	0	-1468	0	120092	11210	1626	13358	23877	177	2614	7	
IPE270	qn=	-36	/ 9	0	-1306	0	0	0	-1668	0	120026	11204	1625	13358	23877	177	2612	12	
Asta: 1146	63	5,50	2 9	0	-1886	0	0	0	-1681	0	120021	11203	1625	13358	23877	177	2612	17	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	687	5,50	2 29	0	-1001	0	0	0	-1657	0	120033	11204	1625	13358	23877	177	2613	9	
IPE270	qn=	-36	/ 25	0	-1581	0	0	0	-1890	0	119940	11196	1624	13358	23877	177	2611	14	
Asta: 1147	65	5,50	2 25	0	-2238	0	0	0	-1903	0	119935	11195	1624	13358	23877	177	2610	20	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	688	5,50	2 29	0	-789	0	0	0	-1429	0	120114	11212	1626	13358	23877	177	2614	7	
IPE270	qn=	-36	/ 25	0	-1291	0	0	0	-1652	0	120040	11205	1625	13358	23877	177	2613	12	
Asta: 1148	67	5,50	2 25	0	-1865	0	0	0	-1665	0	120036	11205	1625	13358	23877	177	2613	17	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	689	5,50	2 29	0	-274	0	0	0	-829	0	120253	11225	1628	13358	23877	177	2617	2	
IPE270	qn=	-36	/ 25	0	-572	0	0	0	-1015	0	120219	11222	1628	13358	23877	177	2617	5	
Asta: 1149	69	5,50	2 25	0	-925	0	0	0	-1028	0	120217	11222	1628	13358	23877	177	2617	8	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	743	5,50	2 9	0	131	0	0	0	-173	2	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/ 9	0	74	0	0	0	-185	2	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1150	276	5,50	2 5	0	12	0	0	0	-193	1	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	744	5,50	2 25	0	100	0	0	0	-233	1	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/ 9	0	23	0	0	0	-243	1	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1151	277	5,50	2 25	0	-57	0	0	0	-256	1	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	745	5,50	2 25	0	62	0	0	0	-184	2	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	1	0	0	-193	1	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1152	278	5,50	2	25	0	-64	0	0	-207	2	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	746	5,50	2	25	0	70	0	0	-161	1	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	17	0	0	-162	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1153	279	5,50	2	25	0	-40	0	0	-184	1	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	747	5,50	2	25	0	90	0	0	-166	1	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	34	0	0	-178	1	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1154	280	5,50	2	33	0	-25	0	0	-190	1	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	748	5,50	2	25	0	135	0	0	-175	-1	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	77	0	0	-185	-1	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1155	299	5,50	2	9	0	15	0	0	-197	-1	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	749	5,50	2	9	0	108	0	0	-252	-2	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	25	0	0	-264	-2	120307	11230	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1156	300	5,50	2	25	0	-62	0	0	-276	-2	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	750	5,50	2	25	0	50	0	0	-143	-2	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	2	0	0	-155	-2	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1157	301	5,50	2	29	0	-55	0	0	-172	-1	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	751	5,50	2	33	0	77	0	0	-166	-1	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	23	0	0	-168	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1158	302	5,50	2	25	0	-38	0	0	-189	-1	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	752	5,50	2	25	0	81	0	0	-184	-1	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	20	0	0	-196	-1	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1159	303	5,50	2	25	0	-44	0	0	-207	-1	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	690	5,50	2	13	0	-345	0	0	453	0	120307	11230	1629	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	-201	0	0	442	0	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1160	138	5,50	2	13	0	-61	0	0	430	0	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	691	5,50	2	29	0	197	0	0	6	1	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	197	0	0	-1	1	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1161	139	5,50	2	17	0	193	0	0	-17	1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	197	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	14	Rpf= 0	Rft=	2					
Sez.N. 193	692	5,50	2	13	0	316	0	0	-103	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	282	0	0	-106	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1162	140	5,50	2	9	0	246	0	0	-117	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	693	5,50	2	29	0	326	0	0	-216	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	255	0	0	-221	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1163	141	5,50	2	25	0	182	0	0	-233	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	694	5,50	2	29	0	176	0	0	-323	-1	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	70	0	0	-333	-1	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1164	142	5,50	2	29	0	-39	0	0	-346	-1	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	695	5,50	2	25	0	-878	0	0	1052	0	120208	11221	1627	13358	23877	177	2616	8	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-542	0	0	1039	0	120209	11221	1627	13358	23877	177	2616	5	
Asta: 1165	161	5,50	2	13	0	-210	0	0	1027	0	120211	11221	1627	13358	23877	177	2616	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	696	5,50	2	5	0	322	0	0	389	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	445	0	0	377	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	4	
Asta: 1166	162	5,50	2	29	0	564	0	0	366	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	697	5,50	2	13	0	749	0	0	-51	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	730	0	0	-63	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 1167	163	5,50	2	17	0	708	0	0	-74	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	749	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	14	Rpf= 0	Rft=	7					
Sez.N. 193	698	5,50	2	13	0	736	0	0	-322	0	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	631	0	0	-333	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
Asta: 1168	164	5,50	2	17	0	522	0	0	-345	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	699	5,50	2	17	0	279	0	0	-656	-1	120274	11227	1628	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	67	0	0	-667	-1	120272	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 1169	165	5,50	2	9	0	-150	0	0	-679	-1	120270	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	700	5,50	2	13	0	-1087	0	0	1301	0	120153	11216	1627	13358	23877	177	2615	10	
IPE270	qn= -36	/	13	0	-670	0	0	0	1289	0	120157	11216	1627	13358	23877	177	2615	6	
Asta: 1170	184	5,50	2	17	0	-258	0	0	1277	0	120160	11216	1627	13358	23877	177	2615	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	701	5,50	2	5	0	319	0	0	588	0	120288	11228	1629	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn= -36	/	5	0	506	0	0	0	576	0	120290	11228	1629	13358	23877	177	2618	5	
Asta: 1171	185	5,50	2	5	0	689	0	0	565	0	120291	11229	1629	13358	23877	177	2618	6	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	702	5,50	2	29	0	930	0	0	46	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
IPE270	qn= -36	/	29	0	943	0	0	0	34	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
Asta: 1172	186	5,50	2	13	0	952	0	0	23	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	952	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 8							
Sez.N. 193	703	5,50	2	17	0	940	0	0	-396	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	8	
IPE270	qn= -36	/	17	0	811	0	0	0	-407	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 1173	187	5,50	2	17	0	678	0	0	-419	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	704	5,50	2	17	0	335	0	0	-915	0	120239	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
IPE270	qn= -36	/	17	0	39	0	0	0	-927	0	120236	11223	1628	13358	23877	177	2617	0	
Asta: 1174	188	5,50	2	5	0	-261	0	0	-938	0	120234	11223	1628	13358	23877	177	2617	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	705	5,50	2	25	0	-882	0	0	1077	0	120203	11220	1627	13358	23877	177	2616	8	
IPE270	qn= -36	/	33	0	-538	0	0	0	1065	0	120205	11221	1627	13358	23877	177	2616	5	
Asta: 1175	207	5,50	2	17	0	-198	0	0	1052	0	120206	11221	1627	13358	23877	177	2616	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	706	5,50	2	9	0	296	0	0	396	0	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn= -36	/	9	0	421	0	0	0	385	0	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	4	
Asta: 1176	208	5,50	2	9	0	543	0	0	373	0	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	707	5,50	2	29	0	753	0	0	6	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn= -36	/	29	0	754	0	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 1177	209	5,50	2	13	0	750	0	0	-17	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	754	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 7							
Sez.N. 193	708	5,50	2	13	0	774	0	0	-339	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn= -36	/	13	0	664	0	0	0	-351	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
Asta: 1178	210	5,50	2	17	0	549	0	0	-362	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	709	5,50	2	33	0	297	0	0	-762	0	120265	11226	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn= -36	/	33	0	51	0	0	0	-773	0	120263	11226	1628	13358	23877	177	2618	0	
Asta: 1179	211	5,50	2	21	0	-201	0	0	-786	0	120261	11226	1628	13358	23877	177	2617	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	710	5,50	2	13	0	-370	0	0	476	0	120303	11230	1629	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn= -36	/	13	0	-219	0	0	0	464	0	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 1180	230	5,50	2	13	0	-72	0	0	453	0	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	711	5,50	2	21	0	182	0	0	76	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn= -36	/	29	0	204	0	0	0	65	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1181	231	5,50	2	13	0	223	0	0	53	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	712	5,50	2	17	0	351	0	0	-128	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn= -36	/	33	0	308	0	0	0	-139	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1182	232	5,50	2	25	0	262	0	0	-150	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	713	5,50	2	29	0	346	0	0	-213	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn= -36	/	29	0	276	0	0	0	-224	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1183	233	5,50	2	9	0	203	0	0	-230	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	714	5,50	2	9	0	184	0	0	-333	1	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn= -36	/	25	0	75	0	0	0	-344	1	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1184	234	5,50	2	9	0	-37	0	0	-356	1	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 112	621	5,50	2	29	0	-272	0	0	1388	1	407340	32910	28186	114450	48038	1057	2237	1	
2*HEB220	qn= -143	/	25	0	165	0	0	0	1335	4	407319	32908	28185	114450	48038	1057	2237	1	
Asta: 1185	338	5,50	2	25	0	581	0	0	1290	4	407331	32909	28185	114450	48038	1057	2237	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 112	380	5,50	2	29	0	-219	0	0	1149	0	407401	32915	28190	114450	48038	1057	2237	1	
2*HEB220	qn= -143	/	25	0	143	0	0	0	1100	-1	407407	32915	28191	114450	48038	1057	2237	0	
Asta: 1186	344	5,50	2	25	0	485	0	0	1055	-1	407416	32916	28191	114450	48038	1057	2238	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 111	324	5,50	2 13	0	-158	0	0	857	0	203627	16452	5781	29849	24018	529	2237	1		
HEB220	qn=	-71	/ 9	0	112	0	0	833	0	203632	16452	5781	29849	24018	529	2237	1		
Asta: 1187	347	5,50	2 25	0	372	0	0	811	0	203637	16452	5782	29849	24018	529	2237	2		
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 112	624	5,50	2 21	0	-261	0	0	-1801	2	407207	32899	28177	114450	48038	1057	2236	1		
2*HEB220	qn=	-143	/ 33	0	-849	0	0	-2086	6	407032	32885	28165	114450	48038	1057	2235	3		
Asta: 1188	45	5,50	2 33	0	-1517	0	0	-2131	6	407013	32883	28164	114450	48038	1057	2235	5		
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 112	381	5,50	2 21	0	-223	0	0	-1474	2	407309	32907	28184	114450	48038	1057	2237	1		
2*HEB220	qn=	-143	/ 33	0	-705	0	0	-1677	2	407247	32902	28180	114450	48038	1057	2237	2		
Asta: 1189	40	5,50	2 33	0	-1244	0	0	-1722	2	407233	32901	28179	114450	48038	1057	2237	4		
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 111	325	5,50	2 5	0	-179	0	0	-1126	0	203533	16444	5779	29849	24018	529	2236	1		
HEB220	qn=	-71	/ 33	0	-540	0	0	-1277	-1	203443	16437	5776	29849	24018	529	2235	3		
Asta: 1190	53	5,50	2 17	0	-961	0	0	-1337	-2	203407	16434	5775	29849	24018	529	2234	6		
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	326	5,50	2 25	0	-14	0	0	138	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
IPE270	qn=	-36	/ 29	0	38	0	0	123	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
Asta: 1191	572	5,50	2 13	0	83	0	0	109	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1		
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$	54,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	327	5,50	2 13	0	16	0	0	98	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
IPE270	qn=	-36	/ 13	0	52	0	0	84	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
Asta: 1192	573	5,50	2 5	0	83	0	0	80	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1		
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$	54,9	0	82	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 1								
Sez.N. 193	625	5,50	2 33	0	-2	0	0	52	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
IPE270	qn=	-36	/ 9	0	14	0	0	39	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
Asta: 1193	395	5,50	2 25	0	25	0	0	28	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	626	5,50	2 33	0	5	0	0	9	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
IPE270	qn=	-36	/ 17	0	6	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
Asta: 1194	396	5,50	2 13	0	4	0	0	-13	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	6	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	470	5,50	2 5	0	-392	0	0	567	-1	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	3		
IPE270	qn=	-36	/ 5	0	-207	0	0	555	-1	120288	11228	1629	13358	23877	177	2618	2		
Asta: 1195	388	5,50	2 21	0	-27	0	0	542	-1	120291	11229	1629	13358	23877	177	2618	0		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	471	5,50	2 5	0	-1007	0	0	1291	-1	120137	11214	1626	13358	23877	177	2615	9		
IPE270	qn=	-36	/ 5	0	-584	0	0	1279	-1	120140	11215	1627	13358	23877	177	2615	5		
Asta: 1196	389	5,50	2 9	0	-166	0	0	1264	-1	120144	11215	1627	13358	23877	177	2615	1		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	472	5,50	2 5	0	-1257	0	0	1551	0	120078	11209	1626	13358	23877	177	2614	11		
IPE270	qn=	-36	/ 5	0	-749	0	0	1539	0	120082	11209	1626	13358	23877	177	2614	7		
Asta: 1197	390	5,50	2 5	0	-245	0	0	1527	0	120085	11209	1626	13358	23877	177	2614	2		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	473	5,50	2 5	0	-997	0	0	1278	0	120148	11215	1627	13358	23877	177	2615	9		
IPE270	qn=	-36	/ 5	0	-579	0	0	1266	0	120151	11216	1627	13358	23877	177	2615	5		
Asta: 1198	391	5,50	2 17	0	-172	0	0	1196	0	120168	11217	1627	13358	23877	177	2615	2		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	474	5,50	2 5	0	-383	0	0	562	0	120293	11229	1629	13358	23877	177	2618	3		
IPE270	qn=	-36	/ 5	0	-201	0	0	550	0	120294	11229	1629	13358	23877	177	2618	2		
Asta: 1199	392	5,50	2 9	0	-22	0	0	535	0	120297	11229	1629	13358	23877	177	2618	0		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	283	5,50	2 13	0	20	0	0	266	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	0		
IPE270	qn=	-36	/ 13	0	121	0	0	252	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	1		
Asta: 1200	565	5,50	2 5	0	220	0	0	256	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	2		
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$	54,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	284	5,50	2 9	0	-88	0	0	723	0	120267	11226	1628	13358	23877	177	2618	1		
IPE270	qn=	-36	/ 13	0	197	0	0	695	0	120273	11227	1628	13358	23877	177	2618	2		
Asta: 1201	566	5,50	2 5	0	467	0	0	694	0	120271	11227	1628	13358	23877	177	2618	4		
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$	54,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	285	5,50	2 9	0	-104	0	0	806	0	120258	11225	1628	13358	23877	177	2617	1		
IPE270	qn=	-36	/ 13	0	213	0	0	782	0	120261	11226	1628	13358	23877	177	2617	2		
Asta: 1202	567	5,50	2 13	0	517	0	0	768	0	120263	11226	1628	13358	23877	177	2618	5		
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$	54,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	286	5,50	2 9	0	-69	0	0	700	0	120280	11228	1628	13358	23877	177	2618	1		
IPE270	qn=	-36	/ 13	0	209	0	0	662	0	120285	11228	1628	13358	23877	177	2618	2		
Asta: 1203	568	5,50	2 5	0	468	0	0	671	0	120284	11228	1628	13358	23877	177	2618	4		
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$	54,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	287	5,50	2	9	0	-20	0	0	321	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	110	0	0	294	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1204	569	5,50	2	13	0	222	0	0	280	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$		54,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	761	5,50	2	29	0	15	0	0	142	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	58	0	0	131	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1205	353	5,50	2	13	0	98	0	0	123	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	762	5,50	2	17	0	32	0	0	-21	-1	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	24	0	0	-23	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1206	354	5,50	2	21	0	16	0	0	-33	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	763	5,50	2	33	0	60	0	0	-433	0	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-79	0	0	-444	0	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1207	362	5,50	2	33	0	-222	0	0	-456	0	120307	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	764	5,50	2	33	0	60	0	0	-264	-1	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-26	0	0	-275	-1	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1208	363	5,50	2	33	0	-115	0	0	-287	-1	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	774	5,50	2	33	0	9	0	0	-88	1	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-25	0	0	-80	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1209	365	5,50	2	17	0	-60	0	0	-112	1	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	775	5,50	2	33	0	55	0	0	-171	-2	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-5	0	0	-181	-1	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1210	366	5,50	2	33	0	-70	0	0	-195	-2	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	776	5,50	2	17	0	80	0	0	-196	1	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	11	0	0	-207	1	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1211	368	5,50	2	17	0	-63	0	0	-221	1	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	777	5,50	2	33	0	64	0	0	-184	-1	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-2	0	0	-196	-1	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1212	369	5,50	2	33	0	-71	0	0	-209	-1	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	778	5,50	2	17	0	70	0	0	-207	1	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-3	0	0	-220	1	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1213	371	5,50	2	17	0	-80	0	0	-232	1	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	779	5,50	2	17	0	81	0	0	-185	-1	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	16	0	0	-180	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1214	372	5,50	2	17	0	-55	0	0	-210	-1	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	780	5,50	2	17	0	84	0	0	-167	1	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	25	0	0	-175	1	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1215	374	5,50	2	17	0	-39	0	0	-191	1	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	781	5,50	2	17	0	81	0	0	-174	-1	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	19	0	0	-185	-1	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1216	375	5,50	2	17	0	-47	0	0	-199	-1	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	782	5,50	2	17	0	144	0	0	-178	1	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	81	0	0	-190	1	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1217	377	5,50	2	5	0	21	0	0	-172	-1	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	783	5,50	2	17	0	123	0	0	-96	-1	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	88	0	0	-108	-1	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1218	378	5,50	2	17	0	49	0	0	-121	-1	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	629	5,50	2	25	0	8	0	0	-336	0	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	-112	0	0	-347	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1219	338	5,50	2	29	0	-234	0	0	-359	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	630	5,50	2	21	0	-5	0	0	-376	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-138	0	0	-390	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1220	342	5,50	2	33	0	-277	0	0	-411	0	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	475	5,50	2 21	0	-343	0	0	0	-907	0	120243	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
IPE270	qn=	-36	/ 33	0	-671	0	0	0	-1129	0	120194	11220	1627	13358	23877	177	2616	6	
Asta: 1221	73	5,50	2 33	0	-1064	0	0	0	-1141	0	120191	11219	1627	13358	23877	177	2616	9	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	476	5,50	2 5	0	-936	0	0	0	-1607	0	120051	11206	1625	13358	23877	177	2613	8	
IPE270	qn=	-36	/ 17	0	-1501	0	0	0	-1851	0	119959	11198	1624	13358	23877	177	2611	13	
Asta: 1222	75	5,50	2 17	0	-2144	0	0	0	-1863	0	119954	11197	1624	13358	23877	177	2611	19	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	477	5,50	2 5	0	-1187	0	0	0	-1832	0	119970	11199	1624	13358	23877	177	2611	11	
IPE270	qn=	-36	/ 17	0	-1830	0	0	0	-2116	0	119840	11186	1622	13358	23877	177	2608	16	
Asta: 1223	79	5,50	2 17	0	-2565	0	0	0	-2129	0	119834	11186	1622	13358	23877	177	2608	23	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	478	5,50	2 5	0	-948	0	0	0	-1590	0	120053	11206	1625	13358	23877	177	2613	8	
IPE270	qn=	-36	/ 17	0	-1512	0	0	0	-1870	0	119953	11197	1624	13358	23877	177	2611	14	
Asta: 1224	81	5,50	2 17	0	-2162	0	0	0	-1883	0	119948	11197	1624	13358	23877	177	2611	19	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	479	5,50	2 5	0	-363	0	0	0	-815	-1	120249	11225	1628	13358	23877	177	2617	3	
IPE270	qn=	-36	/ 17	0	-658	0	0	0	-1190	0	120175	11218	1627	13358	23877	177	2616	6	
Asta: 1225	83	5,50	2 17	0	-1072	0	0	0	-1203	0	120172	11217	1627	13358	23877	177	2616	10	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	631	5,50	2 29	0	-88	0	0	0	501	0	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/ 25	0	71	0	0	0	483	0	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1226	395	5,50	2 5	0	223	0	0	0	475	0	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	634	5,50	2 17	0	-118	0	0	0	624	0	120291	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/ 5	0	79	0	0	0	612	0	120292	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1227	407	5,50	2 5	0	271	0	0	0	600	0	120294	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	635	5,50	2 13	0	-113	0	0	0	655	0	120287	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/ 9	0	94	0	0	0	642	0	120288	11228	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1228	419	5,50	2 25	0	296	0	0	0	631	0	120290	11228	1629	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	636	5,50	2 17	0	-107	0	0	0	618	0	120291	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/ 5	0	89	0	0	0	605	0	120293	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1229	431	5,50	2 9	0	279	0	0	0	594	0	120294	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	639	5,50	2 29	0	-91	0	0	0	499	0	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/ 25	0	68	0	0	0	480	-1	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1230	443	5,50	2 9	0	219	0	0	0	471	0	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	480	5,50	2 21	0	-351	0	0	0	490	1	120298	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/ 21	0	-185	0	0	0	478	1	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 1231	388	5,50	2 33	0	-30	0	0	0	434	1	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	481	5,50	2 29	0	208	0	0	0	-35	1	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/ 17	0	194	0	0	0	-46	1	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1232	389	5,50	2 17	0	176	0	0	0	-59	1	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	208	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	15	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 193	482	5,50	2 5	0	327	0	0	0	-145	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/ 5	0	275	0	0	0	-157	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1233	390	5,50	2 33	0	220	0	0	0	-165	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	327	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	15	Rpf= 0	Rft=	3						
Sez.N. 193	483	5,50	2 17	0	372	0	0	0	-265	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/ 17	0	279	0	0	0	-277	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1234	391	5,50	2 13	0	182	0	0	0	-289	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	491	5,50	2 5	0	197	0	0	0	-374	-1	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/ 13	0	67	0	0	0	-367	-1	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1235	392	5,50	2 5	0	-67	0	0	0	-399	-1	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	640	5,50	2 21	0	-94	0	0	0	-849	0	120248	11225	1628	13358	23877	177	2617	1	
IPE270	qn=	-36	/ 33	0	-368	0	0	0	-1035	1	120198	11220	1627	13358	23877	177	2616	3	
Asta: 1236	386	5,50	2 33	0	-698	0	0	0	-1046	1	120196	11220	1627	13358	23877	177	2616	6	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	492	5,50	2 21	0	-898	0	0	0	1117	0	120189	11219	1627	13358	23877	177	2616	8	
IPE270	qn=	-36	/ 21	0	-517	0	0	0	1104	0	120192	11219	1627	13358	23877	177	2616	5	
Asta: 1237	400	5,50	2 17	0	-142	0	0	0	1078	0	120199	11220	1627	13358	23877	177	2616	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	496	5,50	2 33	0	346	0	0	0	289	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	3	

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd (kg*m)	MyV.Rd (kg*m)	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd (kg*m)	fy rid (kg/cmq)	Rap %	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	443	0	0	276	0	120322	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
Asta: 1238	401	5,50	2	25	0	536	0	0	264	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	536	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=		5					
Sez.N. 193	504	5,50	2	5	0	761	0	0	-60	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	738	0	0	-70	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 1239	402	5,50	2	17	0	712	0	0	-82	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	761	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=		7					
Sez.N. 193	505	5,50	2	5	0	750	0	0	-214	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	674	0	0	-226	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
Asta: 1240	403	5,50	2	5	0	595	0	0	-239	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	750	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=		7					
Sez.N. 193	509	5,50	2	13	0	311	0	0	-717	0	120267	11226	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	64	0	0	-730	0	120265	11226	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1241	404	5,50	2	9	0	-189	0	0	-743	-1	120263	11226	1628	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 193	641	5,50	2	21	0	-108	0	0	-1049	0	120210	11221	1627	13358	23877	177	2616	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-449	0	0	-1222	0	120162	11216	1627	13358	23877	177	2615	4	
Asta: 1242	398	5,50	2	33	0	-839	0	0	-1233	0	120158	11216	1627	13358	23877	177	2615	7	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 193	517	5,50	2	21	0	-1122	0	0	1283	0	120141	11215	1627	13358	23877	177	2615	10	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	-684	0	0	1266	0	120146	11215	1627	13358	23877	177	2615	6	
Asta: 1243	412	5,50	2	33	0	-253	0	0	1251	0	120150	11215	1627	13358	23877	177	2615	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 193	518	5,50	2	9	0	345	0	0	542	0	120293	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	529	0	0	530	0	120295	11229	1629	13358	23877	177	2618	5	
Asta: 1244	413	5,50	2	33	0	708	0	0	518	0	120296	11229	1629	13358	23877	177	2618	6	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 193	522	5,50	2	33	0	969	0	0	-15	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	962	0	0	-27	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
Asta: 1245	414	5,50	2	5	0	951	0	0	-39	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	969	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=		9					
Sez.N. 193	530	5,50	2	21	0	964	0	0	-382	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	9	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	831	0	0	-394	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 1246	415	5,50	2	29	0	694	0	0	-406	0	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	964	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=		9					
Sez.N. 193	531	5,50	2	29	0	348	0	0	-859	0	120244	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	52	0	0	-872	0	120241	11224	1628	13358	23877	177	2617	0	
Asta: 1247	416	5,50	2	25	0	-249	0	0	-884	0	120239	11224	1628	13358	23877	177	2617	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 193	644	5,50	2	21	0	-107	0	0	-1027	0	120209	11221	1627	13358	23877	177	2616	1	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-436	0	0	-1261	1	120145	11215	1627	13358	23877	177	2615	4	
Asta: 1248	410	5,50	2	33	0	-852	0	0	-1318	1	120127	11213	1626	13358	23877	177	2615	8	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 193	535	5,50	2	33	0	-907	0	0	1072	-1	120181	11218	1627	13358	23877	177	2616	8	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-545	0	0	1039	-1	120199	11220	1627	13358	23877	177	2616	5	
Asta: 1249	424	5,50	2	21	0	-192	0	0	1026	-1	120202	11220	1627	13358	23877	177	2616	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 193	543	5,50	2	33	0	322	0	0	355	-1	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	441	0	0	343	-1	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	4	
Asta: 1250	425	5,50	2	21	0	557	0	0	334	-1	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 193	544	5,50	2	5	0	790	0	0	-53	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	769	0	0	-66	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 1251	426	5,50	2	5	0	745	0	0	-78	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	790	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=		7					
Sez.N. 193	548	5,50	2	5	0	787	0	0	-330	0	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	672	0	0	-342	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
Asta: 1252	427	5,50	2	17	0	553	0	0	-354	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	787	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=		7					
Sez.N. 193	556	5,50	2	17	0	320	0	0	-727	0	120272	11227	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	69	0	0	-740	0	120270	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1253	428	5,50	2	9	0	-188	0	0	-752	0	120268	11226	1628	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 193	645	5,50	2	21	0	-93	0	0	-1009	0	120216	11222	1628	13358	23877	177	2617	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-420	0	0	-1287	-1	120119	11213	1626	13358	23877	177	2614	4	
Asta: 1254	422	5,50	2	33	0	-829	0	0	-1298	-1	120116	11212	1626	13358	23877	177	2614	7	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=		0					
Sez.N. 193	557	5,50	2	21	0	-364	0	0	483	-1	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-201	0	0	470	-1	120301	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 1255	436	5,50	2	33	0	-61	0	0	384	-1	120296	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	561	5,50	2	21	0	196	0	0	24	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	204	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1256	437	5,50	2	17	0	205	0	0	4	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	205	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	2			
Sez.N. 193	570	5,50	2	5	0	358	0	0	-137	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	309	0	0	-149	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1257	438	5,50	2	33	0	257	0	0	-154	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	358	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	3			
Sez.N. 193	571	5,50	2	33	0	363	0	0	-187	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	297	0	0	-195	1	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1258	439	5,50	2	5	0	228	0	0	-207	1	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	362	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	3			
Sez.N. 193	574	5,50	2	5	0	187	0	0	-353	1	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	64	0	0	-357	1	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1259	440	5,50	2	5	0	-64	0	0	-378	1	120307	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	646	5,50	2	21	0	-86	0	0	-896	0	120245	11224	1628	13358	23877	177	2617	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-379	0	0	-1276	-1	120134	11214	1626	13358	23877	177	2615	3	
Asta: 1260	434	5,50	2	33	0	-785	0	0	-1288	-1	120131	11214	1626	13358	23877	177	2615	7	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	382	5,50	2	9	0	89	0	0	-121	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	45	0	0	-133	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1261	559	5,50	2	29	0	-4	0	0	-147	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	383	5,50	2	25	0	-3	0	0	-301	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-105	0	0	-313	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1262	344	5,50	2	25	0	-210	0	0	-325	0	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	384	5,50	2	17	0	99	0	0	-137	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	50	0	0	-150	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1263	560	5,50	2	17	0	-4	0	0	-162	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	385	5,50	2	21	0	10	0	0	-327	0	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-103	0	0	-342	0	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1264	345	5,50	2	33	0	-218	0	0	-354	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	217	5,50	2	5	0	-467	0	0	611	1	120281	11228	1628	13358	23877	177	2618	4	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-259	0	0	599	1	120283	11228	1628	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 1265	486	5,50	2	25	0	-57	0	0	578	1	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	218	5,50	2	5	0	407	0	0	-98	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	371	0	0	-110	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1266	488	5,50	2	17	0	332	0	0	-119	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	407	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	4			
Sez.N. 193	219	5,50	2	17	0	456	0	0	-246	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	370	0	0	-258	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1267	489	5,50	2	17	0	279	0	0	-270	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	393	5,50	2	29	0	-127	0	0	670	0	120285	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	85	0	0	654	0	120287	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1268	494	5,50	2	25	0	291	0	0	643	0	120288	11228	1629	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	394	5,50	2	5	0	-137	0	0	-1002	0	120223	11222	1628	13358	23877	177	2617	1	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-461	0	0	-1140	0	120190	11219	1627	13358	23877	177	2616	4	
Asta: 1269	484	5,50	2	17	0	-824	0	0	-1151	0	120187	11219	1627	13358	23877	177	2616	7	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	220	5,50	2	17	0	-1238	0	0	1436	1	120082	11209	1626	13358	23877	177	2614	11	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	-748	0	0	1422	1	120086	11209	1626	13358	23877	177	2614	7	
Asta: 1270	499	5,50	2	21	0	-263	0	0	1409	1	120090	11210	1626	13358	23877	177	2614	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	221	5,50	2	5	0	1029	0	0	74	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	1053	0	0	62	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
Asta: 1271	501	5,50	2	17	0	1072	0	0	50	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	10	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	1072	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	10			
Sez.N. 193	222	5,50	2	5	0	1052	0	0	-382	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	9	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	919	0	0	-395	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	8	
Asta: 1272	502	5,50	2	5	0	782	0	0	-407	0	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1052	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	9						
Sez.N. 193	397	5,50	2 13		0	-141	0	0	744	0	120273	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/ 9		0	96	0	0	731	0	120275	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1273	507	5,50	2 9		0	326	0	0	720	0	120277	11227	1628	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	405	5,50	2 5		0	-155	0	0	-972	0	120227	11223	1628	13358	23877	177	2617	1	
IPE270	qn=	-36	/ 17		0	-473	0	0	-1176	0	120184	11219	1627	13358	23877	177	2616	4	
Asta: 1274	497	5,50	2 17		0	-847	0	0	-1187	0	120181	11218	1627	13358	23877	177	2616	8	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	223	5,50	2 21		0	-1681	0	0	1813	0	119971	11199	1624	13358	23877	177	2611	15	
IPE270	qn=	-36	/ 13		0	-1062	0	0	1800	0	119964	11198	1624	13358	23877	177	2611	9	
Asta: 1275	512	5,50	2 13		0	-447	0	0	1787	0	119969	11198	1624	13358	23877	177	2611	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	224	5,50	2 5		0	1431	0	0	176	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	13	
IPE270	qn=	-36	/ 5		0	1490	0	0	164	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	13	
Asta: 1276	514	5,50	2 5		0	1544	0	0	151	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	14	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1544	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	14						
Sez.N. 193	225	5,50	2 17		0	1427	0	0	-500	0	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	13	
IPE270	qn=	-36	/ 17		0	1253	0	0	-513	0	120298	11229	1629	13358	23877	177	2618	11	
Asta: 1277	515	5,50	2 17		0	1076	0	0	-525	0	120297	11229	1629	13358	23877	177	2618	10	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1427	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	13						
Sez.N. 193	406	5,50	2 13		0	-156	0	0	788	0	120266	11226	1628	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/ 9		0	95	0	0	775	0	120268	11226	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1278	520	5,50	2 9		0	339	0	0	764	0	120270	11227	1628	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	409	5,50	2 5		0	-158	0	0	-996	0	120220	11222	1628	13358	23877	177	2617	1	
IPE270	qn=	-36	/ 17		0	-483	0	0	-1212	0	120176	11218	1627	13358	23877	177	2616	4	
Asta: 1279	510	5,50	2 17		0	-869	0	0	-1223	0	120173	11218	1627	13358	23877	177	2616	8	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	226	5,50	2 5		0	-1672	0	0	1830	0	119961	11198	1624	13358	23877	177	2611	15	
IPE270	qn=	-36	/ 21		0	-1048	0	0	1816	0	119967	11198	1624	13358	23877	177	2611	9	
Asta: 1280	525	5,50	2 17		0	-431	0	0	1784	0	119978	11199	1624	13358	23877	177	2611	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	227	5,50	2 9		0	1400	0	0	191	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	12	
IPE270	qn=	-36	/ 5		0	1463	0	0	179	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	13	
Asta: 1281	527	5,50	2 5		0	1523	0	0	167	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	14	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1523	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	14						
Sez.N. 193	235	5,50	2 29		0	1439	0	0	-512	0	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	13	
IPE270	qn=	-36	/ 5		0	1261	0	0	-524	0	120301	11230	1629	13358	23877	177	2618	11	
Asta: 1282	528	5,50	2 5		0	1079	0	0	-536	0	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	10	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1439	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	13						
Sez.N. 193	417	5,50	2 29		0	-164	0	0	792	0	120265	11226	1628	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/ 25		0	88	0	0	780	0	120267	11226	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1283	533	5,50	2 25		0	333	0	0	768	0	120269	11226	1628	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	418	5,50	2 5		0	-147	0	0	-1101	0	120200	11220	1627	13358	23877	177	2616	1	
IPE270	qn=	-36	/ 33		0	-503	0	0	-1235	0	120166	11217	1627	13358	23877	177	2615	4	
Asta: 1284	523	5,50	2 17		0	-899	0	0	-1255	0	120161	11216	1627	13358	23877	177	2615	8	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	236	5,50	2 29		0	-1196	0	0	1385	-1	120109	11212	1626	13358	23877	177	2614	11	
IPE270	qn=	-36	/ 21		0	-724	0	0	1372	-1	120112	11212	1626	13358	23877	177	2614	6	
Asta: 1285	538	5,50	2 21		0	-256	0	0	1360	-1	120116	11212	1626	13358	23877	177	2614	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	237	5,50	2 5		0	990	0	0	57	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
IPE270	qn=	-36	/ 5		0	1007	0	0	44	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
Asta: 1286	540	5,50	2 5		0	1020	0	0	32	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1020	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	9						
Sez.N. 193	238	5,50	2 5		0	998	0	0	-335	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	9	
IPE270	qn=	-36	/ 5		0	881	0	0	-347	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	8	
Asta: 1287	541	5,50	2 5		0	760	0	0	-360	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	998	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	9						
Sez.N. 193	421	5,50	2 29		0	-142	0	0	749	0	120272	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/ 25		0	97	0	0	732	0	120273	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1288	546	5,50	2 25		0	328	0	0	721	0	120275	11227	1628	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	429	5,50	2 5		0	-141	0	0	-1025	0	120220	11222	1628	13358	23877	177	2617	1	
IPE270	qn=	-36	/ 33		0	-471	0	0	-1174	0	120185	11219	1627	13358	23877	177	2616	4	
Asta: 1289	536	5,50	2 17		0	-846	0	0	-1190	0	120181	11218	1627	13358	23877	177	2616	8	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	239	5,50	2	21	0	-405	0	0	530	0	120296	11229	1629	13358	23877	177	2618	4	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-225	0	0	517	0	120297	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 1290	551	5,50	2	17	0	-52	0	0	487	-1	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	240	5,50	2	5	0	379	0	0	-119	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	336	0	0	-132	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1291	553	5,50	2	9	0	288	0	0	-143	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	379	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	15	Rpf= 0	Rft=	3					
Sez.N. 193	241	5,50	2	17	0	409	0	0	-247	1	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	322	0	0	-260	1	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1292	554	5,50	2	5	0	232	0	0	-267	1	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	430	5,50	2	29	0	-96	0	0	531	0	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	74	0	0	509	0	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1293	559	5,50	2	9	0	233	0	0	501	0	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	433	5,50	2	5	0	-96	0	0	-889	0	120239	11224	1628	13358	23877	177	2617	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-383	0	0	-1033	0	120208	11221	1627	13358	23877	177	2616	3	
Asta: 1294	549	5,50	2	17	0	-712	0	0	-1045	0	120205	11221	1627	13358	23877	177	2616	6	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	330	5,50	2	25	0	188	0	0	-236	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	100	0	0	-249	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1295	585	5,50	2	33	0	7	0	0	-262	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	72,7	$\beta^*l=$		50,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	333	5,50	2	17	0	176	0	0	-218	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	95	0	0	-231	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1296	586	5,50	2	17	0	8	0	0	-244	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	72,7	$\beta^*l=$		50,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	288	5,50	2	17	0	310	0	0	-224	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	226	0	0	-237	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1297	578	5,50	2	17	0	137	0	0	-250	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	72,7	$\beta^*l=$		50,9	0	310	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	16	Rpf= 0	Rft=	3					
Sez.N. 193	289	5,50	2	5	0	503	0	0	-311	0	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	392	0	0	-305	0	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1298	579	5,50	2	17	0	278	0	0	-318	0	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	72,7	$\beta^*l=$		50,9	0	503	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	16	Rpf= 0	Rft=	4					
Sez.N. 193	290	5,50	2	5	0	551	0	0	-347	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	427	0	0	-335	0	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	4	
Asta: 1299	580	5,50	2	17	0	303	0	0	-348	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	72,7	$\beta^*l=$		50,9	0	551	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	16	Rpf= 0	Rft=	5					
Sez.N. 193	291	5,50	2	5	0	516	0	0	-348	0	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	392	0	0	-335	0	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1300	581	5,50	2	17	0	268	0	0	-349	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	72,7	$\beta^*l=$		50,9	0	516	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	16	Rpf= 0	Rft=	5					
Sez.N. 193	292	5,50	2	5	0	314	0	0	-234	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	234	0	0	-219	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1301	582	5,50	2	17	0	152	0	0	-232	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	72,7	$\beta^*l=$		50,9	0	314	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	16	Rpf= 0	Rft=	3					
Sez.N. 193	340	5,50	2	13	0	-90	0	0	456	0	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	54	0	0	443	0	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1302	572	5,50	2	5	0	193	0	0	432	0	120312	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	293	5,50	2	5	0	-118	0	0	319	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-11	0	0	307	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1303	565	5,50	2	5	0	92	0	0	294	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	294	5,50	2	5	0	202	0	0	-260	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	112	0	0	-268	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1304	566	5,50	2	17	0	18	0	0	-280	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	295	5,50	2	5	0	115	0	0	-234	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	33	0	0	-246	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1305	567	5,50	2	9	0	-54	0	0	-259	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	296	5,50	2	9	0	140	0	0	-134	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	92	0	0	-146	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1306	568	5,50	2	9	0	39	0	0	-158	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd (kg*m)	MyV.Rd (kg*m)	VxplRd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	304	5,50	2	5	0	194	0	0	-185	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	130	0	0	-183	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1307	569	5,50	2	17	0	65	0	0	-195	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	341	5,50	2	5	0	-98	0	0	-728	0	120269	11226	1628	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-336	0	0	-871	0	120245	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
Asta: 1308	563	5,50	2	17	0	-614	0	0	-882	0	120243	11224	1628	13358	23877	177	2617	5	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	343	5,50	2	13	0	-120	0	0	651	0	120287	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	85	0	0	639	0	120289	11228	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1309	585	5,50	2	9	0	286	0	0	627	0	120291	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	305	5,50	2	5	0	-75	0	0	199	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-8	0	0	187	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1310	578	5,50	2	5	0	54	0	0	175	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	306	5,50	2	17	0	156	0	0	-219	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	79	0	0	-231	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1311	579	5,50	2	5	0	6	0	0	-218	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	307	5,50	2	17	0	112	0	0	-234	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	30	0	0	-221	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1312	580	5,50	2	17	0	-57	0	0	-259	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	308	5,50	2	17	0	109	0	0	-140	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	60	0	0	-120	1	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1313	581	5,50	2	5	0	17	0	0	-133	1	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	309	5,50	2	17	0	158	0	0	-156	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	102	0	0	-168	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1314	582	5,50	2	5	0	50	0	0	-152	1	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	346	5,50	2	5	0	-134	0	0	-895	0	120246	11224	1628	13358	23877	177	2617	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-420	0	0	-1029	0	120213	11221	1627	13358	23877	177	2616	4	
Asta: 1315	576	5,50	2	17	0	-761	0	0	-1082	0	120197	11220	1627	13358	23877	177	2616	7	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	792	5,50	2	33	0	83	0	0	-905	0	120242	11224	1628	13358	23877	177	2617	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-216	0	0	-917	0	120240	11224	1628	13358	23877	177	2617	2	
Asta: 1316	602	5,50	2	33	0	-519	0	0	-928	0	120238	11224	1628	13358	23877	177	2617	5	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*l=$		46,0	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	793	5,50	2	33	0	128	0	0	-1009	0	120212	11221	1627	13358	23877	177	2616	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-205	0	0	-1020	0	120210	11221	1627	13358	23877	177	2616	2	
Asta: 1317	603	5,50	2	33	0	-542	0	0	-1032	0	120207	11221	1627	13358	23877	177	2616	5	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*l=$		46,0	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	794	5,50	2	13	0	-24	0	0	292	-1	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	71	0	0	280	-1	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1318	612	5,50	2	25	0	161	0	0	269	-1	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	795	5,50	2	33	0	-92	0	0	601	0	120292	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	103	0	0	586	0	120294	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1319	622	5,50	2	25	0	293	0	0	578	0	120295	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	796	5,50	2	29	0	-104	0	0	693	0	120279	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	123	0	0	649	0	120284	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1320	632	5,50	2	29	0	339	0	0	669	0	120283	11228	1628	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	797	5,50	2	29	0	-85	0	0	616	0	120290	11228	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	118	0	0	598	0	120289	11228	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1321	642	5,50	2	33	0	310	0	0	587	0	120291	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	798	5,50	2	29	0	-21	0	0	263	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	64	0	0	252	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1322	652	5,50	2	21	0	144	0	0	240	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0		cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft=	0					

ARCHIVIO UNIONI: Coprigiunti

GEOMETRIA COPRIGIUNTI								BULLONI COPRIGIUNTO ALI						BULLONI COPRIGIUNTO ANIMA					
Tipo N.ro	S.CpAl mm	L.CpAl mm	S.CpAn mm	H.CpAn mm	L.CpAn mm	Acciaio CoprAn.	Acciaio CoprAla	Diam mm	CL.Bul	Int.c mm	Int.X mm	Int.Y mm	Sfals mm	Diam mm	CL.Bul	Int.c mm	Int.X mm	Int.Y mm	Sfals mm
193	10	280	8	200	280	S275	S275	10	8,8	60	40	60	0	8	8,8	60	40	65	0

COORDINATE NODALI Sub-Str: 4

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	6336	0	311	36,07	6,34	5,50
2	6999	0	312	36,07	7,00	5,50
3	7713	0	313	36,07	7,71	5,50
4	8326	0	314	36,07	8,33	5,50
5	9040	0	315	36,07	9,04	5,50
6	9754	0	316	36,07	9,75	5,50
7	10467	0	317	36,07	10,47	5,50
8	11131	0	318	36,07	11,13	5,50
9	4190	0	329	36,07	4,19	5,50
10	5622	0	330	36,07	5,62	5,50
11	21570	0	360	36,07	21,57	5,50
12	22652	0	366	36,07	22,65	5,50
13	0	0	199	36,07	0,00	5,50
14	1568	0	388	36,07	1,57	5,50
15	13830	0	362	36,07	13,83	5,50
16	15145	0	370	36,07	15,15	5,50
17	23858	0	368	36,07	23,86	5,50
18	25015	0	196	36,07	25,01	5,50
19	16405	0	372	36,07	16,41	5,50
20	17665	0	375	36,07	17,67	5,50
21	18925	0	377	36,07	18,92	5,50
22	20185	0	379	36,07	20,18	5,50
23	12508	0	520	36,07	12,51	5,50
24	3022	0	390	36,07	3,02	5,50
25	31036	0	397	36,10	31,04	5,50
26	32350	0	291	36,10	32,35	5,50
27	29837	0	399	36,10	29,84	5,50
28	28638	0	401	36,10	28,64	5,50
29	27438	0	413	36,10	27,44	5,50
30	26264	0	415	36,10	26,26	5,50

COORDINATE NODALI Sub-Str: 5

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	6336	0	319	37,34	6,34	5,50
2	6999	0	320	37,34	7,00	5,50
3	7713	0	321	37,34	7,71	5,50
4	8326	0	322	37,34	8,33	5,50
5	9040	0	323	37,34	9,04	5,50
6	9754	0	324	37,34	9,75	5,50
7	10467	0	327	37,34	10,47	5,50
8	11131	0	328	37,34	11,13	5,50
9	4190	0	334	37,34	4,19	5,50
10	5622	0	335	37,34	5,62	5,50
11	21570	0	361	37,34	21,57	5,50
12	22652	0	367	37,34	22,65	5,50
13	0	0	235	37,34	0,00	5,50
14	1568	0	389	37,34	1,57	5,50
15	13830	0	363	37,34	13,83	5,50
16	15145	0	371	37,34	15,15	5,50
17	23858	0	369	37,34	23,86	5,50
18	25015	0	233	37,34	25,01	5,50
19	16405	0	373	37,34	16,41	5,50
20	17665	0	376	37,34	17,67	5,50
21	18925	0	378	37,34	18,92	5,50
22	20185	0	380	37,34	20,18	5,50
23	12508	0	387	37,34	12,51	5,50
24	3022	0	391	37,34	3,02	5,50
25	31036	0	398	37,35	31,04	5,50
26	32350	0	241	37,35	32,35	5,50
27	29837	0	400	37,35	29,84	5,50
28	28638	0	402	37,35	28,64	5,50
29	27438	0	414	37,35	27,44	5,50
30	26264	0	416	37,35	26,26	5,50

COORDINATE NODALI Sub-Str: 12

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	4190	0	197	39,98	4,19	5,50
2	5622	0	342	39,98	5,62	5,50
3	6336	0	343	39,98	6,34	5,50
4	6999	0	344	39,98	7,00	5,50
5	7713	0	345	39,98	7,71	5,50
6	8326	0	346	39,98	8,33	5,50
7	9040	0	348	39,98	9,04	5,50

COORDINATE NODALI Sub-Str: 12

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
8	9754	0	349	39,98	9,75	5,50
9	10467	0	357	39,98	10,47	5,50
10	11131	0	358	39,98	11,13	5,50
11	12508	0	406	39,98	12,51	5,50
12	13830	0	185	39,98	13,83	5,50
13	21570	0	192	39,98	21,57	5,50
14	22652	0	487	39,98	22,65	5,50
15	15145	0	491	39,98	15,15	5,50
16	0	0	222	39,98	0,00	5,50
17	1568	0	495	39,98	1,57	5,50
18	23858	0	500	39,98	23,86	5,50
19	25015	0	166	39,98	25,01	5,50
20	16405	0	504	39,98	16,41	5,50
21	17665	0	505	39,98	17,67	5,50
22	18925	0	506	39,98	18,92	5,50
23	20185	0	507	39,98	20,18	5,50
24	3022	0	521	39,98	3,02	5,50

COORDINATE NODALI Sub-Str: 25

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	10659	0	359	45,46	5,62	5,50
2	12030	0	278	46,83	5,62	5,50
3	1943	0	381	36,74	5,62	5,50
4	2537	0	335	37,34	5,62	5,50
5	5963	0	453	40,76	5,62	5,50
6	6547	0	417	41,35	5,62	5,50
7	9818	0	454	44,62	5,62	5,50
8	3805	0	252	38,60	5,62	5,50
9	5176	0	342	39,98	5,62	5,50
10	7917	0	427	42,72	5,62	5,50
11	9288	0	438	44,09	5,62	5,50
12	0	0	253	34,80	5,62	5,50
13	1268	0	330	36,07	5,62	5,50

COORDINATE NODALI Sub-Str: 32

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	1943	0	382	36,74	7,00	5,50
2	2537	0	320	37,34	7,00	5,50
3	10659	0	403	45,46	7,00	5,50
4	12030	0	279	46,83	7,00	5,50
5	5963	0	455	40,76	7,00	5,50
6	6547	0	419	41,35	7,00	5,50
7	9818	0	456	44,62	7,00	5,50
8	3805	0	266	38,60	7,00	5,50
9	5176	0	344	39,98	7,00	5,50
10	7917	0	429	42,72	7,00	5,50
11	9288	0	440	44,09	7,00	5,50
12	0	0	272	34,80	7,00	5,50
13	1268	0	312	36,07	7,00	5,50

COORDINATE NODALI Sub-Str: 33

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	1943	0	383	36,74	8,33	5,50
2	2537	0	322	37,34	8,33	5,50
3	10659	0	404	45,46	8,33	5,50
4	12030	0	280	46,83	8,33	5,50
5	5963	0	457	40,76	8,33	5,50
6	6547	0	421	41,35	8,33	5,50
7	9818	0	458	44,62	8,33	5,50
8	3805	0	267	38,60	8,33	5,50
9	5176	0	346	39,98	8,33	5,50
10	7917	0	431	42,72	8,33	5,50
11	9288	0	442	44,09	8,33	5,50
12	0	0	273	34,80	8,33	5,50
13	1268	0	314	36,07	8,33	5,50

COORDINATE NODALI Sub-Str: 34

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	1943	0	384	36,74	9,75	5,50
2	2537	0	324	37,34	9,75	5,50
3	10659	0	405	45,46	9,75	5,50
4	12030	0	281	46,83	9,75	5,50
5	5963	0	459	40,76	9,75	5,50
6	6547	0	423	41,35	9,75	5,50
7	9818	0	460	44,62	9,75	5,50
8	3805	0	269	38,60	9,75	5,50
9	5176	0	349	39,98	9,75	5,50

COORDINATE NODALI Sub-Str: 34

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
10	7917	0	433	42,72	9,75	5,50
11	9288	0	445	44,09	9,75	5,50
12	0	0	275	34,80	9,75	5,50
13	1268	0	316	36,07	9,75	5,50

COORDINATE NODALI Sub-Str: 35

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	1943	0	385	36,74	11,13	5,50
2	2537	0	328	37,34	11,13	5,50
3	10659	0	407	45,46	11,13	5,50
4	12030	0	282	46,83	11,13	5,50
5	5963	0	461	40,76	11,13	5,50
6	6547	0	425	41,35	11,13	5,50
7	9818	0	462	44,62	11,13	5,50
8	3805	0	270	38,60	11,13	5,50
9	5176	0	358	39,98	11,13	5,50
10	7917	0	435	42,72	11,13	5,50
11	9288	0	447	44,09	11,13	5,50
12	0	0	276	34,80	11,13	5,50
13	1268	0	318	36,07	11,13	5,50

COORDINATE NODALI Sub-Str: 36

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	1943	0	386	36,74	12,51	5,50
2	2537	0	387	37,34	12,51	5,50
3	10659	0	408	45,46	12,51	5,50
4	12030	0	283	46,83	12,51	5,50
5	5963	0	463	40,76	12,51	5,50
6	6547	0	426	41,35	12,51	5,50
7	9818	0	464	44,62	12,51	5,50
8	3805	0	271	38,60	12,51	5,50
9	5176	0	406	39,98	12,51	5,50
10	7917	0	437	42,72	12,51	5,50
11	9288	0	448	44,09	12,51	5,50
12	0	0	277	34,80	12,51	5,50
13	1268	0	520	36,07	12,51	5,50

COORDINATE NODALI Sub-Str: 41

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	4190	0	223	41,35	4,19	5,50
2	5622	0	417	41,35	5,62	5,50
3	6336	0	418	41,35	6,34	5,50
4	6999	0	419	41,35	7,00	5,50
5	7713	0	420	41,35	7,71	5,50
6	8326	0	421	41,35	8,33	5,50
7	9040	0	422	41,35	9,04	5,50
8	9754	0	423	41,35	9,75	5,50
9	10467	0	424	41,35	10,47	5,50
10	11131	0	425	41,35	11,13	5,50
11	12508	0	426	41,35	12,51	5,50
12	13830	0	212	41,35	13,83	5,50
13	21570	0	218	41,35	21,57	5,50
14	22652	0	488	41,35	22,65	5,50
15	15145	0	492	41,35	15,15	5,50
16	0	0	228	41,35	0,00	5,50
17	1568	0	496	41,35	1,57	5,50
18	23858	0	501	41,35	23,86	5,50
19	25015	0	254	41,35	25,01	5,50
20	16405	0	508	41,35	16,41	5,50
21	17665	0	509	41,35	17,67	5,50
22	18925	0	510	41,35	18,92	5,50
23	20185	0	511	41,35	20,18	5,50
24	3022	0	522	41,35	3,02	5,50

COORDINATE NODALI Sub-Str: 42

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	4190	0	224	42,72	4,19	5,50
2	5622	0	427	42,72	5,62	5,50
3	6336	0	428	42,72	6,34	5,50
4	6999	0	429	42,72	7,00	5,50
5	7713	0	430	42,72	7,71	5,50
6	8326	0	431	42,72	8,33	5,50
7	9040	0	432	42,72	9,04	5,50
8	9754	0	433	42,72	9,75	5,50
9	10467	0	434	42,72	10,47	5,50
10	11131	0	435	42,72	11,13	5,50
11	12508	0	437	42,72	12,51	5,50
12	13830	0	213	42,72	13,83	5,50

COORDINATE NODALI Sub-Str: 42

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
13	21570	0	219	42,72	21,57	5,50
14	22652	0	489	42,72	22,65	5,50
15	15145	0	493	42,72	15,15	5,50
16	0	0	230	42,72	0,00	5,50
17	1568	0	497	42,72	1,57	5,50
18	23858	0	502	42,72	23,86	5,50
19	25015	0	255	42,72	25,01	5,50
20	16405	0	512	42,72	16,41	5,50
21	17665	0	513	42,72	17,67	5,50
22	18925	0	514	42,72	18,92	5,50
23	20185	0	515	42,72	20,18	5,50
24	3022	0	523	42,72	3,02	5,50

COORDINATE NODALI Sub-Str: 43

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	4190	0	225	44,09	4,19	5,50
2	5622	0	438	44,09	5,62	5,50
3	6336	0	439	44,09	6,34	5,50
4	6999	0	440	44,09	7,00	5,50
5	7713	0	441	44,09	7,71	5,50
6	8326	0	442	44,09	8,33	5,50
7	9040	0	444	44,09	9,04	5,50
8	9754	0	445	44,09	9,75	5,50
9	10467	0	446	44,09	10,47	5,50
10	11131	0	447	44,09	11,13	5,50
11	12508	0	448	44,09	12,51	5,50
12	13830	0	214	44,09	13,83	5,50
13	21570	0	220	44,09	21,57	5,50
14	22652	0	490	44,09	22,65	5,50
15	15145	0	494	44,09	15,15	5,50
16	0	0	231	44,09	0,00	5,50
17	1568	0	498	44,09	1,57	5,50
18	23858	0	503	44,09	23,86	5,50
19	25015	0	170	44,09	25,01	5,50
20	16405	0	516	44,09	16,41	5,50
21	17665	0	517	44,09	17,67	5,50
22	18925	0	518	44,09	18,92	5,50
23	20185	0	519	44,09	20,18	5,50
24	3022	0	524	44,09	3,02	5,50

COORDINATE NODALI Sub-Str: 44

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	4190	0	226	45,46	4,19	5,50
2	5622	0	359	45,46	5,62	5,50
3	6336	0	449	45,46	6,34	5,50
4	6999	0	403	45,46	7,00	5,50
5	7713	0	450	45,46	7,71	5,50
6	8326	0	404	45,46	8,33	5,50
7	9040	0	451	45,46	9,04	5,50
8	9754	0	405	45,46	9,75	5,50
9	10467	0	452	45,46	10,47	5,50
10	11131	0	407	45,46	11,13	5,50
11	12508	0	408	45,46	12,51	5,50
12	13830	0	215	45,46	13,83	5,50
13	21570	0	181	45,46	21,57	5,50
14	22652	0	443	45,46	22,65	5,50
15	15145	0	409	45,46	15,15	5,50
16	0	0	216	45,46	0,00	5,50
17	1568	0	355	45,46	1,57	5,50
18	23858	0	436	45,46	23,86	5,50
19	25015	0	191	45,46	25,01	5,50
20	16405	0	410	45,46	16,41	5,50
21	17665	0	411	45,46	17,67	5,50
22	18925	0	412	45,46	18,92	5,50
23	20185	0	354	45,46	20,18	5,50
24	3022	0	356	45,46	3,02	5,50

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 4

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz.	Riun fin.
1	1193	1	2	1	2	90	384	0	0	2	0,00	0	0
2	1193	3	4	3	4	90	385	0	0	2	0,00	0	0
3	1193	5	6	5	6	89	386	0	0	2	0,00	0	0
4	1193	7	8	7	8	89	387	0	0	2	0,00	0	0
5	1193	9	10	9	10	90	399	0	0	2	0,00	0	0
6	1193	11	12	11	12	89	611	0	0	2	0,00	0	0
7	1193	13	14	13	14	90	613	0	0	2	0,00	0	0
8	1193	15	16	15	16	89	615	0	0	2	0,00	0	0
9	1193	12	17	17	18	89	639	0	0	2	0,00	0	0
10	1193	17	18	19	20	89	640	0	0	2	0,00	0	0
11	1193	16	19	21	22	89	657	0	0	2	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 4

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
12	1193	19	20	23	24	89	658	0	0	2	0,00	0	0
13	1193	20	21	25	26	89	659	0	0	2	0,00	0	0
14	1193	21	22	27	28	89	660	0	0	2	0,00	0	0
15	1193	22	11	29	30	89	661	0	0	2	0,00	0	0
16	1193	10	1	31	32	90	727	0	193	2	0,00	0	0
17	1193	2	3	33	34	90	728	0	193	2	0,00	0	0
18	1193	4	5	35	36	90	729	0	0	2	0,00	0	0
19	1193	6	7	37	38	89	730	0	193	2	0,00	0	0
20	1193	8	23	39	40	89	731	0	0	2	0,00	0	0
21	1193	23	15	41	42	89	732	0	0	2	0,00	0	0
22	1193	14	24	43	44	90	807	0	0	2	0,00	0	0
23	1193	24	9	45	46	90	808	0	0	2	0,00	0	0
24	1193	25	26	47	48	90	835	0	0	2	0,00	0	0
25	1193	27	25	49	50	90	836	0	0	2	0,00	0	0
26	1193	28	27	51	52	90	837	0	0	2	0,00	0	0
27	1193	29	28	53	54	90	838	0	0	2	0,00	0	0
28	1193	30	29	55	56	90	839	0	0	2	0,00	0	0
29	1193	18	30	57	58	89	840	0	0	2	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 5

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1193	1	2	1	2	90	388	0	0	2	0,00	0	0
2	1193	3	4	3	4	90	389	0	0	2	0,00	0	0
3	1193	5	6	5	6	90	390	0	0	2	0,00	0	0
4	1193	7	8	7	8	90	393	0	0	2	0,00	0	0
5	1193	9	10	9	10	90	403	0	0	2	0,00	0	0
6	1193	11	12	11	12	90	612	0	0	2	0,00	0	0
7	1193	13	14	13	14	90	614	0	0	2	0,00	0	0
8	1193	15	16	15	16	90	616	0	0	2	0,00	0	0
9	1193	12	17	17	18	90	641	0	0	2	0,00	0	0
10	1193	17	18	19	20	89	642	0	0	2	0,00	0	0
11	1193	16	19	21	22	90	662	0	0	2	0,00	0	0
12	1193	19	20	23	24	90	663	0	0	2	0,00	0	0
13	1193	20	21	25	26	90	664	0	0	2	0,00	0	0
14	1193	21	22	27	28	90	665	0	0	2	0,00	0	0
15	1193	22	11	29	30	90	666	0	0	2	0,00	0	0
16	1193	10	1	31	32	90	733	0	193	2	0,00	0	0
17	1193	2	3	33	34	90	734	0	193	2	0,00	0	0
18	1193	4	5	35	36	90	735	0	193	2	0,00	0	0
19	1193	6	7	37	38	90	736	0	193	2	0,00	0	0
20	1193	8	23	39	40	90	737	0	0	2	0,00	0	0
21	1193	23	15	41	42	90	738	0	0	2	0,00	0	0
22	1193	14	24	43	44	90	809	0	0	2	0,00	0	0
23	1193	24	9	45	46	90	810	0	0	2	0,00	0	0
24	1193	25	26	47	48	90	841	0	0	2	0,00	0	0
25	1193	27	25	49	50	90	842	0	0	2	0,00	0	0
26	1193	28	27	51	52	90	843	0	0	2	0,00	0	0
27	1193	29	28	53	54	90	844	0	0	2	0,00	0	0
28	1193	30	29	55	56	90	845	0	0	2	0,00	0	0
29	1193	18	30	57	58	89	846	0	0	2	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 12

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1193	1	2	1	2	90	413	0	0	2	0,00	0	0
2	1193	3	4	3	4	90	414	0	0	2	0,00	0	0
3	1193	5	6	5	6	90	415	0	0	2	0,00	0	0
4	1193	7	8	7	8	90	418	0	0	2	0,00	0	0
5	1193	9	10	9	10	90	434	0	0	2	0,00	0	0
6	1193	10	11	11	12	90	478	194	0	2	0,00	0	0
7	1193	11	12	13	14	90	487	0	0	2	0,00	0	0
8	1193	13	14	15	16	90	606	0	0	2	0,00	0	0
9	1193	12	15	17	18	90	617	0	0	2	0,00	0	0
10	1193	16	17	19	20	90	622	0	0	2	0,00	0	0
11	1193	14	18	21	22	90	629	0	0	2	0,00	0	0
12	1193	18	19	23	24	90	630	0	0	2	0,00	0	0
13	1193	15	20	25	26	90	667	0	0	2	0,00	0	0
14	1193	20	21	27	28	90	668	0	0	2	0,00	0	0
15	1193	21	22	29	30	90	669	0	0	2	0,00	0	0
16	1193	22	23	31	32	90	670	0	0	2	0,00	0	0
17	1193	23	13	33	34	90	671	0	0	2	0,00	0	0
18	1193	2	3	35	36	90	739	0	193	2	0,00	0	0
19	1193	4	5	37	38	90	740	0	193	2	0,00	0	0
20	1193	6	7	39	40	90	741	0	193	2	0,00	0	0
21	1193	8	9	41	42	90	742	0	193	2	0,00	0	0
22	1193	17	24	43	44	90	811	0	0	2	0,00	0	0
23	1193	24	1	45	46	90	812	0	0	2	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 25

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1193	1	2	1	2	90	439	0	0	2	0,00	0	0
2	1193	3	4	3	4	90	458	0	0	2	0,00	0	0
3	1193	5	6	5	6	90	518	0	0	2	0,00	0	0
4	1193	7	1	7	8	90	519	0	0	2	0,00	0	0
5	1193	8	9	9	10	90	759	0	0	2	0,00	0	0
6	1193	9	5	11	12	90	760	0	193	2	0,00	0	0
7	1193	6	10	13	14	90	761	0	0	2	0,00	0	0
8	1193	10	11	15	16	90	762	0	0	2	0,00	0	0
9	1193	11	7	17	18	90	763	0	193	2	0,00	0	0
10	1193	12	13	19	20	90	764	0	0	2	0,00	0	0
11	1193	13	3	21	22	90	765	0	193	2	0,00	0	0
12	1193	4	8	23	24	90	766	0	0	2	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 32

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1193	1	2	1	2	90	459	0	0	2	0,00	0	0
2	1193	3	4	3	4	90	475	0	0	2	0,00	0	0
3	1193	5	6	5	6	90	520	0	0	2	0,00	0	0
4	1193	7	3	7	8	90	521	0	0	2	0,00	0	0
5	1193	8	9	9	10	90	767	0	0	2	0,00	0	0
6	1193	9	5	11	12	90	768	0	193	2	0,00	0	0
7	1193	6	10	13	14	90	769	0	0	2	0,00	0	0
8	1193	10	11	15	16	90	770	0	0	2	0,00	0	0
9	1193	11	7	17	18	90	771	0	193	2	0,00	0	0
10	1193	12	13	19	20	90	772	0	0	2	0,00	0	0
11	1193	13	1	21	22	90	773	0	193	2	0,00	0	0
12	1193	2	8	23	24	90	774	0	0	2	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 33

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1193	1	2	1	2	90	460	0	0	2	0,00	0	0
2	1193	3	4	3	4	90	476	0	0	2	0,00	0	0
3	1193	5	6	5	6	90	522	0	0	2	0,00	0	0
4	1193	7	3	7	8	90	523	0	0	2	0,00	0	0
5	1193	8	9	9	10	90	775	0	0	2	0,00	0	0
6	1193	9	5	11	12	90	776	0	193	2	0,00	0	0
7	1193	6	10	13	14	90	777	0	0	2	0,00	0	0
8	1193	10	11	15	16	90	778	0	0	2	0,00	0	0
9	1193	11	7	17	18	90	779	0	193	2	0,00	0	0
10	1193	12	13	19	20	90	780	0	0	2	0,00	0	0
11	1193	13	1	21	22	90	781	0	193	2	0,00	0	0
12	1193	2	8	23	24	90	782	0	0	2	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 34

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1193	1	2	1	2	90	461	0	0	2	0,00	0	0
2	1193	3	4	3	4	90	477	0	0	2	0,00	0	0
3	1193	5	6	5	6	90	524	0	0	2	0,00	0	0
4	1193	7	3	7	8	90	525	0	0	2	0,00	0	0
5	1193	8	9	9	10	90	783	0	0	2	0,00	0	0
6	1193	9	5	11	12	90	784	0	193	2	0,00	0	0
7	1193	6	10	13	14	90	785	0	0	2	0,00	0	0
8	1193	10	11	15	16	90	786	0	0	2	0,00	0	0
9	1193	11	7	17	18	90	787	0	193	2	0,00	0	0
10	1193	12	13	19	20	90	788	0	0	2	0,00	0	0
11	1193	13	1	21	22	90	789	0	193	2	0,00	0	0
12	1193	2	8	23	24	90	790	0	0	2	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 35

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1193	1	2	1	2	90	462	0	0	2	0,00	0	0
2	1193	3	4	3	4	90	479	0	0	2	0,00	0	0
3	1193	5	6	5	6	90	526	0	0	2	0,00	0	0
4	1193	7	3	7	8	90	527	0	0	2	0,00	0	0
5	1193	8	9	9	10	90	791	0	0	2	0,00	0	0
6	1193	9	5	11	12	90	792	0	193	2	0,00	0	0
7	1193	6	10	13	14	90	793	0	0	2	0,00	0	0
8	1193	10	11	15	16	90	794	0	0	2	0,00	0	0
9	1193	11	7	17	18	90	795	0	193	2	0,00	0	0
10	1193	12	13	19	20	90	796	0	0	2	0,00	0	0
11	1193	13	1	21	22	90	797	0	193	2	0,00	0	0
12	1193	2	8	23	24	90	798	0	0	2	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 36

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1193	1	2	1	2	90	463	0	0	2	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 36

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
2	1193	3	4	3	4	90	480	0	0	2	0,00	0	0
3	1193	5	6	5	6	90	528	0	0	2	0,00	0	0
4	1193	7	3	7	8	90	529	0	0	2	0,00	0	0
5	1193	8	9	9	10	90	799	0	0	2	0,00	0	0
6	1193	9	5	11	12	90	800	0	193	2	0,00	0	0
7	1193	6	10	13	14	90	801	0	0	2	0,00	0	0
8	1193	10	11	15	16	90	802	0	0	2	0,00	0	0
9	1193	11	7	17	18	90	803	0	193	2	0,00	0	0
10	1193	12	13	19	20	90	804	0	0	2	0,00	0	0
11	1193	13	1	21	22	90	805	0	193	2	0,00	0	0
12	1193	2	8	23	24	90	806	0	0	2	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 41

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1193	1	2	1	2	90	488	0	0	2	0,00	0	0
2	1193	3	4	3	4	90	489	0	0	2	0,00	0	0
3	1193	5	6	5	6	90	490	0	0	2	0,00	0	0
4	1193	7	8	7	8	90	491	0	0	2	0,00	0	0
5	1193	9	10	9	10	90	492	0	0	2	0,00	0	0
6	1193	10	11	11	12	90	493	0	0	2	0,00	0	0
7	1193	11	12	13	14	90	494	0	0	2	0,00	0	0
8	1193	13	14	15	16	90	607	0	0	2	0,00	0	0
9	1193	12	15	17	18	90	618	0	0	2	0,00	0	0
10	1193	16	17	19	20	90	623	0	0	2	0,00	0	0
11	1193	14	18	21	22	90	631	0	0	2	0,00	0	0
12	1193	18	19	23	24	90	632	0	0	2	0,00	0	0
13	1193	15	20	25	26	90	672	0	0	2	0,00	0	0
14	1193	20	21	27	28	90	673	0	0	2	0,00	0	0
15	1193	21	22	29	30	90	674	0	0	2	0,00	0	0
16	1193	22	23	31	32	90	675	0	0	2	0,00	0	0
17	1193	23	13	33	34	90	676	0	0	2	0,00	0	0
18	1193	2	3	35	36	90	743	0	193	2	0,00	0	0
19	1193	4	5	37	38	90	744	0	193	2	0,00	0	0
20	1193	6	7	39	40	90	745	0	193	2	0,00	0	0
21	1193	8	9	41	42	90	746	0	193	2	0,00	0	0
22	1193	17	24	43	44	90	813	0	0	2	0,00	0	0
23	1193	24	1	45	46	90	814	0	0	2	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 42

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1193	1	2	1	2	90	495	0	0	2	0,00	0	0
2	1193	3	4	3	4	90	496	0	0	2	0,00	0	0
3	1193	5	6	5	6	90	497	0	0	2	0,00	0	0
4	1193	7	8	7	8	90	498	0	0	2	0,00	0	0
5	1193	9	10	9	10	90	499	0	0	2	0,00	0	0
6	1193	10	11	11	12	90	501	0	0	2	0,00	0	0
7	1193	11	12	13	14	90	502	0	0	2	0,00	0	0
8	1193	13	14	15	16	90	608	0	0	2	0,00	0	0
9	1193	12	15	17	18	90	619	0	0	2	0,00	0	0
10	1193	16	17	19	20	90	624	0	0	2	0,00	0	0
11	1193	14	18	21	22	90	633	0	0	2	0,00	0	0
12	1193	18	19	23	24	90	634	0	0	2	0,00	0	0
13	1193	15	20	25	26	90	677	0	0	2	0,00	0	0
14	1193	20	21	27	28	90	678	0	0	2	0,00	0	0
15	1193	21	22	29	30	90	679	0	0	2	0,00	0	0
16	1193	22	23	31	32	90	680	0	0	2	0,00	0	0
17	1193	23	13	33	34	90	681	0	0	2	0,00	0	0
18	1193	2	3	35	36	90	747	0	193	2	0,00	0	0
19	1193	4	5	37	38	90	748	0	193	2	0,00	0	0
20	1193	6	7	39	40	90	749	0	193	2	0,00	0	0
21	1193	8	9	41	42	90	750	0	193	2	0,00	0	0
22	1193	17	24	43	44	90	815	0	0	2	0,00	0	0
23	1193	24	1	45	46	90	816	0	0	2	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 43

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1193	1	2	1	2	90	503	0	0	2	0,00	0	0
2	1193	3	4	3	4	90	504	0	0	2	0,00	0	0
3	1193	5	6	5	6	90	505	0	0	2	0,00	0	0
4	1193	7	8	7	8	90	507	0	0	2	0,00	0	0
5	1193	9	10	9	10	90	508	0	0	2	0,00	0	0
6	1193	10	11	11	12	90	509	0	0	2	0,00	0	0
7	1193	11	12	13	14	90	510	0	0	2	0,00	0	0
8	1193	13	14	15	16	90	609	0	0	2	0,00	0	0
9	1193	12	15	17	18	90	620	0	0	2	0,00	0	0
10	1193	16	17	19	20	90	625	0	0	2	0,00	0	0
11	1193	14	18	21	22	90	635	0	0	2	0,00	0	0
12	1193	18	19	23	24	90	636	0	0	2	0,00	0	0
13	1193	15	20	25	26	90	682	0	0	2	0,00	0	0
14	1193	20	21	27	28	90	683	0	0	2	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 43

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
15	1193	21	22	29	30	90	684	0	0	2	0,00	0	0
16	1193	22	23	31	32	90	685	0	0	2	0,00	0	0
17	1193	23	13	33	34	90	686	0	0	2	0,00	0	0
18	1193	2	3	35	36	90	751	0	193	2	0,00	0	0
19	1193	4	5	37	38	90	752	0	193	2	0,00	0	0
20	1193	6	7	39	40	90	753	0	193	2	0,00	0	0
21	1193	8	9	41	42	90	754	0	193	2	0,00	0	0
22	1193	17	24	43	44	90	817	0	0	2	0,00	0	0
23	1193	24	1	45	46	90	818	0	0	2	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 44

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1193	1	2	1	2	90	511	0	0	2	0,00	0	0
2	1193	3	4	3	4	90	512	0	0	2	0,00	0	0
3	1193	5	6	5	6	90	513	0	0	2	0,00	0	0
4	1193	7	8	7	8	90	514	0	0	2	0,00	0	0
5	1193	9	10	9	10	90	515	0	0	2	0,00	0	0
6	1193	10	11	11	12	90	516	194	0	2	0,00	0	0
7	1193	11	12	13	14	90	517	0	0	2	0,00	0	0
8	1193	13	14	15	16	90	610	0	0	2	0,00	0	0
9	1193	12	15	17	18	90	621	0	0	2	0,00	0	0
10	1193	16	17	19	20	90	626	0	0	2	0,00	0	0
11	1193	14	18	21	22	90	637	0	0	2	0,00	0	0
12	1193	18	19	23	24	90	638	0	0	2	0,00	0	0
13	1193	15	20	25	26	90	687	0	0	2	0,00	0	0
14	1193	20	21	27	28	90	688	0	0	2	0,00	0	0
15	1193	21	22	29	30	90	689	0	0	2	0,00	0	0
16	1193	22	23	31	32	90	690	0	0	2	0,00	0	0
17	1193	23	13	33	34	90	691	0	0	2	0,00	0	0
18	1193	2	3	35	36	90	755	0	193	2	0,00	0	0
19	1193	4	5	37	38	90	756	0	193	2	0,00	0	0
20	1193	6	7	39	40	90	757	0	193	2	0,00	0	0
21	1193	8	9	41	42	90	758	0	193	2	0,00	0	0
22	1193	17	24	43	44	90	819	0	0	2	0,00	0	0
23	1193	24	1	45	46	90	820	0	0	2	0,00	0	0

COMBINAZIONI CARICHI

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
PESO PROPRIO	1,30	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
SOVRACCARICO PERMAN.	1,50	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Scuole	1,50	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Corr. Tors. dir. 0	0,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 0	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30

COMBINAZIONI CARICHI

DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
PESO PROPRIO	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
SOVRACCARICO PERMAN.	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Scuole	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Corr. Tors. dir. 0	-1,00	1,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30
Corr. Tors. dir. 90	0,30	0,30	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 0	-1,00	-1,00	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-0,30	-0,30	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00

COMBINAZIONI CARICHI

DESCRIZIONI	31	32	33
PESO PROPRIO	1,00	1,00	1,00
SOVRACCARICO PERMAN.	1,00	1,00	1,00
Var.Scuole	0,60	0,60	0,60
Corr. Tors. dir. 0	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	-1,00	1,00	1,00
Sisma direz. grd 0	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-1,00	-1,00	-1,00

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 4

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifica Statica - MASCHERA 1/4												
Estr. Nro	Ver. Pressoflessione						Ver. Taglio					
	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.	
32	1	0,000	0,128	0,000	3,526	27,60	1	0,230	12,389	53,78	OK	
34	1	0,000	0,093	0,000	3,538	38,05	1	0,266	12,389	46,61	OK	
38	1	0,000	0,151	0,000	3,533	23,46	1	0,344	12,389	36,04	OK	

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 4

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifiche Sovreresistenze per strutture dissipative - MASCHERA 2/4																
Estr. Nro	Ver. Pressoflessione						Ver. Taglio				Sovreresistenza Sezioni Nette				Sovr. Taglio	
	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	NRdNet (t)	NRdGros (t)	NRdNetC (t)	NRdLorC (t)	El. Crit	Sovr. Tg/Rif
32	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 4

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifiche Sovraresistenze per strutture dissipative - MASCHERA 2/4

Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				Sovraresistenza Sezioni Nette				Sovr. Taglio		
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	NRdNet (t)	NRdGros (t)	NRdNetC (t)	NRdLorC (t)	El. Crit	Sovr. Tg\Rif	Flag V.S.
34	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
38	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 4

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 3/4

Bulloni Ala				Coprighiunti Ala						Ala Profilo					
Estr. Nro	Comb Nro	Mrd Bul (t*m)		Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)	Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)
32	1	3,53		1	12,38	1	9,36	9,27	9,84	1	12,63	1	9,55	9,45	10,04
34	1	3,54		1	12,42	1	9,36	9,27	9,84	1	12,67	1	9,55	9,45	10,04
38	1	3,53		1	12,40	1	9,36	9,27	9,84	1	12,65	1	9,55	9,45	10,04

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 4

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 4/4

Bulloni			Coprighiunti Anima						Anima Profilo					
Estr. Nro	Comb Nro	TaglBull (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)
32	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
34	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
38	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 5

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifica Statica - MASCHERA 1/4

Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.
32	1	0,000	0,152	0,000	3,535	23,20	1	0,272	12,389	45,52	OK
34	1	0,000	0,092	0,000	3,529	38,40	1	0,287	12,389	43,19	OK
36	1	0,000	0,131	0,000	3,534	26,92	1	0,352	12,389	35,19	OK
38	1	0,000	0,153	0,000	3,533	23,11	1	0,322	12,389	38,53	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 5

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifiche Sovraresistenze per strutture dissipative - MASCHERA 2/4

Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				Sovraresistenza Sezioni Nette				Sovr. Taglio		
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	NRdNet (t)	NRdGros (t)	NRdNetC (t)	NRdLorC (t)	El. Crit	Sovr. Tg\Rif	Flag V.S.
32	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
34	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
36	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
38	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 5

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 3/4

Bulloni Ala				Coprighiunti Ala						Ala Profilo					
Estr. Nro	Comb Nro	Mrd Bul (t*m)		Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)	Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)
32	1	3,54		1	12,41	1	9,36	9,27	9,84	1	12,66	1	9,55	9,45	10,04
34	1	3,53		1	12,39	1	9,36	9,27	9,84	1	12,64	1	9,55	9,45	10,04
36	1	3,53		1	12,41	1	9,36	9,27	9,84	1	12,66	1	9,55	9,45	10,04
38	1	3,53		1	12,41	1	9,36	9,27	9,84	1	12,65	1	9,55	9,45	10,04

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 5

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 4/4

Bulloni			Coprighiunti Anima						Anima Profilo					
Estr. Nro	Comb Nro	TaglBull (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)
32	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
34	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
36	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
38	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 12

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifica Statica - MASCHERA 1/4

Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.
36	1	0,000	0,350	0,000	3,530	10,10	1	0,679	12,389	18,24	OK
38	1	0,000	0,494	0,000	3,531	7,14	1	0,296	12,389	41,80	OK
40	1	0,000	0,695	0,000	3,538	5,09	1	0,381	12,389	32,50	OK
42	1	0,000	0,611	0,000	3,532	5,78	1	0,219	12,389	56,58	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 12

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifiche Sovreresistenze per strutture dissipative - MASCHERA 2/4

Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				Sovreresistenza Sezioni Nette				Sovr. Taglio		
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	NRdNet (t)	NRdGros (t)	NRdNetC (t)	NRdLorC (t)	El. Crit	Sovr. Tg/Rif	Flag V.S.
36	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
38	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
40	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
42	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 12

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 3/4

Bulloni Ala				Coprighiunti Ala					Ala Profilo						
Estr. Nro	Comb Nro	Mrd Bul (t*m)		Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)	Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)
36	1	3,53	1	12,39	1	9,36	9,27	9,84		1	12,64	1	9,55	9,45	10,04
38	1	3,53	1	12,40	1	9,36	9,27	9,84		1	12,65	1	9,55	9,45	10,04
40	1	3,54	1	12,42	1	9,36	9,27	9,84		1	12,67	1	9,55	9,45	10,04
42	1	3,53	1	12,40	1	9,36	9,27	9,84		1	12,65	1	9,55	9,45	10,04

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 12

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 4/4

Bulloni			Coprighiunti Anima						Anima Profilo					
Estr. Nro	Comb Nro	TaglBull (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)
36	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
38	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
40	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
42	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 12

UNIONE CON COPRIGIUNTI SALDATI - Verifiche statiche - MASCHERA 1/3

Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.
11	1	0,000	0,239	0,000	8,254	34,50	1	0,039	53,895	999,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 12

UNIONI CON COPRIGIUNTI SALDATI - Verifica Sismica - MASCHERA 2/3

Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSism (t*m)	NRd (t)	MxRdSism (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSism (t)	VyRdSism (t)	Coeff. Sic.	Flag Verif.
11	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 12

UNIONE CON COPRIGIUNTI SALDATI - MASCHERA 3/3

Ala						Anima		
Estr. Nro	Comb Nro	Mrd SaldLong (t*m)	Mrd Cprg (t*m)	Comb. Nro	VxRdSald (t)	Comb Nro	VyRdSald (t)	VxRdCp (t)
11	1	13,13	8,25	1	50,52	1	53,89	61,66

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 25

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifica Statica - MASCHERA 1/4

Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.
12	1	0,000	0,469	0,000	3,529	7,53	1	0,722	12,389	17,16	OK
18	1	0,000	0,469	0,000	3,531	7,53	1	0,064	12,389	100,00	OK
22	1	0,000	0,750	0,000	3,537	4,72	1	0,319	12,389	38,81	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 25

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifiche Sovreresistenze per strutture dissipative - MASCHERA 2/4

Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				Sovreresistenza Sezioni Nette				Sovr. Taglio		
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	NRdNet (t)	NRdGros (t)	NRdNetC (t)	NRdLorC (t)	El. Crit	Sovr. Tg/Rif	Flag V.S.
12	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
18	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
22	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 25

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 3/4

Bulloni Ala				Coprighiunti Ala					Ala Profilo						
Estr. Nro	Comb Nro	Mrd Bul (t*m)		Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)	Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)
12	1	3,53	1	12,39	1	9,36	9,27	9,84		1	12,64	1	9,55	9,45	10,04
18	1	3,53	1	12,40	1	9,36	9,27	9,84		1	12,64	1	9,55	9,45	10,04
22	1	3,54	1	12,42	1	9,36	9,27	9,84		1	12,67	1	9,55	9,45	10,04

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 25

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 4/4														
Bulloni			Coprighiunti Anima						Anima Profilo					
Estr. Nro	Comb Nro	TaglBull (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)
12	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
18	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
22	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 32

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifica Statica - MASCHERA 1/4											
Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.
12	1	0,000	0,785	0,000	3,535	4,50	1	1,575	12,389	7,86	OK
18	1	0,000	0,881	0,000	3,532	4,01	1	0,982	12,389	12,62	OK
22	1	0,000	0,739	0,000	3,536	4,78	1	0,220	12,389	56,31	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 32

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifiche Sovraresistenze per strutture dissipative - MASCHERA 2/4																	
Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				Sovraresistenza Sezioni Nette				Sovr. Taglio		
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	NRdNet (t)	NRdGros (t)	NRdNetC (t)	NRdLorC (t)	El. Crit.	Sovr. TgRif	Flag V.S.
12	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
18	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
22	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 32

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 3/4															
Bulloni Ala				Coprighiunti Ala						Ala Profilo					
Estr. Nro	Comb Nro	Mrd (t*m)	Bul (t)	Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)	Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)
12	1	3,54	1	12,41	1	9,36	9,27	9,84		1	12,66	1	9,55	9,45	10,04
18	1	3,53	1	12,40	1	9,36	9,27	9,84		1	12,65	1	9,55	9,45	10,04
22	1	3,54	1	12,42	1	9,36	9,27	9,84		1	12,66	1	9,55	9,45	10,04

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 32

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 4/4														
Bulloni			Coprighiunti Anima						Anima Profilo					
Estr. Nro	Comb Nro	TaglBull (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)
12	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
18	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
22	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 33

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifica Statica - MASCHERA 1/4											
Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.
12	1	0,000	0,995	0,000	3,535	3,55	1	2,259	12,389	5,49	OK
18	1	0,000	1,079	0,000	3,538	3,28	1	1,590	12,389	7,79	OK
22	1	0,000	0,752	0,000	3,537	4,71	1	0,202	12,389	61,44	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 33

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifiche Sovraresistenze per strutture dissipative - MASCHERA 2/4																	
Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				Sovraresistenza Sezioni Nette				Sovr. Taglio		
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	NRdNet (t)	NRdGros (t)	NRdNetC (t)	NRdLorC (t)	El. Crit.	Sovr. TgRif	Flag V.S.
12	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
18	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
22	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 33

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 3/4															
Bulloni Ala				Coprighiunti Ala						Ala Profilo					
Estr. Nro	Comb Nro	Mrd (t*m)	Bul (t)	Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)	Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)
12	1	3,54	1	12,41	1	9,36	9,27	9,84		1	12,66	1	9,55	9,45	10,04
18	1	3,54	1	12,42	1	9,36	9,27	9,84		1	12,67	1	9,55	9,45	10,04
22	1	3,54	1	12,42	1	9,36	9,27	9,84		1	12,67	1	9,55	9,45	10,04

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 33

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 4/4														
Bulloni			Coprighiunti Anima						Anima Profilo					
Estr. Nro	Comb Nro	TaglBull (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)
12	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
18	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
22	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 34

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifica Statica - MASCHERA 1/4											
Ver. Pressoflessione						Ver. Taglio					
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.
12	1	0,000	1,043	0,000	3,537	3,39	1	2,274	12,389	5,45	OK
18	1	0,000	1,118	0,000	3,536	3,16	1	1,537	12,389	8,06	OK
22	1	0,000	0,814	0,000	3,538	4,35	1	0,300	12,389	41,29	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 34

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifiche Sovraresistenze per strutture dissipative - MASCHERA 2/4																
Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				Sovraresistenza Sezioni Nette				Sovr. Taglio	
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	NRdNet (t)	NRdGros (t)	NRdNetC (t)	NRdLorC (t)	El. Crit	Sovr. Tg\Rif
12	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00
18	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00
22	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 34

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 3/4															
Bulloni Ala				Coprighiunti Ala					Ala Profilo						
Estr. Nro	Comb Nro	Mrd Bul (t*m)		Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)	Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)
12	1	3,54		1	12,42	1	9,36	9,27	9,84	1	12,67	1	9,55	9,45	10,04
18	1	3,54		1	12,42	1	9,36	9,27	9,84	1	12,66	1	9,55	9,45	10,04
22	1	3,54		1	12,42	1	9,36	9,27	9,84	1	12,67	1	9,55	9,45	10,04

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 34

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 4/4														
Bulloni			Coprighiunti Anima						Anima Profilo					
Estr. Nro	Comb Nro	TaglBull (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)
12	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
18	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
22	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 35

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifica Statica - MASCHERA 1/4											
Ver. Pressoflessione						Ver. Taglio					
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.
12	1	0,000	0,791	0,000	3,534	4,47	1	1,566	12,389	7,91	OK
18	1	0,000	0,845	0,000	3,535	4,18	1	0,975	12,389	12,71	OK
22	1	0,000	0,751	0,000	3,538	4,71	1	0,232	12,389	53,31	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 35

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifiche Sovraresistenze per strutture dissipative - MASCHERA 2/4																
Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				Sovraresistenza Sezioni Nette				Sovr. Taglio	
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	NRdNet (t)	NRdGros (t)	NRdNetC (t)	NRdLorC (t)	El. Crit	Sovr. Tg\Rif
12	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00
18	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00
22	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 35

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 3/4															
Bulloni Ala				Coprighiunti Ala					Ala Profilo						
Estr. Nro	Comb Nro	Mrd Bul (t*m)		Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)	Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)
12	1	3,53		1	12,41	1	9,36	9,27	9,84	1	12,65	1	9,55	9,45	10,04
18	1	3,53		1	12,41	1	9,36	9,27	9,84	1	12,66	1	9,55	9,45	10,04
22	1	3,54		1	12,42	1	9,36	9,27	9,84	1	12,67	1	9,55	9,45	10,04

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 35

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 4/4														
Bulloni			Coprighiunti Anima						Anima Profilo					
Estr. Nro	Comb Nro	TaglBull (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)
12	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
18	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
22	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 36

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifica Statica - MASCHERA 1/4											
Ver. Pressoflessione						Ver. Taglio					
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.
12	1	0,000	0,401	0,000	3,524	8,80	1	0,598	12,389	20,71	OK
18	1	0,000	0,418	0,000	3,533	8,46	1	0,002	12,389	100,00	OK
22	1	0,000	0,631	0,000	3,535	5,60	1	0,302	12,389	41,09	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 36

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifiche Sovraresistenze per strutture dissipative - MASCHERA 2/4

Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				Sovraresistenza Sezioni Nette				Sovr. Taglio		
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	NRdNet (t)	NRdGros (t)	NRdNetC (t)	NRdLorC (t)	El. Crit	Sovr. Tg\Rif	Flag V.S.
12	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
18	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
22	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 36

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 3/4

Bulloni Ala			Coprigiunti Ala						Ala Profilo					
Estr. Nro	Comb Nro	Mrd Bul (t*m)	Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)	Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)
12	1	3,52	1	12,37	1	9,36	9,27	9,84	1	12,62	1	9,55	9,45	10,04
18	1	3,53	1	12,40	1	9,36	9,27	9,84	1	12,65	1	9,55	9,45	10,04
22	1	3,53	1	12,41	1	9,36	9,27	9,84	1	12,66	1	9,55	9,45	10,04

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 36

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 4/4

Bulloni			Coprigiunti Anima						Anima Profilo					
Estr. Nro	Comb Nro	TaglBull (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)
12	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
18	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
22	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 41

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifica Statica - MASCHERA 1/4

Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.
36	1	0,000	0,447	0,000	3,534	7,90	1	1,298	12,389	9,54	OK
38	1	0,000	1,261	0,000	3,535	2,80	1	0,532	12,389	23,27	OK
40	1	0,000	1,592	0,000	3,537	2,22	1	0,312	12,389	39,69	OK
42	1	0,000	1,302	0,000	3,536	2,72	1	0,109	12,389	100,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 41

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifiche Sovraresistenze per strutture dissipative - MASCHERA 2/4

Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				Sovraresistenza Sezioni Nette				Sovr. Taglio		
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	NRdNet (t)	NRdGros (t)	NRdNetC (t)	NRdLorC (t)	El. Crit	Sovr. Tg\Rif	Flag V.S.
36	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
38	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
40	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
42	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 41

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 3/4

Bulloni Ala			Coprigiunti Ala						Ala Profilo					
Estr. Nro	Comb Nro	Mrd Bul (t*m)	Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)	Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)
36	1	3,53	1	12,41	1	9,36	9,27	9,84	1	12,65	1	9,55	9,45	10,04
38	1	3,54	1	12,41	1	9,36	9,27	9,84	1	12,66	1	9,55	9,45	10,04
40	1	3,54	1	12,42	1	9,36	9,27	9,84	1	12,67	1	9,55	9,45	10,04
42	1	3,54	1	12,42	1	9,36	9,27	9,84	1	12,66	1	9,55	9,45	10,04

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 41

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 4/4

Bulloni			Coprigiunti Anima						Anima Profilo					
Estr. Nro	Comb Nro	TaglBull (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)
36	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
38	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
40	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
42	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 42

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifica Statica - MASCHERA 1/4

Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.
36	1	0,000	0,472	0,000	3,535	7,49	1	1,647	12,389	7,52	OK
38	1	0,000	1,617	0,000	3,538	2,19	1	0,644	12,389	19,23	OK
40	1	0,000	1,990	0,000	3,537	1,78	1	0,314	12,389	39,42	OK
42	1	0,000	1,655	0,000	3,538	2,14	1	0,175	12,389	70,70	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 42

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifiche Sovraresistenze per strutture dissipative - MASCHERA 2/4

Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				Sovraresistenza Sezioni Nette				Sovr. Taglio		
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	NRdNet (t)	NRdGros (t)	NRdNetC (t)	NRdLorC (t)	El. Crit	Sovr. Tg\Rif	Flag V.S.
36	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
38	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
40	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
42	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 42

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 3/4

Bulloni Ala				Coprighiunti Ala					Ala Profilo						
Estr. Nro	Comb Nro	Mrd Bul (t*m)		Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)	Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)
36	1	3,53		1	12,41	1	9,36	9,27	9,84	1	12,66	1	9,55	9,45	10,04
38	1	3,54		1	12,42	1	9,36	9,27	9,84	1	12,67	1	9,55	9,45	10,04
40	1	3,54		1	12,42	1	9,36	9,27	9,84	1	12,67	1	9,55	9,45	10,04
42	1	3,54		1	12,42	1	9,36	9,27	9,84	1	12,67	1	9,55	9,45	10,04

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 42

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 4/4

Bulloni			Coprighiunti Anima						Anima Profilo					
Estr. Nro	Comb Nro	TaglBull (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)
36	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
38	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
40	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
42	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 43

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifica Statica - MASCHERA 1/4

Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				Esito Verif.
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	
36	1	0,000	0,496	0,000	3,531	7,12	1	1,358	12,389	9,12	OK
38	1	0,000	1,238	0,000	3,536	2,86	1	0,457	12,389	27,13	OK
40	1	0,000	1,592	0,000	3,538	2,22	1	0,392	12,389	31,64	OK
42	1	0,000	1,348	0,000	3,538	2,62	1	0,051	12,389	100,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 43

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifiche Sovraresistenze per strutture dissipative - MASCHERA 2/4

Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				Sovraresistenza Sezioni Nette				Sovr. Taglio		
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	NRdNet (t)	NRdGros (t)	NRdNetC (t)	NRdLorC (t)	El. Crit	Sovr. Tg\Rif	Flag V.S.
36	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
38	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
40	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
42	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 43

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 3/4

Bulloni Ala				Coprighiunti Ala					Ala Profilo						
Estr. Nro	Comb Nro	Mrd Bul (t*m)		Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)	Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)
36	1	3,53		1	12,40	1	9,36	9,27	9,84	1	12,64	1	9,55	9,45	10,04
38	1	3,54		1	12,41	1	9,36	9,27	9,84	1	12,66	1	9,55	9,45	10,04
40	1	3,54		1	12,42	1	9,36	9,27	9,84	1	12,67	1	9,55	9,45	10,04
42	1	3,54		1	12,42	1	9,36	9,27	9,84	1	12,67	1	9,55	9,45	10,04

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 43

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 4/4

Bulloni			Coprighiunti Anima						Anima Profilo					
Estr. Nro	Comb Nro	TaglBull (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)
36	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
38	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
40	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
42	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 44

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifica Statica - MASCHERA 1/4

Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				Esito Verif.
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	
36	1	0,000	0,319	0,000	3,520	11,05	1	0,625	12,389	19,81	OK
38	1	0,000	0,514	0,000	3,533	6,87	1	0,314	12,389	39,42	OK
40	1	0,000	0,673	0,000	3,535	5,26	1	0,322	12,389	38,47	OK
42	1	0,000	0,573	0,000	3,534	6,16	1	0,168	12,389	73,61	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 44

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifiche Sovraresistenze per strutture dissipative - MASCHERA 2/4

Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				Sovraresistenza Sezioni Nette				Sovr. Taglio		
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	NRdNet (t)	NRdGros (t)	NRdNetC (t)	NRdLorC (t)	El. Crit	Sovr. Tg\Rif	Flag V.S.
36	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
38	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
40	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
42	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 44

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 3/4

Bulloni Ala				Coprighiunti Ala					Ala Profilo						
Estr. Nro	Comb Nro	Mrd Bul (t*m)		Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)	Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)
36	1	3,52		1	12,36	1	9,36	9,27	9,84	1	12,61	1	9,55	9,45	10,04
38	1	3,53		1	12,40	1	9,36	9,27	9,84	1	12,65	1	9,55	9,45	10,04
40	1	3,54		1	12,41	1	9,36	9,27	9,84	1	12,66	1	9,55	9,45	10,04
42	1	3,53		1	12,41	1	9,36	9,27	9,84	1	12,66	1	9,55	9,45	10,04

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 44

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 4/4

Bulloni			Coprighiunti Anima						Anima Profilo					
Estr. Nro	Comb Nro	TaglBull (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)
36	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
38	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
40	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
42	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 44

UNIONE CON COPRIGIUNTI SALDATI - Verifiche statiche - MASCHERA 1/3

Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.
11	1	0,000	0,265	0,000	8,254	31,11	1	0,001	53,895	999,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 44

UNIONI CON COPRIGIUNTI SALDATI - Verifica Sismica - MASCHERA 2/3

Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSism (t*m)	NRd (t)	MxRdSism (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSism (t)	VyRdSism (t)	Coeff. Sic.	Flag Verif.
11	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 44

UNIONE CON COPRIGIUNTI SALDATI - MASCHERA 3/3

Ala						Anima		
Estr. Nro	Comb Nro	Mrd SaldLong (t*m)	Mrd Cprg (t*m)	Comb. Nro	VxRdSald (t)	Comb Nro	VyRdSald (t)	VxRdCp (t)
11	1	13,13	8,25	1	50,52	1	53,89	61,66

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella caratteristiche statiche dei profili e caratteristiche materiali.

<i>Sez.</i>	: <i>Numero d'archivio della sezione</i>
<i>U</i>	: <i>Perimetro bagnato per metro di sezione</i>
<i>P</i>	: <i>Peso per unità di lunghezza</i>
<i>A</i>	: <i>Area della sezione</i>
<i>A_x</i>	: <i>Area a taglio in direzione X</i>
<i>A_y</i>	: <i>Area a taglio in direzione Y</i>
<i>J_x</i>	: <i>Momento d'inerzia rispetto all'asse X</i>
<i>J_y</i>	: <i>Momento d'inerzia rispetto all'asse Y</i>
<i>J_t</i>	: <i>Momento d'inerzia torsionale</i>
<i>W_x</i>	: <i>Modulo di resistenza a flessione, asse X</i>
W_y	: <i>Modulo di resistenza a flessione, asse Y</i>
W_t	: <i>Modulo di resistenza a torsione</i>
i_x	: <i>Raggio d'inerzia relativo all'asse X</i>
i_y	: <i>Raggio d'inerzia relativo all'asse Y</i>
sver	: <i>Coefficiente per verifica a svergolamento ($h/(b \cdot t)$)</i>
E	: <i>Modulo di elasticità normale</i>
G	: <i>Modulo di elasticità tangenziale</i>
lambda	: <i>Valore massimo della snellezza</i>
Tipo Acciaio	: <i>Tipo di acciaio</i>
Tipo verifica	: <i>EvitaVerif : non esegue verifica</i> <i>NoVerCompr : verifica solo aste tese</i> <i>Completa : verifica completa</i>
gamma	: <i>peso specifico del materiale</i>
Lungh/SpLim	: <i>Rapporto fra la lunghezza dell'asta e lo spostamento limite</i>
Tipo profilatura	: <i>a freddo/a caldo (Dato valido solo per tipologie tubolari)</i>
W_x Plast.	: <i>Modulo di resistenza plastica in direzione X</i>
W_y Plast.	: <i>Modulo di resistenza plastica in direzione Y</i>
W_t Plast.	: <i>Modulo di resistenza plastica torsionale</i>
A_x Plast.	: <i>Area a taglio plastica direzione X</i>
A_y Plast.	: <i>Area a taglio plastica direzione Y</i>
I_w	: <i>Costante di ingobbamento (momento di inerzia settoriale)</i>
Num.Rit.Tors	: <i>Numero di ritegni torsionali</i>

Per Norma 1996 valgono anche le seguenti sigle:

s_{amm}	: <i>Tensione ammissibile</i>
fe	: <i>Tipo di acciaio (1 = Fe360; 2 = Fe430; 3 = Fe510)</i>
Ω	: <i>Prospetto per i coefficienti Ω (1 = a; 2 = b; 3 = c; 4 = d – Per le sezioni in legno: 5 = latifoglie dure; 6=conifere)</i>
Caric. estra	: <i>Coefficiente per carico estradossato per la verifica allo svergolamento</i>
E.lim.	: <i>Eccentricità limite per evitare la verifica allo svergolamento</i>
Coeff.'ni'	: <i>Coefficiente “ni”</i>

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito il significato delle simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input dei fili fissi:

- **Filo** : Numero del filo fisso in pianta.
- **Ascissa** : Ascissa.
- **Ordinata** : Ordinata.

Si riporta di seguito il significato delle simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input delle quote di piano:

- **Quota** : Numero identificativo della quota del piano.
- **Altezza** : Altezza dallo spiccatto di fondazione.
- **Tipologia** : Le tipologie previste sono due:

0 = Piano sismico, ovvero piano che è sede di massa, sia strutturale che portata, che deve essere considerata ai fini del calcolo sismico. Tutti i nodi a questa quota hanno gli spostamenti orizzontali legati dalla relazione di impalcato rigido.

1 = Interpiano, ovvero quota intermedia che ha rilevanza ai fini della geometria strutturale ma la cui massa non viene considerata a questa quota ai fini sismici. I nodi a questa quota hanno spostamenti orizzontali indipendenti.

II SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di input delle travi:

Trave	: Numero identificativo della trave alla quota in esame
Sez.	: Numero di archivio della sezione della trave. Se il numero sezione è superiore a 600, si tratta di setto di altezza pari all'interpiano e di cui nei successivi dati viene specificato il solo spessore
Base x Alt.	: <i>Ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza</i>
Magrone	: <i>Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler</i>
Ang.	: <i>Angolo di rotazione della sezione attorno all'asse</i>
Filo in.	: <i>Numero del filo fisso iniziale della trave</i>
Filo fin.	: <i>Numero del filo fisso finale della trave</i>
Quota in.	: <i>Quota dell'estremo iniziale della trave</i>
Quota fin.	: <i>Quota dell'estremo finale della trave</i>
dx in	: <i>Scostamento in direzione X del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento</i>
dx f	: <i>Scostamento in direzione X del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento</i>
dy in	: <i>Scostamento in direzione Y del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento</i>
dy f	: <i>Scostamento in direzione Y del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento</i>
Pann.	: <i>Carico sulla trave dovuto a pannelli di solai.</i>
Tamp.	: <i>Carico sulla trave dovuto a tamponature</i>
Ball.	: <i>Carico sulla trave dovuto a ballatoi</i>
Espl.	: <i>Carico sulla trave imposto dal progettista</i>
Tot.	: <i>Totale dei carichi verticali precedenti</i>
Torc.	: <i>Momento torcente distribuito agente sulla trave imposto dal progettista</i>
Orizz.	: <i>Carico orizzontale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista</i>
Assia.	: <i>Carico assiale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista</i>
Ali.	: <i>Aliquota media pesata dei carichi accidentali per la determinazione della massa sismica</i>
Crit.N.ro	: <i>Numero identificativo del criterio di progetto associato alla trave</i>
Tipo	: <i>Tipo elemento ai fini sismici:</i>
Elemento	: <i>Le sigle sotto riportate hanno il significato appresso specificato:</i> - "Secondario NTC18": <i>si intende un elemento asta secondario ai sensi della NTC2018, che non viene inserito nel modello sismico ed a cui vengono applicate le verifiche di duttilità.</i> - "NoGerarchia": <i>si intende un elemento asta non appartenente ad un meccanismo dissipativo e in cui non è applicabile la gerarchia delle resistenze (esempio aste meshate interne a pareti o</i>

piastre o travi inclinate)

Nel caso di vincoli particolari (situazione diversa dal doppio incastro), segue un'ulteriore tabulato relativo ai vincoli, le cui sigle hanno il seguente significato:

Codice: Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:

I = incastro; **K** = appoggio scorrevole; **C** = cerniera sferica; **E** = esplicito; **CF** = cerniera flessionale.

Il reale funzionamento dei vincoli (da intendersi come vincoli interni tra asta e nodo) è esplicitato dai successivi dati:

T_x, T_y, T_z : Valori delle rigidzze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione mutua tra trave e nodo è impedita (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale traslazione reciproca (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (traslazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà una forza, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidzza per la variazione di spostamento. Se infine viene inserito un valore compreso fra -1 (incastato) e 0 (libero), fattore di connessione, il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidzza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse della trave.

R_x, R_y, R_z : Valori delle rigidzze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione mutua tra trave e nodo è impedita (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale rotazione reciproca (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (rotazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà un momento, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidzza per la variazione di rotazione. Se viene inserito un valore compreso fra -1 (incastato) e 0 (libero), fattore di connessione, il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidzza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse della trave.

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei carichi e vincoli nodali.

Filo	: Numero identificativo del filo fisso
Quo N.	: Numero identificativo della quota di riferimento secondo la codifica dell'input quote
D.Quo.	: Delta quota, ovvero scostamento della quota del nodo dalla quota di riferimento
P. Sis	: Piano sismico di appartenenza del nodo in esame. È possibile avere più piani sismici alla stessa quota di impalcato
Codi	: Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:

I = Incastro

A = Automatico

C = Cerniera sferica

E = Esplicito

Il vincolo di tipo 'A', cioè automatico, corrisponde ad un tipo di vincolo scelto dal programma in funzione delle varie situazioni strutturali riscontrate. Per valutare quale tipo di vincolo è stato imposto da CDSWin in questi casi è necessario riferirsi ai dati delle successive colonne della presente tabella di stampa

T_x, T_y, T_z : Valori delle rigidzze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione è impedita, mentre lo 0 indica che non ha alcun vincolo

R_x, R_y, R_z : Valori delle rigidezze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore
-1 indica per convenzione che quella particolare rotazione è impedita,
mentre lo 0 indica che non ha alcun vincolo

F_x, F_y, F_z : Valori delle forze concentrate applicate al nodo in esame

M_x, M_y, M_z : Valori delle coppie concentrate applicate al nodo in esame

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO

PROFILATI IPE							
Sez. N.ro	Descrizione	h mm	b mm	a mm	e mm	r mm	Mat. N.ro
193	IPE270	270,0	135,0	6,6	10,2	15,0	2

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO

CARATTERISTICHE STATICHE DEI PROFILI

Sez. N.ro	U m2/m	P kg/m	A cmq	Ax cmq	Ay cmq	Jx cm4	Jy cm4	Jt cm4	Wx cm3	Wy cm3	Wt cm3	ix cm	iy cm	sver 1/cm
193	1,04	36,1	45,94	8,83	15,79	5789,8	419,9	11,9	428,87	62,20	11,71	11,23	3,02	1,96

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO

DATI PER VERIFICHE EUROCODICE

Sez. N.ro	Descrizione	Wx Plastico cm3	Wy Plastico cm3	Wt Plastico cm3	Ax Plastico cm2	Ay Plastico cm2	Iw cm6
193	IPE270	484,00	96,95	19,48	29,47	22,14	70577,9

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO

CARATTERISTICHE MATERIALE

Mat. N.ro	E kg/cmq	G kg/cmq	lambda max	Tipo Acciaio	Verifica	Gamma kg/mc	Lung/ SpLim	Tipo Profilat.
2	2100000	850000	200,0	S275	Completa	7850	250	a Freddo

ARCHIVIO TIPOLOGIE DI CARICO

Car. N.ro	Peso Strut kg/mq	Perman. NONstr u kg/mq	Varia bile kg/mq	Neve kg/mq	Destinaz. d'Uso	Psi 0	Psi 1	Psi 2	Anal Car. N.ro	DESCRIZIONE SINTETICA DEL TIPO DI CARICO				
9	0	150	300	0	Scuole	2005	0,7	0,7	0,6	SOLETTA CLS LECA 1800 s= 9 cm				

ARCHIVIO MATERIALI PIASTRE: MATRICE ELASTICA

Materiale N.ro	Densita' kg/mc	Ex*1E3 kg/cmq	Ni.x	Alfa.x (*1E5)	Ey*1E3 kg/cmq	Ni.y	Alfa.y (*1E5)	E11*1E3 kg/cmq	E12*1E3 kg/cmq	E13*1E3 kg/cmq	E22*1E3 kg/cmq	E23*1E3 kg/cmq	E33*1E3 kg/cmq
12	1800	25	0,25	1,00	25	0,25	1,00	27	7	0	27	0	10

DATI GENERALI DI STRUTTURA

DATI GENERALI DI STRUTTURA

Massima dimens. dir. X (m)	34,80	Altezza edificio (m)	4,35
Massima dimens. dir. Y (m)	32,35	Differenza temperatura(°C)	15
PARAMETRI SISMICI			
Vita Nominale (Anni)	100	Classe d' Uso	III Cu=1.5
Longitudine Est (Grd)	13,87044	Latitudine Nord (Grd)	42,98313
Categoria Suolo	B	Coeff. Condiz. Topogr.	1,00000
Sistema Costruttivo Dir.1	Acciaio	Sistema Costruttivo Dir.2	Acciaio
Regolarita' in Altezza	SI (KR=1)	Regolarita' in Pianta	SI
Direzione Sisma (Grd)	0	Sisma Verticale	ASSENTE
Effetti P/Delta	NO	Quota di Zero Sismico (m)	0,00000
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D.			
Probabilita' Pvr	0,63	Periodo di Ritorno Anni	151,00
Accelerazione Ag/g	0,11	Periodo T'c (sec.)	0,32
Fo	2,44	Fv	1,08
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,20	Periodo TB (sec.)	0,15
Periodo TC (sec.)	0,44	Periodo TD (sec.)	2,03
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.			
Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	1424,00
Accelerazione Ag/g	0,27	Periodo T'c (sec.)	0,33
Fo	2,48	Fv	1,75
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,13	Periodo TB (sec.)	0,15
Periodo TC (sec.)	0,45	Periodo TD (sec.)	2,69
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ACCIAIO - D I R. 1			
Classe Duttilita'	NON dissip.	Sotto-Sistema Strutturale	Intelaiat
AlfaU/Alfa1	1,30	Fattore di comportam 'q'	1,50
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ACCIAIO - D I R. 2			
Classe Duttilita'	NON dissip.	Sotto-Sistema Strutturale	Intelaiat
AlfaU/Alfa1	1,30	Fattore di comportam 'q'	1,50
COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI			
Acciaio per carpenteria	1,05	Verif.Instabilita' acciaio:	1,05
Acciaio per CLS armato	1,15	Calcestruzzo CLS armato	1,50
Muratura azioni sismiche	2,00	Muratura azioni statiche	3,00
Legno per comb. eccez.	1,00	Legno per comb. fondament.:	1,30

Livello conoscenza

LC3

DATI GENERALI DI STRUTTURA

DATI DI CALCOLO PER AZIONE NEVE

Zona Geografica	II	Coefficiente Termico	1,00
Altitudine sito s.l.m. (m)	2	Coefficiente di forma	0,80
Tipo di Esposizione	Ventosa	Coefficiente di esposizione	0,90
Carico di riferimento kg/mq	100	Carico neve di calcolo kg/mq	71,00

Il calcolo della neve e' effettuato in base al punto 3.4 del D.M. 2018 e relative modifiche e integrazioni riportate nella Circolare del 26/12/2009

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
1	44,09	25,01		2	40,79	8,33
3	44,62	8,33		4	45,46	9,04
5	18,49	13,83		6	18,49	21,57
7	17,18	13,83		8	17,18	21,57
9	15,88	13,83		10	15,88	21,57
11	14,58	13,83		12	14,58	21,57
13	13,28	13,83		14	13,28	21,57
15	21,01	13,83		16	21,01	21,57
17	23,44	13,83		18	23,44	21,57
19	22,22	13,83		20	12,03	13,83
21	22,22	21,57		22	24,66	13,83
23	24,66	21,57		24	25,87	13,83
25	25,87	21,57		26	45,46	7,61
27	44,09	9,04		28	12,03	21,57
29	42,72	9,04		30	41,35	9,04
31	39,98	9,04		32	12,03	25,01
33	36,07	9,04		34	37,34	9,04
35	36,72	8,33		37	19,79	13,83
38	27,09	13,83		39	34,80	13,83
40	38,60	13,83		41	46,83	13,83
42	19,79	21,57		43	27,09	21,57
44	34,80	21,57		45	38,60	21,57
46	46,83	21,57		47	19,79	25,01
48	27,09	25,01		49	34,80	25,01
50	38,60	25,01		51	46,83	25,01
52	28,38	13,83		53	38,60	4,19
54	46,83	4,19		55	34,80	0,00
56	38,60	0,00		57	46,83	0,00
58	34,80	32,35		59	38,60	32,35
60	46,83	32,35		61	28,38	21,57
62	29,66	13,83		63	29,66	21,57
64	30,94	13,83		65	30,94	21,57
66	32,23	13,83		67	32,23	21,57
68	33,51	13,83		69	33,51	21,57
70	39,98	7,61		71	41,35	7,61
72	39,98	13,83		73	39,98	21,57
74	41,35	13,83		75	41,35	21,57
76	43,06	25,01		77	43,06	32,35
78	42,72	13,83		79	42,72	21,57
80	44,09	13,83		81	44,09	21,57
82	45,46	13,83		83	45,46	21,57
84	42,72	7,61		85	44,09	7,61
86	36,07	7,61		87	37,34	7,61
88	39,98	4,19		89	41,35	4,19
90	42,72	4,19		91	44,09	4,19
92	45,46	4,19		95	39,98	0,00
96	41,35	0,00		97	42,72	0,00
98	44,09	0,00		99	45,46	0,00
104	18,49	25,01		105	17,18	25,01
106	15,88	25,01		107	14,58	25,01
108	13,28	25,01		109	21,01	25,01
110	23,44	25,01		111	22,22	25,01
112	24,66	25,01		113	25,87	25,01
115	28,38	25,01		116	29,66	25,01
117	30,94	25,01		118	32,23	25,01
119	33,51	25,01		123	18,49	15,15
124	17,18	15,15		125	15,88	15,15
126	14,58	15,15		127	13,28	15,15
128	21,01	15,15		129	23,44	15,15
130	22,22	15,15		131	12,03	15,15

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
132	24,66	15,15		133	25,87	15,15
135	19,79	15,15		136	27,09	15,15
137	34,80	15,15		138	28,38	15,15
139	29,66	15,15		140	30,94	15,15
141	32,23	15,15		142	33,51	15,15
146	18,49	16,41		147	17,18	16,41
148	15,88	16,41		149	14,58	16,41
150	13,28	16,41		151	21,01	16,41
152	23,44	16,41		153	22,22	16,41
154	12,03	16,41		155	24,66	16,41
156	25,87	16,41		158	19,79	16,41
159	27,09	16,41		160	34,80	16,41
161	28,38	16,41		162	29,66	16,41
163	30,94	16,41		164	32,23	16,41
165	33,51	16,41		169	18,49	17,67
170	17,18	17,67		171	15,88	17,67
172	14,58	17,67		173	13,28	17,67
174	21,01	17,67		175	23,44	17,67
176	22,22	17,67		177	12,03	17,67
178	24,66	17,67		179	25,87	17,67
181	19,79	17,67		182	27,09	17,67
183	34,80	17,67		184	28,38	17,67
185	29,66	17,67		186	30,94	17,67
187	32,23	17,67		188	33,51	17,67
192	18,49	18,92		193	17,18	18,92
194	15,88	18,92		195	14,58	18,92
196	13,28	18,92		197	21,01	18,92
198	23,44	18,92		199	22,22	18,92
200	12,03	18,92		201	24,66	18,92
202	25,87	18,92		204	19,79	18,92
205	27,09	18,92		206	34,80	18,92
207	28,38	18,92		208	29,66	18,92
209	30,94	18,92		210	32,23	18,92
211	33,51	18,92		215	18,49	20,18
216	17,18	20,18		217	15,88	20,18
218	14,58	20,18		219	13,28	20,18
220	21,01	20,18		221	23,44	20,18
222	22,22	20,18		223	12,03	20,18
224	24,66	20,18		225	25,87	20,18
227	19,79	20,18		228	27,09	20,18
229	34,80	20,18		230	28,38	20,18
231	29,66	20,18		232	30,94	20,18
233	32,23	20,18		234	33,51	20,18
261	18,49	22,65		262	17,18	22,65
263	15,88	22,65		264	14,58	22,65
265	13,28	22,65		266	21,01	22,65
267	23,44	22,65		268	22,22	22,65
269	24,66	22,65		270	25,87	22,65
272	12,03	22,65		273	19,79	22,65
274	27,09	22,65		275	34,80	22,65
276	28,38	22,65		277	29,66	22,65
278	30,94	22,65		279	32,23	22,65
280	33,51	22,65		284	18,49	23,86
285	17,18	23,86		286	15,88	23,86
287	14,58	23,86		288	13,28	23,86
289	21,01	23,86		290	23,44	23,86
291	22,22	23,86		292	24,66	23,86
293	25,87	23,86		295	12,03	23,86
296	19,79	23,86		297	27,09	23,86
298	34,80	23,86		299	28,38	23,86
300	29,66	23,86		301	30,94	23,86
302	32,23	23,86		303	33,51	23,86
307	46,83	26,35		308	45,86	26,35
309	44,57	26,35		310	46,83	27,52
311	45,86	27,52		312	44,57	27,52
313	46,83	28,70		314	45,86	28,70
316	46,83	30,06		317	45,86	30,06
318	44,57	30,06		319	46,83	31,15
320	45,86	31,15		321	44,57	31,15
322	43,07	26,35		323	43,07	27,52
325	43,07	30,06		326	43,07	31,15
327	44,57	32,35		328	36,07	25,01
329	37,34	25,01		330	45,86	32,35
331	36,07	0,00		332	37,34	0,00

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
334	34,80	4,19		335	39,98	25,01
336	41,35	25,01		337	42,72	25,01
338	36,07	21,57		339	45,46	25,01
342	37,34	21,57		344	36,07	13,83
345	37,34	13,83		347	36,07	4,19
348	37,34	4,19		350	46,83	22,65
351	46,83	23,86		353	36,07	22,65
354	36,07	23,86		356	37,34	22,65
357	37,34	23,86		362	38,60	22,65
363	38,60	23,86		364	38,60	24,26
365	39,98	22,65		366	39,98	23,86
368	41,35	22,65		369	41,35	23,86
371	42,72	22,65		372	42,72	23,86
374	44,09	22,65		375	44,09	23,86
377	45,46	22,65		378	45,46	23,86
386	38,60	15,15		387	46,83	15,15
388	39,98	15,15		389	41,35	15,15
390	42,72	15,15		391	44,09	15,15
392	45,46	15,15		395	36,07	15,15
396	37,34	15,15		398	38,60	16,41
399	46,83	16,41		400	39,98	16,41
401	41,35	16,41		402	42,72	16,41
403	44,09	16,41		404	45,46	16,41
407	36,07	16,41		408	37,34	16,41
410	38,60	17,67		411	46,83	17,67
412	39,98	17,67		413	41,35	17,67
414	42,72	17,67		415	44,09	17,67
416	45,46	17,67		419	36,07	17,67
420	37,34	17,67		422	38,60	18,92
423	46,83	18,92		424	39,98	18,92
425	41,35	18,92		426	42,72	18,92
427	44,09	18,92		428	45,46	18,92
431	36,07	18,92		432	37,34	18,92
434	38,60	20,18		435	46,83	20,18
436	39,98	20,18		437	41,35	20,18
438	42,72	20,18		439	44,09	20,18
440	45,46	20,18		443	36,07	20,18
444	37,34	20,18		484	38,60	5,62
485	46,83	5,62		486	39,98	5,62
487	41,35	5,62		488	42,72	5,62
489	44,09	5,62		490	45,46	5,62
493	34,80	5,62		494	36,07	5,62
495	37,34	5,62		497	38,60	7,00
498	46,83	7,00		499	39,98	7,00
500	41,35	7,00		501	42,72	7,00
502	44,09	7,00		503	45,46	7,00
506	34,80	7,00		507	36,07	7,00
508	37,34	7,00		510	38,60	8,33
511	46,83	8,33		512	39,98	8,33
513	41,35	8,33		514	42,72	8,33
515	44,09	8,33		516	45,46	8,33
519	34,80	8,33		520	36,07	8,33
521	37,34	8,33		523	38,60	9,75
524	46,83	9,75		525	39,98	9,75
526	41,35	9,75		527	42,72	9,75
528	44,09	9,75		529	45,46	9,75
532	34,80	9,75		533	36,07	9,75
534	37,34	9,75		536	38,60	11,13
537	46,83	11,13		538	39,98	11,13
539	41,35	11,13		540	42,72	11,13
541	44,09	11,13		542	45,46	11,13
545	34,80	11,13		546	36,07	11,13
547	37,34	11,13		549	38,60	12,51
550	46,83	12,51		551	39,98	12,51
552	41,35	12,51		553	42,72	12,51
554	44,09	12,51		555	45,46	12,51
558	34,80	12,51		559	36,07	12,51
560	37,34	12,51		562	34,80	1,57
563	38,60	1,57		564	46,83	1,57
565	39,98	1,57		566	41,35	1,57
567	42,72	1,57		568	44,09	1,57
569	45,46	1,57		572	36,07	1,57
573	37,34	1,57		575	34,80	3,02
576	38,60	3,02		577	46,83	3,02

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
578	39,98	3,02		579	41,35	3,02
580	42,72	3,02		581	44,09	3,02
582	45,46	3,02		585	36,07	3,02
586	37,34	3,02		602	36,10	32,35
603	37,35	32,35		607	34,80	31,04
608	38,60	31,04		612	36,10	31,04
613	37,35	31,04		617	34,80	29,84
618	38,60	29,84		622	36,10	29,84
623	37,35	29,84		627	34,80	28,64
628	38,60	28,64		632	36,10	28,64
633	37,35	28,64		637	34,80	27,44
638	38,60	27,44		642	36,10	27,44
643	37,35	27,44		647	34,80	26,26
648	38,60	26,26		652	36,10	26,26
653	37,35	26,26				

QUOTE PIANI SISMICI ED INTERPIANI

Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp XY	Alt.	Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp XY	Alt.
0	0,00	Piano Primo			1	4,35	Piano sismico	NO	NO

TRAVI IN ACCIAIO ALLA QUOTA 5.5 m

		DATI GENERALI					QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia	Ali %	Crit N.ro		
3	193	Tel.SismoRes.	0	123	135	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
5	112	Tel.SismoRes.	0	44	275	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
6	193	Tel.SismoRes.	0	146	158	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
13	193	Tel.SismoRes.	0	142	165	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
14	193	Tel.SismoRes.	0	165	188	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
20	193	Tel.SismoRes.	0	188	211	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
21	193	Tel.SismoRes.	0	211	234	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
22	193	Tel.SismoRes.	0	5	123	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
23	193	Tel.SismoRes.	0	86	520	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
24	193	Tel.SismoRes.	0	33	533	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
25	193	Tel.SismoRes.	0	87	521	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
26	193	Tel.SismoRes.	0	34	534	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
27	193	Tel.SismoRes.	0	70	512	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
28	193	Tel.SismoRes.	0	31	525	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
31	193	Tel.SismoRes.	0	7	124	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
32	193	Tel.SismoRes.	0	9	125	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
33	193	Tel.SismoRes.	0	71	513	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
35	193	Tel.SismoRes.	0	11	126	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
36	193	Tel.SismoRes.	0	13	127	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
48	193	Tel.SismoRes.	0	169	181	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
53	193	Tel.SismoRes.	0	30	526	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
57	193	Tel.SismoRes.	0	133	156	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
59	193	Tel.SismoRes.	0	15	128	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
60	193	Tel.SismoRes.	0	17	129	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
61	193	Tel.SismoRes.	0	19	130	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
62	193	Tel.SismoRes.	0	22	132	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
63	193	Tel.SismoRes.	0	24	133	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
64	193	Tel.SismoRes.	0	156	179	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
69	193	Tel.SismoRes.	0	84	514	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
74	193	Tel.SismoRes.	0	133	136	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
79	193	Tel.SismoRes.	0	179	202	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
83	193	Tel.SismoRes.	0	156	159	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
84	193	Tel.SismoRes.	0	179	182	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
85	193	Tel.SismoRes.	0	202	205	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
87	193	Tel.SismoRes.	0	52	138	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
88	193	Tel.SismoRes.	0	62	139	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
89	193	Tel.SismoRes.	0	64	140	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
90	193	Tel.SismoRes.	0	66	141	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
91	193	Tel.SismoRes.	0	68	142	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
92	193	Tel.SismoRes.	0	202	225	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
97	193	Tel.SismoRes.	0	440	435	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
99	193	Tel.SismoRes.	0	225	228	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
100	193	Tel.SismoRes.	0	142	137	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
106	193	Tel.SismoRes.	0	569	564	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
107	193	Tel.SismoRes.	0	582	577	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
108	193	Tel.SismoRes.	0	165	160	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
114	193	Tel.SismoRes.	0	29	527	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
115	193	Tel.SismoRes.	0	85	515	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
116	193	Tel.SismoRes.	0	188	183	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
123	193	Tel.SismoRes.	0	490	485	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
124	193	Tel.SismoRes.	0	211	206	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
129	193	Tel.SismoRes.	0	261	284	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
135	193	Tel.SismoRes.	0	270	293	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
138	193	Tel.SismoRes.	0	280	303	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
139	193	Tel.SismoRes.	0	234	229	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
144	193	Tel.SismoRes.	0	280	275	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
145	193	Tel.SismoRes.	0	303	298	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
146	193	Tel.SismoRes.	0	6	261	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		
147	193	Tel.SismoRes.	0	8	262	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101		

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe n°5 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

TRAVI IN ACCIAIO ALLA QUOTA 5.5 m																								
DATI GENERALI						QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fin in.	Fin fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Crit N.ro	
148	193	Tel.SismoRes.	0	10	263	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
149	193	Tel.SismoRes.	0	12	264	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
150	193	Tel.SismoRes.	0	14	265	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
151	193	Tel.SismoRes.	0	16	266	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
152	193	Tel.SismoRes.	0	18	267	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
153	193	Tel.SismoRes.	0	21	268	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
154	193	Tel.SismoRes.	0	23	269	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
155	193	Tel.SismoRes.	0	25	270	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
156	193	Tel.SismoRes.	0	270	274	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
159	193	Tel.SismoRes.	0	61	276	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
160	193	Tel.SismoRes.	0	63	277	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
161	193	Tel.SismoRes.	0	65	278	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
162	193	Tel.SismoRes.	0	67	279	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
163	193	Tel.SismoRes.	0	69	280	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
164	193	Tel.SismoRes.	0	293	297	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
165	193	Tel.SismoRes.	0	261	273	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
166	193	Tel.SismoRes.	0	284	296	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
167	193	Tel.SismoRes.	0	503	498	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
168	193	Tel.SismoRes.	0	516	511	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
169	193	Tel.SismoRes.	0	529	524	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
171	193	Tel.SismoRes.	0	542	537	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
172	193	Tel.SismoRes.	0	555	550	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
173	193	Tel.SismoRes.	0	392	387	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
174	193	Tel.SismoRes.	0	404	399	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
175	193	Tel.SismoRes.	0	416	411	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
176	193	Tel.SismoRes.	0	428	423	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
178	193	Tel.SismoRes.	0	123	146	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
179	193	Tel.SismoRes.	0	146	169	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
180	193	Tel.SismoRes.	0	169	192	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
181	193	Tel.SismoRes.	0	192	215	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
182	193	Tel.SismoRes.	0	215	6	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
184	193	Tel.SismoRes.	0	124	147	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
185	193	Tel.SismoRes.	0	147	170	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
186	193	Tel.SismoRes.	0	170	193	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
187	193	Tel.SismoRes.	0	193	216	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
188	193	Tel.SismoRes.	0	216	8	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
190	193	Tel.SismoRes.	0	125	148	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
191	193	Tel.SismoRes.	0	148	171	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
192	193	Tel.SismoRes.	0	171	194	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
193	193	Tel.SismoRes.	0	194	217	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
194	193	Tel.SismoRes.	0	217	10	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
195	193	Tel.SismoRes.	0	378	351	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
196	193	Tel.SismoRes.	0	126	149	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
198	193	Tel.SismoRes.	0	149	172	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
199	193	Tel.SismoRes.	0	172	195	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
200	193	Tel.SismoRes.	0	195	218	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
201	193	Tel.SismoRes.	0	218	12	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
202	193	Tel.SismoRes.	0	377	350	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
203	193	Tel.SismoRes.	0	127	150	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
204	193	Tel.SismoRes.	0	150	173	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
205	193	Tel.SismoRes.	0	173	196	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
206	193	Tel.SismoRes.	0	196	219	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
207	193	Tel.SismoRes.	0	219	14	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
208	193	Tel.SismoRes.	0	27	528	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
213	193	Tel.SismoRes.	0	26	516	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
215	193	Tel.SismoRes.	0	128	151	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
216	193	Tel.SismoRes.	0	151	174	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
217	193	Tel.SismoRes.	0																					

TRAVI IN ACCIAIO ALLA QUOTA 5.5 m																							
DATI GENERALI						QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI									
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fin in.	Fin fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Crit N.ro
276	193	Tel.SismoRes.	0	162	185	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
277	193	Tel.SismoRes.	0	185	208	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
278	193	Tel.SismoRes.	0	208	231	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
279	193	Tel.SismoRes.	0	231	63	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
280	193	Tel.SismoRes.	0	317	316	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
281	193	Tel.SismoRes.	0	140	163	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
282	193	Tel.SismoRes.	0	163	186	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
283	193	Tel.SismoRes.	0	186	209	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
284	193	Tel.SismoRes.	0	209	232	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
285	193	Tel.SismoRes.	0	232	65	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
286	193	Tel.SismoRes.	0	318	317	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
287	193	Tel.SismoRes.	0	141	164	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
288	193	Tel.SismoRes.	0	164	187	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
289	193	Tel.SismoRes.	0	187	210	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
290	193	Tel.SismoRes.	0	210	233	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
291	193	Tel.SismoRes.	0	233	67	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
292	193	Tel.SismoRes.	0	320	319	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
293	193	Tel.SismoRes.	0	321	320	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
294	193	Tel.SismoRes.	0	322	309	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
295	193	Tel.SismoRes.	0	323	312	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
297	193	Tel.SismoRes.	0	234	69	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
298	193	Tel.SismoRes.	0	325	318	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
315	193	Tel.SismoRes.	0	284	104	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
317	193	Tel.SismoRes.	0	262	285	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
318	193	Tel.SismoRes.	0	285	105	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
319	193	Tel.SismoRes.	0	326	321	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
320	193	Tel.SismoRes.	0	263	286	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
321	193	Tel.SismoRes.	0	286	106	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
322	193	Tel.SismoRes.	0	308	311	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
323	193	Tel.SismoRes.	0	264	287	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
324	193	Tel.SismoRes.	0	287	107	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
325	193	Tel.SismoRes.	0	309	312	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
326	193	Tel.SismoRes.	0	265	288	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
327	193	Tel.SismoRes.	0	288	108	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
328	193	Tel.SismoRes.	0	311	314	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
329	193	Tel.SismoRes.	0	266	289	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
330	193	Tel.SismoRes.	0	289	109	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
332	193	Tel.SismoRes.	0	267	290	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
333	193	Tel.SismoRes.	0	290	110	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
334	193	Tel.SismoRes.	0	314	317	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
335	193	Tel.SismoRes.	0	268	291	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
336	193	Tel.SismoRes.	0	291	111	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
338	193	Tel.SismoRes.	0	269	292	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
339	193	Tel.SismoRes.	0	292	112	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
340	193	Tel.SismoRes.	0	317	320	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
341	193	Tel.SismoRes.	0	318	321	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
342	193	Tel.SismoRes.	0	293	113	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
345	193	Tel.SismoRes.	0	320	330	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
346	193	Tel.SismoRes.	0	321	327	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
349	193	Tel.SismoRes.	0	1	309	5,50	5,50	48	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
352	193	Tel.SismoRes.	0	339	308	5,50	5,50	40	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
353	193	Tel.SismoRes.	0	276	299	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
354	193	Tel.SismoRes.	0	299	115	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
356	193	Tel.SismoRes.	0	277	300	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
357	193	Tel.SismoRes.	0	300	116	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
359	193	Tel.SismoRes.	0	278	301	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
360	193	Tel.SismoRes.	0	301	117	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
362	193																						

[illegible]

TRAVI IN ACCIAIO ALLA QUOTA 5.5 m																								
DATI GENERALI						QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI										
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fin in.	Fin fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Crit N.ro	
623	193	Tel.SismoRes.	0	82	392	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
633	193	Tel.SismoRes.	0	95	565	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
634	193	Tel.SismoRes.	0	96	566	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
635	193	Tel.SismoRes.	0	97	567	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
636	193	Tel.SismoRes.	0	98	568	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
637	193	Tel.SismoRes.	0	99	569	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
646	193	Tel.SismoRes.	0	365	366	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
647	193	Tel.SismoRes.	0	366	335	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
649	193	Tel.SismoRes.	0	368	369	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
650	193	Tel.SismoRes.	0	369	336	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
652	193	Tel.SismoRes.	0	371	372	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
653	193	Tel.SismoRes.	0	372	337	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
655	193	Tel.SismoRes.	0	374	375	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
656	193	Tel.SismoRes.	0	375	1	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
658	193	Tel.SismoRes.	0	377	378	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
659	193	Tel.SismoRes.	0	378	339	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
667	193	Tel.SismoRes.	0	353	354	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
668	193	Tel.SismoRes.	0	354	328	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
670	193	Tel.SismoRes.	0	356	357	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
671	193	Tel.SismoRes.	0	357	329	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
676	193	Tel.SismoRes.	0	275	353	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
677	193	Tel.SismoRes.	0	298	354	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
679	193	Tel.SismoRes.	0	353	356	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
680	193	Tel.SismoRes.	0	354	357	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
682	193	Tel.SismoRes.	0	356	362	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
683	193	Tel.SismoRes.	0	357	363	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
688	193	Tel.SismoRes.	0	362	365	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
689	193	Tel.SismoRes.	0	363	366	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
691	193	Tel.SismoRes.	0	365	368	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
692	193	Tel.SismoRes.	0	366	369	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
694	193	Tel.SismoRes.	0	368	371	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
695	193	Tel.SismoRes.	0	369	372	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
697	193	Tel.SismoRes.	0	371	374	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
698	193	Tel.SismoRes.	0	372	375	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
700	193	Tel.SismoRes.	0	374	377	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
701	193	Tel.SismoRes.	0	375	378	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
712	193	Tel.SismoRes.	0	395	407	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
713	193	Tel.SismoRes.	0	407	419	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
714	193	Tel.SismoRes.	0	419	431	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
715	193	Tel.SismoRes.	0	431	443	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
716	193	Tel.SismoRes.	0	443	338	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
718	193	Tel.SismoRes.	0	396	408	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
719	193	Tel.SismoRes.	0	408	420	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
720	193	Tel.SismoRes.	0	420	432	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
721	193	Tel.SismoRes.	0	432	444	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
722	193	Tel.SismoRes.	0	444	342	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
730	193	Tel.SismoRes.	0	388	400	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
731	193	Tel.SismoRes.	0	400	412	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
732	193	Tel.SismoRes.	0	412	424	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
733	193	Tel.SismoRes.	0	424	436	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
734	193	Tel.SismoRes.	0	436	73	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
736	193	Tel.SismoRes.	0	389	401	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
737	193	Tel.SismoRes.	0	401	413	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
738	193	Tel.SismoRes.	0	413	425	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
739	193	Tel.SismoRes.	0	425	437	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
740	193	Tel.SismoRes.	0	437	75	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
742	193	Tel.SismoRes.	0	390	402	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101	
743	193	Tel.SismoRes.																						

TRAVI IN ACCIAIO ALLA QUOTA 5.5 m																							
DATI GENERALI						QUOTE		SCOSTAMENTI						CARICHI									
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elemento fini sismici	Ang Grd	Fin in.	Fin fin	Q in. (m)	Q fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball kg / m	Espl	Tot.	Torc kg	Orizz kg / m	Assia kg / m	Ali %	Crit N.ro
805	193	Tel.SismoRes.	0	412	413	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
806	193	Tel.SismoRes.	0	413	414	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
807	193	Tel.SismoRes.	0	414	415	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
808	193	Tel.SismoRes.	0	415	416	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
811	193	Tel.SismoRes.	0	419	420	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
812	193	Tel.SismoRes.	0	420	410	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
814	193	Tel.SismoRes.	0	422	424	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
815	193	Tel.SismoRes.	0	424	425	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
816	193	Tel.SismoRes.	0	425	426	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
817	193	Tel.SismoRes.	0	426	427	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
818	193	Tel.SismoRes.	0	427	428	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
821	193	Tel.SismoRes.	0	431	432	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
822	193	Tel.SismoRes.	0	432	422	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
824	193	Tel.SismoRes.	0	434	436	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
825	193	Tel.SismoRes.	0	436	437	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
826	193	Tel.SismoRes.	0	437	438	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
827	193	Tel.SismoRes.	0	438	439	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
828	193	Tel.SismoRes.	0	439	440	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
831	193	Tel.SismoRes.	0	443	444	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
832	193	Tel.SismoRes.	0	444	434	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
873	193	Tel.SismoRes.	0	347	494	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
874	193	Tel.SismoRes.	0	494	507	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
875	193	Tel.SismoRes.	0	507	86	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
876	193	Tel.SismoRes.	0	520	33	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
877	193	Tel.SismoRes.	0	533	546	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
878	193	Tel.SismoRes.	0	546	559	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
879	193	Tel.SismoRes.	0	559	344	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
881	193	Tel.SismoRes.	0	348	495	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
882	193	Tel.SismoRes.	0	495	508	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
883	193	Tel.SismoRes.	0	508	87	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
884	193	Tel.SismoRes.	0	521	34	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
885	193	Tel.SismoRes.	0	534	547	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
886	193	Tel.SismoRes.	0	547	560	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
887	193	Tel.SismoRes.	0	560	345	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
897	193	Tel.SismoRes.	0	88	486	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
898	193	Tel.SismoRes.	0	486	499	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
899	193	Tel.SismoRes.	0	499	70	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
900	193	Tel.SismoRes.	0	512	31	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
901	193	Tel.SismoRes.	0	525	538	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
902	193	Tel.SismoRes.	0	538	551	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
903	193	Tel.SismoRes.	0	551	72	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
905	193	Tel.SismoRes.	0	89	487	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
906	193	Tel.SismoRes.	0	487	500	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
907	193	Tel.SismoRes.	0	500	71	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
908	193	Tel.SismoRes.	0	513	30	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
909	193	Tel.SismoRes.	0	526	539	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
910	193	Tel.SismoRes.	0	539	552	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
911	193	Tel.SismoRes.	0	552	74	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
913	193	Tel.SismoRes.	0	90	488	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
914	193	Tel.SismoRes.	0	488	501	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
915	193	Tel.SismoRes.	0	501	84	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
916	193	Tel.SismoRes.	0	514	29	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
917	193	Tel.SismoRes.	0	527	540	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
918	193	Tel.SismoRes.	0	540	553	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
919	193	Tel.SismoRes.	0	553	78	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
921	193	Tel.SismoRes.	0	91	489	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
922	193	Tel.SismoRes.	0	489	502	5,50	5,50	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	101
923	193	Tel.SismoRes.	0</																				

GEOMETRIA MEGA-PIASTRE ALLA QUOTA 5.5 m								
Mega N.ro	Tipo Carico	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.	Vert. N.ro	X (m)	Y (m)
1	9	2	7,0	0,0	12	1	38,60	4,19
						2	39,98	4,19

GEOMETRIA MEGA-PIASTRE ALLA QUOTA 5.5 m								
Mega N.ro	Tipo Carico	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.	Vert. N.ro	X (m)	Y (m)
						3	41,35	4,19
						4	42,72	4,19
						5	44,09	4,19
						6	45,46	4,19
						7	46,83	4,19
						8	46,83	5,62
						9	46,83	7,00
						10	46,83	8,33
						11	46,83	9,75
						12	46,83	11,13
						13	46,83	12,51
						14	46,83	13,83
						15	45,46	13,83
						16	44,09	13,83
						17	42,72	13,83
						18	41,35	13,83
						19	39,98	13,83
						20	38,60	13,83
						21	38,60	12,51
						22	38,60	11,13
						23	38,60	9,75
						24	38,60	8,55
						25	38,60	7,00
						26	38,60	5,62
2	9	2	7,0	0,0	12	1	38,60	0,00
						2	39,98	0,00
						3	41,35	0,00
						4	42,72	0,00
						5	44,09	0,00
						6	45,46	0,00
						7	46,83	0,00
						8	46,83	1,57
						9	46,83	3,02
						10	46,83	4,19
						11	45,46	4,19
						12	44,09	4,19
						13	42,72	4,19
						14	41,35	4,19
						15	39,98	4,19
						16	38,60	4,19
						17	38,60	3,02
						18	38,60	1,57
3	9	2	7,0	0,0	12	1	34,80	0,00
						2	36,07	0,00
						3	37,34	0,00
						4	38,60	0,00
						5	38,60	1,57
						6	38,60	3,02
						7	38,60	4,19
						8	38,60	5,62
						9	38,60	7,00
						10	38,60	8,33
						11	38,60	9,75
						12	38,60	11,13
						13	38,60	12,51
						14	38,60	13,83
						15	38,60	15,15
						16	38,60	16,41
						17	38,60	17,67
						18	38,60	18,92
						19	38,60	20,18
						20	38,60	21,57
						21	37,34	21,57
						22	36,07	21,57
						23	34,80	21,57
						24	34,80	20,18
						25	34,80	18,92
						26	34,80	17,67
						27	34,80	16,41
						28	34,80	15,15
						29	34,80	13,83
						30	34,80	12,51

GEOMETRIA MEGA-PIASTRE ALLA QUOTA 5.5 m								
Mega N.ro	Tipo Carico	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.	Vert. N.ro	X (m)	Y (m)
						31	34,80	11,13
						32	34,80	9,75
						33	34,80	8,33
						34	34,80	7,00
						35	34,80	5,62
						36	34,80	4,19
						37	34,80	3,02
						38	34,80	1,57
4	9	2	7,0	0,0	12	1	38,60	13,83
						2	39,98	13,83
						3	41,35	13,83
						4	42,72	13,83
						5	44,09	13,83
						6	45,46	13,83
						7	46,83	13,83
						8	46,83	15,15
						9	46,83	16,41
						10	46,83	17,67
						11	46,83	18,92
						12	46,83	20,18
						13	46,83	21,57
						14	45,46	21,57
						15	44,09	21,57
						16	42,72	21,57
						17	41,35	21,57
						18	39,98	21,57
						19	38,60	21,57
						20	38,60	20,18
						21	38,60	18,92
						22	38,60	17,67
						23	38,60	16,41
						24	38,60	15,15
5	9	2	7,0	0,0	12	1	27,09	13,83
						2	28,38	13,83
						3	29,66	13,83
						4	30,94	13,83
						5	32,23	13,83
						6	33,51	13,83
						7	34,80	13,83
						8	34,80	15,15
						9	34,80	16,41
						10	34,80	17,67
						11	34,80	18,92
						12	34,80	20,18
						13	34,80	21,57
						14	33,51	21,57
						15	32,23	21,57
						16	30,94	21,57
						17	29,66	21,57
						18	28,38	21,57
						19	27,09	21,57
						20	27,09	20,18
						21	27,09	18,92
						22	27,09	17,67
						23	27,09	16,41
						24	27,09	15,15
6	9	2	7,0	0,0	12	1	19,79	13,83
						2	21,01	13,83
						3	22,22	13,83
						4	23,44	13,83
						5	24,66	13,83
						6	25,87	13,83
						7	27,09	13,83
						8	27,09	15,15
						9	27,09	16,41
						10	27,09	17,67
						11	27,09	18,92
						12	27,09	20,18
						13	27,09	21,57
						14	25,87	21,57
						15	24,66	21,57

GEOMETRIA MEGA-PIASTRE ALLA QUOTA 5.5 m								
Mega N.ro	Tipo Carico	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.	Vert. N.ro	X (m)	Y (m)
						16	23,44	21,57
						17	22,22	21,57
						18	21,01	21,57
						19	19,79	21,57
						20	19,79	20,18
						21	19,79	18,92
						22	19,79	17,67
						23	19,79	16,41
						24	19,79	15,15
7	9	2	7,0	0,0	12	1	12,03	13,83
						2	13,28	13,83
						3	14,58	13,83
						4	15,88	13,83
						5	17,18	13,83
						6	18,49	13,83
						7	19,79	13,83
						8	19,79	15,15
						9	19,79	16,41
						10	19,79	17,67
						11	19,79	18,92
						12	19,79	20,18
						13	19,79	21,57
						14	18,49	21,57
						15	17,18	21,57
						16	15,88	21,57
						17	14,58	21,57
						18	13,28	21,57
						19	12,03	21,57
						20	12,03	20,18
						21	12,03	18,92
						22	12,03	17,67
						23	12,03	16,41
						24	12,03	15,15
8	9	2	7,0	0,0	12	1	12,03	21,57
						2	13,28	21,57
						3	14,58	21,57
						4	15,88	21,57
						5	17,18	21,57
						6	18,49	21,57
						7	19,79	21,57
						8	21,01	21,57
						9	22,22	21,57
						10	23,44	21,57
						11	24,66	21,57
						12	25,87	21,57
						13	27,09	21,57
						14	28,38	21,57
						15	29,66	21,57
						16	30,94	21,57
						17	32,23	21,57
						18	33,51	21,57
						19	34,80	21,57
						20	36,07	21,57
						21	37,34	21,57
						22	38,60	21,57
						23	39,98	21,57
						24	41,35	21,57
						25	42,72	21,57
						26	44,09	21,57
						27	45,46	21,57
						28	46,83	21,57
						29	46,83	22,65
						30	46,83	23,86
						31	46,83	25,01
						32	45,46	25,01
						33	44,09	25,01
						34	43,06	25,01
						35	42,72	25,01
						36	41,35	25,01
						37	39,98	25,01
						38	38,60	25,01
						39	37,34	25,01

GEOMETRIA MEGA-PIASTRE ALLA QUOTA 5.5 m								
Mega N.ro	Tipo Carico	Tipo Sez.	Spess. cm	Kwinkl. kg/cmc	Tipo Mat.	Vert. N.ro	X (m)	Y (m)
						40	36,07	25,01
						41	34,80	25,01
						42	33,51	25,01
						43	32,23	25,01
						44	30,94	25,01
						45	29,66	25,01
						46	28,38	25,01
						47	27,09	25,01
						48	25,87	25,01
						49	24,66	25,01
						50	23,44	25,01
						51	22,22	25,01
						52	21,01	25,01
						53	19,79	25,01
						54	18,49	25,01
						55	17,18	25,01
						56	15,88	25,01
						57	14,58	25,01
						58	13,28	25,01
						59	12,03	25,01
						60	12,03	23,86
						61	12,03	22,65
9	9	2	7,0	0,0	12	1	34,80	25,01
						2	36,07	25,01
						3	37,34	25,01
						4	38,60	25,01
						5	38,60	26,26
						6	38,60	27,44
						7	38,60	28,64
						8	38,60	29,84
						9	38,60	31,04
						10	38,60	32,35
						11	37,35	32,35
						12	36,10	32,35
						13	34,80	32,35
						14	34,80	31,04
						15	34,80	29,84
						16	34,80	28,64
						17	34,80	27,44
						18	34,80	26,26
10	9	2	7,0	0,0	12	1	43,06	25,01
						2	44,09	25,01
						3	45,46	25,01
						4	46,83	25,01
						5	46,83	26,35
						6	46,83	27,52
						7	46,83	28,70
						8	46,83	30,06
						9	46,83	31,15
						10	46,83	32,35
						11	45,86	32,35
						12	44,57	32,35
						13	43,06	32,35
						14	43,07	31,15
						15	43,07	30,06
						16	44,57	30,06
						17	45,86	30,06
						18	45,86	28,70
						19	45,86	27,52
						20	44,57	27,52
						21	43,07	27,52
						22	43,07	26,35

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.															
DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Peso Strutturale	1,30	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,50	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Scuole	1,50	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Corr. Tors. dir. 0	0,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 0	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Sisma direz. grd 90	0,00	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.

DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Scuole	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Corr. Tors. dir. 0	-1,00	1,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30
Corr. Tors. dir. 90	0,30	0,30	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 0	-1,00	-1,00	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-0,30	-0,30	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.

DESCRIZIONI	31	32	33
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00
Var.Scuole	0,60	0,60	0,60
Corr. Tors. dir. 0	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	-1,00	1,00	1,00
Sisma direz. grd 0	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-1,00	-1,00	-1,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Scuole	1,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Scuole	0,70
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Scuole	0,60
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

• VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in acciaio.

<i>Fili N.ro</i>	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla terza quello del nodo finale
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla terza quota del nodo finale
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Cmb N.r	: Numero della combinazione per la quale si è avuta la condizione più gravosa (rapporto di verifica massimo). La combinazione 0, se presente, si riferisce alle verifiche delle aste in legno, costruita con la sola presenza dei carichi permanenti ($1.3 \cdot G1 + 1.5 \cdot G2$). Seguono le caratteristiche associate alla combinazione:
N Sd	: Sforzo normale di calcolo
MxSd	: Momento flettente di calcolo asse vettore X locale
MySd	: Momento flettente di calcolo asse vettore Y locale
VxSd	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse X locale
VySd	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse Y locale
T Sd	: Torsione di calcolo
N Rd	: Sforzo normale resistente ridotto per presenza dell'azione tagliante
MxV.Rd	: Momento flettente resistente con asse vettore X locale ridotto per presenza di azione tagliante. Per le sezioni di classe 3 è sempre il momento limite elastico, per quelle di classe 1 e 2 è il momento plastico. Se inoltre la tipologia della sezione è doppio T, tubo tondo, tubo rettangolare e piatto, il momento è ridotto dall'eventuale presenza dello sforzo normale
MyV.Rd	: Momento flettente resistente con asse vettore Y locale ridotto per presenza di azione tagliante. Vale quanto riportato per il dato precedente
VxplRd	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse X locale
VyplRd	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse Y locale
T Rd	: Torsione resistente
fy rid	: Resistenza di calcolo del materiale ridotta per presenza dell'azione tagliante
Rap %	: Rapporto di verifica moltiplicato per 100. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100. La formula utilizzata in verifica è la n.ro 6.41 di EC3. Tale formula nel caso di sezione a doppio T coincide con le formule del DM 2008 n.ro 4.2.39 e del DM 2018 n.ro 4.2.39.
Sez.N	: Numero di archivio della sezione
Ac	: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici. Sostituisce il dato 'Sez.N.' se l'incremento dei carichi statici è maggiore di 1
Qn	: Carico distribuito normale all'asse della trave in kg/m, incluso il peso proprio
Asta	: Numerazione dell'asta

Per le strutture dissipative, nei pilastri, sono stati tenuti in conto i fattori di sovraresistenza riportati nella Tab. 7.5.I delle NTC 2008 e par 7.5.1 delle NTC2018

L'ultima riga delle quattro relative a ciascuna asta, si riferisce ai valori utili ad effettuare le verifiche di instabilità:

<i>l</i>	: Lunghezza della trave
<i>β</i>1	: Lunghezza libera di inflessione
clas.	: Classe di verifica della trave
<i>ε</i>	: $(235/f_y)^{(1/2)}$. Se il valore <i>ε</i> è maggiore di 1 significa che il programma ha classificato la sezione, originariamente di classe 4, come sezione di classe 3 secondo il comma (9) del punto 5.5.2 dell'EC3 in base alla tensione di compressione massima. Per tali aste non sono state effettuate le verifiche di instabilità come previsto nel comma (10) dell'EC3 (vedi anche pto C4.2.3.1).
Lmd	: Snellezza lambda
R%pf	: Rapporto di verifica per l'instabilità alla presso-flessione moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.32]. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100
R%ft	: Rapporto di verifica per l'instabilità flesso-torsionale moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.36]
Wmax	: Spostamento massimo
Wrel	: Spostamento relativo, depurato dalla traslazione rigida dei nodi
Wlim	: Spostamento limite

Gli spostamenti Wmax e Wrel, essendo legati alle verifiche di esercizio, sono calcolati combinando i canali di carico con i coefficienti delle matrici SLE.

Per una più agevole comprensione del significato dei dati W_{max} e W_{rel} , si può fare riferimento alla figura seguente:



Quindi ai fini della verifica è sufficiente che risulti $W_{rel} \leq W_{lim}$, essendo del tutto normale che l'asta possa risultare verificata anche con $W_{max} > W_{lim}$.

Se:

Rap % : **111 La sezione non verifica per taglio elevato**

Rap % : **444 Sezione non verificata in automatico perché di classe 4**

Per le sezioni in legno vengono modificate le seguenti colonne:

$N_{Rd} \rightarrow \sigma_n$: Tensione normale dovuta a sforzo normale
$M_{xV.Rd} \rightarrow \sigma_{M_x}$: Tensione normale dovuta a momento M_x
$M_{yV.Rd} \rightarrow \sigma_{M_y}$: Tensione normale dovuta a momento M_y
$V_{xpl.Rd} \rightarrow \tau_x$: Tensione tangenziale dovuta a taglio T_x
$V_{ypl.Rd} \rightarrow \tau_y$: Tensione tangenziale dovuta a taglio T_y
$T_{Rd} \rightarrow \tau_{M_t}$: Tensione tangenziale da momento torcente
$f_y \text{ rid} \rightarrow \text{Rapp. Fless}$: Rapporto di verifica per la flessione composta secondo le formule dei DM 2008/2018 [4.4.6a], [4.4.6b], [4.4.7a], [4.4.7b]. Viene riportato il valore più alto fra tutte le varie combinazioni e si intende verificato, come tutti gli altri rapporti, se il valore è minore di uno
$\text{Rap \%} \rightarrow \text{Rapp.Taglio}$: Rapporto di verifica per il taglio o la torsione secondo le formule dei DM 2008/2018 [4.4.8], [4.4.9] avendo sovrapposto gli effetti con la [4.4.10] nel caso di taglio e torsione agenti contemporaneamente
$\text{clas.} \rightarrow K_{cC}$: Coefficiente di instabilità di colonna ($K_{crit,c}$) determinato dalle formule dei DM 2008/2018 [4.4.15]
$l_{md} \rightarrow K_{cM}$: Coefficiente di instabilità di trave ($K_{crit,m}$) determinato dalle formule dei DM 2008/2018 [4.4.12]
$R\%_{pf} \rightarrow R_x$: Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente K_m è applicato al termine del momento Y
$R\%_{ft} \rightarrow R_y$: Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente K_m è applicato al termine del momento X

Gli spostamenti W_{max} e W_{rel} sono calcolati secondo le formule [2.2] e [2.3] dell'Eurocodice 5. In particolare si sommano gli spostamenti istantanei delle combinazioni SLE Rare con quelli a tempo infinito delle combinazioni SLE Quasi Permanenti. Quindi indicando con U^P gli spostamenti istantanei dei carichi permanenti e con U^Q quelli dei carichi variabili lo spostamento finale vale:

$$U_{fin} = U^P + K_{def} * U^P + U^Q + K_{def} * \phi_2 * U^Q$$

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in cls per gli stati limiti di esercizio.

Filo	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Com Cari	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti. Questo indicatore vale sia per la verifica a fessurazione che per il calcolo delle frecce
Fessu	: Fessura limite e fessura di calcolo espressa in mm; se la trave non risulta fessurata l'ampiezza di calcolo sarà nulla
Dist mm	: Distanza fra le fessure
Concio	: Numero del concio in cui si è avuta la massima fessura
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura

Mf X	: Momento flettente asse vettore X
Mf Y	: Momento flettente asse vettore Y
N	: Sforzo normale
Freccia	: Freccia limite e freccia massima di calcolo
Combin	: Numero della combinazione che ha prodotto la freccia massima
Com Cari	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul calcestruzzo, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul calcestruzzo
σ_{lim}	: Valore della tensione limite in Kg/cm ²
σ_{cal}	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm ²
Concio	: Numero del concio in cui si è avuta la massima tensione
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
Mf X	: Momento flettente asse vettore X
Mf Y	: Momento flettente asse vettore Y
N	: Sforzo normale

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	123	5,50	1	1	0	-77	0	0	-770	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-331	0	0	-785	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 480	885	5,50	2	1	0	-589	0	0	-801	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	65,1	β*I=		45,6	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,6	m	m	
Sez.N. 112	44	5,50		1	0	-1820	0	0	2561	-1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5	
2*HEB220	qn=	-143		1	0	-462	0	0	2461	-1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1	
Asta: 481	275	5,50		1	0	842	0	0	2360	-1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
Instab.:l=	108,2	β*I=		75,7	0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,3	m	m	
Sez.N. 193	146	5,50	1	1	0	-309	0	0	-1754	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-883	0	0	-1769	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 482	886	5,50	2	1	0	-1462	0	0	-1785	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Instab.:l=	65,1	β*I=		45,6	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	2,6	m	m	
Sez.N. 193	142	5,50		1	0	-36	0	0	405	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36		1	0	200	0	0	376	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 483	165	5,50		1	0	437	0	0	346	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	126,0	β*I=		88,2	0	437	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	5,0	m	m	
Sez.N. 193	165	5,50		1	0	432	0	0	98	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36		1	0	483	0	0	69	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 484	188	5,50		1	0	518	0	0	39	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	126,0	β*I=		88,2	0	518	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	6,8	0,1	5,0	m	m	
Sez.N. 193	188	5,50		1	0	475	0	0	-35	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36		1	0	445	0	0	-64	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 485	211	5,50		1	0	393	0	0	-94	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	126,0	β*I=		88,2	0	475	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	6,8	0,1	5,0	m	m	
Sez.N. 193	211	5,50		1	0	410	0	0	-243	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36		1	0	254	0	0	-272	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 486	234	5,50		1	0	66	0	0	-302	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	126,0	β*I=		88,2	0	410	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	5,0	m	m	
Sez.N. 193	5	5,50	1	1	0	-1603	0	0	1648	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1064	0	0	1633	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 487	887	5,50	2	1	0	-529	0	0	1617	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,6	m	m	
Sez.N. 193	86	5,50		1	0	94	0	0	-252	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36		1	0	1	0	0	-269	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 488	520	5,50		1	0	-98	0	0	-285	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	71,4	β*I=		49,9	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,9	m	m	
Sez.N. 193	33	5,50		1	0	120	0	0	-295	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36		1	0	12	0	0	-312	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 489	533	5,50		1	0	-103	0	0	-329	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																				
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																				
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %		
Instab.:l=	71,4	β*I=	49,9		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,9 m
Sez.N. 193	87	5,50	1		0	104	0	0	-285	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	21		0	-1	0	0	-177	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
Asta: 490	521	5,50	1		0	-111	0	0	-318	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	71,4	β*I=	49,9		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,9 m
Sez.N. 193	34	5,50	1		0	148	0	0	-345	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	1		0	22	0	0	-361	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 491	534	5,50	1		0	-110	0	0	-378	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	71,4	β*I=	49,9		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,9 m
Sez.N. 193	70	5,50	1		0	487	0	0	-78	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36	1		0	456	0	0	-95	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Asta: 492	512	5,50	1		0	419	0	0	-112	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	71,4	β*I=	49,9		0	487	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	4	Wmax/rel/lim=	8,1	0,0	2,9 m
Sez.N. 193	31	5,50	1		0	695	0	0	-329	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
IPE270	qn=	-36	1		0	574	0	0	-346	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Asta: 493	525	5,50	1		0	448	0	0	-362	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Instab.:l=	71,4	β*I=	49,9		0	695	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	5	Wmax/rel/lim=	8,1	0,0	2,9 m
Sez.N. 193	7	5,50	1	1	0	-3367	0	0	2897	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	27		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2417	0	0	2882	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	19		
Asta: 494	888	5,50	2	1	0	-1472	0	0	2866	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12		
Instab.:l=	65,8	β*I=	46,0		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,1	2,6 m
Sez.N. 193	9	5,50	1	1	0	-4012	0	0	3230	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	32		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2953	0	0	3215	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	23		
Asta: 495	889	5,50	2	1	0	-1899	0	0	3199	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15		
Instab.:l=	65,8	β*I=	46,0		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,1	2,6 m
Sez.N. 193	71	5,50	1		0	1232	0	0	187	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10		
IPE270	qn=	-36	1		0	1295	0	0	170	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10		
Asta: 496	513	5,50	1		0	1353	0	0	153	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11		
Instab.:l=	71,4	β*I=	49,9		0	1353	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	11	Wmax/rel/lim=	11,3	0,0	2,9 m
Sez.N. 193	11	5,50	1	1	0	-3329	0	0	2759	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	26		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2424	0	0	2744	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	19		
Asta: 497	890	5,50	2	1	0	-1525	0	0	2728	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12		
Instab.:l=	65,8	β*I=	46,0		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,1	2,6 m
Sez.N. 193	13	5,50	1	1	0	-1550	0	0	1631	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1016	0	0	1616	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8		
Asta: 498	891	5,50	2	1	0	-487	0	0	1600	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Instab.:l=	65,8	β*I=	46,0		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	169	5,50	1	1	0	-456	0	0	-2298	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1207	0	0	-2313	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10		
Asta: 499	892	5,50	2	1	0	-1963	0	0	-2329	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15		
Instab.:l=	65,1	β*I=	45,6		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,9	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	30	5,50	1		0	1589	0	0	-301	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13		
IPE270	qn=	-36	1		0	1479	0	0	-318	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12		
Asta: 500	526	5,50	1		0	1362	0	0	-335	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11		
Instab.:l=	71,4	β*I=	49,9		0	1589	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	13	Wmax/rel/lim=	11,5	0,1	2,9 m
Sez.N. 193	133	5,50	1		0	-32	0	0	339	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
IPE270	qn=	-36	1		0	164	0	0	311	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 501	156	5,50	1		0	358	0	0	280	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	126,0	β*I=	88,2		0	358	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	3	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	5,0 m
Sez.N. 193	15	5,50	1	1	0	-1421	0	0	1595	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-899	0	0	1579	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
Asta: 502	848	5,50	2	1	0	-383	0	0	1564	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	65,8	β*I=	46,0		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,6 m

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																				
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																				
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %		
Sez.N. 193	17	5,50	1	1	0	-3596	0	0	3089	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	28		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2583	0	0	3073	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	20		
Asta: 503	849	5,50	2	1	0	-1575	0	0	3058	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12		
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,1	2,6 m
Sez.N. 193	19	5,50	1	1	0	-3009	0	0	2694	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	24		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2126	0	0	2678	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17		
Asta: 504	850	5,50	2	1	0	-1248	0	0	2663	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10		
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,1	2,6 m
Sez.N. 193	22	5,50	1	1	0	-2933	0	0	2651	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	23		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2064	0	0	2635	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16		
Asta: 505	851	5,50	2	1	0	-1201	0	0	2620	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9		
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,1	2,6 m
Sez.N. 193	24	5,50	1	1	0	-1417	0	0	1632	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-883	0	0	1616	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
Asta: 506	852	5,50	2	1	0	-354	0	0	1601	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	156	5,50	1	1	0	359	0	0	93	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	1	0	0	407	0	0	65	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Asta: 507	179	5,50	1	0	0	439	0	0	34	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	126,0	β*I=		88,2	0	439	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	4	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	5,0 m
Sez.N. 193	84	5,50	1	0	0	1575	0	0	271	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12		
IPE270	qn=	-36	1	0	0	1669	0	0	254	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13		
Asta: 508	514	5,50	1	0	0	1756	0	0	238	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14		
Instab.:l=	71,4	β*I=		49,9	0	1756	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	14	Wmax/rel/lim=	12,7	0,1	2,9 m
Sez.N. 193	133	5,50	25	0	0	30	0	0	-669	0	120279	11227	1628	13358	23877	177	2618	0		
IPE270	qn=	-36	1	0	0	-681	0	0	-1137	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Asta: 509	136	5,50	1	0	0	-1381	0	0	-1166	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11		
Instab.:l=	121,7	β*I=		85,2	0	1381	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	11	Wmax/rel/lim=	6,1	0,1	4,9 m
Sez.N. 193	179	5,50	1	0	0	440	0	0	-37	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	1	0	0	409	0	0	-65	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Asta: 510	202	5,50	1	0	0	357	0	0	-96	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	126,0	β*I=		88,2	0	440	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	4	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	5,0 m
Sez.N. 193	156	5,50	1	0	0	-239	0	0	-2218	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
IPE270	qn=	-36	1	0	0	-1596	0	0	-2246	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13		
Asta: 511	159	5,50	1	0	0	-2972	0	0	-2275	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	23		
Instab.:l=	121,7	β*I=		85,2	0	2972	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	23	Wmax/rel/lim=	6,5	0,2	4,9 m
Sez.N. 193	179	5,50	1	0	0	-351	0	0	-2657	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	1	0	0	-1976	0	0	-2686	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16		
Asta: 512	182	5,50	1	0	0	-3619	0	0	-2714	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	29		
Instab.:l=	121,7	β*I=		85,2	0	3619	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	29	Wmax/rel/lim=	6,7	0,2	4,9 m
Sez.N. 193	202	5,50	1	0	0	-229	0	0	-2279	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
IPE270	qn=	-36	1	0	0	-1624	0	0	-2308	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13		
Asta: 513	205	5,50	1	0	0	-3037	0	0	-2336	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	24		
Instab.:l=	121,7	β*I=		85,2	0	3037	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	24	Wmax/rel/lim=	6,4	0,2	4,9 m
Sez.N. 193	52	5,50	1	1	0	-1566	0	0	1618	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1037	0	0	1602	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8		
Asta: 514	786	5,50	2	1	0	-512	0	0	1587	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	62	5,50	1	1	0	-3285	0	0	2778	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	26		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2375	0	0	2763	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	19		
Asta: 515	787	5,50	2	1	0	-1469	0	0	2747	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12		
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,1	2,6 m
Sez.N. 193	64	5,50	1	1	0	-3944	0	0	3256	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	31		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2876	0	0	3240	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	23		
Asta: 516	788	5,50	2	1	0	-1813	0	0	3225	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																				
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																				
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %		
Instab.:l=	65,8	β*l=	46,0		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,1	2,6 m
Sez.N. 193	66	5,50	1	1	0	-3275	0	0	2844	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	26		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2343	0	0	2829	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	18		
Asta: 517	789	5,50	2	1	0	-1415	0	0	2814	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11		
Instab.:l=	65,8	β*l=	46,0		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,1	2,6 m
Sez.N. 193	68	5,50	1	1	0	-1572	0	0	1674	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1024	0	0	1659	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8		
Asta: 518	790	5,50	2	1	0	-481	0	0	1644	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Instab.:l=	65,8	β*l=	46,0		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	202	5,50	1		0	357	0	0	-253	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36		1	0	195	0	0	-282	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 519	225	5,50	25		0	-1	0	0	-183	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
Instab.:l=	126,0	β*l=	88,2		0	357	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	3	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	5,0 m
Sez.N. 193	440	5,50	1	1	0	-140	0	0	-739	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-396	0	0	-755	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Asta: 520	712	5,50	2	1	0	-657	0	0	-771	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Instab.:l=	68,5	β*l=	48,0		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	225	5,50	25		0	43	0	0	-739	0	120268	11226	1628	13358	23877	177	2618	0		
IPE270	qn=	-36		1	0	-733	0	0	-1229	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6		
Asta: 521	228	5,50	1		0	-1489	0	0	-1257	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12		
Instab.:l=	121,7	β*l=	85,2		0	1489	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	12	Wmax/rel/lim=	5,9	0,1	4,9 m
Sez.N. 193	142	5,50	1	1	0	-80	0	0	-793	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-337	0	0	-808	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Asta: 522	791	5,50	2	1	0	-599	0	0	-823	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Instab.:l=	64,3	β*l=	45,0		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	569	5,50	1	1	0	103	0	0	-435	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-49	0	0	-451	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 523	469	5,50	2	1	0	-206	0	0	-467	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Instab.:l=	68,5	β*l=	48,0		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	582	5,50	1	1	0	80	0	0	-272	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-16	0	0	-288	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 524	470	5,50	2	1	0	-117	0	0	-304	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	68,5	β*l=	48,0		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	165	5,50	1	1	0	-317	0	0	-1758	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-884	0	0	-1773	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
Asta: 525	792	5,50	2	1	0	-1456	0	0	-1788	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11		
Instab.:l=	64,3	β*l=	45,0		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	29	5,50	1		0	1995	0	0	-290	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16		
IPE270	qn=	-36		1	0	1888	0	0	-307	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15		
Asta: 526	527	5,50	1		0	1776	0	0	-324	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14		
Instab.:l=	71,4	β*l=	49,9		0	1995	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	16	Wmax/rel/lim=	12,9	0,1	2,9 m
Sez.N. 193	85	5,50	1		0	1241	0	0	114	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10		
IPE270	qn=	-36		1	0	1279	0	0	97	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10		
Asta: 527	515	5,50	1		0	1310	0	0	80	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10		
Instab.:l=	71,4	β*l=	49,9		0	1310	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	10	Wmax/rel/lim=	11,3	0,0	2,9 m
Sez.N. 193	188	5,50	1	1	0	-469	0	0	-2299	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1210	0	0	-2314	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10		
Asta: 528	793	5,50	2	1	0	-1956	0	0	-2329	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15		
Instab.:l=	64,3	β*l=	45,0		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,6 m
Sez.N. 111	364	5,50	33		0	259	0	0	-1701	2	203203	16417	5769	29849	24018	529	2232	2		
HEB220	qn=	-71		1	0	-674	0	0	-2396	2	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4		
Asta: 529	50	5,50	1		0	-1586	0	0	-2431	2	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	9		
Instab.:l=	75,5	β*l=	52,9		0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	3,0 m

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	490	5,50	1	1	0	-159	0	0	-959	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-490	0	0	-975	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 530	241	5,50	2	1	0	-827	0	0	-991	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	211	5,50	1	1	0	-357	0	0	-1864	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-958	0	0	-1879	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 531	794	5,50	2	1	0	-1564	0	0	-1894	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	261	5,50	1	1	0	391	0	0	55	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	424	0	0	-1	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 532	284	5,50	1	1	0	424	0	0	-1	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$		84,5	0	424	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,8	m		
Sez.N. 193	270	5,50	1	1	0	336	0	0	47	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	359	0	0	0	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 533	293	5,50	1	1	0	358	0	0	-10	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$		84,5	0	359	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,8	m		
Sez.N. 193	280	5,50	1	1	0	329	0	0	90	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	374	0	0	61	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 534	303	5,50	1	1	0	403	0	0	33	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$		84,5	0	403	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,8	m		
Sez.N. 193	234	5,50	1	1	0	-79	0	0	-844	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-353	0	0	-859	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 535	795	5,50	2	1	0	-631	0	0	-874	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	280	5,50	1	1	0	-40	0	0	-13	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-46	0	0	-28	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 536	958	5,50	2	1	0	-58	0	0	-43	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	58	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	303	5,50	1	29	0	-37	0	0	66	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	-18	0	0	54	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 537	959	5,50	2	1	0	-5	0	0	24	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	6	5,50	1	1	0	-923	0	0	1278	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-239	0	0	1252	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 538	261	5,50	1	1	0	431	0	0	1227	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	923	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,3	m		
Sez.N. 193	8	5,50	1	1	0	-1111	0	0	1525	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-293	0	0	1499	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 539	262	5,50	1	1	0	511	0	0	1474	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	1111	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,3	m		
Sez.N. 193	10	5,50	1	1	0	-1140	0	0	1563	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-302	0	0	1538	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 540	263	5,50	1	1	0	523	0	0	1512	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	1140	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,3	m		
Sez.N. 193	12	5,50	1	1	0	-1166	0	0	1599	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-308	0	0	1574	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 541	264	5,50	1	1	0	537	0	0	1549	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	1166	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,3	m		
Sez.N. 193	14	5,50	1	1	0	-974	0	0	1349	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-251	0	0	1323	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 542	265	5,50	1	1	0	458	0	0	1298	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	974	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,3	m		
Sez.N. 193	16	5,50	1	1	0	-815	0	0	1142	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-204	0	0	1117	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 543	266	5,50	1	1	0	393	0	0	1091	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Instab.:l=	108,2	β*I=	75,7		0	815	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,3	m
Sez.N. 193	18	5,50	1	0	-1075	0	0	0	1486	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8
IPE270	qn=	-36	1	0	-278	0	0	0	1461	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2
Asta: 544	267	5,50	1	0	505	0	0	0	1435	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4
Instab.:l=	108,2	β*I=	75,7	0	1075	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,3	m	
Sez.N. 193	21	5,50	1	0	-1033	0	0	0	1437	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8
IPE270	qn=	-36	1	0	-263	0	0	0	1412	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2
Asta: 545	268	5,50	1	0	494	0	0	0	1386	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4
Instab.:l=	108,2	β*I=	75,7	0	1033	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,3	m	
Sez.N. 193	23	5,50	1	0	-1034	0	0	0	1432	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8
IPE270	qn=	-36	1	0	-266	0	0	0	1407	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2
Asta: 546	269	5,50	1	0	488	0	0	0	1381	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4
Instab.:l=	108,2	β*I=	75,7	0	1034	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,3	m	
Sez.N. 193	25	5,50	1	0	-815	0	0	0	1145	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6
IPE270	qn=	-36	1	0	-203	0	0	0	1120	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2
Asta: 547	270	5,50	1	0	396	0	0	0	1095	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3
Instab.:l=	108,2	β*I=	75,7	0	815	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,3	m	
Sez.N. 193	270	5,50	1	0	55	0	0	0	-233	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0
IPE270	qn=	-36	1	0	-95	0	0	0	-261	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Asta: 548	274	5,50	1	0	-263	0	0	0	-290	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2
Instab.:l=	121,7	β*I=	85,2	0	263	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,9	m	
Sez.N. 112	42	5,50	1	0	-1564	0	0	0	2190	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4
2*HEB220	qn=	-143	1	0	-406	0	0	0	2090	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1
Asta: 549	273	5,50	1	0	697	0	0	0	1989	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2
Instab.:l=	108,2	β*I=	75,7	0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,3	m	
Sez.N. 112	43	5,50	1	0	-1551	0	0	0	2176	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4
2*HEB220	qn=	-143	1	0	-402	0	0	0	2075	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1
Asta: 550	274	5,50	1	0	693	0	0	0	1975	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2
Instab.:l=	108,2	β*I=	75,7	0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,3	m	
Sez.N. 193	61	5,50	1	0	-906	0	0	0	1256	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7
IPE270	qn=	-36	1	0	-234	0	0	0	1231	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2
Asta: 551	276	5,50	1	0	425	0	0	0	1205	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3
Instab.:l=	108,2	β*I=	75,7	0	906	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,3	m	
Sez.N. 193	63	5,50	1	0	-1095	0	0	0	1508	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9
IPE270	qn=	-36	1	0	-286	0	0	0	1482	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2
Asta: 552	277	5,50	1	0	509	0	0	0	1457	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4
Instab.:l=	108,2	β*I=	75,7	0	1095	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,3	m	
Sez.N. 193	65	5,50	1	0	-1124	0	0	0	1542	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9
IPE270	qn=	-36	1	0	-297	0	0	0	1517	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2
Asta: 553	278	5,50	1	0	516	0	0	0	1491	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4
Instab.:l=	108,2	β*I=	75,7	0	1124	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,3	m	
Sez.N. 193	67	5,50	1	0	-1086	0	0	0	1490	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9
IPE270	qn=	-36	1	0	-286	0	0	0	1465	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2
Asta: 554	279	5,50	1	0	499	0	0	0	1440	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4
Instab.:l=	108,2	β*I=	75,7	0	1086	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,3	m	
Sez.N. 193	69	5,50	1	0	-822	0	0	0	1125	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6
IPE270	qn=	-36	1	0	-221	0	0	0	1100	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2
Asta: 555	280	5,50	1	0	367	0	0	0	1074	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3
Instab.:l=	108,2	β*I=	75,7	0	822	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,3	m	
Sez.N. 193	293	5,50	1	0	38	0	0	0	-225	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0
IPE270	qn=	-36	1	0	-107	0	0	0	-253	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Asta: 556	297	5,50	1	0	-270	0	0	0	-282	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2
Instab.:l=	121,7	β*I=	85,2	0	270	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,9	m	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	261	5,50	1	1	0	-36	0	0	179	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	20	0	0	164	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 557	960	5,50	2	1	0	70	0	0	148	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	284	5,50	1	1	0	-43	0	0	198	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	19	0	0	183	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 558	961	5,50	2	1	0	76	0	0	168	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	503	5,50	1	1	0	-506	0	0	-2437	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1344	0	0	-2453	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 559	242	5,50	2	1	0	-2188	0	0	-2469	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,6	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	516	5,50	1	1	0	-785	0	0	-3204	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1886	0	0	-3220	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
Asta: 560	243	5,50	2	1	0	-2992	0	0	-3236	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	24	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	8,1	0,1	2,7	m		
Sez.N. 193	529	5,50	1	1	0	-801	0	0	-3187	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1896	0	0	-3203	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
Asta: 561	244	5,50	2	1	0	-2997	0	0	-3219	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	24	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	8,0	0,1	2,7	m		
Sez.N. 193	542	5,50	1	1	0	-460	0	0	-2378	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1277	0	0	-2394	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 562	245	5,50	2	1	0	-2101	0	0	-2410	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,4	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	555	5,50	1	1	0	-129	0	0	-839	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-420	0	0	-855	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 563	246	5,50	2	1	0	-716	0	0	-871	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	392	5,50	1	1	0	-120	0	0	-694	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-360	0	0	-710	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 564	713	5,50	2	1	0	-607	0	0	-726	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	404	5,50	1	1	0	-349	0	0	-1780	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-961	0	0	-1796	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 565	714	5,50	2	1	0	-1579	0	0	-1812	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	416	5,50	1	1	0	-444	0	0	-2220	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1207	0	0	-2236	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 566	715	5,50	2	1	0	-1976	0	0	-2252	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,0	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	428	5,50	1	1	0	-327	0	0	-1842	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-961	0	0	-1858	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 567	716	5,50	2	1	0	-1600	0	0	-1874	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	123	5,50	1	1	0	-36	0	0	428	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	214	0	0	399	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 568	146	5,50	1	1	0	466	0	0	369	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	466	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	5,0	m		
Sez.N. 193	146	5,50	1	1	0	463	0	0	79	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	502	0	0	51	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 569	169	5,50	1	1	0	525	0	0	20	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	525	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	6,9	0,1	5,0	m		
Sez.N. 193	169	5,50	1	1	0	480	0	0	-28	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	454	0	0	-56	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 570	192	5,50	1	1	0	408	0	0	-87	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	480	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	6,9	0,1	5,0	m		
Sez.N. 193	192	5,50	1	0	425	0	0	0	-253	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1	0	263	0	0	0	-282	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 571	215	5,50	1	0	69	0	0	0	-312	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	425	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	5,0	m			
Sez.N. 193	215	5,50	1 25	0	4	0	0	0	-354	-1	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36 / 1	1	0	-243	0	0	0	-721	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 572	893	5,50	2 1	0	-495	0	0	0	-737	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,8	m			
Sez.N. 193	124	5,50	1	0	-218	0	0	0	1045	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	1	0	406	0	0	0	1017	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 573	147	5,50	1	0	1062	0	0	0	986	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	1062	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	8,2	0,1	5,0	m			
Sez.N. 193	147	5,50	1	0	1064	0	0	0	327	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	1	0	1253	0	0	0	299	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 574	170	5,50	1	0	1439	0	0	0	268	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	1439	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 12	Wmax/rel/lim=	8,8	0,1	5,0	m			
Sez.N. 193	170	5,50	1	0	1430	0	0	0	-232	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	1	0	1281	0	0	0	-260	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 575	193	5,50	1	0	1101	0	0	0	-291	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	1430	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 12	Wmax/rel/lim=	8,8	0,1	5,0	m			
Sez.N. 193	193	5,50	1	0	1104	0	0	0	-940	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
IPE270	qn=	-36	1	0	527	0	0	0	-969	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 576	216	5,50	1	0	-118	0	0	0	-1000	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	1104	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	8,1	0,1	5,0	m			
Sez.N. 193	216	5,50	1 1	0	-124	0	0	0	-1915	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36 / 1	1	0	-789	0	0	0	-1931	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 577	894	5,50	2 1	0	-1461	0	0	0	-1947	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	2,8	m			
Sez.N. 193	125	5,50	1	0	-341	0	0	0	1363	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1	0	475	0	0	0	1334	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 578	148	5,50	1	0	1339	0	0	0	1304	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	1339	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	8,8	0,1	5,0	m			
Sez.N. 193	148	5,50	1	0	1342	0	0	0	423	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	1	0	1589	0	0	0	395	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Asta: 579	171	5,50	1	0	1838	0	0	0	364	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	1838	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 15	Wmax/rel/lim=	9,6	0,2	5,0	m			
Sez.N. 193	171	5,50	1	0	1827	0	0	0	-329	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
IPE270	qn=	-36	1	0	1620	0	0	0	-357	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Asta: 580	194	5,50	1	0	1376	0	0	0	-388	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	1827	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 15	Wmax/rel/lim=	9,6	0,2	5,0	m			
Sez.N. 193	194	5,50	1	0	1381	0	0	0	-1241	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	1	0	622	0	0	0	-1269	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 581	217	5,50	1	0	-220	0	0	0	-1300	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	1381	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	8,8	0,1	5,0	m			
Sez.N. 193	217	5,50	1 1	0	-226	0	0	0	-2317	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36 / 1	1	0	-1031	0	0	0	-2334	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 582	895	5,50	2 1	0	-1842	0	0	0	-2350	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,9	0,0	2,8	m			
Sez.N. 193	378	5,50	1 1	0	33	0	0	0	-28	3	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36 / 33	33	0	20	0	0	0	0	4	120303	11230	1629	13358	23877	177	2618	0	
Asta: 583	962	5,50	2 21	0	-21	0	0	0	-75	-1	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	20	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,7	m			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	126	5,50	1	0	-244	0	0	0	1142	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	1	0	439	0	0	0	1114	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 584	149	5,50	1	0	1159	0	0	0	1083	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	1159	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	9	Wmax/rel/lim=	8,2	0,1	5,0 m
Sez.N. 193	149	5,50	1	0	1128	0	0	0	235	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
IPE270	qn=	-36	1	0	1261	0	0	0	207	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 585	172	5,50	1	0	1386	0	0	0	176	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	1386	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	12	Wmax/rel/lim=	8,7	0,1	5,0 m
Sez.N. 193	172	5,50	1	0	1342	0	0	0	-201	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	1	0	1212	0	0	0	-230	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 586	195	5,50	1	0	1051	0	0	0	-260	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	1342	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	11	Wmax/rel/lim=	8,7	0,1	5,0 m
Sez.N. 193	195	5,50	1	0	1070	0	0	0	-857	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	1	0	543	0	0	0	-886	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 587	218	5,50	1	0	-48	0	0	0	-917	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	1070	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	8	Wmax/rel/lim=	8,1	0,1	5,0 m
Sez.N. 193	218	5,50	1 1	0	-119	0	0	0	-1860	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	-766	0	0	0	-1876	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 588	896	5,50	2 1	0	-1418	0	0	0	-1892	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	2,8 m
Sez.N. 193	377	5,50	1 1	0	34	0	0	0	-43	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	16	0	0	0	-59	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 589	963	5,50	2 21	0	-15	0	0	0	-71	1	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	127	5,50	1	0	-7	0	0	0	368	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	1	0	208	0	0	0	340	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 590	150	5,50	1	0	420	0	0	0	309	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	420	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	3	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	5,0 m
Sez.N. 193	150	5,50	1	0	422	0	0	0	90	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1	0	468	0	0	0	62	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 591	173	5,50	1	0	498	0	0	0	31	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	498	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	4	Wmax/rel/lim=	6,8	0,1	5,0 m
Sez.N. 193	173	5,50	1	0	475	0	0	0	-35	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	1	0	445	0	0	0	-64	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 592	196	5,50	1	0	393	0	0	0	-95	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	475	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	4	Wmax/rel/lim=	6,8	0,1	5,0 m
Sez.N. 193	196	5,50	1	0	401	0	0	0	-264	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1	0	233	0	0	0	-292	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 593	219	5,50	1	0	31	0	0	0	-323	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	401	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	3	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	5,0 m
Sez.N. 193	219	5,50	1 1	0	18	0	0	0	-698	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	-226	0	0	0	-714	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 594	897	5,50	2 1	0	-476	0	0	0	-731	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,8 m
Sez.N. 193	27	5,50	1	0	1616	0	0	0	-334	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn=	-36	1	0	1494	0	0	0	-350	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Asta: 595	528	5,50	1	0	1366	0	0	0	-367	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$	49,9	0	1616	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	13	Wmax/rel/lim=	11,5	0,1	2,9 m
Sez.N. 193	26	5,50	1	0	531	0	0	0	-134	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	1	0	480	0	0	0	-151	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 596	516	5,50	1	0	423	0	0	0	-168	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$	49,9	0	531	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	4	Wmax/rel/lim=	8,1	0,0	2,9 m
Sez.N. 193	128	5,50	1	0	-41	0	0	0	381	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	1	0	181	0	0	0	353	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 597	151	5,50	1	0	402	0	0	0	322	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	402	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	5,0	m		
Sez.N. 193	151	5,50	1	0	398	0	0	0	50	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1	0	425	0	0	0	-2	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 598	174	5,50	1	0	424	0	0	0	-9	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	425	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	5,0	m		
Sez.N. 193	174	5,50	1	0	418	0	0	0	-34	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1	0	389	0	0	0	-62	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 599	197	5,50	1	0	338	0	0	0	-93	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	418	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	5,0	m		
Sez.N. 193	197	5,50	1	0	344	0	0	0	-209	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1	0	209	0	0	0	-238	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 600	220	5,50	1	0	43	0	0	0	-269	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	344	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	5,0	m		
Sez.N. 193	220	5,50	1	0	23	0	0	0	-573	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	1	0	-179	0	0	0	-589	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 601	853	5,50	2	0	-385	0	0	0	-606	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,8	m		
Sez.N. 193	4	5,50	1	0	669	0	0	0	-298	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	1	0	560	0	0	0	-314	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 602	529	5,50	1	0	445	0	0	0	-331	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$	49,9		0	669	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	8,1	0,0	2,9	m		
Sez.N. 193	129	5,50	1	0	-225	0	0	0	1140	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	1	0	455	0	0	0	1111	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 603	152	5,50	1	0	1174	0	0	0	1081	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	1174	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	8,4	0,1	5,0	m		
Sez.N. 193	152	5,50	1	0	1185	0	0	0	297	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
IPE270	qn=	-36	1	0	1356	0	0	0	269	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 604	175	5,50	1	0	1523	0	0	0	238	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	1523	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	9,0	0,2	5,0	m		
Sez.N. 193	175	5,50	1	0	1471	0	0	0	-226	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
IPE270	qn=	-36	1	0	1326	0	0	0	-254	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 605	198	5,50	1	0	1149	0	0	0	-285	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	1471	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 12	Wmax/rel/lim=	9,0	0,1	5,0	m		
Sez.N. 193	198	5,50	1	0	1202	0	0	0	-1023	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
IPE270	qn=	-36	1	0	575	0	0	0	-1051	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 606	221	5,50	1	0	-124	0	0	0	-1082	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	1202	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	8,3	0,1	5,0	m		
Sez.N. 193	221	5,50	1	0	-168	0	0	0	-1975	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	1	0	-855	0	0	0	-1991	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 607	854	5,50	2	0	-1547	0	0	0	-2007	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	2,8	m		
Sez.N. 193	2	5,50	1	0	1051	0	0	0	1565	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	1	0	1483	0	0	0	1552	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Asta: 608	513	5,50	1	0	1911	0	0	0	1539	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
Instab.:l=	55,4	$\beta^*l=$	38,8		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	11,3	0,0	2,2	m		
Sez.N. 193	130	5,50	1	0	-106	0	0	0	846	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	1	0	397	0	0	0	818	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 609	153	5,50	1	0	923	0	0	0	787	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	923	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	7,8	0,0	5,0	m		
Sez.N. 193	153	5,50	1	0	916	0	0	0	274	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-36	1	0	1073	0	0	0	245	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 610	176	5,50	1	0	1224	0	0	0	215	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	1224	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	8,3	0,1	5,0	m		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	176	5,50	1	0	1154	0	0	0	-188	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
IPE270	qn=	-36	1	0	1032	0	0	0	-217	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 611	199	5,50	1	0	880	0	0	0	-247	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	1154	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	8,3	0,1	5,0	m		
Sez.N. 193	199	5,50	1	0	918	0	0	0	-709	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-36	1	0	481	0	0	0	-737	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 612	222	5,50	1	0	-12	0	0	0	-768	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	918	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	7,8	0,1	5,0	m		
Sez.N. 193	222	5,50	1	1	0	-78	0	0	-1597	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	1	0	-634	0	0	0	-1613	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 613	855	5,50	2	1	-1195	0	0	0	-1630	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,8	m		
Sez.N. 193	3	5,50	1	0	1083	0	0	0	-2199	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
IPE270	qn=	-36	1	0	153	0	0	0	-2218	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 614	516	5,50	1	0	-784	0	0	0	-2238	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	84,2	$\beta^*l=$	58,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	10,2	0,0	3,4	m		
Sez.N. 193	132	5,50	1	0	-194	0	0	0	938	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	1	0	365	0	0	0	910	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 615	155	5,50	1	0	952	0	0	0	879	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	952	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	7,8	0,0	5,0	m		
Sez.N. 193	155	5,50	1	0	951	0	0	0	202	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	1	0	1065	0	0	0	174	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 616	178	5,50	1	0	1169	0	0	0	143	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	1169	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	8,3	0,1	5,0	m		
Sez.N. 193	178	5,50	1	0	1163	0	0	0	-165	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
IPE270	qn=	-36	1	0	1055	0	0	0	-193	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 617	201	5,50	1	0	918	0	0	0	-224	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	1163	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	8,3	0,1	5,0	m		
Sez.N. 193	201	5,50	1	0	923	0	0	0	-757	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-36	1	0	457	0	0	0	-785	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 618	224	5,50	1	0	-68	0	0	0	-816	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	923	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	7,7	0,1	5,0	m		
Sez.N. 193	224	5,50	1	1	0	-81	0	0	-1615	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	1	0	-643	0	0	0	-1632	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 619	856	5,50	2	1	-1211	0	0	0	-1648	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,8	m		
Sez.N. 193	225	5,50	1	1	0	1	0	0	-555	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	1	0	-194	0	0	0	-571	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 620	857	5,50	2	1	-395	0	0	0	-587	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,8	m		
Sez.N. 193	35	5,50	1	0	787	0	0	0	-313	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	1	0	687	0	0	0	-328	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 621	521	5,50	1	0	583	0	0	0	-342	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	62,2	$\beta^*l=$	43,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	308	5,50	33	0	214	0	0	0	-732	0	120274	11227	1628	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36	1	0	-255	0	0	0	-1015	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 622	307	5,50	1	0	-752	0	0	0	-1038	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	96,9	$\beta^*l=$	67,8	0	752	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 22	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	3,9	m		
Sez.N. 193	309	5,50	1	1	0	201	0	0	326	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	1	0	303	0	0	0	311	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 623	1045	5,50	2	1	401	0	0	0	296	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	64,4	$\beta^*l=$	45,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	311	5,50	33	0	267	0	0	0	-916	0	120243	11224	1628	13358	23877	177	2617	2	
IPE270	qn=	-36	1	0	-323	0	0	0	-1267	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 624	310	5,50	1	0	-943	0	0	0	-1290	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	96,9	$\beta^*l=$	67,8		0	943	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 22	Rpf= 0	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	3,9	m	m
Sez.N. 193	312	5,50	1	1	0	469	0	0	-66	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	446	0	0	-81	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 625	1046	5,50	2	1	0	417	0	0	-96	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	64,4	$\beta^*l=$	45,1		0	469	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	2,6	m	m
Sez.N. 193	314	5,50	33		0	131	0	0	-699	0	120280	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	1		0	-363	0	0	-923	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 626	313	5,50	1		0	-816	0	0	-946	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	96,9	$\beta^*l=$	67,8		0	816	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 22	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	3,9	m	m
Sez.N. 193	138	5,50	29		0	-3	0	0	215	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	1		0	214	0	0	341	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 627	161	5,50	1		0	427	0	0	310	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	427	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	5,0	m	m
Sez.N. 193	161	5,50	1		0	429	0	0	96	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1		0	478	0	0	67	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 628	184	5,50	1		0	512	0	0	36	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	512	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	6,8	0,1	5,0	m	m
Sez.N. 193	184	5,50	1		0	485	0	0	-37	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	1		0	454	0	0	-66	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 629	207	5,50	1		0	401	0	0	-96	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	485	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	6,8	0,1	5,0	m	m
Sez.N. 193	207	5,50	1		0	406	0	0	-263	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1		0	238	0	0	-292	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 630	230	5,50	1		0	37	0	0	-323	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	406	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	5,0	m	m
Sez.N. 193	230	5,50	1	1	0	22	0	0	-734	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-235	0	0	-750	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 631	796	5,50	2	1	0	-498	0	0	-767	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,8	m	m
Sez.N. 193	139	5,50	1		0	-247	0	0	1130	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	1		0	428	0	0	1102	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 632	162	5,50	1		0	1140	0	0	1071	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	1140	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	8,1	0,1	5,0	m	m
Sez.N. 193	162	5,50	1		0	1111	0	0	228	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
IPE270	qn=	-36	1		0	1241	0	0	200	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 633	185	5,50	1		0	1361	0	0	169	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	1361	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	8,7	0,1	5,0	m	m
Sez.N. 193	185	5,50	1		0	1320	0	0	-209	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36	1		0	1185	0	0	-237	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 634	208	5,50	1		0	1020	0	0	-268	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	1320	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	8,7	0,1	5,0	m	m
Sez.N. 193	208	5,50	1		0	1038	0	0	-822	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	1		0	533	0	0	-850	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 635	231	5,50	1		0	-34	0	0	-881	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	1038	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	8,0	0,1	5,0	m	m
Sez.N. 193	231	5,50	1	1	0	-108	0	0	-1833	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-745	0	0	-1850	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 636	797	5,50	2	1	0	-1389	0	0	-1866	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,8	m	m
Sez.N. 193	317	5,50	33		0	262	0	0	-895	0	120247	11224	1628	13358	23877	177	2617	2	
IPE270	qn=	-36	1		0	-306	0	0	-1250	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 637	316	5,50	1		0	-917	0	0	-1273	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	96,9	$\beta^*l=$	67,8		0	917	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 22	Rpf= 0	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	3,9	m	m

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	140	5,50	1	0	0	-336	0	0	1335	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1	0	0	462	0	0	1307	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 638	163	5,50	1	0	0	1309	0	0	1276	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	0	1309	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	8,7	0,1	5,0	m		
Sez.N. 193	163	5,50	1	0	0	1312	0	0	401	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36	1	0	0	1546	0	0	373	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Asta: 639	186	5,50	1	0	0	1780	0	0	342	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	0	1780	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 15	Wmax/rel/lim=	9,4	0,2	5,0	m		
Sez.N. 193	186	5,50	1	0	0	1770	0	0	-315	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
IPE270	qn=	-36	1	0	0	1571	0	0	-343	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Asta: 640	209	5,50	1	0	0	1336	0	0	-374	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	0	1770	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 15	Wmax/rel/lim=	9,4	0,2	5,0	m		
Sez.N. 193	209	5,50	1	0	0	1343	0	0	-1203	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	1	0	0	607	0	0	-1231	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 641	232	5,50	1	0	0	-210	0	0	-1262	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	0	1343	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	8,7	0,1	5,0	m		
Sez.N. 193	232	5,50	1 1	0	0	-211	0	0	-2261	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	0	-997	0	0	-2277	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 642	798	5,50	2 1	0	0	-1788	0	0	-2294	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,9	0,0	2,8	m		
Sez.N. 193	318	5,50	1 1	0	0	402	0	0	21	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	0	407	0	0	-1	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 643	1047	5,50	2 1	0	0	406	0	0	-9	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	64,4	$\beta^*l=$	45,1	0	0	407	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	141	5,50	1	0	0	-209	0	0	1007	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	1	0	0	392	0	0	979	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 644	164	5,50	1	0	0	1023	0	0	948	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	0	1023	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	8,1	0,0	5,0	m		
Sez.N. 193	164	5,50	1	0	0	1029	0	0	316	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	1	0	0	1211	0	0	287	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 645	187	5,50	1	0	0	1389	0	0	257	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	0	1389	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	8,6	0,1	5,0	m		
Sez.N. 193	187	5,50	1	0	0	1385	0	0	-220	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	1	0	0	1244	0	0	-248	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 646	210	5,50	1	0	0	1071	0	0	-279	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	0	1385	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 12	Wmax/rel/lim=	8,6	0,1	5,0	m		
Sez.N. 193	210	5,50	1	0	0	1075	0	0	-916	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	1	0	0	512	0	0	-944	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 647	233	5,50	1	0	0	-116	0	0	-975	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	0	1075	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	8,0	0,1	5,0	m		
Sez.N. 193	233	5,50	1 1	0	0	-121	0	0	-1851	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	0	-765	0	0	-1867	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 648	799	5,50	2 1	0	0	-1414	0	0	-1884	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,8	m		
Sez.N. 193	320	5,50	33	0	0	209	0	0	-681	0	120282	11228	1628	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36	1	0	0	-207	0	0	-864	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 649	319	5,50	1	0	0	-631	0	0	-886	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	96,9	$\beta^*l=$	67,8	0	0	631	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 22	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	5,1	0,0	3,9	m		
Sez.N. 193	321	5,50	1 1	0	0	130	0	0	327	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	0	233	0	0	312	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 650	1048	5,50	2 1	0	0	331	0	0	297	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	64,4	$\beta^*l=$	45,1	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	322	5,50	1 1	0	0	-859	0	0	1379	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	0	-343	0	0	1361	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 651	1049	5,50	2 33	0	0	210	0	0	1104	-1	120172	11218	1627	13358	23877	177	2616	2	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	75,4	$\beta^*l=$	52,8		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	3,0	m		
Sez.N. 193	323	5,50	1 1		0	-921	0	0	1302	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/ 1		0	-434	0	0	1285	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 652	1050	5,50	2 33		0	149	0	0	1058	0	120198	11220	1627	13358	23877	177	2616	1	
Instab.:l=	75,4	$\beta^*l=$	52,8		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	3,0	m		
Sez.N. 193	234	5,50	1 21		0	-2	0	0	-407	0	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/ 1		0	-235	0	0	-686	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 653	800	5,50	2 1		0	-475	0	0	-702	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,8	m		
Sez.N. 193	325	5,50	1 1		0	-837	0	0	1174	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/ 1		0	-398	0	0	1157	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 654	1051	5,50	2 33		0	92	0	0	852	0	120244	11224	1628	13358	23877	177	2617	1	
Instab.:l=	75,4	$\beta^*l=$	52,8		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	3,0	m		
Sez.N. 112	275	5,50	1		0	807	0	0	88	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
2*HEB220	qn=	-143	1		0	828	0	0	-6	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
Asta: 655	298	5,50	1		0	778	0	0	-136	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,8	m		
Sez.N. 112	298	5,50	1		0	817	0	0	-2050	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
2*HEB220	qn=	-143	1		0	-454	0	0	-2162	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1	
Asta: 656	49	5,50	1		0	-1679	0	0	-2265	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	5	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	4,6	m		
Sez.N. 193	284	5,50	1		0	478	0	0	-1164	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	1		0	-233	0	0	-1192	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 657	104	5,50	1		0	-900	0	0	-1218	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0		0	900	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,6	m		
Sez.N. 193	262	5,50	1		0	473	0	0	75	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	1		0	510	0	0	47	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 658	285	5,50	1		0	530	0	0	19	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5		0	530	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	5,6	0,1	4,8	m		
Sez.N. 193	285	5,50	1		0	571	0	0	-1407	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	1		0	-286	0	0	-1435	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 659	105	5,50	1		0	-1088	0	0	-1461	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0		0	1088	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,6	m		
Sez.N. 193	326	5,50	1 1		0	-741	0	0	1292	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/ 1		0	-257	0	0	1274	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 660	1052	5,50	2 33		0	264	0	0	1106	3	120088	11210	1626	13358	23877	177	2614	2	
Instab.:l=	75,4	$\beta^*l=$	52,8		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,1	0,0	3,0	m		
Sez.N. 193	263	5,50	1		0	487	0	0	78	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	1		0	525	0	0	49	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 661	286	5,50	1		0	546	0	0	21	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5		0	546	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	5,6	0,1	4,8	m		
Sez.N. 193	286	5,50	1		0	586	0	0	-1445	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	1		0	-295	0	0	-1474	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 662	106	5,50	1		0	-1117	0	0	-1500	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0		0	1117	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,6	m		
Sez.N. 193	308	5,50	1		0	167	0	0	-86	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	1		0	105	0	0	-115	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 663	311	5,50	1		0	33	0	0	-141	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	117,0	$\beta^*l=$	81,9		0	167	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	4,7	m		
Sez.N. 193	264	5,50	1		0	502	0	0	68	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	1		0	534	0	0	40	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 664	287	5,50	1		0	549	0	0	11	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5		0	549	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	5,6	0,1	4,8	m		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	287	5,50	1	0	600	0	0	0	-1477	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	1	0	-300	0	0	0	-1505	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 665	107	5,50	1	0	-1139	0	0	0	-1531	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	1139	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	26	Rpf=	0	Rft=	9	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,6 m
Sez.N. 193	309	5,50	1	0	263	0	0	0	-132	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	1	0	174	0	0	0	-161	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 666	312	5,50	21	0	68	0	0	0	-76	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	117,0	$\beta^*l=$	81,9	0	263	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	2	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	4,7 m
Sez.N. 193	265	5,50	1	0	407	0	0	0	66	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1	0	438	0	0	0	37	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 667	288	5,50	1	0	452	0	0	0	9	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	452	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	4	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,8 m
Sez.N. 193	288	5,50	1	0	507	0	0	0	-1234	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	1	0	-246	0	0	0	-1262	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 668	108	5,50	1	0	-951	0	0	0	-1288	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	951	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	26	Rpf=	0	Rft=	8	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,6 m
Sez.N. 193	311	5,50	1	0	31	0	0	0	-59	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	1	0	-11	0	0	0	-86	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 669	314	5,50	1	0	-70	0	0	0	-114	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	118,1	$\beta^*l=$	82,7	0	70	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	1	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	4,7 m
Sez.N. 193	266	5,50	1	0	333	0	0	0	56	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1	0	366	0	0	0	-1	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 670	289	5,50	1	0	366	0	0	0	-1	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	366	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	3	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,8 m
Sez.N. 193	289	5,50	1	0	427	0	0	0	-1026	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1	0	-201	0	0	0	-1054	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 671	109	5,50	1	0	-791	0	0	0	-1080	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	791	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	26	Rpf=	0	Rft=	6	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,6 m
Sez.N. 193	267	5,50	1	0	445	0	0	0	63	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	1	0	475	0	0	0	35	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 672	290	5,50	1	0	487	0	0	0	7	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	487	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	4	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,8 m
Sez.N. 193	290	5,50	1	0	620	0	0	0	-1452	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	1	0	-265	0	0	0	-1481	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 673	110	5,50	1	0	-1091	0	0	0	-1506	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	1091	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	26	Rpf=	0	Rft=	9	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,6 m
Sez.N. 193	314	5,50	1	1	0	-70	0	0	251	-4	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	13	0	0	235	-4	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 674	1053	5,50	2	1	0	90	0	0	220	-4	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	67,7	$\beta^*l=$	47,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	268	5,50	1	0	433	0	0	0	56	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1	0	467	0	0	0	0	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 675	291	5,50	1	0	467	0	0	0	0	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	467	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	4	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,8 m
Sez.N. 193	291	5,50	1	0	528	0	0	0	-1288	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	1	0	-258	0	0	0	-1317	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 676	111	5,50	1	0	-994	0	0	0	-1342	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	994	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	26	Rpf=	0	Rft=	8	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,6 m
Sez.N. 193	269	5,50	1	0	427	0	0	0	61	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1	0	455	0	0	0	33	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 677	292	5,50	1	0	466	0	0	0	4	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	466	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	4	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,8 m
Sez.N. 193	292	5,50	1	0	598	0	0	0	-1397	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	1	0	-254	0	0	0	-1426	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 678	112	5,50	1	0	-1050	0	0	0	-1452	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0		0	1050	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,6	m		
Sez.N. 193	317	5,50	21	0	22	0	0	0	68	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	1	0	86	0	0	0	112	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 679	320	5,50	1	0	140	0	0	0	86	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	108,6	$\beta^*l=$	76,0	0	140	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	4,3	m			
Sez.N. 193	318	5,50	33	0	-8	0	0	0	173	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	1	0	121	0	0	0	222	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 680	321	5,50	1	0	235	0	0	0	197	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	108,6	$\beta^*l=$	76,0	0	235	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	4,3	m			
Sez.N. 193	293	5,50	1	0	418	0	0	0	-1010	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1	0	-200	0	0	0	-1038	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 681	113	5,50	1	0	-781	0	0	0	-1064	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	781	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,6	m			
Sez.N. 193	320	5,50	33	0	237	0	0	0	-473	0	120307	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	1	0	-102	0	0	0	-603	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 682	330	5,50	1	0	-473	0	0	0	-631	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	120,4	$\beta^*l=$	84,3	0	473	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	5,1	0,0	4,8	m			
Sez.N. 193	321	5,50	1	0	294	0	0	0	-741	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	1	0	-161	0	0	0	-769	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 683	327	5,50	1	0	-633	0	0	0	-798	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	120,4	$\beta^*l=$	84,3	0	633	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	5,1	0,0	4,8	m			
Sez.N. 112	273	5,50	1	0	648	0	0	0	182	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
2*HEB220	qn=	-143	1	0	737	0	0	0	-5	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
Asta: 684	296	5,50	1	0	732	0	0	0	-42	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,8	m			
Sez.N. 112	296	5,50	1	0	786	0	0	0	-1902	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
2*HEB220	qn=	-143	1	0	-395	0	0	0	-2014	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1	
Asta: 685	47	5,50	1	0	-1538	0	0	0	-2117	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	4,6	m			
Sez.N. 193	1	5,50	1 1	0	-820	0	0	0	1245	5	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36 / 1	0	-405	0	0	0	0	1230	5	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 686	1054	5,50	2 21	0	-154	0	0	0	185	-1	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	67,0	$\beta^*l=$	46,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	2,7	m			
Sez.N. 112	274	5,50	1	0	643	0	0	0	178	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
2*HEB220	qn=	-143	1	0	728	0	0	0	-9	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
Asta: 687	297	5,50	1	0	723	0	0	0	-46	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,8	m			
Sez.N. 112	297	5,50	1	0	775	0	0	0	-1877	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
2*HEB220	qn=	-143	1	0	-391	0	0	0	-1989	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1	
Asta: 688	48	5,50	1	0	-1520	0	0	0	-2092	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	4,6	m			
Sez.N. 193	339	5,50	1 1	0	-605	0	0	0	990	4	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36 / 1	0	-276	0	0	0	0	974	4	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 689	1055	5,50	2 33	0	123	0	0	0	863	4	120123	11213	1626	13358	23877	177	2615	1	
Instab.:l=	67,0	$\beta^*l=$	46,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	2,7	m			
Sez.N. 193	276	5,50	1	0	384	0	0	0	54	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1	0	415	0	0	0	-1	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 690	299	5,50	1	0	415	0	0	0	-3	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	415	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,8	m			
Sez.N. 193	299	5,50	1	0	469	0	0	0	-1141	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	1	0	-228	0	0	0	-1169	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 691	115	5,50	1	0	-882	0	0	0	-1195	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	882	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,6	m			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																					
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																					
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %			
Sez.N. 193	277	5,50		1	0	468	0	0	63	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
IPE270	qn=	-36		1	0	497	0	0	35	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Asta: 692	300	5,50		1	0	510	0	0	6	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Instab.:l=	120,7	β*I=		84,5	0	510	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	4	Wmax/rel/lim=	5,6	0,1	4,8	m
Sez.N. 193	300	5,50		1	0	564	0	0	-1383	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
IPE270	qn=	-36		1	0	-279	0	0	-1411	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
Asta: 693	116	5,50		1	0	-1067	0	0	-1437	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8			
Instab.:l=	115,7	β*I=		81,0	0	1067	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	26	Rpf=	0	Rft=	8	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,6	m
Sez.N. 193	278	5,50		1	0	480	0	0	76	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
IPE270	qn=	-36		1	0	517	0	0	48	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Asta: 694	301	5,50		1	0	537	0	0	19	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Instab.:l=	120,7	β*I=		84,5	0	537	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	5	Wmax/rel/lim=	5,6	0,1	4,8	m
Sez.N. 193	301	5,50		1	0	577	0	0	-1423	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5			
IPE270	qn=	-36		1	0	-290	0	0	-1452	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
Asta: 695	117	5,50		1	0	-1100	0	0	-1477	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9			
Instab.:l=	115,7	β*I=		81,0	0	1100	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	26	Rpf=	0	Rft=	9	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,6	m
Sez.N. 193	279	5,50		1	0	462	0	0	75	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
IPE270	qn=	-36		1	0	498	0	0	47	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Asta: 696	302	5,50		1	0	518	0	0	19	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Instab.:l=	120,7	β*I=		84,5	0	518	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	4	Wmax/rel/lim=	5,6	0,1	4,8	m
Sez.N. 193	302	5,50		1	0	561	0	0	-1378	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
IPE270	qn=	-36		1	0	-280	0	0	-1406	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
Asta: 697	118	5,50		1	0	-1065	0	0	-1432	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8			
Instab.:l=	115,7	β*I=		81,0	0	1065	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	26	Rpf=	0	Rft=	8	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,6	m
Sez.N. 193	303	5,50		1	0	519	0	0	-1188	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
IPE270	qn=	-36		1	0	-207	0	0	-1217	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
Asta: 698	119	5,50		1	0	-887	0	0	-1242	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7			
Instab.:l=	115,7	β*I=		81,0	0	887	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	26	Rpf=	0	Rft=	7	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,6	m
Sez.N. 112	272	5,50		1	0	278	0	0	144	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1			
2*HEB220	qn=	-143		1	0	333	0	0	-6	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1			
Asta: 699	295	5,50		1	0	316	0	0	-81	0	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1			
Instab.:l=	120,7	β*I=		84,5	0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	4,8	m
Sez.N. 112	295	5,50		1	0	346	0	0	-802	2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1			
2*HEB220	qn=	-143		1	0	-172	0	0	-914	2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	0			
Asta: 700	32	5,50		1	0	-706	0	0	-1017	2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2			
Instab.:l=	115,7	β*I=		81,0	0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	4,6	m
Sez.N. 193	272	5,50		1	0	39	0	0	48	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0			
IPE270	qn=	-36		1	0	63	0	0	-1	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0			
Asta: 701	265	5,50		1	0	62	0	0	-11	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0			
Instab.:l=	124,8	β*I=		87,3	0	63	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	1	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	5,0	m
Sez.N. 193	295	5,50		1	0	40	0	0	50	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0			
IPE270	qn=	-36		1	0	66	0	0	-2	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1			
Asta: 702	288	5,50		1	0	66	0	0	-9	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1			
Instab.:l=	124,8	β*I=		87,3	0	66	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	1	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	5,0	m
Sez.N. 193	262	5,50	1	1	0	-86	0	0	392	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	39	0	0	377	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0			
Asta: 703	964	5,50	2	1	0	159	0	0	362	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1			
Instab.:l=	65,1	β*I=		45,6	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,6	m
Sez.N. 112	28	5,50		1	0	-716	0	0	1046	-2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2			
2*HEB220	qn=	-143		1	0	-177	0	0	946	-2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	0			
Asta: 704	272	5,50		1	0	307	0	0	845	-2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1			
Instab.:l=	108,2	β*I=		75,7	0	0	0	cl= 1	ε=	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	4,3	m
Sez.N. 193	263	5,50	1	1	0	-121	0	0	383	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1			
IPE270	qn=	-36	/	13	0	1	0	0	180	1	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	0			
Asta: 705	965	5,50	2	1	0	118	0	0	353	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																				
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																				
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %		
Instab.:l=	65,1	β*l=	45,6		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	264	5,50	1	1	0	-94	0	0	332	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	12	0	0	316	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 706	966	5,50	2	1	0	112	0	0	301	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	65,1	β*l=	45,6		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	265	5,50	1	1	0	62	0	0	234	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	135	0	0	218	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 707	967	5,50	2	1	0	204	0	0	203	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Instab.:l=	65,1	β*l=	45,6		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	266	5,50	1		0	58	0	0	4	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
IPE270	qn=	-36	1		0	58	0	0	-1	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 708	268	5,50	1		0	28	0	0	-53	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Instab.:l=	121,7	β*l=	85,2		0	58	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,9 m
Sez.N. 193	267	5,50	1		0	3	0	0	53	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
IPE270	qn=	-36	1		0	33	0	0	-2	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 709	269	5,50	1		0	33	0	0	-4	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Instab.:l=	121,7	β*l=	85,2		0	33	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,9 m
Sez.N. 193	268	5,50	1		0	28	0	0	8	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
IPE270	qn=	-36	1		0	29	0	0	-2	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 710	267	5,50	1		0	3	0	0	-49	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Instab.:l=	121,7	β*l=	85,2		0	29	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,9 m
Sez.N. 193	269	5,50	1		0	33	0	0	47	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
IPE270	qn=	-36	1		0	56	0	0	-1	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 711	270	5,50	1		0	55	0	0	-10	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Instab.:l=	121,7	β*l=	85,2		0	56	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,9 m
Sez.N. 193	273	5,50	1		0	-265	0	0	295	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
IPE270	qn=	-36	1		0	-95	0	0	266	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 712	266	5,50	1		0	58	0	0	238	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Instab.:l=	121,7	β*l=	85,2		0	265	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	2	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,9 m
Sez.N. 193	274	5,50	1	1	0	-263	0	0	529	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-95	0	0	514	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 713	968	5,50	2	1	0	67	0	0	499	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	64,2	β*l=	45,0		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	276	5,50	1	1	0	-34	0	0	310	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	63	0	0	295	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 714	969	5,50	2	1	0	155	0	0	280	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	64,2	β*l=	45,0		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	277	5,50	1	1	0	-86	0	0	335	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	19	0	0	320	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 715	970	5,50	2	1	0	119	0	0	305	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	64,2	β*l=	45,0		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	278	5,50	1	1	0	-106	0	0	380	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	14	0	0	365	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 716	971	5,50	2	1	0	129	0	0	350	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	64,3	β*l=	45,0		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	279	5,50	1	1	0	-69	0	0	373	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	49	0	0	358	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 717	972	5,50	2	1	0	161	0	0	342	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	64,2	β*l=	45,0		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	285	5,50	1	1	0	-82	0	0	393	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	44	0	0	377	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 718	973	5,50	2	1	0	164	0	0	362	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	65,1	β*l=	45,6		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,6 m

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 193	286	5,50	1	1	0	-126	0	0	395	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	13	0	1	0	0	190	-1	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 719	974	5,50	2	1	0	121	0	0	365	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,6	m	m
Sez.N. 193	287	5,50	1	1	0	-102	0	0	358	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	1	0	13	0	0	343	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0
Asta: 720	975	5,50	2	1	0	122	0	0	328	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,6	m	m
Sez.N. 193	288	5,50	1	1	0	73	0	0	230	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	1	0	146	0	0	215	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Asta: 721	976	5,50	2	1	0	213	0	0	200	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,6	m	m
Sez.N. 193	289	5,50	1		0	68	0	0	-18	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
IPE270	qn=	-36		1	0	48	0	0	-46	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0
Asta: 722	291	5,50	1		0	11	0	0	-75	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2		0	68	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,9	m	m
Sez.N. 193	290	5,50	29		0	5	0	0	35	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36		1	0	36	0	0	-2	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0
Asta: 723	292	5,50	1		0	36	0	0	-2	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2		0	36	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,9	m	m
Sez.N. 193	291	5,50	1		0	15	0	0	38	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0
IPE270	qn=	-36		1	0	31	0	0	-2	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0
Asta: 724	290	5,50	1		0	27	0	0	-19	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2		0	31	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,9	m	m
Sez.N. 193	292	5,50	1		0	58	0	0	15	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0
IPE270	qn=	-36		1	0	61	0	0	-1	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0
Asta: 725	293	5,50	1		0	42	0	0	-42	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2		0	61	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,9	m	m
Sez.N. 193	296	5,50	1		0	-283	0	0	317	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2
IPE270	qn=	-36		1	0	-99	0	0	288	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Asta: 726	289	5,50	1		0	68	0	0	260	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2		0	283	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,9	m	m
Sez.N. 193	297	5,50	1	1	0	-265	0	0	531	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-97	0	0	516	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Asta: 727	977	5,50	2	1	0	66	0	0	501	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6	m	m
Sez.N. 193	299	5,50	1	1	0	-39	0	0	325	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	1	0	63	0	0	310	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0
Asta: 728	978	5,50	2	1	0	160	0	0	295	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6	m	m
Sez.N. 193	300	5,50	1	1	0	-92	0	0	365	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	1	0	23	0	0	350	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0
Asta: 729	979	5,50	2	1	0	133	0	0	335	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6	m	m
Sez.N. 193	301	5,50	1	1	0	-107	0	0	382	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	1	0	14	0	0	367	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0
Asta: 730	980	5,50	2	1	0	129	0	0	352	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6	m	m
Sez.N. 193	302	5,50	1	1	0	-73	0	0	373	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	1	0	44	0	0	358	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0
Asta: 731	981	5,50	2	1	0	157	0	0	343	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6	m	m
Sez.N. 193	124	5,50	1	1	0	325	0	0	-14	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3
IPE270	qn=	-36	/	1	0	318	0	0	-29	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3
Asta: 732	898	5,50	2	1	0	306	0	0	-44	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	325	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	125	5,50	1	1	0	419	0	0	267	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	503	0	0	252	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 733	899	5,50	2	1	0	583	0	0	237	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	583	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	7,0	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	126	5,50	1	1	0	335	0	0	465	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	484	0	0	450	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 734	900	5,50	2	1	0	627	0	0	434	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,0	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	127	5,50	1	1	0	-84	0	0	670	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	132	0	0	654	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 735	901	5,50	2	1	0	342	0	0	639	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	128	5,50	1		0	-39	0	0	429	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	1		0	213	0	0	400	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 736	130	5,50	1		0	448	0	0	372	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2		0	448	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	4,9	m		
Sez.N. 193	129	5,50	1		0	548	0	0	-91	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	1		0	484	0	0	-119	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 737	132	5,50	1		0	403	0	0	-148	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2		0	548	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	6,9	0,1	4,9	m		
Sez.N. 193	130	5,50	1		0	464	0	0	107	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	1		0	520	0	0	78	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 738	129	5,50	1		0	559	0	0	50	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2		0	559	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	6,9	0,1	4,9	m		
Sez.N. 193	131	5,50	1		0	-1474	0	0	1157	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
IPE270	qn=	-36	1		0	-789	0	0	1129	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 739	127	5,50	13		0	-83	0	0	538	0	120297	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	124,8	$\beta^*l=$	87,3		0	1474	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 12	Wmax/rel/lim=	6,2	0,1	5,0	m		
Sez.N. 193	132	5,50	1		0	377	0	0	-301	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1		0	185	0	0	-330	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 740	133	5,50	1		0	-24	0	0	-358	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2		0	377	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	4,9	m		
Sez.N. 193	135	5,50	1		0	-1390	0	0	1142	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	1		0	-704	0	0	1114	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 741	128	5,50	13		0	-59	0	0	542	0	120296	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2		0	1390	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	6,1	0,1	4,9	m		
Sez.N. 193	136	5,50	1	1	0	-1641	0	0	1780	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1071	0	0	1765	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 742	801	5,50	2	1	0	-506	0	0	1750	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	138	5,50	1	1	0	-97	0	0	688	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	121	0	0	673	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 743	802	5,50	2	1	0	335	0	0	658	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	139	5,50	1	1	0	357	0	0	366	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	472	0	0	351	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 744	803	5,50	2	1	0	582	0	0	336	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,9	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	140	5,50	1	1	0	431	0	0	246	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	508	0	0	231	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 745	804	5,50	2	1	0	580	0	0	216	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0		0	580	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	7,0	0,0	2,6	m		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	141	5,50	1	1	0	322	0	0	-34	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	309	0	0	-49	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 746	805	5,50	2	1	0	291	0	0	-64	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	322	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	147	5,50	1	1	0	934	0	0	-600	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	736	0	0	-615	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 747	902	5,50	2	1	0	533	0	0	-631	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	8,2	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	148	5,50	1	1	0	1258	0	0	110	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1291	0	0	95	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 748	903	5,50	2	1	0	1319	0	0	79	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	1319	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	8,8	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	149	5,50	1	1	0	1045	0	0	492	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1203	0	0	477	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 749	904	5,50	2	1	0	1356	0	0	462	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	1356	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	8,7	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	150	5,50	1	1	0	-389	0	0	1482	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	92	0	0	1467	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 750	905	5,50	2	1	0	567	0	0	1452	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,5	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	151	5,50	1	1	0	-203	0	0	1039	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	420	0	0	1010	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 751	153	5,50	1	1	0	1026	0	0	982	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$		85,2	0	1026	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	7,8	0,0	4,9	m		
Sez.N. 193	152	5,50	1	1	0	1396	0	0	-264	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1226	0	0	-292	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 752	155	5,50	1	1	0	1040	0	0	-321	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$		85,2	0	1396	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 12	Wmax/rel/lim=	8,4	0,1	4,9	m		
Sez.N. 193	153	5,50	1	1	0	1041	0	0	336	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1236	0	0	308	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 753	152	5,50	1	1	0	1415	0	0	279	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$		85,2	0	1415	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 12	Wmax/rel/lim=	8,4	0,1	4,9	m		
Sez.N. 193	154	5,50	1	1	0	-3180	0	0	2283	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	25	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1821	0	0	2255	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Asta: 754	150	5,50	1	1	0	-368	0	0	2225	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	124,8	$\beta^*l=$		87,3	0	3180	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 25	Wmax/rel/lim=	6,7	0,2	5,0	m		
Sez.N. 193	155	5,50	1	1	0	985	0	0	-1009	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	362	0	0	-1037	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 755	156	5,50	1	1	0	-277	0	0	-1066	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$		85,2	0	985	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	7,8	0,0	4,9	m		
Sez.N. 193	158	5,50	1	1	0	-3034	0	0	2319	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	24	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1632	0	0	2291	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Asta: 756	151	5,50	1	1	0	-247	0	0	2262	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$		85,2	0	3034	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 24	Wmax/rel/lim=	6,5	0,2	4,9	m		
Sez.N. 193	159	5,50	1	1	0	-3330	0	0	2981	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	26	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2375	0	0	2966	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	19	
Asta: 757	806	5,50	2	1	0	-1425	0	0	2951	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,1	2,6	m		
Sez.N. 193	161	5,50	1	1	0	-359	0	0	1465	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	109	0	0	1450	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 758	807	5,50	2	1	0	573	0	0	1435	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,5	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	162	5,50	1	1	0	1039	0	0	483	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1192	0	0	467	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 759	808	5,50	2	1	0	1339	0	0	452	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	1339	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	8,6	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	163	5,50	1 1		0	1247	0	0	115	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	1281	0	0	0	100	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 760	809	5,50	2 1	0	1311	0	0	0	85	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0	0	1311	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	8,7	0,0	2,6	m			
Sez.N. 193	164	5,50	1 1		0	928	0	0	-665	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	712	0	0	0	-680	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 761	810	5,50	2 1	0	491	0	0	0	-695	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	8,1	0,0	2,6	m			
Sez.N. 193	170	5,50	1 1		0	1230	0	0	-967	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	912	0	0	0	-982	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 762	906	5,50	2 1	0	590	0	0	0	-998	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	8,8	0,0	2,6	m			
Sez.N. 193	171	5,50	1 1		0	1711	0	0	-1	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	1709	0	0	0	-16	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Asta: 763	907	5,50	2 1	0	1701	0	0	0	-31	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6	0	1711	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 14	Wmax/rel/lim=	9,6	0,1	2,6	m			
Sez.N. 193	172	5,50	1 1		0	1241	0	0	688	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	1463	0	0	0	673	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Asta: 764	908	5,50	2 1	0	1679	0	0	0	658	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6	0	1679	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	9,3	0,0	2,6	m			
Sez.N. 193	173	5,50	1 1		0	-501	0	0	1639	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	31	0	0	0	1623	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 765	909	5,50	2 1	0	557	0	0	0	1608	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,8	0,0	2,6	m			
Sez.N. 193	174	5,50	1 1		0	-406	0	0	1445	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	464	0	0	0	1416	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 766	176	5,50	1 1	0	1317	0	0	0	1388	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	1317	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	8,3	0,1	4,9	m			
Sez.N. 193	175	5,50	1 1		0	1784	0	0	-401	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	1531	0	0	0	-430	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Asta: 767	178	5,50	1 1	0	1261	0	0	0	-458	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	1784	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 15	Wmax/rel/lim=	9,0	0,2	4,9	m			
Sez.N. 193	176	5,50	1 1		0	1323	0	0	396	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	1555	0	0	0	367	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Asta: 768	175	5,50	1 1	0	1770	0	0	0	339	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	1770	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 15	Wmax/rel/lim=	9,0	0,2	4,9	m			
Sez.N. 193	177	5,50	1 1		0	-3859	0	0	2749	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	30	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-2221	0	0	0	2721	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	18	
Asta: 769	173	5,50	1 1	0	-466	0	0	0	2691	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	124,8	$\beta^*l=$	87,3	0	3859	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 30	Wmax/rel/lim=	6,8	0,2	5,0	m			
Sez.N. 193	178	5,50	1 1		0	1255	0	0	-1326	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	440	0	0	0	-1354	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 770	179	5,50	1 1	0	-393	0	0	0	-1383	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	1255	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	8,3	0,1	4,9	m			
Sez.N. 193	181	5,50	1 1		0	-3637	0	0	2711	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	29	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-1996	0	0	0	2683	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16	
Asta: 771	174	5,50	1 1	0	-373	0	0	0	2654	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	3637	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 29	Wmax/rel/lim=	6,7	0,2	4,9	m			
Sez.N. 193	182	5,50	1 1		0	-4000	0	0	3466	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	32	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-2889	0	0	0	3451	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	23	
Asta: 772	811	5,50	2 1	0	-1783	0	0	0	3436	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,1	2,6	m			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																					
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																					
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %			
Sez.N. 193	184	5,50	1	1	0	-456	0	0	1609	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	59	0	0	1594	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0			
Asta: 773	812	5,50	2	1	0	569	0	0	1579	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Instab.:l=	64,2	β*I=		45,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	7,8	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	185	5,50	1	1	0	1231	0	0	680	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1447	0	0	665	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11			
Asta: 774	813	5,50	2	1	0	1658	0	0	650	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13			
Instab.:l=	64,2	β*I=		45,0	0	1658	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	14	Rpf=	0	Rft=	13	Wmax/rel/lim=	9,2	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	186	5,50	1	1	0	1696	0	0	-19	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1687	0	0	-34	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13			
Asta: 775	814	5,50	2	1	0	1674	0	0	-49	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13			
Instab.:l=	64,3	β*I=		45,0	0	1696	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	14	Rpf=	0	Rft=	13	Wmax/rel/lim=	9,4	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	187	5,50	1	1	0	1211	0	0	-947	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	904	0	0	-962	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7			
Asta: 776	815	5,50	2	1	0	593	0	0	-977	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5			
Instab.:l=	64,2	β*I=		45,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	8,7	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	192	5,50	1	1	0	-353	0	0	-1852	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-959	0	0	-1867	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8			
Asta: 777	910	5,50	2	1	0	-1569	0	0	-1882	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12			
Instab.:l=	65,1	β*I=		45,6	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	193	5,50	1	1	0	990	0	0	-675	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	768	0	0	-691	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6			
Asta: 778	911	5,50	2	1	0	541	0	0	-706	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Instab.:l=	65,1	β*I=		45,6	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	8,1	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	194	5,50	1	1	0	1338	0	0	97	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1368	0	0	82	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11			
Asta: 779	912	5,50	2	1	0	1392	0	0	67	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11			
Instab.:l=	65,1	β*I=		45,6	0	1392	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	11	Wmax/rel/lim=	8,8	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	195	5,50	1	1	0	971	0	0	642	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1178	0	0	627	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9			
Asta: 780	913	5,50	2	1	0	1379	0	0	612	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11			
Instab.:l=	65,1	β*I=		45,6	0	1379	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	11	Wmax/rel/lim=	8,6	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	196	5,50	1	1	0	-375	0	0	1390	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	75	0	0	1375	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1			
Asta: 781	914	5,50	2	1	0	520	0	0	1359	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Instab.:l=	65,1	β*I=		45,6	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	7,4	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	197	5,50	1	1	0	-285	0	0	1139	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	399	0	0	1110	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
Asta: 782	199	5,50	1	1	0	1065	0	0	1082	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8			
Instab.:l=	121,7	β*I=		85,2	0	1065	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	8	Wmax/rel/lim=	7,8	0,0	4,9	m
Sez.N. 193	198	5,50	1	1	0	1445	0	0	-321	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1241	0	0	-350	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10			
Asta: 783	201	5,50	1	1	0	1019	0	0	-378	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8			
Instab.:l=	121,7	β*I=		85,2	0	1445	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	12	Wmax/rel/lim=	8,3	0,1	4,9	m
Sez.N. 193	199	5,50	1	1	0	1057	0	0	349	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1261	0	0	321	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10			
Asta: 784	198	5,50	1	1	0	1447	0	0	292	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11			
Instab.:l=	121,7	β*I=		85,2	0	1447	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	12	Wmax/rel/lim=	8,3	0,1	4,9	m
Sez.N. 193	200	5,50	1	1	0	-3221	0	0	2337	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	25			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1830	0	0	2309	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14			
Asta: 785	196	5,50	1	1	0	-342	0	0	2279	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
Instab.:l=	124,8	β*I=		87,3	0	3221	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	25	Wmax/rel/lim=	6,6	0,2	5,0	m
Sez.N. 193	201	5,50	1	1	0	1016	0	0	-1031	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	380	0	0	-1059	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
Asta: 786	202	5,50	1	1	0	-273	0	0	-1088	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2		0	1016	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	7,7	0,0	4,9	m	
Sez.N. 193	204	5,50	1	0	-3048	0	0	0	2330	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	24	
IPE270	qn=	-36	1	0	-1639	0	0	0	2301	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Asta: 787	197	5,50	1	0	-248	0	0	0	2273	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2		0	3048	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 24	Wmax/rel/lim=	6,4	0,2	4,9	m	
Sez.N. 193	205	5,50	1	0	-3385	0	0	0	3089	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	27	
IPE270	qn=	-36	1	0	-2395	0	0	0	3074	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	19	
Asta: 788	816	5,50	2	0	-1410	0	0	0	3059	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,1	2,6	m	
Sez.N. 193	207	5,50	1	0	-346	0	0	0	1373	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1	0	93	0	0	0	1358	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 789	817	5,50	2	0	527	0	0	0	1343	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,4	0,0	2,6	m	
Sez.N. 193	208	5,50	1	0	968	0	0	0	597	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	1	0	1157	0	0	0	582	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 790	818	5,50	2	0	1342	0	0	0	567	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	1342	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	8,5	0,0	2,6	m	
Sez.N. 193	209	5,50	1	0	1337	0	0	0	82	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	1	0	1361	0	0	0	67	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 791	819	5,50	2	0	1380	0	0	0	52	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0		0	1380	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	8,7	0,0	2,6	m	
Sez.N. 193	210	5,50	1	0	979	0	0	0	-687	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	1	0	756	0	0	0	-702	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 792	820	5,50	2	0	529	0	0	0	-717	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	8,1	0,0	2,6	m	
Sez.N. 193	215	5,50	1	0	-78	0	0	0	-829	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	1	0	-351	0	0	0	-844	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 793	915	5,50	2	0	-628	0	0	0	-860	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,6	m	
Sez.N. 193	216	5,50	1	0	362	0	0	0	-52	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1	0	343	0	0	0	-68	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 794	916	5,50	2	0	318	0	0	0	-83	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	362	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	2,6	m	
Sez.N. 193	217	5,50	1	0	472	0	0	0	255	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	1	0	553	0	0	0	240	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 795	917	5,50	2	0	628	0	0	0	225	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	628	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	6,9	0,0	2,6	m	
Sez.N. 193	218	5,50	1	0	405	0	0	0	360	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1	0	520	0	0	0	345	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 796	918	5,50	2	0	629	0	0	0	329	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	629	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	6,9	0,0	2,6	m	
Sez.N. 193	219	5,50	1	0	-95	0	0	0	668	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	1	0	120	0	0	0	653	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 797	919	5,50	2	0	330	0	0	0	638	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,6	m	
Sez.N. 193	220	5,50	29	0	-10	0	0	0	249	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	1	0	241	0	0	0	388	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 798	222	5,50	1	0	468	0	0	0	360	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2		0	468	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	4,9	m	
Sez.N. 193	221	5,50	1	0	576	0	0	0	-62	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	1	0	529	0	0	0	-91	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 799	224	5,50	1	0	465	0	0	0	-119	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2		0	576	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	6,7	0,1	4,9	m	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	222	5,50	1	0	466	0	0	131	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36	1	0	537	0	0	102	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Asta: 800	221	5,50	1	0	590	0	0	74	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	590	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	5	Wmax/rel/lim=	6,7	0,1	4,9 m
Sez.N. 193	223	5,50	1	0	-1567	0	0	1225	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12		
IPE270	qn=	-36	1	0	-842	0	0	1197	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
Asta: 801	219	5,50	13	0	-94	0	0	566	0	120293	11229	1629	13358	23877	177	2618	1		
Instab.:l=	124,8	$\beta^*l=$	87,3	0	1567	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	12	Wmax/rel/lim=	6,0	0,1	5,0 m
Sez.N. 193	224	5,50	1	0	416	0	0	-338	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	1	0	201	0	0	-367	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 802	225	5,50	1	0	-31	0	0	-395	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	416	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	3	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	4,9 m
Sez.N. 193	227	5,50	1	0	-1511	0	0	1253	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12		
IPE270	qn=	-36	1	0	-757	0	0	1225	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6		
Asta: 803	220	5,50	29	0	-58	0	0	590	0	120290	11229	1629	13358	23877	177	2618	1		
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	1511	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	12	Wmax/rel/lim=	5,9	0,1	4,9 m
Sez.N. 193	228	5,50	1 1	0	-1754	0	0	1933	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14		
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	-1136	0	0	1918	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9		
Asta: 804	821	5,50	2 1	0	-522	0	0	1903	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	230	5,50	1 1	0	-110	0	0	679	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	106	0	0	664	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 805	822	5,50	2 1	0	317	0	0	649	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	231	5,50	1 1	0	408	0	0	377	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	527	0	0	362	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Asta: 806	823	5,50	2 1	0	641	0	0	347	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	232	5,50	1 1	0	455	0	0	264	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	537	0	0	249	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Asta: 807	824	5,50	2 1	0	615	0	0	234	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0	0	615	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	14	Rpf=	0	Rft=	5	Wmax/rel/lim=	6,9	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	233	5,50	1 1	0	362	0	0	-66	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	338	0	0	-81	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Asta: 808	825	5,50	2 1	0	310	0	0	-96	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0	0	362	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	14	Rpf=	0	Rft=	3	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,6 m
Sez.N. 112	44	5,50	1 1	0	-2550	0	0	3512	-4	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	7		
2*HEB220	qn=	-143	/ 1	0	-1446	0	0	3453	-4	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4		
Asta: 809	593	5,50	2 29	0	-322	0	0	1546	3	407273	32904	28182	114450	48038	1057	2237	1		
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,5 m
Sez.N. 112	39	5,50	1 1	0	-2143	0	0	2970	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6		
2*HEB220	qn=	-143	/ 1	0	-1211	0	0	2911	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3		
Asta: 810	594	5,50	2 1	0	-297	0	0	2852	1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1		
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,5 m
Sez.N. 111	334	5,50	1 1	0	-1675	0	0	2274	1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	9		
HEB220	qn=	-71	/ 1	0	-959	0	0	2245	1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	5		
Asta: 811	595	5,50	2 1	0	-252	0	0	2215	1	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	1		
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,5 m
Sez.N. 112	338	5,50	1 1	0	1013	0	0	463	-5	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3		
2*HEB220	qn=	-143	/ 1	0	1150	0	0	404	-5	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3		
Asta: 812	596	5,50	2 1	0	1269	0	0	345	-5	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3		
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,5 m
Sez.N. 112	342	5,50	1 1	0	1087	0	0	-2373	-12	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3		
2*HEB220	qn=	-143	/ 1	0	325	0	0	-2432	-12	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1		
Asta: 813	597	5,50	2 1	0	-455	0	0	-2491	-12	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,5 m
Sez.N. 112	344	5,50	1	1	0	858	0	0	379	-3	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
2*HEB220	qn=	-143	/	1	0	968	0	0	320	-3	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
Asta: 814	598	5,50	2	1	0	1060	0	0	261	-3	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,5 m
Sez.N. 112	345	5,50	1	1	0	854	0	0	-1880	-2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2	
2*HEB220	qn=	-143	/	1	0	248	0	0	-1939	-2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1	
Asta: 815	599	5,50	2	1	0	-376	0	0	-1998	-2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,5 m
Sez.N. 111	347	5,50	1	1	0	660	0	0	351	2	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4	
HEB220	qn=	-71	/	1	0	766	0	0	321	2	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4	
Asta: 816	600	5,50	2	1	0	864	0	0	292	2	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	5	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,5 m
Sez.N. 111	348	5,50	1	1	0	673	0	0	-1485	2	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4	
HEB220	qn=	-71	/	1	0	197	0	0	-1515	2	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	1	
Asta: 817	601	5,50	2	1	0	-288	0	0	-1544	2	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,5 m
Sez.N. 111	45	5,50	1	1	0	-1510	0	0	2108	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	8	
HEB220	qn=	-71	1	0	-383	0	0	0	2058	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	2	
Asta: 818	362	5,50	1	0	716	0	0	0	2008	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$	75,7		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,3 m
Sez.N. 193	73	5,50	1	0	-1036	0	0	0	1417	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	1	0	-276	0	0	0	1392	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 819	365	5,50	1	0	469	0	0	0	1367	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$	75,7		0	1036	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	25	Rpf=	0	Rft=	8	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,3 m
Sez.N. 193	75	5,50	1	0	-1152	0	0	0	1582	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
IPE270	qn=	-36	1	0	-303	0	0	0	1557	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 820	368	5,50	1	0	532	0	0	0	1531	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$	75,7		0	1152	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	25	Rpf=	0	Rft=	9	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,3 m
Sez.N. 193	79	5,50	1	0	-1194	0	0	0	1635	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
IPE270	qn=	-36	1	0	-317	0	0	0	1610	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 821	371	5,50	1	0	547	0	0	0	1584	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$	75,7		0	1194	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	25	Rpf=	0	Rft=	9	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,3 m
Sez.N. 193	81	5,50	1	0	-1183	0	0	0	1622	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
IPE270	qn=	-36	1	0	-312	0	0	0	1597	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 822	374	5,50	1	0	545	0	0	0	1572	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$	75,7		0	1183	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	25	Rpf=	0	Rft=	9	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,3 m
Sez.N. 193	83	5,50	1	0	-764	0	0	0	1067	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	1	0	-194	0	0	0	1042	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 823	377	5,50	1	0	363	0	0	0	1016	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$	75,7		0	764	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	25	Rpf=	0	Rft=	6	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,3 m
Sez.N. 193	338	5,50	1	0	-422	0	0	0	742	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1	0	-28	0	0	0	717	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 824	353	5,50	1	0	353	0	0	0	691	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$	75,7		0	422	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	25	Rpf=	0	Rft=	3	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	4,3 m
Sez.N. 193	342	5,50	1	0	-503	0	0	0	874	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	1	0	-37	0	0	0	849	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 825	356	5,50	1	0	415	0	0	0	823	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$	75,7		0	503	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	25	Rpf=	0	Rft=	4	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	4,3 m
Sez.N. 193	331	5,50	1	1	0	-736	0	0	925	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-377	0	0	906	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 826	604	5,50	2	1	0	-25	0	0	888	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$	54,9		0	736	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	18	Rpf=	0	Rft=	6	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	3,1 m

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	332	5,50	1	1	0	-776	0	0	987	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-392	0	0	968	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 827	605	5,50	2	5	0	-19	0	0	501	0	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	0	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$	54,9		0	776	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	3,1	m		
Sez.N. 193	344	5,50	1	1	0	-391	0	0	621	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-189	0	0	606	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 828	606	5,50	2	29	0	6	0	0	320	0	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	345	5,50	1	1	0	-398	0	0	602	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-202	0	0	586	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 829	609	5,50	2	33	0	-11	0	0	310	0	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	72	5,50	1	1	0	-1794	0	0	1755	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1219	0	0	1739	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 830	717	5,50	2	1	0	-650	0	0	1724	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	74	5,50	1	1	0	-3763	0	0	3117	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	30	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2741	0	0	3102	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	22	
Asta: 831	718	5,50	2	1	0	-1724	0	0	3086	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,1	2,6	m		
Sez.N. 193	78	5,50	1	1	0	-4501	0	0	3569	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	36	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-3330	0	0	3554	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	26	
Asta: 832	719	5,50	2	1	0	-2164	0	0	3539	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,1	2,6	m		
Sez.N. 193	80	5,50	1	1	0	-3792	0	0	3162	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	30	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2755	0	0	3147	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	22	
Asta: 833	720	5,50	2	1	0	-1723	0	0	3131	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,1	2,6	m		
Sez.N. 193	82	5,50	1	1	0	-1814	0	0	1882	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1198	0	0	1866	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 834	721	5,50	2	1	0	-587	0	0	1851	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	95	5,50	1	1	0	-1060	0	0	1355	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-532	0	0	1337	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 835	471	5,50	2	5	0	-24	0	0	684	0	120280	11228	1628	13358	23877	177	2618	0	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$	54,9		0	1060	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	3,1	m		
Sez.N. 193	96	5,50	1	1	0	-1703	0	0	1999	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-922	0	0	1981	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 836	472	5,50	2	1	0	-149	0	0	1962	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$	54,9		0	1703	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	3,1	m		
Sez.N. 193	97	5,50	1	1	0	-1845	0	0	2146	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1008	0	0	2127	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 837	473	5,50	2	1	0	-177	0	0	2109	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$	54,9		0	1845	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 15	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	3,1	m		
Sez.N. 193	98	5,50	1	1	0	-1763	0	0	2084	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-950	0	0	2065	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 838	474	5,50	2	1	0	-144	0	0	2047	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$	54,9		0	1763	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 14	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	3,1	m		
Sez.N. 193	99	5,50	1	1	0	-1013	0	0	1281	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-514	0	0	1262	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 839	475	5,50	2	5	0	-56	0	0	574	1	120288	11228	1629	13358	23877	177	2618	0	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$	54,9		0	1013	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	3,1	m		
Sez.N. 111	362	5,50	1		0	683	0	0	-6	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4	
HEB220	qn=	-71	1		0	662	0	0	-62	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4	
Asta: 840	363	5,50	1		0	608	0	0	-118	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	3	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5		0	683	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,8	m		
Sez.N. 111	363	5,50	1	0	611	0	0	-1313	-3	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	3		
HEB220	qn=	-71	1	0	345	0	0	-1332	-3	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	2		
Asta: 841	364	5,50	33	0	74	0	0	-687	-3	203637	16452	5782	29849	24018	529	2237	0		
Instab.:l=	40,2	$\beta^*l=$	28,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	1,6	m			
Sez.N. 193	365	5,50	1	0	430	0	0	97	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	1	0	480	0	0	69	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Asta: 842	366	5,50	1	0	513	0	0	41	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	513	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	4,8	m			
Sez.N. 193	366	5,50	1	0	554	0	0	-1350	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36	1	0	-269	0	0	-1378	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 843	335	5,50	1	0	-1039	0	0	-1404	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8		
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	1039	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,6	m			
Sez.N. 193	368	5,50	1	0	491	0	0	63	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36	1	0	520	0	0	35	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Asta: 844	369	5,50	1	0	533	0	0	7	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	533	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	5,6	0,1	4,8	m			
Sez.N. 193	369	5,50	1	0	638	0	0	-1524	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
IPE270	qn=	-36	1	0	-291	0	0	-1552	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 845	336	5,50	1	0	-1156	0	0	-1578	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9		
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	1156	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,6	m			
Sez.N. 193	371	5,50	1	0	507	0	0	63	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36	1	0	537	0	0	35	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Asta: 846	372	5,50	1	0	549	0	0	7	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	549	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	5,6	0,1	4,8	m			
Sez.N. 193	372	5,50	1	0	710	0	0	-1656	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6		
IPE270	qn=	-36	1	0	-298	0	0	-1684	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 847	337	5,50	1	0	-1237	0	0	-1710	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10		
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	1237	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,6	m			
Sez.N. 193	374	5,50	1	0	503	0	0	80	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36	1	0	543	0	0	52	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Asta: 848	375	5,50	1	0	565	0	0	23	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	565	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	5,6	0,1	4,8	m			
Sez.N. 193	375	5,50	1	0	610	0	0	-1502	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
IPE270	qn=	-36	1	0	-305	0	0	-1530	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 849	1	5,50	1	0	-1159	0	0	-1556	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9		
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	1159	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,6	m			
Sez.N. 193	377	5,50	1	0	319	0	0	46	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	1	0	342	0	0	-1	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Asta: 850	378	5,50	1	0	341	0	0	-11	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	342	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,8	m			
Sez.N. 193	378	5,50	1	0	399	0	0	-960	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	1	0	-189	0	0	-988	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 851	339	5,50	1	0	-743	0	0	-1014	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6		
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	743	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,6	m			
Sez.N. 193	353	5,50	1	0	350	0	0	18	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	1	0	354	0	0	-1	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Asta: 852	354	5,50	1	0	337	0	0	-39	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	354	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	4,8	m			
Sez.N. 193	354	5,50	1	0	372	0	0	-1123	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	1	0	-314	0	0	-1152	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 853	328	5,50	1	0	-959	0	0	-1178	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8		
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	959	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,6	m			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	356	5,50		1	0	414	0	0	4	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36		1	0	414	0	0	-1	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 854	357	5,50		1	0	384	0	0	-53	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	120,7	β*I=		84,5	0	414	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim= 5,7			0,0	4,8	m	
Sez.N. 193	357	5,50		1	0	478	0	0	-1356	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36		1	0	-349	0	0	-1384	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 855	329	5,50		1	0	-1122	0	0	-1410	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Instab.:l=	115,7	β*I=		81,0	0	1122	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 9	Wmax/rel/lim= 5,5			0,0	4,6	m	
Sez.N. 193	275	5,50	1	1	0	-539	0	0	929	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-247	0	0	914	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 856	982	5,50	2	1	0	41	0	0	899	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,6			0,0	2,5	m	
Sez.N. 193	298	5,50	1	1	0	-360	0	0	662	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-152	0	0	648	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 857	983	5,50	2	1	0	51	0	0	633	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,5			0,0	2,5	m	
Sez.N. 193	353	5,50	1	1	0	174	0	0	308	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	270	0	0	293	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 858	984	5,50	2	1	0	360	0	0	278	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,7			0,0	2,5	m	
Sez.N. 193	354	5,50	1	29	0	16	0	0	157	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	116	0	0	302	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 859	985	5,50	2	1	0	209	0	0	287	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,6			0,0	2,5	m	
Sez.N. 193	356	5,50	1	1	0	159	0	0	-113	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	121	0	0	-128	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 860	986	5,50	2	1	0	78	0	0	-143	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,7			0,0	2,5	m	
Sez.N. 193	357	5,50	1	33	0	-24	0	0	132	1	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	39	0	0	185	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 861	987	5,50	2	1	0	95	0	0	170	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,6			0,0	2,5	m	
Sez.N. 193	362	5,50	1	1	0	-370	0	0	576	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-175	0	0	560	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 862	988	5,50	2	33	0	19	0	0	319	-2	120290	11228	1629	13358	23877	177	2618	0	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,6			0,0	2,7	m	
Sez.N. 193	363	5,50	1	1	0	-176	0	0	375	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-50	0	0	359	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 863	989	5,50	2	1	0	70	0	0	343	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,5			0,0	2,7	m	
Sez.N. 193	365	5,50	1	1	0	-101	0	0	369	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	23	0	0	353	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 864	990	5,50	2	1	0	141	0	0	337	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,6			0,0	2,7	m	
Sez.N. 193	366	5,50	1	1	0	-121	0	0	357	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	-6	0	0	170	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 865	991	5,50	2	1	0	112	0	0	325	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,5			0,0	2,7	m	
Sez.N. 193	368	5,50	1	1	0	-115	0	0	363	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	7	0	0	347	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 866	992	5,50	2	1	0	123	0	0	331	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim= 5,6			0,0	2,7	m	
Sez.N. 193	369	5,50	1	1	0	-120	0	0	388	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	10	0	0	182	-1	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 867	993	5,50	2	1	0	135	0	0	356	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	371	5,50	1	1	0	-128	0	0	423	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	14	0	0	407	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 868	994	5,50	2	1	0	151	0	0	391	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	372	5,50	1	1	0	-95	0	0	360	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	25	0	0	175	2	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 869	995	5,50	2	1	0	141	0	0	328	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	374	5,50	1	1	0	-65	0	0	445	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	85	0	0	429	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 870	996	5,50	2	1	0	229	0	0	413	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	375	5,50	1	1	0	-62	0	0	449	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	89	0	0	433	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 871	997	5,50	2	1	0	234	0	0	417	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	395	5,50	1		0	36	0	0	45	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36		1	0	57	0	0	-2	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 872	407	5,50	1		0	55	0	0	-14	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	57	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	5,0 m
Sez.N. 193	407	5,50	1		0	57	0	0	3	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36		1	0	57	0	0	-2	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 873	419	5,50	1		0	23	0	0	-57	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	57	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	5,0 m
Sez.N. 193	419	5,50	1		0	10	0	0	48	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36		1	0	34	0	0	-2	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 874	431	5,50	1		0	33	0	0	-11	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	34	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	5,0 m
Sez.N. 193	431	5,50	1		0	13	0	0	26	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36		1	0	20	0	0	-2	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 875	443	5,50	1		0	9	0	0	-33	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	20	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	5,0 m
Sez.N. 193	443	5,50	1	1	0	12	0	0	20	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	16	0	0	-1	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 876	610	5,50	2	1	0	14	0	0	-12	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5		0	16	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,8 m
Sez.N. 193	396	5,50	33		0	9	0	0	52	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36		1	0	58	0	0	66	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 877	408	5,50	1		0	91	0	0	36	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	91	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	1	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	5,0 m
Sez.N. 193	408	5,50	1		0	78	0	0	-17	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36		1	0	59	0	0	-46	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 878	420	5,50	1		0	19	0	0	-76	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	78	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	1	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	5,0 m
Sez.N. 193	420	5,50	1		0	49	0	0	-9	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36		1	0	35	0	0	-37	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 879	432	5,50	33		0	-2	0	0	-46	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	49	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	5,0 m
Sez.N. 193	432	5,50	1		0	-13	0	0	47	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36		1	0	10	0	0	-1	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 880	444	5,50	1		0	9	0	0	-12	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	13	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	5,0 m

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																					
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																					
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %			
Sez.N. 193	444	5,50	1	1	0	18	0	0	8	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	19	0	0	0	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0			
Asta: 881	611	5,50	2	33	0	12	0	0	-12	-1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0			
Instab.:l=	69,2	β*I=		48,5	0	19	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,8	m
Sez.N. 193	388	5,50		1	0	-37	0	0	501	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0			
IPE270	qn=	-36		1	0	257	0	0	472	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
Asta: 882	400	5,50		1	0	557	0	0	442	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Instab.:l=	126,0	β*I=		88,2	0	557	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	4	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	5,0	m
Sez.N. 193	400	5,50		1	0	544	0	0	70	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
IPE270	qn=	-36		1	0	578	0	0	42	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5			
Asta: 883	412	5,50		1	0	596	0	0	11	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5			
Instab.:l=	126,0	β*I=		88,2	0	596	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	5	Wmax/rel/lim=	7,0	0,1	5,0	m
Sez.N. 193	412	5,50		1	0	550	0	0	-52	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
IPE270	qn=	-36		1	0	510	0	0	-80	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Asta: 884	424	5,50		1	0	447	0	0	-111	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Instab.:l=	126,0	β*I=		88,2	0	550	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	5	Wmax/rel/lim=	7,0	0,1	5,0	m
Sez.N. 193	424	5,50		1	0	476	0	0	-281	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
IPE270	qn=	-36		1	0	298	0	0	-309	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
Asta: 885	436	5,50		1	0	85	0	0	-340	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1			
Instab.:l=	126,0	β*I=		88,2	0	476	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	4	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	5,0	m
Sez.N. 193	436	5,50	1	1	0	22	0	0	-846	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-274	0	0	-862	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
Asta: 886	722	5,50	2	1	0	-575	0	0	-879	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5			
Instab.:l=	69,2	β*I=		48,5	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,8	m
Sez.N. 193	389	5,50		1	0	-264	0	0	1224	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
IPE270	qn=	-36		1	0	468	0	0	1196	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Asta: 887	401	5,50		1	0	1241	0	0	1165	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10			
Instab.:l=	126,0	β*I=		88,2	0	1241	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	10	Wmax/rel/lim=	8,5	0,1	5,0	m
Sez.N. 193	401	5,50		1	0	1244	0	0	340	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10			
IPE270	qn=	-36		1	0	1441	0	0	312	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11			
Asta: 888	413	5,50		1	0	1635	0	0	281	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13			
Instab.:l=	126,0	β*I=		88,2	0	1635	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	14	Wmax/rel/lim=	9,2	0,2	5,0	m
Sez.N. 193	413	5,50		1	0	1620	0	0	-271	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13			
IPE270	qn=	-36		1	0	1447	0	0	-300	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11			
Asta: 889	425	5,50		1	0	1241	0	0	-330	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10			
Instab.:l=	126,0	β*I=		88,2	0	1620	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	13	Wmax/rel/lim=	9,2	0,2	5,0	m
Sez.N. 193	425	5,50		1	0	1260	0	0	-1099	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10			
IPE270	qn=	-36		1	0	586	0	0	-1127	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5			
Asta: 890	437	5,50		1	0	-162	0	0	-1158	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1			
Instab.:l=	126,0	β*I=		88,2	0	1260	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	10	Wmax/rel/lim=	8,5	0,1	5,0	m
Sez.N. 193	437	5,50	1	1	0	-162	0	0	-2146	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-908	0	0	-2162	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7			
Asta: 891	723	5,50	2	1	0	-1660	0	0	-2178	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13			
Instab.:l=	69,2	β*I=		48,5	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,8	m
Sez.N. 193	390	5,50		1	0	-423	0	0	1575	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
IPE270	qn=	-36		1	0	521	0	0	1546	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Asta: 892	402	5,50		1	0	1524	0	0	1515	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12			
Instab.:l=	126,0	β*I=		88,2	0	1524	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	12	Wmax/rel/lim=	9,2	0,1	5,0	m
Sez.N. 193	402	5,50		1	0	1528	0	0	488	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12			
IPE270	qn=	-36		1	0	1815	0	0	460	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14			
Asta: 893	414	5,50		1	0	2107	0	0	429	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17			
Instab.:l=	126,0	β*I=		88,2	0	2107	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	17	Wmax/rel/lim=	10,1	0,2	5,0	m
Sez.N. 193	414	5,50		1	0	2101	0	0	-392	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17			
IPE270	qn=	-36		1	0	1855	0	0	-421	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15			
Asta: 894	426	5,50		1	0	1569	0	0	-451	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2		0	2101	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 17	Wmax/rel/lim=	10,1	0,2	5,0	m		
Sez.N. 193	426	5,50	1	0	1575	0	0	0	-1450	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
IPE270	qn=	-36	1	0	689	0	0	0	-1478	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 895	438	5,50	1	0	-290	0	0	0	-1509	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	1575	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 12	Wmax/rel/lim=	9,2	0,1	5,0	m			
Sez.N. 193	438	5,50	1 1	0	-294	0	0	0	-2589	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	-1194	0	0	0	-2605	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 896	724	5,50	2 1	0	-2098	0	0	0	-2621	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,1	0,0	2,8	m			
Sez.N. 193	391	5,50	1	0	-292	0	0	0	1282	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	1	0	475	0	0	0	1254	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 897	403	5,50	1	0	1286	0	0	0	1223	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	1286	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	8,5	0,1	5,0	m			
Sez.N. 193	403	5,50	1	0	1280	0	0	0	291	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36	1	0	1447	0	0	0	262	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 898	415	5,50	1	0	1609	0	0	0	232	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	1609	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	9,2	0,2	5,0	m			
Sez.N. 193	415	5,50	1	0	1588	0	0	0	-271	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn=	-36	1	0	1416	0	0	0	-299	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 899	427	5,50	1	0	1210	0	0	0	-330	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	1588	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	9,2	0,2	5,0	m			
Sez.N. 193	427	5,50	1	0	1232	0	0	0	-1007	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36	1	0	614	0	0	0	-1036	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 900	439	5,50	1	0	-74	0	0	0	-1066	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	1232	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	8,5	0,1	5,0	m			
Sez.N. 193	439	5,50	1 1	0	-145	0	0	0	-2186	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	-904	0	0	0	-2202	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 901	725	5,50	2 1	0	-1669	0	0	0	-2218	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,8	m			
Sez.N. 193	392	5,50	1	0	-35	0	0	0	456	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	1	0	232	0	0	0	428	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 902	404	5,50	1	0	502	0	0	0	397	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	502	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	5,0	m			
Sez.N. 193	404	5,50	1	0	491	0	0	0	128	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	1	0	560	0	0	0	100	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 903	416	5,50	1	0	616	0	0	0	69	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	616	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	7,0	0,1	5,0	m			
Sez.N. 193	416	5,50	1	0	593	0	0	0	-59	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	1	0	549	0	0	0	-88	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 904	428	5,50	1	0	481	0	0	0	-119	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	593	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	7,0	0,1	5,0	m			
Sez.N. 193	428	5,50	1	0	499	0	0	0	-355	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	1	0	276	0	0	0	-383	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 905	440	5,50	1	0	15	0	0	0	-414	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	499	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	5,0	m			
Sez.N. 193	440	5,50	1 1	0	18	0	0	0	-881	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	-290	0	0	0	-897	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 906	726	5,50	2 1	0	-604	0	0	0	-913	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,8	m			
Sez.N. 193	137	5,50	1 1	0	-1218	0	0	0	1881	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	-624	0	0	0	1867	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 907	614	5,50	2 29	0	-127	0	0	0	703	0	120275	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,5	m			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	160	5,50	1	1	0	-1467	0	0	2215	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-768	0	0	2200	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 908	615	5,50	2	29	0	-177	0	0	796	0	120265	11226	1628	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	183	5,50	1	1	0	-1529	0	0	2327	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-794	0	0	2312	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 909	616	5,50	2	29	0	-183	0	0	819	0	120261	11226	1628	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	206	5,50	1	1	0	-1467	0	0	2293	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-742	0	0	2278	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 910	619	5,50	2	29	0	-170	0	0	773	0	120268	11226	1628	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	229	5,50	1	1	0	-1262	0	0	2002	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-630	0	0	1987	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 911	620	5,50	2	29	0	-140	0	0	664	0	120278	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	386	5,50	1	1	0	-1690	0	0	1673	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1119	0	0	1657	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 912	727	5,50	2	1	0	-554	0	0	1641	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	388	5,50	1	1	0	-88	0	0	703	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	150	0	0	687	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 913	728	5,50	2	1	0	383	0	0	671	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	389	5,50	1	1	0	315	0	0	408	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	452	0	0	392	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 914	729	5,50	2	1	0	584	0	0	376	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	584	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	7,1	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	390	5,50	1	1	0	389	0	0	353	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	508	0	0	337	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 915	730	5,50	2	1	0	620	0	0	321	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	620	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	7,2	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	391	5,50	1	1	0	324	0	0	88	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	351	0	0	72	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 916	731	5,50	2	1	0	373	0	0	56	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	373	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	6,9	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	395	5,50	1	1	0	407	0	0	285	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	495	0	0	270	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 917	621	5,50	2	1	0	578	0	0	255	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	578	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	396	5,50	1	1	0	392	0	0	-804	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	135	0	0	-819	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 918	624	5,50	2	1	0	-127	0	0	-833	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	398	5,50	1	1	0	-3480	0	0	2834	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	27	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2511	0	0	2818	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	20	
Asta: 919	732	5,50	2	1	0	-1548	0	0	2801	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	3480	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 27	Wmax/rel/lim=	6,0	0,1	2,7	m		
Sez.N. 193	400	5,50	1	1	0	-267	0	0	1323	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	183	0	0	1307	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 920	733	5,50	2	1	0	628	0	0	1291	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,7	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	401	5,50	1	1	0	920	0	0	640	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1137	0	0	624	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 921	734	5,50	2	1	0	1348	0	0	608	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1348	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	9,0	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	402	5,50	1 1		0	1260	0	0	106	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	1293	0	0	0	89	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 922	735	5,50	2 1		0	1321	0	0	73	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1321	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	9,2	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	403	5,50	1 1		0	1057	0	0	-700	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	814	0	0	0	-716	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 923	736	5,50	2 1		0	566	0	0	-732	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1057	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	8,5	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	407	5,50	1 1		0	478	0	0	442	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	616	0	0	0	428	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 924	625	5,50	2 1		0	749	0	0	413	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	408	5,50	1 1		0	564	0	0	-1195	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	183	0	0	0	-1210	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 925	626	5,50	2 1		0	-203	0	0	-1225	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	410	5,50	1 1		0	-4129	0	0	3298	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	33	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-3001	0	0	0	3282	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	24	
Asta: 926	737	5,50	2 1		0	-1879	0	0	3266	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	4129	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 33	Wmax/rel/lim=	6,0	0,1	2,7	m		
Sez.N. 193	412	5,50	1 1		0	-444	0	0	1562	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	88	0	0	0	1546	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 927	738	5,50	2 1		0	615	0	0	1530	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	8,2	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	413	5,50	1 1		0	1252	0	0	708	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	1492	0	0	0	692	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Asta: 928	739	5,50	2 1		0	1727	0	0	676	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1727	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 14	Wmax/rel/lim=	9,8	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	414	5,50	1 1		0	1698	0	0	38	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	1709	0	0	0	22	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Asta: 929	740	5,50	2 1		0	1713	0	0	6	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1713	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 14	Wmax/rel/lim=	10,1	0,1	2,7	m		
Sez.N. 193	415	5,50	1 1		0	1228	0	0	-867	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	928	0	0	0	-883	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 930	741	5,50	2 1		0	622	0	0	-899	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1228	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	9,2	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	419	5,50	1 1		0	520	0	0	342	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	626	0	0	0	327	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 931	629	5,50	2 1		0	727	0	0	312	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	727	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	420	5,50	1 1		0	573	0	0	-1166	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	201	0	0	0	-1180	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 932	630	5,50	2 1		0	-175	0	0	-1195	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	422	5,50	1 1		0	-3482	0	0	2904	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	27	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-2490	0	0	0	2888	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	20	
Asta: 933	742	5,50	2 1		0	-1503	0	0	2872	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	3482	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 27	Wmax/rel/lim=	5,9	0,1	2,7	m		
Sez.N. 193	424	5,50	1 1		0	-339	0	0	1322	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	111	0	0	0	1306	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 934	743	5,50	2 1		0	556	0	0	1290	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,7	0,0	2,7	m		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	425	5,50	1	1	0	994	0	0	626	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1206	0	0	610	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 935	744	5,50	2	1	0	1412	0	0	593	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	1412	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	9,0	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	426	5,50	1	1	0	1326	0	0	128	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1368	0	0	112	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 936	745	5,50	2	1	0	1403	0	0	96	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	1403	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	9,2	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	427	5,50	1	1	0	984	0	0	-611	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	772	0	0	-627	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 937	746	5,50	2	1	0	554	0	0	-643	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	984	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	8,5	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	431	5,50	1	1	0	500	0	0	304	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	594	0	0	289	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 938	631	5,50	2	1	0	683	0	0	274	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	683	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	14	Rpf=	0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,5 m
Sez.N. 193	432	5,50	1	1	0	480	0	0	-1053	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	144	0	0	-1068	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 939	634	5,50	2	1	0	-197	0	0	-1083	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,5 m
Sez.N. 193	434	5,50	1	1	0	-1937	0	0	2180	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1192	0	0	2164	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 940	747	5,50	2	21	0	-509	0	0	450	-1	120294	11229	1629	13358	23877	177	2618	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	436	5,50	1	1	0	-81	0	0	688	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	152	0	0	672	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 941	748	5,50	2	1	0	380	0	0	656	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	437	5,50	1	1	0	326	0	0	454	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	479	0	0	438	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 942	749	5,50	2	1	0	626	0	0	422	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	626	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	7,0	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	438	5,50	1	1	0	465	0	0	238	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	544	0	0	222	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 943	750	5,50	2	1	0	618	0	0	206	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	618	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	7,1	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	439	5,50	1	1	0	410	0	0	-41	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	393	0	0	-57	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 944	751	5,50	2	1	0	371	0	0	-73	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	410	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	443	5,50	1	1	0	409	0	0	300	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	502	0	0	286	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 945	635	5,50	2	1	0	590	0	0	271	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	590	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	14	Rpf=	0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,5 m
Sez.N. 193	444	5,50	1	1	0	393	0	0	-843	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	124	0	0	-858	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 946	636	5,50	2	1	0	-151	0	0	-872	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,5 m
Sez.N. 193	347	5,50	1	1	0	-183	0	0	423	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-34	0	0	407	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 947	639	5,50	2	1	0	109	0	0	390	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$		50,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,9 m
Sez.N. 193	494	5,50	1	1	0	-49	0	0	258	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	37	0	0	242	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 948	640	5,50	2	1	0	118	0	0	226	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cm ²	Rap %	
Instab.:l=	68,9	β*l=		48,2	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,8	m		m
Sez.N. 193	507	5,50	1	0	-108	0	0	0	337	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	1	0	-7	0	0	0	322	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 949	86	5,50	1	0	89	0	0	0	308	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	61,4	β*l=		43,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,5	m		m
Sez.N. 193	520	5,50	1	0	-101	0	0	0	326	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	1	0	12	0	0	0	310	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 950	33	5,50	1	0	119	0	0	0	293	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	71,4	β*l=		49,9	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,9	m		m
Sez.N. 193	533	5,50	1	1	0	-105	0	0	353	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	14	0	0	0	337	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 951	641	5,50	2	1	0	127	0	0	320	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,9	β*l=		48,2	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,8	m		m
Sez.N. 193	546	5,50	1	1	0	-60	0	0	353	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	59	0	0	0	337	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 952	644	5,50	2	1	0	172	0	0	320	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,9	β*l=		48,2	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,8	m		m
Sez.N. 193	559	5,50	1	29	0	-3	0	0	14	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	2	0	0	0	-1	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 953	645	5,50	2	1	0	-8	0	0	-30	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	66,1	β*l=		46,3	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,6	m		m
Sez.N. 193	348	5,50	1	1	0	-193	0	0	466	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	-30	0	0	0	449	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 954	646	5,50	2	1	0	128	0	0	433	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	71,6	β*l=		50,1	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,9	m		m
Sez.N. 193	495	5,50	1	1	0	-58	0	0	306	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	45	0	0	0	290	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 955	649	5,50	2	1	0	142	0	0	274	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,9	β*l=		48,2	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,8	m		m
Sez.N. 193	508	5,50	1	0	-116	0	0	0	324	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	1	0	-19	0	0	0	310	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 956	87	5,50	1	0	74	0	0	0	295	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	61,4	β*l=		43,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,5	m		m
Sez.N. 193	521	5,50	1	0	-107	0	0	0	379	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	1	0	25	0	0	0	362	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 957	34	5,50	1	0	151	0	0	0	346	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	71,4	β*l=		49,9	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,9	m		m
Sez.N. 193	534	5,50	1	1	0	-117	0	0	347	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/ 33	0	-2	0	0	0	180	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 958	650	5,50	2	1	0	110	0	0	315	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,9	β*l=		48,2	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,8	m		m
Sez.N. 193	547	5,50	1	1	0	-68	0	0	382	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	61	0	0	0	366	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 959	651	5,50	2	1	0	184	0	0	350	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,9	β*l=		48,2	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,8	m		m
Sez.N. 193	560	5,50	1	1	0	-6	0	0	57	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	10	0	0	0	42	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 960	654	5,50	2	1	0	21	0	0	26	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	66,1	β*l=		46,3	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,6	m		m
Sez.N. 193	88	5,50	1	1	0	-1898	0	0	1660	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	-1307	0	0	0	1643	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 961	247	5,50	2	1	0	-722	0	0	1626	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	71,6	β*l=		50,1	0	1898	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 15	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,9	m		m

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																					
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																					
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %			
Sez.N. 193	486	5,50	1	1	0	-151	0	0	719	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	93	0	0	703	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1			
Asta: 962	248	5,50	2	1	0	333	0	0	687	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
Instab.:l=	68,9	β*I=	48,2		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	7,2	0,0	2,8	m
Sez.N. 193	499	5,50	1		0	277	0	0	355	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	383	0	0	340	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
Asta: 963	70	5,50	1		0	486	0	0	326	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Instab.:l=	61,4	β*I=	43,0		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	7,9	0,0	2,5	m
Sez.N. 193	512	5,50	1		0	427	0	0	364	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	554	0	0	348	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Asta: 964	31	5,50	1		0	675	0	0	331	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5			
Instab.:l=	71,4	β*I=	49,9		0	675	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	5	Wmax/rel/lim=	8,1	0,0	2,9	m
Sez.N. 193	525	5,50	1	1	0	446	0	0	267	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	535	0	0	251	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Asta: 965	249	5,50	2	1	0	619	0	0	235	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5			
Instab.:l=	68,9	β*I=	48,2		0	619	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	5	Wmax/rel/lim=	8,0	0,0	2,8	m
Sez.N. 193	538	5,50	1	1	0	244	0	0	-34	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	230	0	0	-50	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
Asta: 966	250	5,50	2	1	0	210	0	0	-66	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
Instab.:l=	68,9	β*I=	48,2		0	244	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	2	Wmax/rel/lim=	7,4	0,0	2,8	m
Sez.N. 193	551	5,50	1	1	0	-215	0	0	-865	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-503	0	0	-880	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Asta: 967	251	5,50	2	1	0	-797	0	0	-896	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6			
Instab.:l=	66,1	β*I=	46,3		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	89	5,50	1	1	0	-4030	0	0	2901	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	32			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2994	0	0	2885	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	24			
Asta: 968	252	5,50	2	1	0	-1964	0	0	2868	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15			
Instab.:l=	71,6	β*I=	50,1		0	4030	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	32	Wmax/rel/lim=	6,6	0,1	2,9	m
Sez.N. 193	487	5,50	1	1	0	-502	0	0	1348	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-40	0	0	1331	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0			
Asta: 969	253	5,50	2	1	0	415	0	0	1315	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
Instab.:l=	68,9	β*I=	48,2		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	8,8	0,0	2,8	m
Sez.N. 193	500	5,50	1		0	884	0	0	588	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1062	0	0	573	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8			
Asta: 970	71	5,50	1		0	1236	0	0	559	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10			
Instab.:l=	61,4	β*I=	43,0		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	10,7	0,0	2,5	m
Sez.N. 193	513	5,50	1		0	1355	0	0	346	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1476	0	0	329	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12			
Asta: 971	30	5,50	1		0	1590	0	0	312	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13			
Instab.:l=	71,4	β*I=	49,9		0	1590	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	13	Wmax/rel/lim=	11,5	0,1	2,9	m
Sez.N. 193	526	5,50	1	1	0	1362	0	0	-53	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1341	0	0	-70	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11			
Asta: 972	254	5,50	2	1	0	1314	0	0	-86	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10			
Instab.:l=	68,9	β*I=	48,2		0	1362	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	11	Wmax/rel/lim=	11,2	0,0	2,8	m
Sez.N. 193	539	5,50	1	1	0	842	0	0	-802	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	563	0	0	-818	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Asta: 973	255	5,50	2	1	0	279	0	0	-834	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
Instab.:l=	68,9	β*I=	48,2		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	9,6	0,0	2,8	m
Sez.N. 193	552	5,50	1	1	0	-700	0	0	-2167	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1419	0	0	-2183	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11			
Asta: 974	256	5,50	2	1	0	-2143	0	0	-2198	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17			
Instab.:l=	66,1	β*I=	46,3		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	7,2	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	90	5,50	1	1	0	-4844	0	0	3273	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	38			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-3675	0	0	3257	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	29			
Asta: 975	257	5,50	2	1	0	-2512	0	0	3240	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	20			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																				
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																				
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cm ²	Rap %		
Instab.:l=	71,6	β*I=	50,1		0	4844	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	38	Wmax/rel/lim=	6,7	0,1	2,9 m
Sez.N. 193	488	5,50	1	1	0	-709	0	0	1674	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-135	0	0	1658	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 976	258	5,50	2	1	0	433	0	0	1642	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	68,9	β*I=	48,2		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	9,5	0,0	2,8 m
Sez.N. 193	501	5,50	1		0	1141	0	0	720	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9		
IPE270	qn=	-36	1		0	1360	0	0	705	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11		
Asta: 977	84	5,50	1		0	1574	0	0	691	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12		
Instab.:l=	61,4	β*I=	43,0		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	11,9	0,0	2,5 m
Sez.N. 193	514	5,50	1		0	1762	0	0	347	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14		
IPE270	qn=	-36	1		0	1883	0	0	331	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15		
Asta: 978	29	5,50	1		0	1998	0	0	314	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16		
Instab.:l=	71,4	β*I=	49,9		0	1998	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	16	Wmax/rel/lim=	12,9	0,1	2,9 m
Sez.N. 193	527	5,50	1	1	0	1775	0	0	-193	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1706	0	0	-209	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13		
Asta: 979	259	5,50	2	1	0	1631	0	0	-225	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13		
Instab.:l=	68,9	β*I=	48,2		0	1775	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	14	Wmax/rel/lim=	12,6	0,1	2,8 m
Sez.N. 193	540	5,50	1	1	0	1073	0	0	-1158	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	672	0	0	-1175	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Asta: 980	260	5,50	2	1	0	265	0	0	-1191	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Instab.:l=	68,9	β*I=	48,2		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	10,6	0,0	2,8 m
Sez.N. 193	553	5,50	1	1	0	-956	0	0	-2618	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1824	0	0	-2633	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14		
Asta: 981	271	5,50	2	1	0	-2697	0	0	-2649	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	21		
Instab.:l=	66,1	β*I=	46,3		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	7,5	0,1	2,6 m
Sez.N. 193	91	5,50	1	1	0	-4071	0	0	2937	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	32		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-3023	0	0	2920	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	24		
Asta: 982	281	5,50	2	1	0	-1980	0	0	2904	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16		
Instab.:l=	71,6	β*I=	50,1		0	4071	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	32	Wmax/rel/lim=	6,6	0,1	2,9 m
Sez.N. 193	489	5,50	1	1	0	-497	0	0	1401	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-18	0	0	1385	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 983	282	5,50	2	1	0	456	0	0	1369	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Instab.:l=	68,9	β*I=	48,2		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	8,9	0,0	2,8 m
Sez.N. 193	502	5,50	1		0	874	0	0	622	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
IPE270	qn=	-36	1		0	1063	0	0	608	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8		
Asta: 984	85	5,50	1		0	1247	0	0	593	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10		
Instab.:l=	61,4	β*I=	43,0		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	10,7	0,0	2,5 m
Sez.N. 193	515	5,50	1		0	1314	0	0	418	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10		
IPE270	qn=	-36	1		0	1460	0	0	401	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12		
Asta: 985	27	5,50	1		0	1600	0	0	384	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13		
Instab.:l=	71,4	β*I=	49,9		0	1600	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	13	Wmax/rel/lim=	11,5	0,1	2,9 m
Sez.N. 193	528	5,50	1	1	0	1368	0	0	-27	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1356	0	0	-43	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11		
Asta: 986	283	5,50	2	1	0	1338	0	0	-60	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11		
Instab.:l=	68,9	β*I=	48,2		0	1368	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	11	Wmax/rel/lim=	11,2	0,0	2,8 m
Sez.N. 193	541	5,50	1	1	0	807	0	0	-748	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	546	0	0	-765	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Asta: 987	294	5,50	2	1	0	280	0	0	-781	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Instab.:l=	68,9	β*I=	48,2		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	9,6	0,0	2,8 m
Sez.N. 193	554	5,50	1	1	0	-691	0	0	-2158	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1407	0	0	-2173	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11		
Asta: 988	304	5,50	2	1	0	-2128	0	0	-2189	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17		
Instab.:l=	66,1	β*I=	46,3		0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	7,2	0,0	2,6 m

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	92	5,50	1	1	0	-1868	0	0	1629	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1287	0	0	1612	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 989	305	5,50	2	1	0	-713	0	0	1595	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$		50,1	0	1868	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 15	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,9	m		
Sez.N. 193	490	5,50	1	1	0	-144	0	0	645	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	75	0	0	629	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 990	306	5,50	2	1	0	289	0	0	613	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,2	0,0	2,8	m		
Sez.N. 193	503	5,50	1	1	0	286	0	0	418	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	412	0	0	404	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 991	26	5,50	1	1	0	533	0	0	390	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	61,4	$\beta^*l=$		43,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,9	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	516	5,50	1	1	0	426	0	0	356	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	550	0	0	339	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 992	4	5,50	1	1	0	668	0	0	322	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	668	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	8,1	0,0	2,9	m		
Sez.N. 193	529	5,50	1	1	0	444	0	0	195	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	509	0	0	179	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 993	315	5,50	2	1	0	568	0	0	163	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	568	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	8,0	0,0	2,8	m		
Sez.N. 193	542	5,50	1	1	0	267	0	0	-8	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	262	0	0	-24	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 994	324	5,50	2	1	0	251	0	0	-40	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	267	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	7,4	0,0	2,8	m		
Sez.N. 193	555	5,50	1	1	0	-229	0	0	-881	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-522	0	0	-897	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 995	333	5,50	2	1	0	-821	0	0	-912	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	484	5,50	1	1	0	-2037	0	0	1787	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1428	0	0	1771	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 996	340	5,50	2	1	0	-823	0	0	1755	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	486	5,50	1	1	0	-116	0	0	782	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	150	0	0	766	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 997	341	5,50	2	1	0	410	0	0	750	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,3	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	487	5,50	1	1	0	449	0	0	456	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	603	0	0	440	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 998	343	5,50	2	1	0	751	0	0	424	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	751	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	7,9	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	488	5,50	1	1	0	604	0	0	276	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	696	0	0	260	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 999	346	5,50	2	1	0	782	0	0	244	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	782	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	8,0	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	489	5,50	1	1	0	487	0	0	-99	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	451	0	0	-115	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 1000	349	5,50	2	1	0	408	0	0	-131	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	487	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	7,7	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	493	5,50	1	1	0	-1409	0	0	1932	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-798	0	0	1917	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 1001	655	5,50	2	1	0	-193	0	0	1902	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	494	5,50	1	1	0	524	0	0	365	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	637	0	0	350	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1002	656	5,50	2	1	0	746	0	0	335	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	746	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	495	5,50	1	1	0	549	0	0	-1162	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	178	0	0	-1177	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1003	657	5,50	2	1	0	-198	0	0	-1192	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	497	5,50	1	1	0	-4369	0	0	3206	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	34	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-3273	0	0	3190	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	26	
Asta: 1004	352	5,50	2	1	0	-2182	0	0	3174	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	4369	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 34	Wmax/rel/lim=	6,5	0,1	2,7	m		
Sez.N. 193	499	5,50	1	1	0	-470	0	0	1648	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	92	0	0	1632	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1005	355	5,50	2	1	0	649	0	0	1616	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	8,9	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	500	5,50	1	1	0	1363	0	0	747	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1616	0	0	731	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Asta: 1006	358	5,50	2	1	0	1864	0	0	715	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1864	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 15	Wmax/rel/lim=	10,7	0,1	2,7	m		
Sez.N. 193	501	5,50	1	1	0	1906	0	0	-39	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1890	0	0	-55	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
Asta: 1007	359	5,50	2	1	0	1868	0	0	-72	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1906	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 15	Wmax/rel/lim=	10,9	0,1	2,7	m		
Sez.N. 193	502	5,50	1	1	0	1397	0	0	-1070	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1028	0	0	-1086	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 1008	360	5,50	2	1	0	653	0	0	-1102	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1397	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	9,9	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	506	5,50	1	1	0	-1450	0	0	1955	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-832	0	0	1940	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 1009	658	5,50	2	1	0	-219	0	0	1925	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	507	5,50	1	1	0	570	0	0	323	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	671	0	0	309	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1010	659	5,50	2	1	0	766	0	0	294	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	766	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	508	5,50	1	1	0	583	0	0	-1297	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	170	0	0	-1311	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1011	660	5,50	2	1	0	-249	0	0	-1326	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	510	5,50	1	1	0	-5873	0	0	4479	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	46	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-4341	0	0	4463	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	34	
Asta: 1012	361	5,50	2	1	0	-2814	0	0	4447	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	22	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	5873	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 46	Wmax/rel/lim=	6,6	0,1	2,7	m		
Sez.N. 193	512	5,50	1	1	0	-815	0	0	2304	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	122	0	0	2285	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1013	2	5,50	1	1	0	1051	0	0	2266	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	81,7	$\beta^*l=$	57,2		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	10,1	0,0	3,3	m		
Sez.N. 193	513	5,50	1	1	0	1908	0	0	974	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	2239	0	0	958	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	18	
Asta: 1014	367	5,50	2	1	0	2565	0	0	941	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	20	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	2565	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 20	Wmax/rel/lim=	12,3	0,1	2,7	m		
Sez.N. 193	514	5,50	1	1	0	2743	0	0	-253	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	22	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	2654	0	0	-269	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	21	
Asta: 1015	370	5,50	2	1	0	2559	0	0	-285	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	20	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	2743	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 22	Wmax/rel/lim=	12,7	0,1	2,7	m		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	515	5,50	1	0	0	1922	0	0	-1584	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
IPE270	qn=	-36	1	0	0	1501	0	0	-1597	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Asta: 1016	3	5,50	1	0	0	1077	0	0	-1609	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	52,9	$\beta^*l=$	37,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	11,3	0,0	2,1	m		
Sez.N. 193	519	5,50	1	1	0	-1494	0	0	2027	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
IPE270	qn=	-36	1	0	0	-853	0	0	2012	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 1017	661	5,50	2	1	0	-218	0	0	1997	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	520	5,50	1	0	0	588	0	0	301	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	1	0	0	683	0	0	286	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1018	35	5,50	1	0	0	773	0	0	271	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	64,7	$\beta^*l=$	45,3	0	0	773	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	521	5,50	1	1	0	582	0	0	-1254	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	1	0	0	182	0	0	-1269	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1019	662	5,50	2	1	0	-223	0	0	-1284	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	523	5,50	1	1	0	-5800	0	0	4150	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	46	
IPE270	qn=	-36	1	0	0	-4380	0	0	4134	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	35	
Asta: 1020	373	5,50	2	1	0	-2966	0	0	4118	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	23	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	5800	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 46	Wmax/rel/lim=	6,6	0,1	2,7	m		
Sez.N. 193	525	5,50	1	1	0	-759	0	0	2342	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	1	0	0	40	0	0	2326	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1021	376	5,50	2	1	0	835	0	0	2310	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	9,7	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	526	5,50	1	1	0	1891	0	0	939	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
IPE270	qn=	-36	1	0	0	2210	0	0	923	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17	
Asta: 1022	379	5,50	2	1	0	2523	0	0	907	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	20	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	2523	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 20	Wmax/rel/lim=	12,2	0,1	2,7	m		
Sez.N. 193	527	5,50	1	1	0	2713	0	0	-219	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	21	
IPE270	qn=	-36	1	0	0	2635	0	0	-236	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	21	
Asta: 1023	380	5,50	2	1	0	2551	0	0	-252	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	20	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	2713	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 22	Wmax/rel/lim=	12,6	0,1	2,7	m		
Sez.N. 193	528	5,50	1	1	0	1916	0	0	-1576	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
IPE270	qn=	-36	1	0	0	1373	0	0	-1592	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 1024	381	5,50	2	1	0	824	0	0	-1608	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	1916	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 15	Wmax/rel/lim=	11,2	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	532	5,50	1	1	0	-1548	0	0	2156	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
IPE270	qn=	-36	1	0	0	-866	0	0	2142	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 1025	663	5,50	2	1	0	-190	0	0	2127	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	533	5,50	1	1	0	591	0	0	315	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	1	0	0	688	0	0	301	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1026	664	5,50	2	1	0	781	0	0	286	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	781	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	534	5,50	1	1	0	600	0	0	-1313	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	1	0	0	181	0	0	-1328	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1027	665	5,50	2	1	0	-243	0	0	-1343	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	536	5,50	1	1	0	-4280	0	0	3230	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	34	
IPE270	qn=	-36	1	0	0	-3176	0	0	3214	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	25	
Asta: 1028	382	5,50	2	1	0	-2077	0	0	3198	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	4280	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 34	Wmax/rel/lim=	6,3	0,1	2,7	m		
Sez.N. 193	538	5,50	1	1	0	-437	0	0	1590	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1	0	0	105	0	0	1574	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1029	383	5,50	2	1	0	642	0	0	1558	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																				
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																				
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %		
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	8,6	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	539	5,50	1	1	0	1324	0	0	705	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1563	0	0	689	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12		
Asta: 1030	384	5,50	2	1	0	1796	0	0	673	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14		
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1796	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	14	Wmax/rel/lim=	10,3	0,1	2,7 m
Sez.N. 193	540	5,50	1	1	0	1819	0	0	-45	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1801	0	0	-61	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14		
Asta: 1031	385	5,50	2	1	0	1777	0	0	-77	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14		
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1819	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	14	Wmax/rel/lim=	10,6	0,1	2,7 m
Sez.N. 193	541	5,50	1	1	0	1341	0	0	-1007	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	993	0	0	-1023	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8		
Asta: 1032	393	5,50	2	1	0	640	0	0	-1039	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1341	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	11	Wmax/rel/lim=	9,6	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	545	5,50	1	1	0	-1508	0	0	2124	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-836	0	0	2109	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
Asta: 1033	666	5,50	2	29	0	-157	0	0	964	0	120233	11223	1628	13358	23877	177	2617	1		
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,5 m
Sez.N. 193	546	5,50	1	1	0	570	0	0	304	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	664	0	0	289	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Asta: 1034	667	5,50	2	1	0	754	0	0	274	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6		
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	754	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	14	Rpf=	0	Rft=	6	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,5 m
Sez.N. 193	547	5,50	1	1	0	574	0	0	-1261	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	172	0	0	-1276	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1035	668	5,50	2	1	0	-235	0	0	-1291	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,5 m
Sez.N. 193	549	5,50	1	1	0	-1842	0	0	1687	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1267	0	0	1671	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10		
Asta: 1036	394	5,50	2	1	0	-697	0	0	1655	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	551	5,50	1	1	0	-121	0	0	769	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	139	0	0	753	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1037	397	5,50	2	1	0	395	0	0	736	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	552	5,50	1	1	0	387	0	0	431	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	532	0	0	415	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Asta: 1038	405	5,50	2	1	0	672	0	0	399	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	672	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	5	Wmax/rel/lim=	7,4	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	553	5,50	1	1	0	523	0	0	269	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	612	0	0	253	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Asta: 1039	406	5,50	2	1	0	696	0	0	237	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	696	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	5	Wmax/rel/lim=	7,5	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	554	5,50	1	1	0	423	0	0	-80	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	393	0	0	-96	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Asta: 1040	409	5,50	2	1	0	357	0	0	-112	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	423	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	3	Wmax/rel/lim=	7,2	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	558	5,50	1	1	0	-1229	0	0	1792	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-663	0	0	1777	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Asta: 1041	669	5,50	2	29	0	-128	0	0	761	0	120270	11227	1628	13358	23877	177	2618	1		
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,5 m
Sez.N. 193	559	5,50	1	1	0	419	0	0	349	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	527	0	0	334	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Asta: 1042	670	5,50	2	1	0	631	0	0	319	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,5 m

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																				
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																				
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VypIRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %		
Sez.N. 193	560	5,50	1	1	0	441	0	0	-900	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	153	0	0	-915	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1043	671	5,50	2	1	0	-139	0	0	-930	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,5 m
Sez.N. 193	572	5,50	1	1	0	148	0	0	282	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	247	0	0	265	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 1044	672	5,50	2	1	0	341	0	0	248	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	72,7	β*I=		50,9	0	341	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	3	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,9 m
Sez.N. 193	585	5,50	1	1	0	10	0	0	-142	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-85	0	0	-170	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1045	347	5,50	1	1	0	-187	0	0	-197	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	116,8	β*I=		81,8	0	187	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	1	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	4,7 m
Sez.N. 193	573	5,50	1	1	0	154	0	0	282	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	254	0	0	265	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 1046	673	5,50	2	1	0	347	0	0	248	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	72,7	β*I=		50,9	0	347	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	3	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,9 m
Sez.N. 193	586	5,50	1	1	0	9	0	0	-156	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-95	0	0	-184	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1047	348	5,50	1	1	0	-205	0	0	-210	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Instab.:l=	116,8	β*I=		81,8	0	205	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	2	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	4,7 m
Sez.N. 193	565	5,50	1	1	0	402	0	0	258	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	493	0	0	241	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Asta: 1048	476	5,50	2	1	0	577	0	0	224	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Instab.:l=	72,7	β*I=		50,9	0	577	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	5	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,9 m
Sez.N. 193	578	5,50	1	1	0	242	0	0	-976	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-361	0	0	-1005	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Asta: 1049	88	5,50	1	1	0	-930	0	0	-1031	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
Instab.:l=	116,8	β*I=		81,8	0	930	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	7	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	4,7 m
Sez.N. 193	566	5,50	1	1	0	834	0	0	111	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	871	0	0	94	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
Asta: 1050	477	5,50	2	1	0	902	0	0	77	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
Instab.:l=	72,7	β*I=		50,9	0	902	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	7	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,9 m
Sez.N. 193	579	5,50	1	1	0	494	0	0	-1830	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-630	0	0	-1858	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Asta: 1051	89	5,50	1	1	0	-1676	0	0	-1885	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13		
Instab.:l=	116,8	β*I=		81,8	0	1676	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	13	Wmax/rel/lim=	6,6	0,1	4,7 m
Sez.N. 193	567	5,50	1	1	0	921	0	0	102	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	955	0	0	85	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8		
Asta: 1052	478	5,50	2	1	0	983	0	0	68	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8		
Instab.:l=	72,7	β*I=		50,9	0	983	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	8	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,9 m
Sez.N. 193	580	5,50	1	1	0	536	0	0	-1995	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-689	0	0	-2023	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Asta: 1053	90	5,50	1	1	0	-1826	0	0	-2049	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14		
Instab.:l=	116,8	β*I=		81,8	0	1826	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	14	Wmax/rel/lim=	6,6	0,1	4,7 m
Sez.N. 193	568	5,50	1	1	0	831	0	0	195	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	898	0	0	178	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
Asta: 1054	479	5,50	2	1	0	960	0	0	160	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8		
Instab.:l=	72,7	β*I=		50,9	0	960	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	8	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,9 m
Sez.N. 193	581	5,50	1	1	0	470	0	0	-1812	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-642	0	0	-1840	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Asta: 1055	91	5,50	1	1	0	-1678	0	0	-1866	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13		
Instab.:l=	116,8	β*I=		81,8	0	1678	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	13	Wmax/rel/lim=	6,6	0,1	4,7 m
Sez.N. 193	569	5,50	1	1	0	395	0	0	247	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	482	0	0	230	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Asta: 1056	480	5,50	2	1	0	562	0	0	213	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	72,7	$\beta^*l=$	50,9		0	562	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,9	m		
Sez.N. 193	582	5,50	1	0	263	0	0	0	-1006	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	1	0	-359	0	0	0	-1034	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1057	92	5,50	1	0	-944	0	0	0	-1060	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	116,8	$\beta^*l=$	81,8	0	944	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	4,7	m			
Sez.N. 193	562	5,50	1	1	0	-1008	0	0	1373	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	1	0	-574	0	0	0	1358	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1058	674	5,50	2	1	0	-146	0	0	1344	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,5	m			
Sez.N. 193	563	5,50	1	1	0	-1054	0	0	1229	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
IPE270	qn=	-36	1	0	-636	0	0	0	1213	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1059	481	5,50	2	1	0	-223	0	0	1197	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,7	m			
Sez.N. 193	565	5,50	1	1	0	153	0	0	333	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	1	0	265	0	0	0	317	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1060	482	5,50	2	1	0	371	0	0	301	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	2,7	m			
Sez.N. 193	566	5,50	1	1	0	19	0	0	287	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	1	0	115	0	0	0	271	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1061	483	5,50	2	1	0	205	0	0	255	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,7	m			
Sez.N. 193	567	5,50	1	1	0	-92	0	0	476	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	1	0	69	0	0	0	460	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1062	491	5,50	2	1	0	224	0	0	444	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,7	m			
Sez.N. 193	568	5,50	1	1	0	72	0	0	457	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	1	0	225	0	0	0	441	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1063	492	5,50	2	1	0	374	0	0	425	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,7	m			
Sez.N. 193	572	5,50	1	1	0	351	0	0	376	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1	0	468	0	0	0	361	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 1064	675	5,50	2	1	0	580	0	0	347	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,5	m			
Sez.N. 193	573	5,50	1	1	0	366	0	0	-737	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1	0	130	0	0	0	-752	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1065	676	5,50	2	1	0	-111	0	0	-767	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,5	m			
Sez.N. 193	575	5,50	1	1	0	-1307	0	0	1777	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36	1	0	-747	0	0	0	1762	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 1066	677	5,50	2	1	0	-190	0	0	1747	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,5	m			
Sez.N. 193	576	5,50	1	1	0	-815	0	0	1043	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	1	0	-460	0	0	0	1027	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 1067	496	5,50	2	1	0	-111	0	0	1011	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,7	m			
Sez.N. 193	578	5,50	1	1	0	92	0	0	276	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	1	0	184	0	0	0	260	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1068	504	5,50	2	1	0	270	0	0	244	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,7	m			
Sez.N. 193	579	5,50	1	21	0	4	0	0	159	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	1	0	100	0	0	0	284	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1069	505	5,50	2	1	0	195	0	0	268	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,7	m			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																				
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																				
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %		
Sez.N. 193	580	5,50	1	1	0	-94	0	0	428	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	50	0	0	412	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 1070	509	5,50	2	1	0	189	0	0	396	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	581	5,50	1	1	0	20	0	0	385	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	149	0	0	369	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1071	517	5,50	2	1	0	272	0	0	353	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	585	5,50	1	1	0	507	0	0	302	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	601	0	0	288	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Asta: 1072	678	5,50	2	1	0	690	0	0	273	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	690	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	14	Rpf=	0	Rft=	5	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,5 m
Sez.N. 193	586	5,50	1	1	0	499	0	0	-1096	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	149	0	0	-1111	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1073	679	5,50	2	1	0	-206	0	0	-1125	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,5 m
Sez.N. 193	612	5,50	1	1	0	110	0	0	-220	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	25	0	37	0	0	-70	1	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
Asta: 1074	1021	5,50	2	29	0	-67	0	0	-213	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1		
Instab.:l=	65,7	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	622	5,50	1	1	0	63	0	0	70	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	1	1	0	97	0	0	42	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1075	612	5,50	1	1	0	114	0	0	14	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	119,9	β*I=		83,9	0	114	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	1	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	4,8 m
Sez.N. 193	632	5,50	1	1	0	62	0	0	54	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
IPE270	qn=	-36	1	1	0	94	0	0	-2	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1076	622	5,50	1	1	0	94	0	0	-2	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	119,9	β*I=		83,9	0	94	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	1	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	4,8 m
Sez.N. 193	642	5,50	1	1	0	153	0	0	-48	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	1	1	0	116	0	0	-77	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1077	632	5,50	1	1	0	61	0	0	-105	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Instab.:l=	119,9	β*I=		83,9	0	153	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	1	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,8 m
Sez.N. 193	652	5,50	1	1	0	115	0	0	43	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	1	1	0	135	0	0	-1	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1078	642	5,50	1	1	0	133	0	0	-12	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	117,4	β*I=		82,2	0	135	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	1	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	4,7 m
Sez.N. 193	328	5,50	1	1	0	-606	0	0	636	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
IPE270	qn=	-36	1	1	0	-233	0	0	608	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 1079	652	5,50	25	0	141	0	0	0	409	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	1		
Instab.:l=	125,0	β*I=		87,5	0	606	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	5	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	5,0 m
Sez.N. 193	613	5,50	1	1	0	89	0	0	-189	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	25	0	35	0	0	-36	-1	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
Asta: 1080	1022	5,50	2	29	0	-77	0	0	-214	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	1		
Instab.:l=	65,7	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	623	5,50	1	1	0	61	0	0	64	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
IPE270	qn=	-36	1	1	0	91	0	0	36	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1081	613	5,50	1	1	0	104	0	0	8	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	119,9	β*I=		83,9	0	104	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	1	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	4,8 m
Sez.N. 193	633	5,50	21	0	36	0	0	0	44	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
IPE270	qn=	-36	1	0	98	0	0	0	111	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1082	623	5,50	1	0	156	0	0	0	83	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	119,9	β*I=		83,9	0	156	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	1	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	4,8 m
Sez.N. 193	643	5,50	1	0	90	0	0	0	20	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	1	0	94	0	0	0	-1	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1083	633	5,50	1	0	80	0	0	0	-36	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	119,9	$\beta^*l=$		83,9	0	94	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	4,8	m	
Sez.N. 193	653	5,50	1	0	197	0	0	0	-82	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	1	0	138	0	0	0	-111	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1084	643	5,50	1	0	69	0	0	0	-137	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	117,4	$\beta^*l=$		82,2	0	197	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	4,7	m	
Sez.N. 193	329	5,50	1	0	-640	0	0	0	708	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	1	0	-224	0	0	0	680	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1085	653	5,50	33	0	202	0	0	0	494	0	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	124,9	$\beta^*l=$		87,4	0	640	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	5,0	m	
Sez.N. 193	607	5,50	1	1	0	-949	0	0	1697	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	-399	0	0	0	1682	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1086	1023	5,50	2	25	0	252	0	0	1483	2	119997	11201	1625	13358	23877	177	2612	2	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,1	0,0	2,6	m	
Sez.N. 193	612	5,50	1	0	275	0	0	0	70	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	1	0	308	0	0	0	42	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1087	613	5,50	1	0	326	0	0	0	12	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	124,7	$\beta^*l=$		87,3	0	326	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	5,0	m	
Sez.N. 193	613	5,50	1	0	369	0	0	0	-825	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	1	0	-137	0	0	0	-854	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1088	608	5,50	1	0	-705	0	0	0	-884	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	125,6	$\beta^*l=$		87,9	0	705	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	5,0	m	
Sez.N. 193	617	5,50	1	1	0	-1457	0	0	2365	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	-690	0	0	0	2350	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1089	1024	5,50	2	25	0	250	0	0	1961	0	119905	11193	1623	13358	23877	177	2610	2	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	2,6	m	
Sez.N. 193	622	5,50	1	0	514	0	0	0	81	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	1	0	554	0	0	0	53	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 1090	623	5,50	1	0	578	0	0	0	22	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	124,7	$\beta^*l=$		87,3	0	578	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	5,4	0,1	5,0	m	
Sez.N. 193	623	5,50	1	0	647	0	0	0	-1464	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	1	0	-244	0	0	0	-1492	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1091	618	5,50	1	0	-1228	0	0	0	-1523	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	125,6	$\beta^*l=$		87,9	0	1228	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	5,0	m	
Sez.N. 193	627	5,50	1	1	0	-1655	0	0	2615	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	-806	0	0	0	2599	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 1092	1025	5,50	2	25	0	251	0	0	2162	0	119823	11185	1622	13358	23877	177	2608	2	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	2,6	m	
Sez.N. 193	632	5,50	1	0	653	0	0	0	0	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	1	0	644	0	0	0	-28	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1093	633	5,50	1	0	616	0	0	0	-59	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	124,7	$\beta^*l=$		87,3	0	653	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	5,5	0,1	5,0	m	
Sez.N. 193	633	5,50	1	0	693	0	0	0	-1609	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	1	0	-286	0	0	0	-1637	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1094	628	5,50	1	0	-1365	0	0	0	-1668	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	125,6	$\beta^*l=$		87,9	0	1365	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	5,0	m	
Sez.N. 193	637	5,50	1	1	0	-1468	0	0	2246	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
IPE270	qn=	-36	/ 1	0	-740	0	0	0	2231	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 1095	1026	5,50	2	29	0	-153	0	0	767	0	120259	11226	1628	13358	23877	177	2617	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	2,6	m	
Sez.N. 193	642	5,50	1	0	605	0	0	0	-15	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	1	0	588	0	0	0	-43	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1096	643	5,50	1	0	550	0	0	0	-73	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	124,7	$\beta^*l=$		87,3	0	605	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	5,5	0,1	5,0	m	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																					
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																					
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %			
Sez.N. 193	643	5,50		1	0	584	0	0	-1395	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5			
IPE270	qn=	-36		1	0	-265	0	0	-1423	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
Asta: 1097	638	5,50		1	0	-1204	0	0	-1453	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9			
Instab.:l=	125,6	β*=		87,9	0	1204	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	9	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	5,0	m
Sez.N. 193	647	5,50	1	1	0	-916	0	0	1627	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-389	0	0	1612	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
Asta: 1098	1027	5,50	2	25	0	230	0	0	1387	-3	120018	11203	1625	13358	23877	177	2612	2			
Instab.:l=	65,1	β*=		45,6	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	652	5,50		1	0	247	0	0	116	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
IPE270	qn=	-36		1	0	308	0	0	88	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
Asta: 1099	653	5,50		1	0	355	0	0	58	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
Instab.:l=	124,7	β*=		87,3	0	355	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	3	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	5,0	m
Sez.N. 193	653	5,50		1	0	398	0	0	-868	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
IPE270	qn=	-36		1	0	-134	0	0	-896	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1			
Asta: 1100	648	5,50		1	0	-729	0	0	-927	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6			
Instab.:l=	125,6	β*=		87,9	0	729	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	6	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	5,0	m
Sez.N. 193	885	5,50	2	1	0	-553	0	0	-1604	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1078	0	0	-1620	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9			
Asta: 1373	135	5,50	2	1	0	-1608	0	0	-1635	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13			
Instab.:l=	65,1	β*=		45,6	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	886	5,50	2	1	0	-1450	0	0	-2970	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2420	0	0	-2986	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	19			
Asta: 1374	158	5,50	2	1	0	-3395	0	0	-3001	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	27			
Instab.:l=	65,1	β*=		45,6	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,1	2,6	m
Sez.N. 193	887	5,50	2	1	0	-544	0	0	738	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-304	0	0	723	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
Asta: 1375	123	5,50	2	1	0	-69	0	0	707	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1			
Instab.:l=	65,8	β*=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	888	5,50	2	1	0	-1537	0	0	2005	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-881	0	0	1990	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7			
Asta: 1376	124	5,50	2	1	0	-229	0	0	1974	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
Instab.:l=	65,8	β*=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	889	5,50	2	1	0	-1955	0	0	2456	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1150	0	0	2441	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9			
Asta: 1377	125	5,50	2	1	0	-350	0	0	2425	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
Instab.:l=	65,8	β*=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	7,0	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	890	5,50	2	1	0	-1531	0	0	1974	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-885	0	0	1958	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7			
Asta: 1378	126	5,50	2	1	0	-244	0	0	1943	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
Instab.:l=	65,8	β*=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	891	5,50	2	1	0	-542	0	0	802	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-281	0	0	787	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
Asta: 1379	127	5,50	2	1	0	-25	0	0	771	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0			
Instab.:l=	65,8	β*=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	892	5,50	2	1	0	-1855	0	0	-3213	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2903	0	0	-3228	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	23			
Asta: 1380	181	5,50	2	1	0	-3957	0	0	-3244	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	31			
Instab.:l=	65,1	β*=		45,6	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,1	2,6	m
Sez.N. 193	848	5,50	2	1	0	-464	0	0	660	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-249	0	0	645	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
Asta: 1381	128	5,50	2	1	0	-40	0	0	629	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0			
Instab.:l=	65,8	β*=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	849	5,50	2	1	0	-1654	0	0	2103	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-965	0	0	2088	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8			
Asta: 1382	129	5,50	2	1	0	-281	0	0	2072	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,6	m		m
Sez.N. 193	850	5,50	2	1	0	-1302	0	0	1751	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-729	0	0	1735	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 1383	130	5,50	2	1	0	-161	0	0	1720	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,6	m		m
Sez.N. 193	851	5,50	2	1	0	-1303	0	0	1705	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-745	0	0	1690	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 1384	132	5,50	2	1	0	-192	0	0	1674	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,6	m		m
Sez.N. 193	852	5,50	2	1	0	-440	0	0	632	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-234	0	0	616	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1385	133	5,50	2	1	0	-34	0	0	601	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,6	m		m
Sez.N. 193	786	5,50	2	1	0	-565	0	0	843	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-291	0	0	827	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1386	138	5,50	2	1	0	-22	0	0	812	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,6	m		m
Sez.N. 193	787	5,50	2	1	0	-1503	0	0	1936	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-869	0	0	1920	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 1387	139	5,50	2	1	0	-240	0	0	1905	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	2,6	m		m
Sez.N. 193	788	5,50	2	1	0	-1883	0	0	2353	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1112	0	0	2337	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 1388	140	5,50	2	1	0	-347	0	0	2322	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,0	0,0	2,6	m		m
Sez.N. 193	789	5,50	2	1	0	-1485	0	0	1944	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-849	0	0	1928	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 1389	141	5,50	2	1	0	-217	0	0	1913	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	2,6	m		m
Sez.N. 193	790	5,50	2	1	0	-522	0	0	720	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-287	0	0	705	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1390	142	5,50	2	1	0	-58	0	0	690	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	65,8	β*I=		46,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,6	m		m
Sez.N. 193	712	5,50	2	1	0	-534	0	0	-1836	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1166	0	0	-1852	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 1391	435	5,50	2	1	0	-1803	0	0	-1868	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,7	m		m
Sez.N. 193	791	5,50	2	1	0	-557	0	0	-1576	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1065	0	0	-1591	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 1392	137	5,50	2	1	0	-1579	0	0	-1606	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Instab.:l=	64,3	β*I=		45,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,6	m		m
Sez.N. 193	469	5,50	2	1	0	-195	0	0	-1212	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-613	0	0	-1228	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1393	564	5,50	2	1	0	-1036	0	0	-1244	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,7	m		m
Sez.N. 193	470	5,50	2	5	0	-127	0	0	-366	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-462	0	0	-1063	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 1394	577	5,50	2	1	0	-829	0	0	-1079	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,7	m		m
Sez.N. 193	792	5,50	2	1	0	-1430	0	0	-2984	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2391	0	0	-2999	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	19	
Asta: 1395	160	5,50	2	1	0	-3357	0	0	-3014	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	26	
Instab.:l=	64,3	β*I=		45,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,1	2,6	m		m

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																				
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																				
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %		
Sez.N. 193	793	5,50	2	1	0	-1843	0	0	-3229	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2883	0	0	-3244	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	23		
Asta: 1396	183	5,50	2	1	0	-3928	0	0	-3259	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	31		
Instab.:l=	64,3	β*I=		45,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,1	2,6 m
Sez.N. 193	241	5,50	2	1	0	-798	0	0	-1755	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1402	0	0	-1771	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11		
Asta: 1397	485	5,50	2	1	0	-2012	0	0	-1787	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16		
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	794	5,50	2	1	0	-1454	0	0	-2950	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2404	0	0	-2965	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	19		
Asta: 1398	206	5,50	2	1	0	-3359	0	0	-2980	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	26		
Instab.:l=	64,3	β*I=		45,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,1	2,6 m
Sez.N. 193	795	5,50	2	1	0	-549	0	0	-1891	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1159	0	0	-1906	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9		
Asta: 1399	229	5,50	2	1	0	-1774	0	0	-1921	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14		
Instab.:l=	64,3	β*I=		45,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	958	5,50	2	1	0	-57	0	0	-694	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-283	0	0	-709	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 1400	275	5,50	2	1	0	-513	0	0	-724	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Instab.:l=	64,3	β*I=		45,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	959	5,50	2	21	0	-3	0	0	-267	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-178	0	0	-553	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1401	298	5,50	2	1	0	-358	0	0	-568	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	64,3	β*I=		45,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	960	5,50	2	1	0	70	0	0	-501	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-95	0	0	-516	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1402	273	5,50	2	1	0	-266	0	0	-532	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Instab.:l=	65,1	β*I=		45,6	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	961	5,50	2	1	0	71	0	0	-516	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-100	0	0	-532	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1403	296	5,50	2	1	0	-276	0	0	-547	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Instab.:l=	65,1	β*I=		45,6	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	242	5,50	2	1	0	-2150	0	0	-3264	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-3271	0	0	-3280	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	26		
Asta: 1404	498	5,50	2	1	0	-4398	0	0	-3296	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	35		
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	4398	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	35	Wmax/rel/lim=	6,5	0,1	2,7 m
Sez.N. 193	243	5,50	2	1	0	-2936	0	0	-4120	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	23		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-4351	0	0	-4136	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	34		
Asta: 1405	511	5,50	2	1	0	-5771	0	0	-4152	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	46		
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	5771	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	46	Wmax/rel/lim=	6,6	0,1	2,7 m
Sez.N. 193	244	5,50	2	1	0	-2947	0	0	-4074	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	23		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-4346	0	0	-4090	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	34		
Asta: 1406	524	5,50	2	1	0	-5750	0	0	-4106	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	45		
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	5750	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	45	Wmax/rel/lim=	6,5	0,1	2,7 m
Sez.N. 193	245	5,50	2	1	0	-2045	0	0	-3276	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-3170	0	0	-3292	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	25		
Asta: 1407	537	5,50	2	1	0	-4301	0	0	-3308	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	34		
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	4301	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	34	Wmax/rel/lim=	6,3	0,1	2,7 m
Sez.N. 193	246	5,50	2	1	0	-654	0	0	-1732	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1250	0	0	-1748	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10		
Asta: 1408	550	5,50	2	1	0	-1852	0	0	-1764	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15		
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	713	5,50	2	1	0	-509	0	0	-1688	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1090	0	0	-1704	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9		
Asta: 1409	387	5,50	2	1	0	-1677	0	0	-1720	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	714	5,50	2 1		0	-1455	0	0	-2891	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-2448	0	0	0	-2907	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	19	
Asta: 1410	399	5,50	2 1		0	-3447	0	0	-2923	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	27	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	3447	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	27	Wmax/rel/lim=	6,0	0,1	2,7 m
Sez.N. 193	715	5,50	2 1		0	-1842	0	0	-3367	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-2999	0	0	0	-3383	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	24	
Asta: 1411	411	5,50	2 1		0	-4161	0	0	-3399	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	33	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	4161	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	33	Wmax/rel/lim=	6,0	0,1	2,7 m
Sez.N. 193	716	5,50	2 1		0	-1456	0	0	-3005	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-2489	0	0	0	-3021	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	20	
Asta: 1412	423	5,50	2 1		0	-3527	0	0	-3037	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	28	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,1	2,7 m
Sez.N. 193	893	5,50	2 1		0	-446	0	0	-1727	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-1047	0	0	0	-1743	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 1413	6	5,50	2 1		0	-1653	0	0	-1759	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$	48,5		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,8 m
Sez.N. 193	894	5,50	2 1		0	-1374	0	0	-2857	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-2366	0	0	0	-2873	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	19	
Asta: 1414	8	5,50	2 1		0	-3363	0	0	-2889	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	27	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$	48,5		0	3363	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	27	Wmax/rel/lim=	5,8	0,1	2,8 m
Sez.N. 193	895	5,50	2 1		0	-1754	0	0	-3260	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-2886	0	0	0	-3276	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	23	
Asta: 1415	10	5,50	2 1		0	-4023	0	0	-3292	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	32	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$	48,5		0	4023	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	32	Wmax/rel/lim=	5,9	0,1	2,8 m
Sez.N. 193	962	5,50	2 33		0	213	0	0	-1133	-4	120050	11206	1625	13358	23877	177	2613	2	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-297	0	0	0	-1206	-3	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1416	351	5,50	2 1		0	-713	0	0	-1222	-3	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	896	5,50	2 1		0	-1367	0	0	-2862	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-2361	0	0	0	-2878	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	19	
Asta: 1417	12	5,50	2 1		0	-3360	0	0	-2894	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	27	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$	48,5		0	3360	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	27	Wmax/rel/lim=	5,8	0,1	2,8 m
Sez.N. 193	963	5,50	2 33		0	233	0	0	-1142	3	120101	11211	1626	13358	23877	177	2614	2	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-276	0	0	0	-1183	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1418	350	5,50	2 1		0	-684	0	0	-1199	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	897	5,50	2 1		0	-390	0	0	-1697	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-981	0	0	0	-1713	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 1419	14	5,50	2 1		0	-1577	0	0	-1729	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$	48,5		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,8 m
Sez.N. 193	853	5,50	2 29		0	-281	0	0	-596	0	120287	11228	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-889	0	0	0	-1698	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 1420	16	5,50	2 1		0	-1480	0	0	-1714	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$	48,5		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,8 m
Sez.N. 193	854	5,50	2 1		0	-1491	0	0	-2931	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-2509	0	0	0	-2947	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	20	
Asta: 1421	18	5,50	2 1		0	-3532	0	0	-2964	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	28	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$	48,5		0	3532	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	28	Wmax/rel/lim=	5,9	0,1	2,8 m
Sez.N. 193	855	5,50	2 1		0	-1133	0	0	-2670	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-2060	0	0	0	-2686	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16	
Asta: 1422	21	5,50	2 1		0	-2993	0	0	-2702	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	24	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$	48,5		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,1	2,8 m

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																					
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																					
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %			
Sez.N. 193	856	5,50	2	1	0	-1103	0	0	-2641	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2020	0	0	-2657	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16			
Asta: 1423	23	5,50	2	1	0	-2943	0	0	-2673	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	23			
Instab.:l=	69,3	β*=		48,5	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,1	2,8	m
Sez.N. 193	857	5,50	2	29	0	-290	0	0	-542	-1	120291	11229	1629	13358	23877	177	2618	3			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-860	0	0	-1715	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7			
Asta: 1424	25	5,50	2	1	0	-1456	0	0	-1731	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11			
Instab.:l=	69,3	β*=		48,5	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,8	m
Sez.N. 193	1045	5,50	2	1	0	393	0	0	-391	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	265	0	0	-406	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
Asta: 1425	308	5,50	2	1	0	132	0	0	-421	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1			
Instab.:l=	64,4	β*=		45,1	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	1046	5,50	2	1	0	415	0	0	-326	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	308	0	0	-341	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
Asta: 1426	311	5,50	2	1	0	196	0	0	-356	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
Instab.:l=	64,4	β*=		45,1	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	796	5,50	2	1	0	-414	0	0	-1682	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-999	0	0	-1699	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8			
Asta: 1427	61	5,50	2	1	0	-1590	0	0	-1715	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13			
Instab.:l=	69,3	β*=		48,5	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,8	m
Sez.N. 193	797	5,50	2	1	0	-1336	0	0	-2834	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2320	0	0	-2851	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	18			
Asta: 1428	63	5,50	2	1	0	-3310	0	0	-2867	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	26			
Instab.:l=	69,3	β*=		48,5	0	3310	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	26	Wmax/rel/lim=	5,8	0,1	2,8	m
Sez.N. 193	798	5,50	2	1	0	-1697	0	0	-3209	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2811	0	0	-3225	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	22			
Asta: 1429	65	5,50	2	1	0	-3931	0	0	-3241	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	31			
Instab.:l=	69,3	β*=		48,5	0	3931	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	31	Wmax/rel/lim=	5,9	0,1	2,8	m
Sez.N. 193	1047	5,50	2	1	0	406	0	0	-282	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	313	0	0	-297	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
Asta: 1430	317	5,50	2	1	0	215	0	0	-313	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
Instab.:l=	64,4	β*=		45,1	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	799	5,50	2	1	0	-1324	0	0	-2795	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2294	0	0	-2812	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	18			
Asta: 1431	67	5,50	2	1	0	-3271	0	0	-2828	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	26			
Instab.:l=	69,3	β*=		48,5	0	3271	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	26	Wmax/rel/lim=	5,8	0,1	2,8	m
Sez.N. 193	1048	5,50	2	1	0	326	0	0	-276	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	234	0	0	-291	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
Asta: 1432	320	5,50	2	1	0	138	0	0	-306	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1			
Instab.:l=	64,4	β*=		45,1	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	1049	5,50	2	33	0	131	0	0	11	1	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	191	0	0	131	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
Asta: 1433	309	5,50	2	1	0	237	0	0	113	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
Instab.:l=	75,4	β*=		52,8	0	237	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	17	Rpf=	0	Rft=	2	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	3,0	m
Sez.N. 193	1050	5,50	2	21	0	-53	0	0	452	1	120291	11229	1629	13358	23877	177	2618	0			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	212	0	0	673	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
Asta: 1434	312	5,50	2	1	0	462	0	0	655	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Instab.:l=	75,4	β*=		52,8	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	3,0	m
Sez.N. 193	800	5,50	2	1	0	-424	0	0	-1692	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1013	0	0	-1708	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8			
Asta: 1435	69	5,50	2	1	0	-1607	0	0	-1725	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13			
Instab.:l=	69,3	β*=		48,5	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,8	m
Sez.N. 193	1051	5,50	2	1	0	-46	0	0	612	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	182	0	0	594	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1			
Asta: 1436	318	5,50	2	1	0	402	0	0	577	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	75,4	$\beta^*l=$	52,8		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	3,0	m		
Sez.N. 193	1052	5,50	2 1		0	109	0	0	65	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	131	0	0	0	47	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1437	321	5,50	2 1		0	145	0	0	30	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	75,4	$\beta^*l=$	52,8		0	145	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 17	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	5,1	0,0	3,0	m		
Sez.N. 193	1053	5,50	2 1		0	91	0	0	-88	4	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	58	0	0	0	-104	4	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1438	317	5,50	2 21		0	22	0	0	-42	-2	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	67,7	$\beta^*l=$	47,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	1054	5,50	2 1		0	-116	0	0	667	-5	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	105	0	0	0	651	-5	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1439	309	5,50	2 1		0	320	0	0	635	-5	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	67,0	$\beta^*l=$	46,9		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	1055	5,50	2 1		0	-24	0	0	381	-3	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	101	0	0	0	365	-3	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1440	308	5,50	2 1		0	220	0	0	349	-3	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	67,0	$\beta^*l=$	46,9		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,3	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	964	5,50	2 1		0	160	0	0	-286	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	64	0	0	0	-301	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1441	261	5,50	2 1		0	-36	0	0	-316	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	965	5,50	2 1		0	118	0	0	-299	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	19	0	0	0	-314	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1442	262	5,50	2 1		0	-86	0	0	-329	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	966	5,50	2 1		0	112	0	0	-344	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-2	0	0	0	-359	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1443	263	5,50	2 1		0	-121	0	0	-374	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	967	5,50	2 1		0	204	0	0	-442	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	58	0	0	0	-457	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1444	264	5,50	2 1		0	-94	0	0	-473	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	968	5,50	2 1		0	67	0	0	-143	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	19	0	0	0	-158	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1445	276	5,50	2 1		0	-34	0	0	-173	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	969	5,50	2 1		0	155	0	0	-360	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	37	0	0	0	-375	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1446	277	5,50	2 1		0	-86	0	0	-390	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	970	5,50	2 1		0	119	0	0	-335	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	9	0	0	0	-350	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1447	278	5,50	2 1		0	-106	0	0	-366	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	971	5,50	2 1		0	129	0	0	-292	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	33	0	0	0	-307	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1448	279	5,50	2 1		0	-69	0	0	-322	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	972	5,50	2 1		0	161	0	0	-298	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	63	0	0	0	-313	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1449	280	5,50	2 1		0	-40	0	0	-328	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,6	m		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	973	5,50	2	1	0	173	0	0	-317	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	67	0	0	-332	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1450	284	5,50	2	1	0	-43	0	0	-347	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	974	5,50	2	1	0	121	0	0	-307	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	19	0	0	-322	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1451	285	5,50	2	1	0	-88	0	0	-337	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	975	5,50	2	1	0	113	0	0	-342	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	-1	0	0	-212	-3	120292	11229	1629	13358	23877	177	2618	0	
Asta: 1452	286	5,50	2	1	0	-119	0	0	-373	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	976	5,50	2	1	0	218	0	0	-477	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	60	0	0	-492	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1453	287	5,50	2	1	0	-102	0	0	-507	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	977	5,50	2	1	0	79	0	0	-169	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	23	0	0	-184	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1454	299	5,50	2	1	0	-39	0	0	-199	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	978	5,50	2	1	0	161	0	0	-379	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	37	0	0	-394	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1455	300	5,50	2	1	0	-92	0	0	-409	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	979	5,50	2	1	0	121	0	0	-331	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	12	0	0	-346	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1456	301	5,50	2	1	0	-101	0	0	-361	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	980	5,50	2	1	0	129	0	0	-310	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	27	0	0	-325	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1457	302	5,50	2	1	0	-80	0	0	-340	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	981	5,50	2	1	0	164	0	0	-330	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	56	0	0	-345	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1458	303	5,50	2	1	0	-57	0	0	-360	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	898	5,50	2	1	0	338	0	0	-628	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	131	0	0	-644	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1459	123	5,50	2	1	0	-81	0	0	-659	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	899	5,50	2	1	0	582	0	0	-382	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	455	0	0	-398	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 1460	124	5,50	2	1	0	323	0	0	-413	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,0	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	900	5,50	2	1	0	585	0	0	-237	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	506	0	0	-252	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 1461	125	5,50	2	1	0	421	0	0	-267	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	585	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	7,0	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	901	5,50	2	1	0	365	0	0	-30	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	353	0	0	-45	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1462	126	5,50	2	1	0	336	0	0	-60	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	365	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	801	5,50	2	1	0	-607	0	0	795	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-354	0	0	780	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1463	138	5,50	2	1	0	-106	0	0	764	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,6	m	m
Sez.N. 193	802	5,50	2 1		0	353	0	0	0	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3
IPE270	qn=	-36 /	1		0	353	0	0	-1	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3
Asta: 1464	139	5,50	2 1		0	343	0	0	-30	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	353	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	2,6	m	m
Sez.N. 193	803	5,50	2 1		0	561	0	0	-183	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4
IPE270	qn=	-36 /	1		0	500	0	0	-198	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4
Asta: 1465	140	5,50	2 1		0	434	0	0	-213	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	561	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	7,0	0,0	2,6	m	m
Sez.N. 193	804	5,50	2 1		0	580	0	0	-388	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5
IPE270	qn=	-36 /	1		0	453	0	0	-403	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4
Asta: 1466	141	5,50	2 1		0	321	0	0	-418	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,9	0,0	2,6	m	m
Sez.N. 193	805	5,50	2 1		0	311	0	0	-574	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2
IPE270	qn=	-36 /	1		0	124	0	0	-589	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Asta: 1467	142	5,50	2 1		0	-67	0	0	-604	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,6	m	m
Sez.N. 193	902	5,50	2 1		0	538	0	0	-1205	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4
IPE270	qn=	-36 /	1		0	143	0	0	-1221	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Asta: 1468	146	5,50	2 1		0	-257	0	0	-1236	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,5	0,0	2,6	m	m
Sez.N. 193	903	5,50	2 1		0	1319	0	0	-597	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10
IPE270	qn=	-36 /	1		0	1123	0	0	-612	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9
Asta: 1469	147	5,50	2 1		0	921	0	0	-627	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	1319	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	8,7	0,0	2,6	m	m
Sez.N. 193	904	5,50	2 1		0	1351	0	0	-109	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11
IPE270	qn=	-36 /	1		0	1313	0	0	-124	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10
Asta: 1470	148	5,50	2 1		0	1270	0	0	-139	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	1351	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	8,8	0,0	2,6	m	m
Sez.N. 193	905	5,50	2 1		0	575	0	0	693	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5
IPE270	qn=	-36 /	1		0	798	0	0	677	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6
Asta: 1471	149	5,50	2 1		0	1016	0	0	662	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	8,2	0,0	2,6	m	m
Sez.N. 193	806	5,50	2 1		0	-1560	0	0	1858	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12
IPE270	qn=	-36 /	1		0	-966	0	0	1843	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8
Asta: 1472	161	5,50	2 1		0	-376	0	0	1828	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	2,6	m	m
Sez.N. 193	807	5,50	2 1		0	577	0	0	682	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5
IPE270	qn=	-36 /	1		0	793	0	0	667	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6
Asta: 1473	162	5,50	2 1		0	1005	0	0	652	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	8,1	0,0	2,6	m	m
Sez.N. 193	808	5,50	2 1		0	1334	0	0	-103	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11
IPE270	qn=	-36 /	1		0	1298	0	0	-118	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10
Asta: 1474	163	5,50	2 1		0	1258	0	0	-133	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	1334	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	8,7	0,0	2,6	m	m
Sez.N. 193	809	5,50	2 1		0	1311	0	0	-582	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10
IPE270	qn=	-36 /	1		0	1121	0	0	-597	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9
Asta: 1475	164	5,50	2 1		0	927	0	0	-612	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0		0	1311	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	8,5	0,0	2,6	m	m
Sez.N. 193	810	5,50	2 1		0	498	0	0	-1172	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4
IPE270	qn=	-36 /	1		0	119	0	0	-1188	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Asta: 1476	165	5,50	2 1		0	-265	0	0	-1203	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,4	0,0	2,6	m	m

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																					
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																					
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %			
Sez.N. 193	906	5,50	2	1	0	594	0	0	-1594	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	72	0	0	-1610	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1			
Asta: 1477	169	5,50	2	1	0	-455	0	0	-1625	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Instab.:l=	65,1	β*I=		45,6	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	7,9	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	907	5,50	2	1	0	1701	0	0	-707	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1468	0	0	-722	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12			
Asta: 1478	170	5,50	2	1	0	1231	0	0	-737	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10			
Instab.:l=	65,1	β*I=		45,6	0	1701	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	13	Wmax/rel/lim=	9,4	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	908	5,50	2	1	0	1677	0	0	63	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1695	0	0	48	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13			
Asta: 1479	171	5,50	2	1	0	1708	0	0	33	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13			
Instab.:l=	65,1	β*I=		45,6	0	1708	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	14	Wmax/rel/lim=	9,6	0,1	2,6	m
Sez.N. 193	909	5,50	2	1	0	557	0	0	1061	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	900	0	0	1046	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7			
Asta: 1480	172	5,50	2	1	0	1238	0	0	1031	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10			
Instab.:l=	65,1	β*I=		45,6	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	8,7	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	811	5,50	2	1	0	-1929	0	0	2303	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1192	0	0	2287	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9			
Asta: 1481	184	5,50	2	1	0	-460	0	0	2272	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Instab.:l=	64,2	β*I=		45,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	812	5,50	2	1	0	569	0	0	1037	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	900	0	0	1022	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7			
Asta: 1482	185	5,50	2	1	0	1226	0	0	1007	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10			
Instab.:l=	64,2	β*I=		45,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	8,7	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	813	5,50	2	1	0	1656	0	0	71	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1677	0	0	56	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13			
Asta: 1483	186	5,50	2	1	0	1692	0	0	41	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13			
Instab.:l=	64,2	β*I=		45,0	0	1692	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	14	Rpf=	0	Rft=	13	Wmax/rel/lim=	9,4	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	814	5,50	2	1	0	1674	0	0	-716	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1442	0	0	-731	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11			
Asta: 1484	187	5,50	2	1	0	1205	0	0	-746	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10			
Instab.:l=	64,3	β*I=		45,0	0	1674	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	14	Rpf=	0	Rft=	13	Wmax/rel/lim=	9,2	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	815	5,50	2	1	0	598	0	0	-1639	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	69	0	0	-1654	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1			
Asta: 1485	188	5,50	2	1	0	-465	0	0	-1669	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Instab.:l=	64,2	β*I=		45,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	7,8	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	910	5,50	2	1	0	-1466	0	0	-2920	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2419	0	0	-2936	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	19			
Asta: 1486	204	5,50	2	1	0	-3378	0	0	-2951	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	27			
Instab.:l=	65,1	β*I=		45,6	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,1	2,6	m
Sez.N. 193	911	5,50	2	1	0	543	0	0	-1362	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	97	0	0	-1377	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1			
Asta: 1487	192	5,50	2	1	0	-354	0	0	-1392	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
Instab.:l=	65,1	β*I=		45,6	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	7,4	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	912	5,50	2	1	0	1392	0	0	-608	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1191	0	0	-624	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9			
Asta: 1488	193	5,50	2	1	0	986	0	0	-639	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8			
Instab.:l=	65,1	β*I=		45,6	0	1392	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	11	Wmax/rel/lim=	8,6	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	913	5,50	2	1	0	1378	0	0	-38	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1363	0	0	-54	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11			
Asta: 1489	194	5,50	2	1	0	1343	0	0	-69	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11			
Instab.:l=	65,1	β*I=		45,6	0	1378	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	11	Wmax/rel/lim=	8,8	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	914	5,50	2	1	0	522	0	0	701	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	748	0	0	685	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6			
Asta: 1490	195	5,50	2	1	0	969	0	0	670	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																				
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																				
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %		
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	8,1	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	816	5,50	2 1		0	-1567	0	0	1903	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12		
IPE270	qn=	-36 /	1		0	-958	0	0	1888	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8		
Asta: 1491	207	5,50	2 1		0	-353	0	0	1873	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	817	5,50	2 1		0	528	0	0	694	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36 /	1		0	749	0	0	679	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6		
Asta: 1492	208	5,50	2 1		0	964	0	0	664	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8		
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	8,0	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	818	5,50	2 1		0	1342	0	0	1	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11		
IPE270	qn=	-36 /	1		0	1342	0	0	-1	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11		
Asta: 1493	209	5,50	2 1		0	1333	0	0	-29	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11		
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	1342	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	14	Rpf=	0	Rft=	11	Wmax/rel/lim=	8,7	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	819	5,50	2 1		0	1380	0	0	-614	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11		
IPE270	qn=	-36 /	1		0	1180	0	0	-629	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9		
Asta: 1494	210	5,50	2 1		0	976	0	0	-644	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8		
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0		0	1380	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	14	Rpf=	0	Rft=	11	Wmax/rel/lim=	8,5	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	820	5,50	2 1		0	531	0	0	-1367	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36 /	1		0	89	0	0	-1382	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1495	211	5,50	2 1		0	-357	0	0	-1397	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	7,4	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	915	5,50	2 1		0	-543	0	0	-1906	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
IPE270	qn=	-36 /	1		0	-1166	0	0	-1921	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9		
Asta: 1496	227	5,50	2 1		0	-1794	0	0	-1936	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14		
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	916	5,50	2 1		0	336	0	0	-602	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36 /	1		0	137	0	0	-617	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1497	215	5,50	2 1		0	-66	0	0	-632	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	917	5,50	2 1		0	628	0	0	-399	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
IPE270	qn=	-36 /	1		0	496	0	0	-414	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Asta: 1498	216	5,50	2 1		0	358	0	0	-430	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,9	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	918	5,50	2 1		0	609	0	0	-189	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
IPE270	qn=	-36 /	1		0	545	0	0	-205	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Asta: 1499	217	5,50	2 1		0	476	0	0	-220	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	609	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	5	Wmax/rel/lim=	6,9	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	919	5,50	2 1		0	341	0	0	106	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36 /	1		0	373	0	0	90	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Asta: 1500	218	5,50	2 1		0	400	0	0	75	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	400	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	3	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	821	5,50	2 1		0	-651	0	0	835	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
IPE270	qn=	-36 /	1		0	-386	0	0	820	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Asta: 1501	230	5,50	2 1		0	-125	0	0	805	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	822	5,50	2 1		0	325	0	0	127	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36 /	1		0	363	0	0	112	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Asta: 1502	231	5,50	2 1		0	396	0	0	97	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	396	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	14	Rpf=	0	Rft=	3	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	823	5,50	2 1		0	626	0	0	-238	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
IPE270	qn=	-36 /	1		0	547	0	0	-253	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Asta: 1503	232	5,50	2 1		0	464	0	0	-268	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	626	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	14	Rpf=	0	Rft=	5	Wmax/rel/lim=	6,9	0,0	2,6 m

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 193	824	5,50	2	1	0	615	0	0	-381	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5
IPE270	qn=	-36	/	1	0	490	0	0	-396	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4
Asta: 1504	233	5,50	2	1	0	360	0	0	-411	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3
Instab.:l=	64,3	β*I=		45,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,6	m
Sez.N. 193	825	5,50	2	1	0	329	0	0	-597	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3
IPE270	qn=	-36	/	1	0	134	0	0	-612	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Asta: 1505	234	5,50	2	1	0	-65	0	0	-627	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Instab.:l=	64,2	β*I=		45,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,6	m
Sez.N. 112	593	5,50	2	1	0	-468	0	0	2387	5	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1
2*HEB220	qn=	-143	/	1	0	280	0	0	2328	5	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1
Asta: 1506	338	5,50	2	1	0	1009	0	0	2269	5	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,5	m
Sez.N. 112	594	5,50	2	1	0	-365	0	0	1984	-1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1
2*HEB220	qn=	-143	/	1	0	255	0	0	1925	-1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1
Asta: 1507	344	5,50	2	1	0	856	0	0	1866	-1	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,5	m
Sez.N. 111	595	5,50	2	1	0	-278	0	0	1504	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	2
HEB220	qn=	-71	/	1	0	194	0	0	1474	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	1
Asta: 1508	347	5,50	2	1	0	657	0	0	1445	0	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,5	m
Sez.N. 112	596	5,50	2	1	0	1272	0	0	-232	6	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3
2*HEB220	qn=	-143	/	1	0	1189	0	0	-291	6	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3
Asta: 1509	342	5,50	2	1	0	1088	0	0	-350	6	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,5	m
Sez.N. 112	597	5,50	2	1	0	-377	0	0	-3449	10	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1
2*HEB220	qn=	-143	/	1	0	-1480	0	0	-3508	10	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	4
Asta: 1510	45	5,50	2	1	0	-2602	0	0	-3567	10	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	7
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,5	m
Sez.N. 112	598	5,50	2	1	0	1060	0	0	-267	2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3
2*HEB220	qn=	-143	/	1	0	966	0	0	-326	2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3
Asta: 1511	345	5,50	2	1	0	853	0	0	-385	2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	2
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,5	m
Sez.N. 112	599	5,50	2	1	0	-317	0	0	-2779	2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	1
2*HEB220	qn=	-143	/	1	0	-1208	0	0	-2838	2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	3
Asta: 1512	40	5,50	2	1	0	-2117	0	0	-2897	2	407519	37020	44827	189131	72160	1675	2238	6
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,5	m
Sez.N. 111	600	5,50	2	1	0	863	0	0	-272	-2	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	5
HEB220	qn=	-71	/	1	0	773	0	0	-301	-2	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4
Asta: 1513	348	5,50	2	1	0	672	0	0	-331	-2	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	4
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,5	m
Sez.N. 111	601	5,50	2	1	0	-266	0	0	-2182	-3	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	1
HEB220	qn=	-71	/	1	0	-962	0	0	-2211	-3	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	5
Asta: 1514	53	5,50	2	1	0	-1668	0	0	-2241	-3	203758	18510	8815	94565	36080	837	2238	9
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,5	m
Sez.N. 193	604	5,50	2	1	0	-22	0	0	235	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	1	0	67	0	0	217	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Asta: 1515	572	5,50	2	1	0	148	0	0	199	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Instab.:l=	78,4	β*I=		54,9	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	3,1	m
Sez.N. 193	605	5,50	2	1	0	17	0	0	194	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	1	0	89	0	0	176	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Asta: 1516	573	5,50	2	1	0	155	0	0	158	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Instab.:l=	78,4	β*I=		54,9	0	155	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	18	Rpf= 0	Rft= 1	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	3,1	m
Sez.N. 193	606	5,50	2	1	0	7	0	0	29	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	1	0	16	0	0	0	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0
Asta: 1517	395	5,50	2	1	0	16	0	0	-2	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0		0	8	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	609	5,50	2 33		0	-13	0	0	32	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-7	0	0	0	15	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1518	396	5,50	2 21		0	-8	0	0	-21	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	717	5,50	2 1		0	-674	0	0	959	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-361	0	0	0	943	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1519	388	5,50	2 1		0	-53	0	0	928	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	718	5,50	2 1		0	-1776	0	0	2285	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-1027	0	0	0	2270	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 1520	389	5,50	2 1		0	-283	0	0	2254	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,9	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	719	5,50	2 1		0	-2223	0	0	2752	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	18	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-1321	0	0	0	2737	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 1521	390	5,50	2 1		0	-424	0	0	2721	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,2	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	720	5,50	2 1		0	-1738	0	0	2204	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-1016	0	0	0	2189	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 1522	391	5,50	2 1		0	-299	0	0	2173	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,9	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	721	5,50	2 1		0	-656	0	0	957	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-344	0	0	0	942	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1523	392	5,50	2 1		0	-37	0	0	927	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	471	5,50	2 1		0	29	0	0	479	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	213	0	0	0	461	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1524	565	5,50	2 1		0	390	0	0	442	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$	54,9		0	390	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 18	Rpf= 0	Rft= 3	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	3,1	m		
Sez.N. 193	472	5,50	2 1		0	-147	0	0	1268	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	347	0	0	0	1250	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1525	566	5,50	2 1		0	834	0	0	1232	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$	54,9		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	3,1	m		
Sez.N. 193	473	5,50	2 1		0	-176	0	0	1420	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	377	0	0	0	1402	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1526	567	5,50	2 1		0	923	0	0	1383	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$	54,9		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	3,1	m		
Sez.N. 193	474	5,50	2 1		0	-105	0	0	1216	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	368	0	0	0	1198	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1527	568	5,50	2 1		0	834	0	0	1179	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$	54,9		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	3,1	m		
Sez.N. 193	475	5,50	2 1		0	-23	0	0	552	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	190	0	0	0	534	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1528	569	5,50	2 1		0	396	0	0	516	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$	54,9		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	3,1	m		
Sez.N. 193	982	5,50	2 29		0	22	0	0	133	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	97	0	0	0	250	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1529	353	5,50	2 1		0	174	0	0	235	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	983	5,50	2 1		0	51	0	0	-41	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	36	0	0	0	-56	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1530	354	5,50	2 21		0	14	0	0	-26	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,5	m		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																				
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																				
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %		
Sez.N. 193	984	5,50	2	1	0	360	0	0	-302	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	262	0	0	-317	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 1531	356	5,50	2	1	0	159	0	0	-332	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,5 m
Sez.N. 193	985	5,50	2	1	0	208	0	0	-306	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	109	0	0	-321	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1532	357	5,50	2	25	0	7	0	0	-190	-2	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	0		
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,5 m
Sez.N. 193	986	5,50	2	1	0	103	0	0	-771	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-144	0	0	-786	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1533	362	5,50	2	1	0	-395	0	0	-801	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,5 m
Sez.N. 193	987	5,50	2	1	0	93	0	0	-414	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-40	0	0	-429	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 1534	363	5,50	2	1	0	-179	0	0	-443	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,5 m
Sez.N. 193	988	5,50	2	33	0	20	0	0	-108	2	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	0		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-41	0	0	-168	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 1535	365	5,50	2	1	0	-101	0	0	-184	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	989	5,50	2	1	0	68	0	0	-258	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-23	0	0	-274	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 1536	366	5,50	2	1	0	-119	0	0	-290	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	990	5,50	2	1	0	141	0	0	-357	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	16	0	0	-374	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 1537	368	5,50	2	1	0	-115	0	0	-390	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	991	5,50	2	1	0	95	0	0	-249	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	33	0	8	0	0	-99	-2	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	0		
Asta: 1538	369	5,50	2	1	0	-87	0	0	-281	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	992	5,50	2	1	0	123	0	0	-351	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	21	0	2	0	0	-178	-1	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
Asta: 1539	371	5,50	2	1	0	-128	0	0	-383	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	993	5,50	2	1	0	135	0	0	-362	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	8	0	0	-378	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 1540	372	5,50	2	1	0	-124	0	0	-394	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	994	5,50	2	1	0	151	0	0	-299	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	46	0	0	-316	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 1541	374	5,50	2	1	0	-65	0	0	-332	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	995	5,50	2	1	0	139	0	0	-281	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	40	0	0	-298	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 1542	375	5,50	2	1	0	-65	0	0	-314	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	996	5,50	2	1	0	229	0	0	-269	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	134	0	0	-285	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1543	377	5,50	2	1	0	34	0	0	-301	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	997	5,50	2	1	0	246	0	0	-296	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	142	0	0	-312	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1544	378	5,50	2	1	0	32	0	0	-328	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cm ²	Rap %	
Instab.:l=	68,5	β*I=	48,0		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,7	m	m
Sez.N. 193	610	5,50	2	1	0	15	0	0	-598	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-194	0	0	-614	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1545	338	5,50	2	1	0	-410	0	0	-630	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	69,3	β*I=	48,5		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,8	m	m
Sez.N. 193	611	5,50	2	1	0	28	0	0	-717	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-223	0	0	-734	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1546	342	5,50	2	1	0	-480	0	0	-750	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	69,3	β*I=	48,5		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,8	m	m
Sez.N. 193	722	5,50	2	1	0	-524	0	0	-1927	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1194	0	0	-1943	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 1547	73	5,50	2	1	0	-1869	0	0	-1959	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
Instab.:l=	69,3	β*I=	48,5		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,8	m	m
Sez.N. 193	723	5,50	2	1	0	-1575	0	0	-3140	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2665	0	0	-3156	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	21	
Asta: 1548	75	5,50	2	1	0	-3760	0	0	-3172	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	30	
Instab.:l=	69,3	β*I=	48,5		0	3760	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	16	Rpf= 0	Rft= 30	Wmax/rel/lim=	5,9	0,1	2,8	m	m
Sez.N. 193	724	5,50	2	1	0	-2008	0	0	-3576	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-3249	0	0	-3592	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	26	
Asta: 1549	79	5,50	2	1	0	-4496	0	0	-3608	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	35	
Instab.:l=	69,3	β*I=	48,5		0	4496	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	16	Rpf= 0	Rft= 35	Wmax/rel/lim=	5,9	0,1	2,8	m	m
Sez.N. 193	725	5,50	2	1	0	-1597	0	0	-3144	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-2689	0	0	-3160	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	21	
Asta: 1550	81	5,50	2	1	0	-3785	0	0	-3176	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	30	
Instab.:l=	69,3	β*I=	48,5		0	3785	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	16	Rpf= 0	Rft= 30	Wmax/rel/lim=	5,9	0,1	2,8	m	m
Sez.N. 193	726	5,50	2	1	0	-517	0	0	-1864	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1165	0	0	-1880	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 1551	83	5,50	2	1	0	-1819	0	0	-1896	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	69,3	β*I=	48,5		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,8	m	m
Sez.N. 193	614	5,50	2	1	0	-138	0	0	871	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	135	0	0	856	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1552	395	5,50	2	1	0	405	0	0	841	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	63,4	β*I=	44,4		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,5	m	m
Sez.N. 193	615	5,50	2	1	0	-214	0	0	1079	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	126	0	0	1064	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1553	407	5,50	2	1	0	461	0	0	1049	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	63,4	β*I=	44,4		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,5	m	m
Sez.N. 193	616	5,50	2	1	0	-215	0	0	1150	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	147	0	0	1135	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1554	419	5,50	2	1	0	505	0	0	1121	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	63,4	β*I=	44,4		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,5	m	m
Sez.N. 193	619	5,50	2	1	0	-185	0	0	1091	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	159	0	0	1076	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1555	431	5,50	2	1	0	498	0	0	1062	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	63,4	β*I=	44,4		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,5	m	m
Sez.N. 193	620	5,50	2	1	0	-137	0	0	872	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	138	0	0	858	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1556	443	5,50	2	1	0	407	0	0	843	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	63,4	β*I=	44,4		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,5	m	m
Sez.N. 193	727	5,50	2	1	0	-605	0	0	807	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-331	0	0	791	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1557	388	5,50	2	1	0	-63	0	0	775	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	68,5	β*I=	48,0		0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,7	m	m

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																					
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																					
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %			
Sez.N. 193	728	5,50	2	1	0	366	0	0	-40	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	349	0	0	-56	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
Asta: 1558	389	5,50	2	1	0	328	0	0	-72	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	366	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	3	Wmax/rel/lim=	6,9	0,0	2,7	m
Sez.N. 193	729	5,50	2	1	0	584	0	0	-277	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	487	0	0	-293	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Asta: 1559	390	5,50	2	1	0	384	0	0	-309	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	584	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	5	Wmax/rel/lim=	7,2	0,0	2,7	m
Sez.N. 193	730	5,50	2	1	0	662	0	0	-480	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	495	0	0	-496	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Asta: 1560	391	5,50	2	1	0	322	0	0	-512	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	662	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	5	Wmax/rel/lim=	7,1	0,0	2,7	m
Sez.N. 193	731	5,50	2	1	0	347	0	0	-654	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	120	0	0	-671	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1			
Asta: 1561	392	5,50	2	1	0	-113	0	0	-687	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1			
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,7	m
Sez.N. 193	621	5,50	2	1	0	582	0	0	-290	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	488	0	0	-305	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Asta: 1562	396	5,50	2	1	0	389	0	0	-319	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,5	m
Sez.N. 193	624	5,50	2	21	0	-123	0	0	-700	0	120279	11227	1628	13358	23877	177	2618	1			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-624	0	0	-1764	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5			
Asta: 1563	386	5,50	2	1	0	-1186	0	0	-1778	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9			
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,5	m
Sez.N. 193	732	5,50	2	1	0	-1583	0	0	1990	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-904	0	0	1973	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7			
Asta: 1564	400	5,50	2	1	0	-230	0	0	1957	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,7	m
Sez.N. 193	733	5,50	2	1	0	626	0	0	473	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	785	0	0	457	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6			
Asta: 1565	401	5,50	2	1	0	939	0	0	440	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7			
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	939	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	7	Wmax/rel/lim=	8,5	0,0	2,7	m
Sez.N. 193	734	5,50	2	1	0	1348	0	0	-102	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1310	0	0	-119	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10			
Asta: 1566	402	5,50	2	1	0	1267	0	0	-135	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10			
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	1348	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	11	Wmax/rel/lim=	9,2	0,0	2,7	m
Sez.N. 193	735	5,50	2	1	0	1336	0	0	-387	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1200	0	0	-403	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9			
Asta: 1567	403	5,50	2	1	0	1059	0	0	-420	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8			
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	1336	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	11	Wmax/rel/lim=	9,0	0,0	2,7	m
Sez.N. 193	736	5,50	2	1	0	557	0	0	-1289	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	112	0	0	-1305	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1			
Asta: 1568	404	5,50	2	1	0	-338	0	0	-1321	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3			
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	7,7	0,0	2,7	m
Sez.N. 193	625	5,50	2	1	0	758	0	0	-308	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	658	0	0	-323	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5			
Asta: 1569	408	5,50	2	1	0	553	0	0	-338	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	758	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	14	Rpf=	0	Rft=	6	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,5	m
Sez.N. 193	626	5,50	2	21	0	-190	0	0	-800	1	120247	11224	1628	13358	23877	177	2617	2			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-810	0	0	-2167	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6			
Asta: 1570	398	5,50	2	1	0	-1499	0	0	-2181	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12			
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,5	m
Sez.N. 193	737	5,50	2	1	0	-1989	0	0	2264	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1215	0	0	2248	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10			
Asta: 1571	412	5,50	2	1	0	-448	0	0	2232	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,0	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	738	5,50	2 1		0	615	0	0	951	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	938	0	0	0	935	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 1572	413	5,50	2 1		0	1255	0	0	919	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1255	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	9,2	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	739	5,50	2 1		0	1726	0	0	-34	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	1712	0	0	0	-50	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Asta: 1573	414	5,50	2 1		0	1692	0	0	-66	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1726	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 14	Wmax/rel/lim=	10,1	0,1	2,7	m		
Sez.N. 193	740	5,50	2 1		0	1717	0	0	-694	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	1477	0	0	0	-710	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Asta: 1574	415	5,50	2 1		0	1231	0	0	-726	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1717	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 14	Wmax/rel/lim=	9,8	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	741	5,50	2 1		0	619	0	0	-1535	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	90	0	0	0	-1551	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1575	416	5,50	2 1		0	-444	0	0	-1567	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	8,2	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	629	5,50	2 1		0	732	0	0	-217	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	661	0	0	0	-232	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1576	420	5,50	2 1		0	585	0	0	-247	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	732	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	630	5,50	2 21		0	-170	0	0	-897	0	120243	11224	1628	13358	23877	177	2617	2	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-836	0	0	0	-2210	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 1577	410	5,50	2 1		0	-1540	0	0	-2225	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,7	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	742	5,50	2 1		0	-1606	0	0	1878	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-965	0	0	0	1862	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 1578	424	5,50	2 1		0	-330	0	0	1846	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	743	5,50	2 1		0	555	0	0	659	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	778	0	0	0	643	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 1579	425	5,50	2 1		0	996	0	0	627	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	996	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	8,5	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	744	5,50	2 1		0	1412	0	0	-116	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	1369	0	0	0	-132	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 1580	426	5,50	2 1		0	1321	0	0	-148	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1412	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	9,2	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	745	5,50	2 1		0	1405	0	0	-595	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	1198	0	0	0	-611	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Asta: 1581	427	5,50	2 1		0	986	0	0	-627	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1405	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	9,0	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	746	5,50	2 1		0	553	0	0	-1270	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	115	0	0	0	-1286	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1582	428	5,50	2 1		0	-329	0	0	-1302	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,7	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	631	5,50	2 1		0	685	0	0	-308	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	585	0	0	0	-323	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1583	432	5,50	2 1		0	480	0	0	-338	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	685	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	634	5,50	2 21		0	-176	0	0	-731	0	120272	11227	1628	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-734	0	0	0	-2108	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 1584	422	5,50	2 1		0	-1405	0	0	-2123	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,5	m		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																				
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																				
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %		
Sez.N. 193	747	5,50	2	1	0	-621	0	0	788	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-354	0	0	772	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Asta: 1585	436	5,50	2	1	0	-92	0	0	755	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	68,5	β*=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	748	5,50	2	1	0	381	0	0	-45	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	363	0	0	-61	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Asta: 1586	437	5,50	2	1	0	339	0	0	-77	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	68,5	β*=		48,0	0	381	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	3	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	749	5,50	2	1	0	627	0	0	-232	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	545	0	0	-248	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Asta: 1587	438	5,50	2	1	0	457	0	0	-264	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Instab.:l=	68,5	β*=		48,0	0	627	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	5	Wmax/rel/lim=	7,1	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	750	5,50	2	1	0	634	0	0	-309	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	525	0	0	-325	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Asta: 1588	439	5,50	2	1	0	411	0	0	-341	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	68,5	β*=		48,0	0	634	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	5	Wmax/rel/lim=	7,0	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	751	5,50	2	1	0	364	0	0	-708	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	118	0	0	-724	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1589	440	5,50	2	1	0	-133	0	0	-740	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	68,5	β*=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	635	5,50	2	1	0	589	0	0	-297	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	493	0	0	-312	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Asta: 1590	444	5,50	2	1	0	392	0	0	-327	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	63,4	β*=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,8	0,0	2,5 m
Sez.N. 193	636	5,50	2	21	0	-148	0	0	-622	0	120288	11228	1628	13358	23877	177	2618	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-621	0	0	-1878	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Asta: 1591	434	5,50	2	1	0	-1219	0	0	-1892	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10		
Instab.:l=	63,4	β*=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	5,6	0,0	2,5 m
Sez.N. 193	639	5,50	2	1	0	108	0	0	-202	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	33	0	0	-219	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 1592	494	5,50	2	1	0	-49	0	0	-235	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Instab.:l=	71,6	β*=		50,1	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,9 m
Sez.N. 193	640	5,50	2	1	0	115	0	0	-309	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	6	0	0	-326	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 1593	507	5,50	2	1	0	-109	0	0	-342	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	68,9	β*=		48,2	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,8 m
Sez.N. 193	641	5,50	2	1	0	127	0	0	-257	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	36	0	0	-273	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 1594	546	5,50	2	1	0	-61	0	0	-289	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Instab.:l=	68,9	β*=		48,2	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,8 m
Sez.N. 193	644	5,50	2	1	0	173	0	0	-232	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	91	0	0	-248	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1595	559	5,50	2	25	0	2	0	0	-147	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
Instab.:l=	68,9	β*=		48,2	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,8 m
Sez.N. 193	645	5,50	2	1	0	-9	0	0	-558	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-196	0	0	-573	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 1596	344	5,50	2	1	0	-388	0	0	-589	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	66,1	β*=		46,3	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	646	5,50	2	1	0	139	0	0	-258	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	43	0	0	-275	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 1597	495	5,50	2	1	0	-58	0	0	-292	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Instab.:l=	71,6	β*=		50,1	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,9 m
Sez.N. 193	649	5,50	2	1	0	111	0	0	-313	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	21	0	1	0	0	-180	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
Asta: 1598	508	5,50	2	1	0	-116	0	0	-345	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																				
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																				
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %		
Instab.:l=	68,9	β*l=		48,2	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,8 m
Sez.N. 193	650	5,50	2	1	0	111	0	0	-251	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	22	0	0	-267	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 1599	547	5,50	2	1	0	-73	0	0	-283	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	68,9	β*l=		48,2	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,8 m
Sez.N. 193	651	5,50	2	1	0	204	0	0	-288	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	102	0	0	-305	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1600	560	5,50	2	1	0	-6	0	0	-321	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Instab.:l=	68,9	β*l=		48,2	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,8 m
Sez.N. 193	654	5,50	2	1	0	3	0	0	-578	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-190	0	0	-593	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Asta: 1601	345	5,50	2	1	0	-389	0	0	-609	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Instab.:l=	66,1	β*l=		46,3	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	247	5,50	2	1	0	-695	0	0	771	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-422	0	0	754	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Asta: 1602	486	5,50	2	1	0	-155	0	0	737	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1		
Instab.:l=	71,6	β*l=		50,1	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,9 m
Sez.N. 193	248	5,50	2	1	0	314	0	0	-25	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	303	0	0	-42	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 1603	499	5,50	2	1	0	286	0	0	-58	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Instab.:l=	68,9	β*l=		48,2	0	314	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	2	Wmax/rel/lim=	7,6	0,0	2,8 m
Sez.N. 193	249	5,50	2	1	0	588	0	0	-482	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	419	0	0	-499	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
Asta: 1604	538	5,50	2	1	0	244	0	0	-515	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Instab.:l=	68,9	β*l=		48,2	0	588	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	5	Wmax/rel/lim=	7,8	0,0	2,8 m
Sez.N. 193	250	5,50	2	1	0	235	0	0	-612	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	22	0	0	-628	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0		
Asta: 1605	551	5,50	2	1	0	-197	0	0	-644	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Instab.:l=	68,9	β*l=		48,2	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,9	0,0	2,8 m
Sez.N. 193	251	5,50	2	1	0	-748	0	0	-1799	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1345	0	0	-1815	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11		
Asta: 1606	72	5,50	2	1	0	-1948	0	0	-1830	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15		
Instab.:l=	66,1	β*l=		46,3	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,6 m
Sez.N. 193	252	5,50	2	1	0	-1982	0	0	2081	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1240	0	0	2065	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10		
Asta: 1607	487	5,50	2	1	0	-504	0	0	2048	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4		
Instab.:l=	71,6	β*l=		50,1	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	7,7	0,0	2,9 m
Sez.N. 193	253	5,50	2	1	0	414	0	0	705	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	654	0	0	689	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5		
Asta: 1608	500	5,50	2	1	0	889	0	0	673	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
Instab.:l=	68,9	β*l=		48,2	0	889	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	7	Wmax/rel/lim=	9,9	0,0	2,8 m
Sez.N. 193	254	5,50	2	1	0	1314	0	0	-666	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1081	0	0	-682	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9		
Asta: 1609	539	5,50	2	1	0	844	0	0	-698	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7		
Instab.:l=	68,9	β*l=		48,2	0	1314	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	10	Wmax/rel/lim=	10,6	0,0	2,8 m
Sez.N. 193	255	5,50	2	1	0	281	0	0	-1408	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-206	0	0	-1424	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2		
Asta: 1610	552	5,50	2	1	0	-699	0	0	-1440	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6		
Instab.:l=	68,9	β*l=		48,2	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	8,4	0,0	2,8 m
Sez.N. 193	256	5,50	2	1	0	-2084	0	0	-3033	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16		
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-3089	0	0	-3049	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	24		
Asta: 1611	74	5,50	2	1	0	-4099	0	0	-3064	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	32		
Instab.:l=	66,1	β*l=		46,3	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,1	2,6 m

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	257	5,50	2	1	0	-2528	0	0	2556	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	20	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1616	0	0	2540	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Asta: 1612	488	5,50	2	1	0	-709	0	0	2523	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$	50,1		0	2528	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 20	Wmax/rel/lim=	8,0	0,1	2,9	m		
Sez.N. 193	258	5,50	2	1	0	434	0	0	1051	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	793	0	0	1035	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 1613	501	5,50	2	1	0	1146	0	0	1018	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	9	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$	48,2		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	10,9	0,0	2,8	m		
Sez.N. 193	259	5,50	2	1	0	1634	0	0	-797	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1357	0	0	-814	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 1614	540	5,50	2	1	0	1074	0	0	-830	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$	48,2		0	1634	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 13	Wmax/rel/lim=	11,8	0,0	2,8	m		
Sez.N. 193	260	5,50	2	1	0	264	0	0	-1757	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-343	0	0	-1774	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1615	553	5,50	2	1	0	-957	0	0	-1790	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$	48,2		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	9,1	0,0	2,8	m		
Sez.N. 193	271	5,50	2	1	0	-2634	0	0	-3469	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	21	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-3783	0	0	-3485	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	30	
Asta: 1616	78	5,50	2	1	0	-4938	0	0	-3500	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	39	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$	46,3		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,1	2,6	m		
Sez.N. 193	281	5,50	2	1	0	-1956	0	0	2049	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1226	0	0	2032	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 1617	489	5,50	2	1	0	-501	0	0	2015	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$	50,1		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,7	0,0	2,9	m		
Sez.N. 193	282	5,50	2	1	0	441	0	0	661	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	666	0	0	645	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1618	502	5,50	2	1	0	885	0	0	629	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$	48,2		0	885	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	9,9	0,0	2,8	m		
Sez.N. 193	283	5,50	2	1	0	1309	0	0	-712	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1061	0	0	-728	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 1619	541	5,50	2	1	0	808	0	0	-744	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$	48,2		0	1309	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 10	Wmax/rel/lim=	10,6	0,0	2,8	m		
Sez.N. 193	294	5,50	2	1	0	307	0	0	-1416	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-183	0	0	-1432	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1620	554	5,50	2	1	0	-679	0	0	-1448	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$	48,2		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	8,4	0,0	2,8	m		
Sez.N. 193	304	5,50	2	1	0	-2080	0	0	-3093	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	16	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-3104	0	0	-3108	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	24	
Asta: 1621	80	5,50	2	1	0	-4134	0	0	-3124	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	33	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$	46,3		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,1	2,6	m		
Sez.N. 193	305	5,50	2	1	0	-736	0	0	844	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-437	0	0	827	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1622	490	5,50	2	1	0	-144	0	0	810	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$	50,1		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	2,9	m		
Sez.N. 193	306	5,50	2	1	0	289	0	0	16	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	291	0	0	0	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1623	503	5,50	2	1	0	289	0	0	-16	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$	48,2		0	291	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 2	Wmax/rel/lim=	7,6	0,0	2,8	m		
Sez.N. 193	315	5,50	2	1	0	566	0	0	-416	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	420	0	0	-432	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1624	542	5,50	2	1	0	268	0	0	-449	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$	48,2		0	566	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	7,8	0,0	2,8	m		
Sez.N. 193	324	5,50	2	1	0	252	0	0	-685	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	14	0	0	-702	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1625	555	5,50	2	1	0	-231	0	0	-718	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$	48,2		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,9	0,0	2,8	m		
Sez.N. 193	333	5,50	2 1		0	-760	0	0	-1719	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-1330	0	0	0	-1734	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 1626	82	5,50	2 1		0	-1906	0	0	-1750	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$	46,3		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	340	5,50	2 1		0	-797	0	0	1010	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-454	0	0	0	994	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 1627	486	5,50	2 1		0	-116	0	0	978	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	341	5,50	2 1		0	403	0	0	97	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	433	0	0	0	81	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1628	487	5,50	2 1		0	458	0	0	65	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	458	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	7,7	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	343	5,50	2 1		0	753	0	0	-213	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	677	0	0	0	-229	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1629	488	5,50	2 1		0	596	0	0	-245	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	753	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	8,0	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	346	5,50	2 1		0	812	0	0	-455	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	654	0	0	0	-472	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1630	489	5,50	2 1		0	489	0	0	-488	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	812	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	7,9	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	349	5,50	2 1		0	388	0	0	-773	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	121	0	0	0	-789	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1631	490	5,50	2 1		0	-152	0	0	-805	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,3	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	655	5,50	2 1		0	-221	0	0	1179	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	150	0	0	0	1164	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1632	494	5,50	2 1		0	517	0	0	1149	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	656	5,50	2 1		0	758	0	0	-313	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	657	0	0	0	-328	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1633	495	5,50	2 1		0	550	0	0	-342	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	758	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	657	5,50	2 1		0	-205	0	0	-1927	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-819	0	0	0	-1942	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 1634	484	5,50	2 1		0	-1437	0	0	-1957	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	352	5,50	2 1		0	-2213	0	0	2560	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	-1339	0	0	0	2544	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Asta: 1635	499	5,50	2 1		0	-469	0	0	2528	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	7,6	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	355	5,50	2 1		0	651	0	0	1055	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	1010	0	0	0	1039	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 1636	500	5,50	2 1		0	1363	0	0	1022	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1363	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 11	Wmax/rel/lim=	9,9	0,0	2,7	m		
Sez.N. 193	358	5,50	2 1		0	1868	0	0	70	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	1889	0	0	0	54	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
Asta: 1637	501	5,50	2 1		0	1905	0	0	38	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1905	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 15	Wmax/rel/lim=	10,9	0,1	2,7	m		
Sez.N. 193	359	5,50	2 1		0	1871	0	0	-676	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15	
IPE270	qn=	-36 / 1		0	1636	0	0	0	-692	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13	
Asta: 1638	502	5,50	2 1		0	1396	0	0	-709	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1871	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 15	Wmax/rel/lim=	10,7	0,1	2,7	m		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																					
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																					
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %			
Sez.N. 193	360	5,50	2	1	0	652	0	0	-1671	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	77	0	0	-1688	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1			
Asta: 1639	503	5,50	2	1	0	-504	0	0	-1704	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Instab.:l=	68,5	β*=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	8,9	0,0	2,7	m
Sez.N. 193	658	5,50	2	1	0	-254	0	0	1314	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	160	0	0	1299	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1			
Asta: 1640	507	5,50	2	1	0	570	0	0	1284	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4			
Instab.:l=	63,4	β*=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,5	m
Sez.N. 193	659	5,50	2	1	0	760	0	0	-264	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	674	0	0	-279	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5			
Asta: 1641	508	5,50	2	1	0	583	0	0	-294	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5			
Instab.:l=	63,4	β*=		44,4	0	760	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	14	Rpf=	0	Rft=	6	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,5	m
Sez.N. 193	660	5,50	2	1	0	-216	0	0	-1955	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-838	0	0	-1970	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7			
Asta: 1642	497	5,50	2	1	0	-1465	0	0	-1985	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12			
Instab.:l=	63,4	β*=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,5	m
Sez.N. 193	361	5,50	2	1	0	-2972	0	0	3162	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	23			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1891	0	0	3146	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15			
Asta: 1643	512	5,50	2	1	0	-816	0	0	3130	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6			
Instab.:l=	68,5	β*=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	8,1	0,1	2,7	m
Sez.N. 193	367	5,50	2	1	0	2558	0	0	292	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	20			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	2656	0	0	276	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	21			
Asta: 1644	514	5,50	2	1	0	2748	0	0	260	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	22			
Instab.:l=	68,5	β*=		48,0	0	2748	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	22	Wmax/rel/lim=	12,7	0,1	2,7	m
Sez.N. 193	370	5,50	2	1	0	2550	0	0	-900	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	20			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	2239	0	0	-916	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	18			
Asta: 1645	515	5,50	2	1	0	1922	0	0	-932	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15			
Instab.:l=	68,5	β*=		48,0	0	2550	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	20	Wmax/rel/lim=	12,3	0,1	2,7	m
Sez.N. 193	661	5,50	2	1	0	-258	0	0	1339	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	164	0	0	1324	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1			
Asta: 1646	520	5,50	2	1	0	582	0	0	1309	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5			
Instab.:l=	63,4	β*=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,5	m
Sez.N. 193	662	5,50	2	21	0	-226	0	0	-798	0	120256	11225	1628	13358	23877	177	2617	2			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-859	0	0	-2334	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7			
Asta: 1647	510	5,50	2	1	0	-1601	0	0	-2349	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	13			
Instab.:l=	63,4	β*=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,5	m
Sez.N. 193	373	5,50	2	1	0	-2964	0	0	3222	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	23			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-1863	0	0	3206	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15			
Asta: 1648	525	5,50	2	1	0	-767	0	0	3190	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6			
Instab.:l=	68,5	β*=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	8,0	0,1	2,7	m
Sez.N. 193	376	5,50	2	1	0	827	0	0	1579	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	1366	0	0	1563	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11			
Asta: 1649	526	5,50	2	1	0	1899	0	0	1547	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15			
Instab.:l=	68,5	β*=		48,0	0	1899	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	15	Wmax/rel/lim=	11,2	0,0	2,7	m
Sez.N. 193	379	5,50	2	1	0	2523	0	0	290	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	20			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	2619	0	0	273	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	21			
Asta: 1650	527	5,50	2	1	0	2710	0	0	257	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	21			
Instab.:l=	68,5	β*=		48,0	0	2710	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	22	Wmax/rel/lim=	12,6	0,1	2,7	m
Sez.N. 193	380	5,50	2	1	0	2574	0	0	-942	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	20			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	2249	0	0	-958	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	18			
Asta: 1651	528	5,50	2	1	0	1918	0	0	-975	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	15			
Instab.:l=	68,5	β*=		48,0	0	2574	0	cl= 1	ε=	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	20	Wmax/rel/lim=	12,3	0,1	2,7	m
Sez.N. 193	381	5,50	2	1	0	801	0	0	-2313	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6			
IPE270	qn=	-36	/	1	0	5	0	0	-2329	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0			
Asta: 1652	529	5,50	2	1	0	-796	0	0	-2345	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	9,7	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	663	5,50	2 1		0	-237	0	0	1316	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36 /	1		0	178	0	0	1301	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1653	533	5,50	2 1		0	588	0	0	1286	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,5 m
Sez.N. 193	664	5,50	2 1		0	782	0	0	-272	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36 /	1		0	693	0	0	-287	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1654	534	5,50	2 1		0	600	0	0	-302	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	782	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	14	Rpf=	0	Rft=	6	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,5 m
Sez.N. 193	665	5,50	2 1		0	-205	0	0	-2087	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36 /	1		0	-869	0	0	-2102	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 1655	523	5,50	2 1		0	-1538	0	0	-2116	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,5 m
Sez.N. 193	382	5,50	2 1		0	-2124	0	0	2474	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	17	
IPE270	qn=	-36 /	1		0	-1279	0	0	2458	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Asta: 1656	538	5,50	2 1		0	-439	0	0	2442	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	7,4	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	383	5,50	2 1		0	646	0	0	1006	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36 /	1		0	988	0	0	990	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Asta: 1657	539	5,50	2 1		0	1324	0	0	974	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1324	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	10	Wmax/rel/lim=	9,6	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	384	5,50	2 1		0	1796	0	0	53	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
IPE270	qn=	-36 /	1		0	1811	0	0	36	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Asta: 1658	540	5,50	2 1		0	1821	0	0	20	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1821	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	15	Wmax/rel/lim=	10,6	0,1	2,7 m
Sez.N. 193	385	5,50	2 1		0	1773	0	0	-616	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	14	
IPE270	qn=	-36 /	1		0	1559	0	0	-632	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Asta: 1659	541	5,50	2 1		0	1340	0	0	-648	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	11	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1773	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	14	Wmax/rel/lim=	10,3	0,1	2,7 m
Sez.N. 193	393	5,50	2 1		0	642	0	0	-1592	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36 /	1		0	94	0	0	-1609	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1660	542	5,50	2 1		0	-460	0	0	-1625	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	8,6	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	666	5,50	2 1		0	-224	0	0	1266	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36 /	1		0	175	0	0	1251	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1661	546	5,50	2 1		0	569	0	0	1236	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,5 m
Sez.N. 193	667	5,50	2 1		0	753	0	0	-268	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36 /	1		0	666	0	0	-283	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1662	547	5,50	2 1		0	574	0	0	-297	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	753	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	14	Rpf=	0	Rft=	6	Wmax/rel/lim=	6,2	0,0	2,5 m
Sez.N. 193	668	5,50	2 21		0	-168	0	0	-928	0	120239	11224	1628	13358	23877	177	2617	1	
IPE270	qn=	-36 /	1		0	-835	0	0	-2052	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7	
Asta: 1663	536	5,50	2 1		0	-1489	0	0	-2067	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	12	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,5 m
Sez.N. 193	394	5,50	2 1		0	-711	0	0	897	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
IPE270	qn=	-36 /	1		0	-406	0	0	881	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1664	551	5,50	2 1		0	-107	0	0	865	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,7 m
Sez.N. 193	397	5,50	2 1		0	386	0	0	30	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36 /	1		0	395	0	0	-1	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1665	552	5,50	2 1		0	395	0	0	-2	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	395	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	3	Wmax/rel/lim=	7,2	0,0	2,7 m

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 193	405	5,50	2	1	0	674	0	0	-214	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5
IPE270	qn=	-36	/	1	0	598	0	0	-230	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5
Asta: 1666	553	5,50	2	1	0	516	0	0	-246	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	674	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	7,5	0,0	2,7	m	
Sez.N. 193	406	5,50	2	1	0	729	0	0	-452	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6
IPE270	qn=	-36	/	1	0	572	0	0	-468	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5
Asta: 1667	554	5,50	2	1	0	409	0	0	-484	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	729	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 6	Wmax/rel/lim=	7,4	0,0	2,7	m	
Sez.N. 193	409	5,50	2	1	0	348	0	0	-674	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3
IPE270	qn=	-36	/	1	0	114	0	0	-690	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Asta: 1668	555	5,50	2	1	0	-125	0	0	-706	1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Instab.:l=	68,5	β*I=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,7	m	
Sez.N. 193	669	5,50	2	1	0	-164	0	0	923	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	1	0	126	0	0	908	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Asta: 1669	559	5,50	2	1	0	412	0	0	894	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,0	0,0	2,5	m	
Sez.N. 193	670	5,50	2	1	0	642	0	0	-296	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5
IPE270	qn=	-36	/	1	0	545	0	0	-311	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4
Asta: 1670	560	5,50	2	1	0	444	0	0	-326	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	642	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	6,1	0,0	2,5	m	
Sez.N. 193	671	5,50	2	21	0	-129	0	0	-786	0	120266	11226	1628	13358	23877	177	2618	1
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-684	0	0	-1766	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5
Asta: 1671	549	5,50	2	1	0	-1246	0	0	-1781	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10
Instab.:l=	63,4	β*I=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,9	0,0	2,5	m	
Sez.N. 193	672	5,50	2	1	0	338	0	0	-431	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3
IPE270	qn=	-36	/	1	0	178	0	0	-448	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Asta: 1672	585	5,50	2	1	0	12	0	0	-465	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0
Instab.:l=	72,7	β*I=		50,9	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,9	m	
Sez.N. 193	673	5,50	2	1	0	315	0	0	-397	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2
IPE270	qn=	-36	/	1	0	167	0	0	-414	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Asta: 1673	586	5,50	2	1	0	14	0	0	-431	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0
Instab.:l=	72,7	β*I=		50,9	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,9	m	
Sez.N. 193	476	5,50	2	1	0	554	0	0	-415	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4
IPE270	qn=	-36	/	1	0	400	0	0	-432	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3
Asta: 1674	578	5,50	2	1	0	240	0	0	-449	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2
Instab.:l=	72,7	β*I=		50,9	0	554	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,9	m	
Sez.N. 193	477	5,50	2	1	0	898	0	0	-546	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7
IPE270	qn=	-36	/	1	0	696	0	0	-563	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5
Asta: 1675	579	5,50	2	1	0	489	0	0	-580	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4
Instab.:l=	72,7	β*I=		50,9	0	898	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,9	m	
Sez.N. 193	478	5,50	2	1	0	982	0	0	-605	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8
IPE270	qn=	-36	/	1	0	759	0	0	-622	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6
Asta: 1676	580	5,50	2	1	0	530	0	0	-639	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4
Instab.:l=	72,7	β*I=		50,9	0	982	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 8	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,9	m	
Sez.N. 193	479	5,50	2	1	0	920	0	0	-607	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	7
IPE270	qn=	-36	/	1	0	696	0	0	-624	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5
Asta: 1677	581	5,50	2	1	0	466	0	0	-641	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4
Instab.:l=	72,7	β*I=		50,9	0	920	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 7	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,9	m	
Sez.N. 193	480	5,50	2	1	0	560	0	0	-400	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4
IPE270	qn=	-36	/	1	0	412	0	0	-417	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3
Asta: 1678	582	5,50	2	1	0	257	0	0	-434	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2
Instab.:l=	72,7	β*I=		50,9	0	560	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 4	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,9	m	
Sez.N. 193	674	5,50	2	1	0	-156	0	0	801	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	1	0	95	0	0	786	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1
Asta: 1679	572	5,50	2	1	0	342	0	0	771	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cm ²	Rap %	
Instab.:l=	63,4	β*l=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,5	m		m
Sez.N. 193	481	5,50	2	1	0	-200	0	0	547	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-15	0	0	531	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1680	565	5,50	2	1	0	164	0	0	515	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	β*l=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,7	m		m
Sez.N. 193	482	5,50	2	1	0	364	0	0	-472	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	199	0	0	-488	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1681	566	5,50	2	1	0	29	0	0	-504	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Instab.:l=	68,5	β*l=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	2,7	m		m
Sez.N. 193	483	5,50	2	1	0	205	0	0	-424	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	57	0	0	-440	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1682	567	5,50	2	1	0	-96	0	0	-457	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	β*l=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,7	m		m
Sez.N. 193	491	5,50	2	1	0	252	0	0	-250	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	163	0	0	-266	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1683	568	5,50	2	1	0	69	0	0	-282	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	β*l=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,8	0,0	2,7	m		m
Sez.N. 193	492	5,50	2	1	0	346	0	0	-328	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	231	0	0	-344	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1684	569	5,50	2	1	0	110	0	0	-360	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	β*l=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,7	0,0	2,7	m		m
Sez.N. 193	675	5,50	2	1	0	594	0	0	-343	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	483	0	0	-358	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Asta: 1685	573	5,50	2	1	0	367	0	0	-373	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Instab.:l=	63,4	β*l=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,5	m		m
Sez.N. 193	676	5,50	2	1	0	-131	0	0	-1460	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-597	0	0	-1475	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1686	563	5,50	2	1	0	-1067	0	0	-1490	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	8	
Instab.:l=	63,4	β*l=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,5	m		m
Sez.N. 193	677	5,50	2	1	0	-210	0	0	1144	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	150	0	0	1130	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1687	585	5,50	2	1	0	506	0	0	1115	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	63,4	β*l=		44,4	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,5	m		m
Sez.N. 193	496	5,50	2	1	0	-124	0	0	330	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-14	0	0	314	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1688	578	5,50	2	1	0	91	0	0	298	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	β*l=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,4	0,0	2,7	m		m
Sez.N. 193	504	5,50	2	1	0	272	0	0	-379	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	140	0	0	-395	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1689	579	5,50	2	21	0	6	0	0	-218	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	β*l=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,7	m		m
Sez.N. 193	505	5,50	2	1	0	195	0	0	-407	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	53	0	0	-423	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
Asta: 1690	580	5,50	2	1	0	-94	0	0	-439	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	β*l=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,7	m		m
Sez.N. 193	509	5,50	2	1	0	189	0	0	-232	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	106	0	0	-248	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1691	581	5,50	2	5	0	16	0	0	-134	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	β*l=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,6	0,0	2,7	m		m
Sez.N. 193	517	5,50	2	1	0	273	0	0	-264	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	180	0	0	-280	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1692	582	5,50	2	1	0	81	0	0	-296	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Instab.:l=	68,5	β*l=		48,0	0	0	0	cl= 1	ε= 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,7	m		m

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	678	5,50	2	1	0	688	0	0	-284	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	596	0	0	-298	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Asta: 1693	586	5,50	2	1	0	499	0	0	-313	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	688	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 5	Wmax/rel/lim=	6,5	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	679	5,50	2	1	0	-184	0	0	-1759	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-745	0	0	-1774	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Asta: 1694	576	5,50	2	1	0	-1309	0	0	-1789	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	10	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	6,3	0,0	2,5	m		
Sez.N. 193	1021	5,50	2	25	0	141	0	0	-1134	-1	120154	11216	1627	13358	23877	177	2615	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-382	0	0	-1322	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1695	602	5,50	2	1	0	-819	0	0	-1338	-1	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*l=$	46,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,1	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	1022	5,50	2	25	0	182	0	0	-1236	1	120127	11213	1626	13358	23877	177	2615	2	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	-366	0	0	-1335	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	3	
Asta: 1696	603	5,50	2	1	0	-807	0	0	-1351	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	6	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*l=$	46,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,1	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	1023	5,50	2	1	0	-32	0	0	496	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	127	0	0	481	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1697	612	5,50	2	1	0	281	0	0	465	-2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,2	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	1024	5,50	2	1	0	-158	0	0	1055	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	183	0	0	1040	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1698	622	5,50	2	1	0	519	0	0	1025	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	1025	5,50	2	1	0	-168	0	0	1190	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	217	0	0	1175	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1699	632	5,50	2	1	0	597	0	0	1160	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	5	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	1026	5,50	2	1	0	-144	0	0	1090	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	209	0	0	1074	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Asta: 1700	642	5,50	2	1	0	556	0	0	1059	0	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	4	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,5	0,0	2,6	m		
Sez.N. 193	1027	5,50	2	29	0	-25	0	0	284	-1	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	1	0	110	0	0	418	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	1	
Asta: 1701	652	5,50	2	1	0	244	0	0	403	2	120332	12676	2539	44565	33476	295	2619	2	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	5,4	0,0	2,6	m		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																									
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y			IDENTIFICATIVO						DIREZIONE X		DIREZIONE Y					
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless.		Fattore 'q' Tagl.	Fless.		Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless.		Fattore 'q' Tagl.	Fless.	
59	14	78	45	362	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50			122	131	132	272	295	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50		
123	132	71	295	32	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50			143	78	148	362	363	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50		
144	148	149	363	364	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50			145	149	15	364	50	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50		
155	69	131	28	272	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50			206	196	69	28	28	5,50	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50		
207	197	71	32	32	5,50	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50			208	198	53	39	39	5,50	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50		
209	199	1	40	40	5,50	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50			210	200	36	42	42	5,50	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50		
211	201	38	43	43	5,50	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50			212	202	97	44	44	5,50	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50		
213	203	14	45	45	5,50	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50			214	204	44	47	47	5,50	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50		
215	205	46	48	48	5,50	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50			216	206	3	49	49	5,50	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50		
217	207	15	50	50	5,50	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50			218	208	42	53	53	5,50	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50		
219	209	151	334	334	5,50	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50			480	386	1080	123	885	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
481	202	387	44	275	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			482	388	1081	146	886	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
483	389	390	142	165	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			484	390	391	165	188	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
485	391	392	188	211	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			486	392	393	211	234	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
487	215	1082	5	887	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			488	394	395	86	520	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
489	396	397	33	533	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			490	398	399	87	521	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
491	400	401	34	534	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			492	402	403	70	512	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
493	404	405	31	525	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			494	217	1083	7	888	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
495	218	1084	9	889	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			496	408	409	71	513	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
497	219	1085	11	890	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			498	220	1086	13	891	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
499	412	1087	169	892	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			500	413	414	30	526	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
501	415	416	133	156	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			502	227	1043	15	848	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
503	232	1044	17	849	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			504	231	1045	19	850	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
505	233	1046	22	851	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			506	238	1047	24	852	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
507	416	421	156	179	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50			508	422	423	84	514	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																					
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y		IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y	
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.			Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.		
509	415	264	133	136	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	510	421	424	179	202	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
511	416	325	156	159	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	512	421	326	179	182	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
513	424	327	202	205	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	514	229	981	52	786	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
515	254	982	62	787	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	516	255	983	64	788	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
517	256	984	66	789	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	518	257	985	68	790	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
519	424	429	202	225	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	520	430	907	440	712	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
521	429	328	225	228	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	522	389	986	142	791	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
523	431	766	569	469	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	524	432	767	582	470	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
525	390	987	165	792	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	526	433	434	29	527	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
527	435	436	85	515	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	528	391	988	188	793	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
529	437	207	364	50	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	530	438	675	490	241	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
531	392	989	211	794	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	532	439	440	261	284	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
533	441	442	270	293	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	534	443	444	280	303	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
535	393	990	234	795	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	536	443	1153	280	958	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
537	444	1154	303	959	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	538	221	439	6	261	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
539	222	446	8	262	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	540	224	447	10	263	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
541	225	448	12	264	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	542	226	449	14	265	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
543	244	450	16	266	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	544	246	451	18	267	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
545	245	452	21	268	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	546	247	453	23	269	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
547	251	441	25	270	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	548	441	454	270	274	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
549	200	455	42	273	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	550	201	454	43	274	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
551	258	456	61	276	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	552	259	457	63	277	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
553	260	458	65	278	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	554	261	459	67	279	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
555	262	443	69	280	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	556	442	460	293	297	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
557	439	1155	261	960	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	558	440	1156	284	961	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
559	462	676	503	242	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	560	463	677	516	243	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
561	464	678	529	244	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	562	465	679	542	245	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
563	466	680	555	246	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	564	467	908	392	713	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
565	468	909	404	714	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	566	469	910	416	715	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
567	470	911	428	716	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	568	386	388	123	146	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
569	388	412	146	169	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	570	412	471	169	192	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
571	471	472	192	215	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	572	472	1088	215	893	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
573	406	473	124	147	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	574	473	474	147	170	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
575	474	475	170	193	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	576	475	476	193	216	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
577	476	1089	216	894	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	578	407	477	125	148	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
579	477	478	148	171	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	580	478	479	171	194	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
581	479	480	194	217	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	582	480	1090	217	895	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
583	481	1157	378	962	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	584	410	482	126	149	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
585	482	483	149	172	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	586	483	484	172	195	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
587	484	485	195	218	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	588	485	1091	218	896	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
589	486	1158	377	963	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	590	411	487	127	150	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
591	487	488	150	173	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	592	488	489	173	196	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
593	489	490	196	219	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	594	490	1092	219	897	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
595	491	492	27	528	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	596	493	463	26	516	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
597	417	494	128	151	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	598	494	495	151	174	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
599	495	496	174	197	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	600	496	497	197	220	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
601	497	1048	220	853	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	602	498	464	4	529	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
603	418	499	129	152	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	604	499	500	152	175	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
605	500	501	175	198	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	606	501	502	198	221	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
607	502	1049	221	854	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	608	503	409								

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																					
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y		IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y	
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q'		Fattore 'q'		Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q'		Fattore 'q'	
							Tagl.	Fless.	Tagl.	Fless.								Tagl.	Fless.	Tagl.	Fless.
691	547	240	299	115	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	692	457	548	277	300	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
693	548	292	300	116	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	694	458	549	278	301	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
695	549	293	301	117	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	696	459	550	279	302	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
697	550	294	302	118	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	698	444	295	303	119	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
699	551	552	272	295	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	700	552	197	295	32	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
701	551	449	272	265	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	702	552	542	295	288	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
703	446	1159	262	964	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	704	196	551	28	272	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
705	447	1160	263	965	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	706	448	1161	264	966	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
707	449	1162	265	967	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	708	450	452	266	268	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
709	451	453	267	269	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	710	452	451	268	267	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
711	453	441	269	270	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	712	455	450	273	266	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
713	454	1163	274	968	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	714	456	1164	276	969	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
715	457	1165	277	970	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	716	458	1166	278	971	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
717	459	1167	279	972	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	718	539	1168	285	973	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
719	540	1169	286	974	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	720	541	1170	287	975	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
721	542	1171	288	976	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	722	543	545	289	291	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
723	544	546	290	292	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	724	545	544	291	290	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
725	546	442	292	293	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	726	461	543	296	289	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
727	460	1172	297	977	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	728	547	1173	299	978	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
729	548	1174	300	979	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	730	549	1175	301	980	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
731	550	1176	302	981	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	732	406	1093	124	898	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
733	407	1094	125	899	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	734	410	1095	126	900	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
735	411	1096	127	901	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	736	417	419	128	130	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
737	418	420	129	132	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	738	419	418	130	129	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
739	242	411	131	127	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	740	420	415	132	133	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
741	263	417	135	128	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	742	264	996	136	801	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
743	425	997	138	802	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	744	426	998	139	803	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
745	427	999	140	804	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	746	428	1000	141	805	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
747	473	1097	147	902	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	748	477	1098	148	903	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
749	482	1099	149	904	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	750	487	1100	150	905	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
751	494	504	151	153	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	752	499	509	152	155	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
753	504	499	153	152	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	754	302	487	154	150	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
755	509	416	155	156	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	756	321	494	158	151	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
757	325	1001	159	806	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	758	519	1002	161	807	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
759	523	1003	162	808	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	760	528	1004	163	809	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
761	533	1005	164	810	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	762	474	1101	170	906	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
763	478	1102	171	907	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	764	483	1103	172	908	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
765	488	1104	173	909	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	766	495	505	174	176	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
767	500	510	175	178	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	768	505	500	176	175	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
769	303	488	177	173	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	770	510	421	178	179	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
771	322	495	181	174	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	772	326	1006	182	811	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
773	520	1007	184	812	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	774	524	1008	185	813	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
775	529	1009	186	814	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	776	534	1010	187	815	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
777	471	1105	192	910	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	778	475	1106	193	911	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
779	479	1107	194	912	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	780	484	1108	195	913	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
781	489	1109	196	914	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	782	496	506	197	199	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
783	501	511	198	201	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	784	506	501	199	198	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
785	304	489	200	196	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	786	511	424	201	202	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
787	323	496	204	197	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	788	327	1011	205	816	5,5					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																					
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y		IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y	
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q'		Fattore 'q'		Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q'		Fattore 'q'	
							Tagl.	Fless.	Tagl.	Fless.								Tagl.	Fless.	Tagl.	Fless.
873	585	586	407	419	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	874	586	587	419	431	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
875	587	588	431	443	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	876	588	823	443	610	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
877	569	589	396	408	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	878	589	590	408	420	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
879	590	591	420	432	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	880	591	592	432	444	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
881	592	824	444	611	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	882	570	593	388	400	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
883	593	594	400	412	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	884	594	595	412	424	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
885	595	596	424	436	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	886	596	917	436	722	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
887	571	597	389	401	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	888	597	598	401	413	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
889	598	599	413	425	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	890	599	600	425	437	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
891	600	918	437	723	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	892	572	601	390	402	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
893	601	602	402	414	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	894	602	603	414	426	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
895	603	604	426	438	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	896	604	919	438	724	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
897	573	605	391	403	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	898	605	606	403	415	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
899	606	607	415	427	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	900	607	608	427	439	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
901	608	920	439	725	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	902	467	468	392	404	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
903	468	469	404	416	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	904	469	470	416	428	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
905	470	430	428	440	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	906	430	921	440	726	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
907	253	825	137	614	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	908	317	826	160	615	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
909	318	827	183	616	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	910	319	828	206	619	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
911	320	829	229	620	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	912	339	922	386	727	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
913	570	923	388	728	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	914	571	924	389	729	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
915	572	925	390	730	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	916	573	926	391	731	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
917	568	830	395	621	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	918	569	831	396	624	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
919	340	927	398	732	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	920	593	928	400	733	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
921	597	929	401	734	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	922	601	930	402	735	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
923	605	931	403	736	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	924	585	832	407	625	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
925	589	833	408	626	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	926	341	932	410	737	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
927	594	933	412	738	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	928	598	934	413	739	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
929	602	935	414	740	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	930	606	936	415	741	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
931	586	834	419	629	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	932	590	835	420	630	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
933	342	937	422	742	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	934	595	938	424	743	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
935	599	939	425	744	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	936	603	940	426	745	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
937	607	941	427	746	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	938	587	836	431	631	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
939	591	837	432	634	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	940	343	942	434	747	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
941	596	943	436	748	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	942	600	944	437	749	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
943	604	945	438	750	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	944	608	946	439	751	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
945	588	838	443	635	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	946	592	839	444	636	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
947	555	840	347	639	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	948	609	841	494	640	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
949	610	394	507	86	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	950	395	396	520	33	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
951	397	842	533	641	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	952	611	843	546	644	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
953	612	844	559	645	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	954	558	845	348	646	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
955	613	846	495	649	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	956	614	398	508	87	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
957	399	400	521	34	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	958	401	847	534	650	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
959	615	848	547	651	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	960	616	849	560	654	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
961	248	681	88	247	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	962	617	682	486	248	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
963	618	402	499	70	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	964	403	404	512	31	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
965	405	683	525	249	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	966	619	684	538	250	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
967	620	685	551	251	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	968	277	686	89	252	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
969	621	687	487	253	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	970	622	408	500	71	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																																
IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y		IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y												
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.			Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.			Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.		
1055	638	279	581	91	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1056	431	777	569	480	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1057	432	280	582	92	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1059	368	778	563	481	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1060	574	779	565	482	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1061	575	780	566	483	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1063	577	782	568	492	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1064	566	870	572	675	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1065	567	871	573	676	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1067	370	783	576	496	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1066	367	872	575	677	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1067	370	783	576	496	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1069	636	785	579	505	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1068	635	784	578	504	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1069	636	785	579	505	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1071	638	787	581	517	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1070	637	786	580	509	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1071	638	787	581	517	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1073	634	874	586	679	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1072	633	873	585	678	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1073	634	874	586	679	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1075	640	639	622	612	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1074	639	1216	612	1021	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1075	640	639	622	612	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1077	642	641	642	632	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1076	641	640	632	622	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1077	642	641	642	632	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1079	243	643	328	652	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1078	643	642	652	642	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1079	243	643	328	652	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1081	645	644	623	613	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1080	644	1217	613	1022	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1081	645	644	623	613	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1083	647	646	643	633	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1082	646	645	633	623	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1083	647	646	643	633	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1085	333	648	329	653	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1084	648	647	653	643	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1085	333	648	329	653	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1087	639	644	612	613	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1086	375	1218	607	1023	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1087	639	644	612	613	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1089	377	1219	617	1024	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1088	644	381	613	608	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1089	377	1219	617	1024	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1091	645	382	623	618	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1090	640	645	622	623	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1091	645	382	623	618	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1093	641	646	632	633	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1092	378	1220	627	1025	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1093	641	646	632	633	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1095	379	1221	637	1026	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1094	646	383	633	628	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1095	379	1221	637	1026	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1097	647	384	643	638	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1096	642	647	642	643	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1097	647	384	643	638	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1099	643	648	652	653	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1098	380	1222	647	1027	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1099	643	648	652	653	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1373	1080	263	885	135	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1100	648	385	653	648	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1373	1080	263	885	135	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1375	1082	386	887	123	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1374	1081	321	886	158	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1375	1082	386	887	123	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1377	1084	407	889	125	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1376	1083	406	888	124	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1377	1084	407	889	125	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1379	1086	411	891	127	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1378	1085	410	890	126	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1379	1086	411	891	127	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1381	1043	417	848	128	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1380	1087	322	892	181	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1381	1043	417	848	128	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1383	1045	419	850	130	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1382	1044	418	849	129	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1383	1045	419	850	130	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1385	1047	415	852	133	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1384	1046	420	851	132	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1385	1047	415	852	133	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1387	982	426	787	139	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1386	981	425	786	138	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1387	982	426	787	139	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1389	984	428	789	141	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1388	983	427	788	140	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1389	984	428	789	141	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1391	907	347	712	435	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1390	985	389	790	142	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1391	907	347	712	435	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1393	766	371	469	564	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1392	986	253	791	137	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1393	766	371	469	564	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1395	987	317	792	160	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1394	767	372	470	577	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1395	987	317	792	160	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50
1397	675	360	241	485	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1396	988	318	79																		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																			
IDENTIFICATIVO						DIREZIONE X		DIREZIONE Y		IDENTIFICATIVO						DIREZIONE X		DIREZIONE Y	
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.		Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	
1509	813	556	596	342	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1510	814	203	597	45	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1511	815	557	598	345	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1512	816	199	599	40	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1513	817	558	600	348	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1514	818	208	601	53	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1515	819	566	604	572	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1516	820	567	605	573	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1517	821	568	606	395	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1518	822	569	609	396	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1519	912	570	717	388	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1520	913	571	718	389	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1521	914	572	719	390	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1522	915	573	720	391	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1523	916	467	721	392	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1524	768	574	471	565	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1525	769	575	472	566	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1526	770	576	473	567	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1527	771	577	474	568	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1528	772	431	475	569	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1529	1177	564	982	353	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1530	1178	583	983	354	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1531	1179	565	984	356	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1532	1180	584	985	357	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1533	1181	559	986	362	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1534	1182	578	987	363	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1535	1183	560	988	365	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1536	1184	579	989	366	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1537	1185	561	990	368	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1538	1186	580	991	369	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1539	1187	562	992	371	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1540	1188	581	993	372	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1541	1189	563	994	374	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1542	1190	582	995	375	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1543	1191	486	996	377	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1544	1192	481	997	378	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1545	823	553	610	338	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1546	824	556	611	342	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1547	917	237	722	73	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1548	918	272	723	75	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1549	919	273	724	79	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1550	920	274	725	81	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1551	921	223	726	83	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1552	825	568	614	395	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1553	826	585	615	407	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1554	827	586	616	419	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1555	828	587	619	431	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1556	829	588	620	443	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1557	922	570	727	388	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1558	923	571	728	389	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1559	924	572	729	390	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1560	925	573	730	391	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1561	926	467	731	392	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1562	830	569	621	396	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1563	831	339	624	386	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1564	927	593	732	400	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1565	928	597	733	401	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1566	929	601	734	402	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1567	930	605	735	403	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1568	931	468	736	404	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1569	832	589	625	408	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1570	833	340	626	398	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1571	932	594	737	412	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1572	933	598	738	413	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1573	934	602	739	414	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1574	935	606	740	415	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1575	936	469	741	416	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1576	834	590	629	420	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1577	835	341	630	410	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1578	937	595	742	424	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1579	938	599	743	425	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1580	939	603	744	426	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1581	940	607	745	427	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1582	941	470	746	428	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1583	836	591	631	432	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1584	837	342	634	422	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1585	942	596	747	436	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1586	943	600	748	437	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1587	944	604	749	438	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1588	945	608	750	439	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1589	946	430	751	440	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1590	838	592	635	444	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1591	839	343	636	434	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1592	840	609	639	494	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1593	841	610	640	507	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1594	842	611	641	546	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1595	843	612	644	559	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1596	844	554	645	344	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1597	845	613	646	495	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1598	846	614	649	508	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1599	847	615	650	547	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1600	848	616	651	560	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1601	849	557	654	345	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1602	681	617	247	486	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1603	682	618	248	499	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1604	683	619	249	538	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1605	684	620	250	551	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1606	685	230	251	72	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1607	686	621	252	487	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1608	687	622	253	500	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1609	688	623	254	539	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1610	689	624	255	552	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1611	690	266	256	74	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1612	691	625	257	488	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1613	692	626	258	501	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1614	693	627	259	540	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1615	694	628	260	553	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1616	695	267	271	78	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1617	696	629	281	489	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1618	697	630	282	502	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1619	698	631	283	541	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1620	699	632	294	554	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1621	700	268	304	80	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1622	701	438	305	490	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1623	702	462	306	503	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1624	703	465	315	542	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1625	704	466	324	555	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1626	705	269	333	82	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1627	706	617	340	486	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1628	707	621	341	487	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1629	708	625	343	488	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1630	709	629	346	489	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1631	710	438	349	490	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1632	850	609	655	494	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1633	851	613	656	495	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1634	852	331	657	484	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1635	711	618	352	499	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1636	712	622	355	500	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1637	713	626	358	501	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1638	714	630	359	502	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50
1639	715	462	360	503	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1640	853	610	658	507	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																			
IDENTIFICATIVO						DIREZIONE X		DIREZIONE Y		IDENTIFICATIVO						DIREZIONE X		DIREZIONE Y	
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.		Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	
1691	786	638	509	581	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1692	787	432	517	582	5,50	5,50	1,50	1,50
1693	873	634	678	586	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1694	874	370	679	576	5,50	5,50	1,50	1,50
1695	1216	373	1021	602	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1696	1217	374	1022	603	5,50	5,50	1,50	1,50
1697	1218	639	1023	612	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1698	1219	640	1024	622	5,50	5,50	1,50	1,50
1699	1220	641	1025	632	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1700	1221	642	1026	642	5,50	5,50	1,50	1,50
1701	1222	643	1027	652	5,50	5,50	1,50	1,50	1,50	1,50									

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	123	5,50	1	9	0	-45	0	0	-417	-1	120294	11229	1629	13358	23877	177	2618	0	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	-189	0	0	-457	-1	120298	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 480	885	5,50	2	13	0	-340	0	0	-469	-1	120297	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	146	5,50	1	9	0	-178	0	0	-960	0	120229	11223	1628	13358	23877	177	2617	2	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	-501	0	0	-1024	0	120217	11222	1628	13358	23877	177	2617	4	
Asta: 482	886	5,50	2	13	0	-837	0	0	-1036	0	120214	11221	1627	13358	23877	177	2616	7	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	142	5,50	25	0	-23	0	0	0	235	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36		29	0	114	0	0	208	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 483	165	5,50	25	0	245	0	0	0	190	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	245	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	2			
Sez.N. 193	165	5,50	25	0	242	0	0	0	60	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		29	0	272	0	0	40	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 484	188	5,50	29	0	290	0	0	0	17	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	290	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	3			
Sez.N. 193	188	5,50	29	0	267	0	0	0	-14	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		29	0	252	0	0	-36	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 485	211	5,50	13	0	220	0	0	0	-59	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	267	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	3			
Sez.N. 193	211	5,50	25	0	230	0	0	0	-131	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		25	0	144	0	0	-153	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 486	234	5,50	25	0	36	0	0	0	-177	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	230	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	2			
Sez.N. 193	5	5,50	1	9	0	-943	0	0	1048	0	120216	11222	1628	13358	23877	177	2617	8	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	-601	0	0	1036	0	120218	11222	1628	13358	23877	177	2617	5	
Asta: 487	887	5,50	2	13	0	-334	0	0	783	0	120263	11226	1628	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	86	5,50	29	0	52	0	0	0	-137	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36		25	0	1	0	0	-149	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 488	520	5,50	29	0	-55	0	0	0	-163	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	33	5,50	29	0	67	0	0	0	-162	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		33	0	7	0	0	-172	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 489	533	5,50	21	0	-58	0	0	0	-188	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	87	5,50	21	0	58	0	0	0	-158	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		21	0	0	0	0	-171	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 490	521	5,50	21	0	-64	0	0	0	-184	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	34	5,50	33	0	83	0	0	0	-191	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		33	0	13	0	0	-203	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 491	534	5,50	33	0	-62	0	0	0	-216	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	70	5,50	21	0	274	0	0	0	-46	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		33	0	258	0	0	-48	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 492	512	5,50	33	0	239	0	0	0	-61	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	274	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	2			
Sez.N. 193	31	5,50	21	0	389	0	0	0	-181	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36		21	0	322	0	0	-194	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 493	525	5,50	33	0	251	0	0	0	-202	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	389	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	3			
Sez.N. 193	7	5,50	1	9	0	-1939	0	0	1768	0	119994	11201	1625	13358	23877	177	2612	17	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	-1360	0	0	1756	0	119999	11201	1625	13358	23877	177	2612	12	
Asta: 494	888	5,50	2	13	0	-871	0	0	1465	0	120102	11211	1626	13358	23877	177	2614	8	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	9	5,50	1	9	0	-2297	0	0	1940	0	119932	11195	1624	13358	23877	177	2610	21	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	-1662	0	0	1928	0	119937	11196	1624	13358	23877	177	2610	15	
Asta: 495	889	5,50	2	13	0	-1105	0	0	1669	0	120036	11205	1625	13358	23877	177	2613	10	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	71	5,50	21	0	691	0	0	108	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	6		
IPE270	qn=	-36	21	0	727	0	0	95	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	6		
Asta: 496	513	5,50	21	0	759	0	0	82	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	7		
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	759	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	7				
Sez.N. 193	11	5,50	1 9	0	-1912	0	0	1667	0	120030	11204	1625	13358	23877	177	2612	17		
IPE270	qn=	-36 / 9	0	-1366	0	0	0	1655	0	120034	11205	1625	13358	23877	177	2613	12		
Asta: 497	890	5,50	2 13	0	-889	0	0	1413	0	120113	11212	1626	13358	23877	177	2614	8		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	13	5,50	1 9	0	-922	0	0	1063	0	120209	11221	1627	13358	23877	177	2616	8		
IPE270	qn=	-36 / 9	0	-574	0	0	0	1052	0	120212	11221	1627	13358	23877	177	2616	5		
Asta: 498	891	5,50	2 13	0	-318	0	0	749	0	120265	11226	1628	13358	23877	177	2618	3		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	169	5,50	1 9	0	-257	0	0	-1287	0	120145	11215	1627	13358	23877	177	2615	2		
IPE270	qn=	-36 / 29	0	-678	0	0	0	-1305	0	120142	11215	1627	13358	23877	177	2615	6		
Asta: 499	892	5,50	2 13	0	-1105	0	0	-1317	0	120139	11214	1626	13358	23877	177	2615	10		
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	30	5,50	9	0	889	0	0	-164	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	8		
IPE270	qn=	-36 33	0	829	0	0	0	-176	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	7		
Asta: 500	526	5,50	33	0	764	0	0	-189	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	7		
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	889	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	8				
Sez.N. 193	133	5,50	9	0	-19	0	0	196	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
IPE270	qn=	-36 29	0	94	0	0	0	174	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1		
Asta: 501	156	5,50	21	0	200	0	0	151	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	2		
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	200	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 193	15	5,50	1 9	0	-844	0	0	1033	0	120206	11221	1627	13358	23877	177	2616	8		
IPE270	qn=	-36 / 9	0	-506	0	0	0	1021	0	120209	11221	1627	13358	23877	177	2616	5		
Asta: 502	848	5,50	2 13	0	-260	0	0	735	0	120271	11227	1628	13358	23877	177	2618	2		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	17	5,50	1 9	0	-2068	0	0	1879	0	119949	11197	1624	13358	23877	177	2611	18		
IPE270	qn=	-36 / 25	0	-1452	0	0	0	1863	0	119956	11197	1624	13358	23877	177	2611	13		
Asta: 503	849	5,50	2 13	0	-934	0	0	1566	0	120066	11208	1626	13358	23877	177	2613	8		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	19	5,50	1 9	0	-1727	0	0	1620	0	120045	11206	1625	13358	23877	177	2613	15		
IPE270	qn=	-36 / 9	0	-1197	0	0	0	1608	0	120049	11206	1625	13358	23877	177	2613	11		
Asta: 504	850	5,50	2 13	0	-737	0	0	1380	0	120128	11213	1626	13358	23877	177	2615	7		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	22	5,50	1 25	0	-1691	0	0	1616	0	120044	11205	1625	13358	23877	177	2613	15		
IPE270	qn=	-36 / 25	0	-1161	0	0	0	1604	0	120048	11206	1625	13358	23877	177	2613	10		
Asta: 505	851	5,50	2 29	0	-719	0	0	1337	0	120135	11214	1626	13358	23877	177	2615	6		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	24	5,50	1 25	0	-835	0	0	1032	0	120205	11221	1627	13358	23877	177	2616	7		
IPE270	qn=	-36 / 25	0	-498	0	0	0	1021	0	120207	11221	1627	13358	23877	177	2616	4		
Asta: 506	852	5,50	2 29	0	-239	0	0	772	0	120268	11226	1628	13358	23877	177	2618	2		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	156	5,50	25	0	201	0	0	58	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2		
IPE270	qn=	-36 25	0	229	0	0	0	36	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2		
Asta: 507	179	5,50	29	0	246	0	0	13	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2		
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	246	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 193	84	5,50	21	0	883	0	0	156	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	8		
IPE270	qn=	-36 21	0	936	0	0	0	143	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	8		
Asta: 508	514	5,50	21	0	985	0	0	130	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	9		
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	985	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	16	Rpf=	0	Rft=	9				
Sez.N. 193	133	5,50	25	0	12	0	0	-638	0	120284	11228	1628	13358	23877	177	2618	0		
IPE270	qn=	-36 9	0	-383	0	0	0	-657	0	120281	11228	1628	13358	23877	177	2618	3		
Asta: 509	136	5,50	25	0	-791	0	0	-682	0	120277	11227	1628	13358	23877	177	2618	7		
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$		85,2	0	791	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	7				
Sez.N. 193	179	5,50	25	0	246	0	0	-15	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2		
IPE270	qn=	-36 25	0	231	0	0	0	-36	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2		
Asta: 510	202	5,50	29	0	199	0	0	-60	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2		
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	246	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 193	156	5,50	29	0	-150	0	0	-1217	0	120169	11217	1627	13358	23877	177	2615	1		
IPE270	qn=	-36 9	0	-898	0	0	0	-1284	0	120151	11215	1627	13358	23877	177	2615	8		
Asta: 511	159	5,50	25	0	-1688	0	0	-1310	0	120143	11215	1627	13358	23877	177	2615	15		
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$		85,2	0	1688	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	15				
Sez.N. 193	179	5,50	29	0	-215	0	0	-1462	0	120106	11211	1626	13358	23877	177	2614	2		
IPE270	qn=	-36 9	0	-1111	0	0	0	-1531	0	120084	11209	1626	13358	23877	177	2614	10		
Asta: 512	182	5,50	25	0	-2053	0	0	-1558	0	120075	11208	1626	13358	23877	177	2613	18		
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$		85,2	0	2053	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	18				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	202	5,50	29	0	-147	0	0	-1248	0	120161	11216	1627	13358	23877	177	2615	1		
IPE270	qn=-36	9	0	-913	0	0	-1320	0	120141	11215	1627	13358	23877	177	2615	8			
Asta: 513	205	5,50	25	0	-1726	0	0	-1348	0	120133	11214	1626	13358	23877	177	2615	15		
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	1726	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	15							
Sez.N. 193	52	5,50	1 25	0	-909	0	0	992	0	120224	11222	1628	13358	23877	177	2617	8		
IPE270	qn=-36	/ 25	0	-584	0	0	980	0	120227	11223	1628	13358	23877	177	2617	5			
Asta: 514	786	5,50	2 29	0	-315	0	0	798	0	120258	11225	1628	13358	23877	177	2617	3		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 193	62	5,50	1 25	0	-1874	0	0	1643	0	120041	11205	1625	13358	23877	177	2613	17		
IPE270	qn=-36	/ 25	0	-1336	0	0	1631	0	120045	11206	1625	13358	23877	177	2613	12			
Asta: 515	787	5,50	2 29	0	-853	0	0	1450	0	120103	11211	1626	13358	23877	177	2614	8		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 193	64	5,50	1 25	0	-2249	0	0	1926	0	119920	11194	1624	13358	23877	177	2610	20		
IPE270	qn=-36	/ 25	0	-1618	0	0	1914	0	119924	11194	1624	13358	23877	177	2610	14			
Asta: 516	788	5,50	2 29	0	-1053	0	0	1701	0	120019	11203	1625	13358	23877	177	2612	9		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 193	66	5,50	1 25	0	-1873	0	0	1693	0	120020	11203	1625	13358	23877	177	2612	17		
IPE270	qn=-36	/ 25	0	-1318	0	0	1681	0	120025	11204	1625	13358	23877	177	2612	12			
Asta: 517	789	5,50	2 29	0	-829	0	0	1471	0	120103	11211	1626	13358	23877	177	2614	7		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 193	68	5,50	1 25	0	-915	0	0	1032	0	120218	11222	1628	13358	23877	177	2617	8		
IPE270	qn=-36	/ 25	0	-577	0	0	1020	0	120220	11222	1628	13358	23877	177	2617	5			
Asta: 518	790	5,50	2 29	0	-302	0	0	817	0	120257	11225	1628	13358	23877	177	2617	3		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 193	202	5,50	25	0	200	0	0	-136	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	2		
IPE270	qn=-36	29	0	111	0	0	0	-157	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1		
Asta: 519	225	5,50	25	0	-1	0	0	-182	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	200	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	2							
Sez.N. 193	440	5,50	1 21	0	-79	0	0	-415	0	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	1		
IPE270	qn=-36	/ 21	0	-224	0	0	0	-427	0	120307	11230	1629	13358	23877	177	2618	2		
Asta: 520	712	5,50	2 21	0	-372	0	0	-440	0	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	3		
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 193	225	5,50	25	0	18	0	0	-696	0	120275	11227	1628	13358	23877	177	2618	0		
IPE270	qn=-36	25	0	-413	0	0	0	-718	0	120272	11227	1628	13358	23877	177	2618	4		
Asta: 521	228	5,50	25	0	-856	0	0	-740	0	120268	11226	1628	13358	23877	177	2618	8		
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	856	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	8							
Sez.N. 193	142	5,50	1 25	0	-46	0	0	-433	-1	120296	11229	1629	13358	23877	177	2618	0		
IPE270	qn=-36	/ 29	0	-192	0	0	0	-468	-1	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	2		
Asta: 522	791	5,50	2 29	0	-344	0	0	-479	-1	120298	11229	1629	13358	23877	177	2618	3		
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 193	569	5,50	1 17	0	60	0	0	-240	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1		
IPE270	qn=-36	/ 5	0	-30	0	0	0	-258	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
Asta: 523	469	5,50	2 5	0	-120	0	0	-271	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	1		
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 193	582	5,50	1 21	0	46	0	0	-158	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
IPE270	qn=-36	/ 5	0	-10	0	0	0	-171	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
Asta: 524	470	5,50	2 5	0	-71	0	0	-184	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1		
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 193	165	5,50	1 25	0	-181	0	0	-967	0	120228	11223	1628	13358	23877	177	2617	2		
IPE270	qn=-36	/ 29	0	-502	0	0	0	-1025	0	120216	11222	1628	13358	23877	177	2617	4		
Asta: 525	792	5,50	2 29	0	-833	0	0	-1036	0	120213	11221	1627	13358	23877	177	2616	7		
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 193	29	5,50	21	0	1117	0	0	-158	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	10		
IPE270	qn=-36	21	0	1059	0	0	0	-171	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	9		
Asta: 526	527	5,50	5	0	995	0	0	-183	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	9		
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$	49,9	0	1117	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	10							
Sez.N. 193	85	5,50	17	0	696	0	0	68	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	6		
IPE270	qn=-36	17	0	718	0	0	0	55	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	6		
Asta: 527	515	5,50	17	0	735	0	0	42	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7		
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$	49,9	0	735	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	7							
Sez.N. 193	188	5,50	1 25	0	-263	0	0	-1289	0	120142	11215	1627	13358	23877	177	2615	2		
IPE270	qn=-36	/ 29	0	-680	0	0	0	-1306	0	120141	11215	1627	13358	23877	177	2615	6		
Asta: 528	793	5,50	2 29	0	-1102	0	0	-1317	0	120137	11214	1626	13358	23877	177	2615	10		
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							
Sez.N. 111	364	5,50	33	0	175	0	0	-1469	1	203350	16429	5773	29849	24018	529	2234	1		
HEB220	qn=-71	33	0	-384	0	0	0	-1496	1	203355	16428	5773	29849	24018	529	2233	2		
Asta: 529	50	5,50	33	0	-954	0	0	-1523	1	203320	16427	5773	29849	24018	529	2233	6		
Instab.:l=	75,5	$\beta^*l=$	52,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	490	5,50	1	5	0	-90	0	0	-540	0	120294	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-277	0	0	-552	0	120292	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 530	241	5,50	2	5	0	-468	0	0	-564	0	120291	11229	1629	13358	23877	177	2618	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	211	5,50	1	29	0	-202	0	0	-1049	1	120195	11220	1627	13358	23877	177	2616	2	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	-541	0	0	-1061	1	120192	11219	1627	13358	23877	177	2616	5	
Asta: 531	794	5,50	2	29	0	-883	0	0	-1072	1	120189	11219	1627	13358	23877	177	2616	8	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	261	5,50		9	0	222	0	0	37	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		25	0	241	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 532	284	5,50		25	0	241	0	0	-6	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$		84,5	0	241	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 193	270	5,50		29	0	191	0	0	32	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		29	0	206	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 533	293	5,50		29	0	204	0	0	-11	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$		84,5	0	206	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 193	280	5,50		25	0	187	0	0	54	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		25	0	213	0	0	32	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 534	303	5,50		29	0	228	0	0	17	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$		84,5	0	228	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 193	234	5,50	1	25	0	-47	0	0	-450	1	120293	11229	1629	13358	23877	177	2618	0	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	-204	0	0	-508	0	120301	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 535	795	5,50	2	29	0	-369	0	0	-520	0	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	280	5,50	1	25	0	-24	0	0	3	-2	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	-28	0	0	-27	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 536	958	5,50	2	29	0	-39	0	0	-39	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	303	5,50	1	29	0	-25	0	0	47	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	-12	0	0	36	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 537	959	5,50	2	25	0	-3	0	0	0	1	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	6	5,50		25	0	-543	0	0	762	0	120270	11227	1628	13358	23877	177	2618	5	
IPE270	qn=	-36		25	0	-136	0	0	742	0	120273	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 538	261	5,50		9	0	260	0	0	723	0	120276	11227	1628	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	543	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 5							
Sez.N. 193	8	5,50		9	0	-649	0	0	902	0	120246	11224	1628	13358	23877	177	2617	6	
IPE270	qn=	-36		25	0	-167	0	0	881	0	120250	11225	1628	13358	23877	177	2617	1	
Asta: 539	262	5,50		9	0	305	0	0	863	0	120253	11225	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	649	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 6							
Sez.N. 193	10	5,50		9	0	-667	0	0	925	0	120242	11224	1628	13358	23877	177	2617	6	
IPE270	qn=	-36		25	0	-172	0	0	903	0	120246	11224	1628	13358	23877	177	2617	2	
Asta: 540	263	5,50		9	0	313	0	0	886	0	120249	11225	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	667	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 6							
Sez.N. 193	12	5,50		9	0	-683	0	0	948	0	120237	11224	1628	13358	23877	177	2617	6	
IPE270	qn=	-36		9	0	-175	0	0	928	0	120241	11224	1628	13358	23877	177	2617	2	
Asta: 541	264	5,50		9	0	321	0	0	909	0	120245	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	683	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 6							
Sez.N. 193	14	5,50		9	0	-578	0	0	814	0	120261	11226	1628	13358	23877	177	2617	5	
IPE270	qn=	-36		25	0	-142	0	0	789	0	120265	11226	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 542	265	5,50		9	0	282	0	0	775	0	120267	11226	1628	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	578	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 5							
Sez.N. 193	16	5,50		25	0	-483	0	0	691	0	120281	11228	1628	13358	23877	177	2618	4	
IPE270	qn=	-36		13	0	-117	0	0	596	0	120294	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 543	266	5,50		25	0	243	0	0	652	0	120287	11228	1628	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	483	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 4							
Sez.N. 193	18	5,50		25	0	-630	0	0	885	0	120249	11225	1628	13358	23877	177	2617	6	
IPE270	qn=	-36		25	0	-156	0	0	866	0	120253	11225	1628	13358	23877	177	2617	1	
Asta: 544	267	5,50		25	0	307	0	0	846	0	120257	11225	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	630	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 6							
Sez.N. 193	21	5,50		25	0	-607	0	0	858	0	120254	11225	1628	13358	23877	177	2617	5	
IPE270	qn=	-36		25	0	-148	0	0	838	0	120258	11225	1628	13358	23877	177	2617	1	
Asta: 545	268	5,50		25	0	300	0	0	819	0	120261	11226	1628	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	607	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 5							
Sez.N. 193	23	5,50		25	0	-607	0	0	854	0	120255	11225	1628	13358	23877	177	2617	5	
IPE270	qn=	-36		25	0	-150	0	0	835	0	120258	11226	1628	13358	23877	177	2617	1	
Asta: 546	269	5,50		25	0	297	0	0	815	0	120262	11226	1628	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	607	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft= 5							
Sez.N. 193	25	5,50		25	0	-483	0	0	692	0	120281	11228	1628	13358	23877	177	2618	4	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
IPE270	qn=	-36		29	0	-116	0	0	595	0	120294	11229	1629	13358	23877	177	2618	1
Asta: 547	270	5,50		25	0	245	0	0	653	0	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	2
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	483	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft=	4					
Sez.N. 193	270	5,50		25	0	30	0	0	-126	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36		25	0	-53	0	0	-148	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 548	274	5,50		25	0	-150	0	0	-170	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$		85,2	0	150	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	1					
Sez.N. 112	42	5,50		25	0	-933	0	0	1329	0	407361	32912	28188	114450	48038	1057	2237	3
2*HEB220	qn=	-143		25	0	-236	0	0	1252	0	407379	32913	28189	114450	48038	1057	2237	1
Asta: 549	273	5,50		25	0	421	0	0	1174	0	407396	32914	28190	114450	48038	1057	2237	1
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 112	43	5,50		25	0	-925	0	0	1319	0	407364	32912	28188	114450	48038	1057	2237	3
2*HEB220	qn=	-143		25	0	-233	0	0	1242	0	407381	32913	28189	114450	48038	1057	2237	1
Asta: 550	274	5,50		25	0	418	0	0	1164	0	407398	32915	28190	114450	48038	1057	2237	1
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	61	5,50		25	0	-532	0	0	747	0	120273	11227	1628	13358	23877	177	2618	5
IPE270	qn=	-36		25	0	-133	0	0	727	0	120276	11227	1628	13358	23877	177	2618	1
Asta: 551	276	5,50		25	0	255	0	0	708	0	120279	11227	1628	13358	23877	177	2618	2
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	532	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft=	5					
Sez.N. 193	63	5,50		25	0	-638	0	0	889	0	120249	11225	1628	13358	23877	177	2617	6
IPE270	qn=	-36		25	0	-163	0	0	869	0	120252	11225	1628	13358	23877	177	2617	1
Asta: 552	277	5,50		25	0	302	0	0	850	0	120256	11225	1628	13358	23877	177	2617	3
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	638	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft=	6					
Sez.N. 193	65	5,50		25	0	-654	0	0	906	0	120245	11224	1628	13358	23877	177	2617	6
IPE270	qn=	-36		25	0	-169	0	0	887	0	120249	11225	1628	13358	23877	177	2617	2
Asta: 553	278	5,50		25	0	305	0	0	867	0	120253	11225	1628	13358	23877	177	2617	3
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	654	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft=	6					
Sez.N. 193	67	5,50		25	0	-632	0	0	877	0	120251	11225	1628	13358	23877	177	2617	6
IPE270	qn=	-36		25	0	-163	0	0	858	0	120254	11225	1628	13358	23877	177	2617	1
Asta: 554	279	5,50		25	0	296	0	0	838	0	120258	11225	1628	13358	23877	177	2617	3
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	632	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft=	6					
Sez.N. 193	69	5,50		25	0	-485	0	0	673	0	120284	11228	1628	13358	23877	177	2618	4
IPE270	qn=	-36		25	0	-126	0	0	653	0	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	1
Asta: 555	280	5,50		25	0	222	0	0	634	0	120289	11228	1629	13358	23877	177	2618	2
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	485	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft=	4					
Sez.N. 193	293	5,50	13	0	20	0	0	0	-114	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	25	0	-60	0	0	0	-142	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 556	297	5,50	25	0	-154	0	0	0	-164	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$		85,2	0	154	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	1					
Sez.N. 193	261	5,50	1 9	0	-22	0	0	0	109	-2	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/ 25	0	11	0	0	0	97	-2	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 557	960	5,50	2 9	0	41	0	0	0	86	-2	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	284	5,50	1 25	0	-26	0	0	0	120	2	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/ 25	0	11	0	0	0	108	2	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 558	961	5,50	2 25	0	44	0	0	0	96	2	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	503	5,50	1 21	0	-284	0	0	0	-1366	0	120118	11212	1626	13358	23877	177	2614	3
IPE270	qn=	-36	/ 5	0	-755	0	0	0	-1379	0	120114	11212	1626	13358	23877	177	2614	7
Asta: 559	242	5,50	2 5	0	-1229	0	0	0	-1391	0	120111	11212	1626	13358	23877	177	2614	11
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	516	5,50	1 21	0	-441	0	0	0	-1799	0	119982	11200	1624	13358	23877	177	2611	4
IPE270	qn=	-36	/ 21	0	-1059	0	0	0	-1812	0	119978	11199	1624	13358	23877	177	2611	9
Asta: 560	243	5,50	2 21	0	-1682	0	0	0	-1824	0	119973	11199	1624	13358	23877	177	2611	15
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	529	5,50	1 21	0	-449	0	0	0	-1793	0	119983	11200	1624	13358	23877	177	2611	4
IPE270	qn=	-36	/ 21	0	-1066	0	0	0	-1805	0	119979	11199	1624	13358	23877	177	2611	10
Asta: 561	244	5,50	2 21	0	-1686	0	0	0	-1817	0	119974	11199	1624	13358	23877	177	2611	15
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	542	5,50	1 21	0	-259	0	0	0	-1338	0	120125	11213	1626	13358	23877	177	2615	2
IPE270	qn=	-36	/ 21	0	-719	0	0	0	-1350	0	120122	11213	1626	13358	23877	177	2614	6
Asta: 562	245	5,50	2 21	0	-1184	0	0	0	-1363	0	120118	11212	1626	13358	23877	177	2614	11
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	555	5,50	1 21	0	-74	0	0	0	-474	1	120301	11230	1629	13358	23877	177	2618	1
IPE270	qn=	-36	/ 21	0	-238	0	0	0	-486	1	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	2
Asta: 563	246	5,50	2 21	0	-407	0	0	0	-499	1	120298	11229	1629	13358	23877	177	2618	4
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	392	5,50	1 21	0	-69	0	0	0	-387	0	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/ 21	0	-204	0	0	0	-400	0	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	2

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Asta: 564	713	5,50	2	21	0	-343	0	0	-412	0	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	404	5,50	1	9	0	-195	0	0	-999	0	120217	11222	1628	13358	23877	177	2617	2
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-539	0	0	-1012	0	120216	11222	1628	13358	23877	177	2617	5
Asta: 565	714	5,50	2	33	0	-889	0	0	-1025	0	120213	11221	1627	13358	23877	177	2616	8
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	416	5,50	1	25	0	-249	0	0	-1245	0	120168	11217	1627	13358	23877	177	2615	2
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-678	0	0	-1259	0	120165	11217	1627	13358	23877	177	2615	6
Asta: 566	715	5,50	2	21	0	-1112	0	0	-1271	0	120161	11216	1627	13358	23877	177	2615	10
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	428	5,50	1	9	0	-183	0	0	-1034	0	120211	11221	1627	13358	23877	177	2616	2
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-540	0	0	-1047	0	120209	11221	1627	13358	23877	177	2616	5
Asta: 567	716	5,50	2	33	0	-901	0	0	-1060	0	120206	11221	1627	13358	23877	177	2616	8
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	123	5,50		9	0	-24	0	0	249	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36		13	0	122	0	0	220	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 568	146	5,50		9	0	261	0	0	204	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	261	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	2					
Sez.N. 193	146	5,50		9	0	259	0	0	49	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36		13	0	283	0	0	31	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Asta: 569	169	5,50		13	0	295	0	0	7	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	295	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	3					
Sez.N. 193	169	5,50		29	0	269	0	0	-10	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36		29	0	257	0	0	-32	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Asta: 570	192	5,50		5	0	228	0	0	-55	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	269	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	3					
Sez.N. 193	192	5,50		9	0	239	0	0	-137	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36		9	0	149	0	0	-159	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 571	215	5,50		25	0	37	0	0	-183	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	239	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	2					
Sez.N. 193	215	5,50	1	25	0	3	0	0	-378	-1	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	29	0	-143	0	0	-422	0	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 572	893	5,50	2	29	0	-292	0	0	-435	0	120307	11230	1629	13358	23877	177	2618	3
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	124	5,50		9	0	-124	0	0	593	0	120289	11228	1629	13358	23877	177	2618	1
IPE270	qn=	-36		13	0	229	0	0	572	0	120292	11229	1629	13358	23877	177	2618	2
Asta: 573	147	5,50		13	0	596	0	0	548	0	120295	11229	1629	13358	23877	177	2618	5
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	596	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	5					
Sez.N. 193	147	5,50		13	0	597	0	0	189	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	5
IPE270	qn=	-36		13	0	705	0	0	167	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	6
Asta: 574	170	5,50		33	0	807	0	0	144	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	7
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	807	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	7					
Sez.N. 193	170	5,50		25	0	802	0	0	-124	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	7
IPE270	qn=	-36		25	0	721	0	0	-145	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	6
Asta: 575	193	5,50		25	0	618	0	0	-169	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	5
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	802	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	7					
Sez.N. 193	193	5,50		25	0	620	0	0	-522	0	120298	11229	1629	13358	23877	177	2618	6
IPE270	qn=	-36		25	0	297	0	0	-544	0	120295	11229	1629	13358	23877	177	2618	3
Asta: 576	216	5,50		29	0	-67	0	0	-568	0	120292	11229	1629	13358	23877	177	2618	1
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	620	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	6					
Sez.N. 193	216	5,50	1	29	0	-71	0	0	-1081	-1	120193	11219	1627	13358	23877	177	2616	1
IPE270	qn=	-36	/	13	0	-447	0	0	-1094	-1	120189	11219	1627	13358	23877	177	2616	4
Asta: 577	894	5,50	2	13	0	-828	0	0	-1106	-1	120186	11219	1627	13358	23877	177	2616	7
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	125	5,50		13	0	-193	0	0	772	0	120269	11227	1628	13358	23877	177	2618	2
IPE270	qn=	-36		9	0	268	0	0	749	0	120273	11227	1628	13358	23877	177	2618	2
Asta: 578	148	5,50		13	0	751	0	0	727	0	120276	11227	1628	13358	23877	177	2618	7
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	751	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	7					
Sez.N. 193	148	5,50		29	0	753	0	0	243	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	7
IPE270	qn=	-36		5	0	893	0	0	222	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	8
Asta: 579	171	5,50		9	0	1031	0	0	198	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	9
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	1031	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	10					
Sez.N. 193	171	5,50		9	0	1025	0	0	-178	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	9
IPE270	qn=	-36		9	0	911	0	0	-200	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	8
Asta: 580	194	5,50		25	0	772	0	0	-224	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	7
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	1025	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	10					
Sez.N. 193	194	5,50		13	0	775	0	0	-691	0	120282	11228	1628	13358	23877	177	2618	7
IPE270	qn=	-36		25	0	350	0	0	-713	0	120278	11227	1628	13358	23877	177	2618	3
Asta: 581	217	5,50		29	0	-125	0	0	-737	0	120275	11227	1628	13358	23877	177	2618	1

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	775	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 7							
Sez.N. 193	217	5,50	1	29	0	-128	0	0	-1307	0	120144	11215	1627	13358	23877	177	2615	1	
IPE270	qn= -36	/	13	0	-583	0	0	0	-1320	0	120141	11215	1627	13358	23877	177	2615	5	
Asta: 582	895	5,50	2	13	0	-1042	0	0	-1333	0	120138	11214	1626	13358	23877	177	2615	9	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	378	5,50	1	21	0	21	0	0	-30	1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn= -36	/	33	0	15	0	0	0	-16	2	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 583	962	5,50	2	21	0	-8	0	0	-55	1	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	126	5,50	13	0	-138	0	0	0	646	0	120281	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn= -36	/	9	0	247	0	0	0	623	0	120284	11228	1628	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 584	149	5,50	29	0	648	0	0	0	601	0	120288	11228	1628	13358	23877	177	2618	6	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	648	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 6							
Sez.N. 193	149	5,50	9	0	631	0	0	0	139	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
IPE270	qn= -36	/	9	0	709	0	0	0	117	0	120320	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
Asta: 585	172	5,50	29	0	778	0	0	0	94	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	778	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 7							
Sez.N. 193	172	5,50	29	0	754	0	0	0	-107	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn= -36	/	13	0	682	0	0	0	-129	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
Asta: 586	195	5,50	13	0	590	0	0	0	-153	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	754	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 7							
Sez.N. 193	195	5,50	13	0	600	0	0	0	-478	0	120303	11230	1629	13358	23877	177	2618	5	
IPE270	qn= -36	/	9	0	306	0	0	0	-497	0	120301	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
Asta: 587	218	5,50	13	0	-30	0	0	0	-523	0	120298	11229	1629	13358	23877	177	2618	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	600	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 5							
Sez.N. 193	218	5,50	1	9	0	-68	0	0	-1027	0	120214	11221	1627	13358	23877	177	2616	1	
IPE270	qn= -36	/	13	0	-435	0	0	0	-1070	0	120204	11220	1627	13358	23877	177	2616	4	
Asta: 588	896	5,50	2	13	0	-808	0	0	-1083	0	120201	11220	1627	13358	23877	177	2616	7	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	377	5,50	1	21	0	22	0	0	-33	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn= -36	/	33	0	10	0	0	0	-28	-2	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 589	963	5,50	2	21	0	-9	0	0	-58	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	127	5,50	13	0	-5	0	0	0	213	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn= -36	/	9	0	117	0	0	0	190	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 590	150	5,50	21	0	235	0	0	0	167	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	235	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 193	150	5,50	25	0	235	0	0	0	57	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn= -36	/	9	0	263	0	0	0	35	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 591	173	5,50	29	0	279	0	0	0	12	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	279	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 3							
Sez.N. 193	173	5,50	25	0	266	0	0	0	-14	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn= -36	/	9	0	251	0	0	0	-36	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 592	196	5,50	21	0	220	0	0	0	-59	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	266	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 193	196	5,50	25	0	224	0	0	0	-142	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn= -36	/	13	0	132	0	0	0	-163	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 593	219	5,50	29	0	17	0	0	0	-187	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	224	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 193	219	5,50	1	17	0	10	0	0	-398	0	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn= -36	/	13	0	-132	0	0	0	-416	0	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 594	897	5,50	2	13	0	-278	0	0	-428	0	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	27	5,50	21	0	904	0	0	0	-181	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
IPE270	qn= -36	/	21	0	838	0	0	0	-194	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 595	528	5,50	21	0	766	0	0	0	-207	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$	49,9	0	904	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 8							
Sez.N. 193	26	5,50	33	0	298	0	0	0	-70	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn= -36	/	33	0	271	0	0	0	-83	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 596	516	5,50	33	0	239	0	0	0	-96	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$	49,9	0	298	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 3							
Sez.N. 193	128	5,50	9	0	-24	0	0	0	219	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn= -36	/	29	0	103	0	0	0	197	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 597	151	5,50	9	0	224	0	0	0	174	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	224	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 193	151	5,50	25	0	222	0	0	0	35	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn= -36	/	5	0	239	0	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 598	174	5,50	21	0	238	0	0	0	-10	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	239	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 2							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 193	174	5,50	25	0	234	0	0	0	-13	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	9	0	220	0	0	0	-35	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Asta: 599	197	5,50	29	0	189	0	0	0	-58	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	234	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	2					
Sez.N. 193	197	5,50	25	0	193	0	0	0	-112	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	29	0	119	0	0	0	-133	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 600	220	5,50	29	0	23	0	0	0	-157	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	193	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	2					
Sez.N. 193	220	5,50	1 13	0	13	0	0	0	-335	0	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36 /	29	0	-106	0	0	0	-348	0	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 601	853	5,50	2 29	0	-228	0	0	0	-361	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	4	5,50	21	0	375	0	0	0	-165	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
IPE270	qn=	-36	21	0	314	0	0	0	-177	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Asta: 602	529	5,50	33	0	250	0	0	0	-185	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$	49,9	0	375	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	3					
Sez.N. 193	129	5,50	25	0	-129	0	0	0	648	0	120288	11228	1629	13358	23877	177	2618	1
IPE270	qn=	-36	29	0	257	0	0	0	624	0	120291	11229	1629	13358	23877	177	2618	2
Asta: 603	152	5,50	9	0	658	0	0	0	602	0	120294	11229	1629	13358	23877	177	2618	6
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	658	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	6					
Sez.N. 193	152	5,50	9	0	665	0	0	0	174	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	6
IPE270	qn=	-36	9	0	763	0	0	0	152	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	7
Asta: 604	175	5,50	9	0	855	0	0	0	128	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	8
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	855	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	8					
Sez.N. 193	175	5,50	9	0	827	0	0	0	-121	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	7
IPE270	qn=	-36	25	0	747	0	0	0	-143	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	7
Asta: 605	198	5,50	25	0	646	0	0	0	-166	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	6
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	827	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	8					
Sez.N. 193	198	5,50	25	0	674	0	0	0	-568	0	120298	11229	1629	13358	23877	177	2618	6
IPE270	qn=	-36	25	0	324	0	0	0	-590	0	120295	11229	1629	13358	23877	177	2618	3
Asta: 606	221	5,50	29	0	-72	0	0	0	-615	0	120292	11229	1629	13358	23877	177	2618	1
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	674	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	6					
Sez.N. 193	221	5,50	1 25	0	-99	0	0	0	-1086	-1	120180	11218	1627	13358	23877	177	2616	1
IPE270	qn=	-36 /	29	0	-485	0	0	0	-1143	0	120179	11218	1627	13358	23877	177	2616	4
Asta: 607	854	5,50	2 29	0	-883	0	0	0	-1155	0	120176	11218	1627	13358	23877	177	2616	8
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	2	5,50	21	0	589	0	0	0	882	0	120248	11225	1628	13358	23877	177	2617	5
IPE270	qn=	-36	21	0	832	0	0	0	872	0	120249	11225	1628	13358	23877	177	2617	7
Asta: 608	513	5,50	21	0	1072	0	0	0	862	0	120251	11225	1628	13358	23877	177	2617	10
Instab.:l=	55,4	$\beta^*l=$	38,8	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	130	5,50	13	0	-63	0	0	0	483	0	120303	11230	1629	13358	23877	177	2618	1
IPE270	qn=	-36	9	0	224	0	0	0	459	0	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	2
Asta: 609	153	5,50	29	0	518	0	0	0	438	0	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	5
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	518	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	5					
Sez.N. 193	153	5,50	29	0	514	0	0	0	159	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	5
IPE270	qn=	-36	29	0	604	0	0	0	137	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	5
Asta: 610	176	5,50	9	0	686	0	0	0	114	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	6
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	686	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	6					
Sez.N. 193	176	5,50	9	0	648	0	0	0	-99	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	6
IPE270	qn=	-36	25	0	582	0	0	0	-121	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	5
Asta: 611	199	5,50	25	0	495	0	0	0	-145	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	4
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	648	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	6					
Sez.N. 193	199	5,50	25	0	516	0	0	0	-393	0	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	5
IPE270	qn=	-36	25	0	271	0	0	0	-415	0	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	2
Asta: 612	222	5,50	29	0	-9	0	0	0	-439	0	120307	11230	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	516	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	5					
Sez.N. 193	222	5,50	1 25	0	-48	0	0	0	-876	-1	120237	11224	1628	13358	23877	177	2617	0
IPE270	qn=	-36 /	29	0	-361	0	0	0	-930	0	120235	11223	1628	13358	23877	177	2617	3
Asta: 613	855	5,50	2 29	0	-685	0	0	0	-942	0	120232	11223	1628	13358	23877	177	2617	6
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	3	5,50	21	0	607	0	0	0	-1228	0	120159	11216	1627	13358	23877	177	2615	5
IPE270	qn=	-36	13	0	87	0	0	0	-1242	0	120155	11216	1627	13358	23877	177	2615	1
Asta: 614	516	5,50	5	0	-440	0	0	0	-1259	0	120150	11215	1627	13358	23877	177	2615	4
Instab.:l=	84,2	$\beta^*l=$	58,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	132	5,50	13	0	-110	0	0	0	533	0	120297	11229	1629	13358	23877	177	2618	1
IPE270	qn=	-36	9	0	207	0	0	0	510	0	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	2
Asta: 615	155	5,50	29	0	533	0	0	0	488	0	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	5
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	533	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	5					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	155	5,50	29	0	533	0	0	0	121	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	5	
IPE270	qn=	-36	13	0	599	0	0	0	99	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	5	
Asta: 616	178	5,50	25	0	657	0	0	0	76	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	656	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	6			
Sez.N. 193	178	5,50	25	0	653	0	0	0	-86	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
IPE270	qn=	-36	25	0	594	0	0	0	-108	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	5	
Asta: 617	201	5,50	25	0	516	0	0	0	-132	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	653	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	6			
Sez.N. 193	201	5,50	25	0	518	0	0	0	-419	0	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	5	
IPE270	qn=	-36	25	0	258	0	0	0	-441	0	120307	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 618	224	5,50	29	0	-40	0	0	0	-465	0	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	518	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	5			
Sez.N. 193	224	5,50	1 29	0	-47	0	0	0	-909	0	120244	11224	1628	13358	23877	177	2617	0	
IPE270	qn=	-36	/ 29	0	-364	0	0	0	-922	0	120242	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
Asta: 619	856	5,50	2 29	0	-685	0	0	0	-934	0	120239	11224	1628	13358	23877	177	2617	6	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	225	5,50	1 13	0	0	0	0	0	-316	-1	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/ 29	0	-112	0	0	0	-329	-1	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 620	857	5,50	2 29	0	-228	0	0	0	-342	-1	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	35	5,50	21	0	441	0	0	0	-171	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-36	21	0	386	0	0	0	-182	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 621	521	5,50	21	0	328	0	0	0	-193	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	62,2	$\beta^*l=$	43,5	0	0	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	308	5,50	33	0	162	0	0	0	-622	0	120290	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	33	0	-144	0	0	0	-640	0	120288	11228	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 622	307	5,50	33	0	-458	0	0	0	-657	0	120285	11228	1628	13358	23877	177	2618	4	
Instab.:l=	96,9	$\beta^*l=$	67,8	0	458	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	22	Rpf=	0	Rft=	4			
Sez.N. 193	309	5,50	1 21	0	122	0	0	0	174	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/ 21	0	176	0	0	0	163	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 623	1045	5,50	2 21	0	226	0	0	0	151	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	64,4	$\beta^*l=$	45,1	0	0	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	311	5,50	33	0	201	0	0	0	-784	0	120267	11226	1628	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36	21	0	-184	0	0	0	-629	0	120290	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 624	310	5,50	33	0	-575	0	0	0	-819	0	120261	11226	1628	13358	23877	177	2618	5	
Instab.:l=	96,9	$\beta^*l=$	67,8	0	575	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	22	Rpf=	0	Rft=	5			
Sez.N. 193	312	5,50	1 33	0	266	0	0	0	-35	-1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/ 33	0	253	0	0	0	-46	-1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 625	1046	5,50	2 21	0	237	0	0	0	-55	-1	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	64,4	$\beta^*l=$	45,1	0	266	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	14	Rpf=	0	Rft=	2			
Sez.N. 193	314	5,50	33	0	77	0	0	0	-581	0	120296	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	33	0	-209	0	0	0	-598	0	120294	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 626	313	5,50	33	0	-503	0	0	0	-616	0	120292	11229	1629	13358	23877	177	2618	4	
Instab.:l=	96,9	$\beta^*l=$	67,8	0	503	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	22	Rpf=	0	Rft=	4			
Sez.N. 193	138	5,50	29	0	-2	0	0	0	214	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	9	0	121	0	0	0	191	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 627	161	5,50	29	0	239	0	0	0	169	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	239	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	2			
Sez.N. 193	161	5,50	29	0	239	0	0	0	60	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	25	0	269	0	0	0	39	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 628	184	5,50	25	0	287	0	0	0	15	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	287	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	3			
Sez.N. 193	184	5,50	25	0	272	0	0	0	-15	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	25	0	256	0	0	0	-37	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 629	207	5,50	29	0	224	0	0	0	-60	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	272	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	3			
Sez.N. 193	207	5,50	29	0	228	0	0	0	-143	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	29	0	135	0	0	0	-164	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 630	230	5,50	25	0	20	0	0	0	-187	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	228	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	2			
Sez.N. 193	230	5,50	1 25	0	12	0	0	0	-401	0	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/ 29	0	-137	0	0	0	-432	0	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 631	796	5,50	2 29	0	-288	0	0	0	-445	0	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$	48,5	0	0	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 193	139	5,50	25	0	-139	0	0	0	639	0	120282	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	29	0	241	0	0	0	617	0	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 632	162	5,50	21	0	637	0	0	0	593	0	120289	11228	1629	13358	23877	177	2618	6	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	637	0	cl=	1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	29	Rpf=	0	Rft=	6			
Sez.N. 193	162	5,50	21	0	622	0	0	0	135	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE270 Asta: 633 Instab.:l=	qn=-36 185 126,0	-36 5,50 $\beta^*l=$	5 5 88,2	0 0 0	697 764 764	0 0 0	0 0 0	0 0 cl= 1	-113 90 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 lmd= 29	120330 120331 Rpf= 0	11232 11232 Rft=	1629 1629 7	13358 13358 13358	23877 23877 23877	177 177 177	2619 2619 2619	6 7 7	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 634 Instab.:l=	qn=-36 208 126,0	-36 5,50 $\beta^*l=$	5 21 88,2	0 0 0	742 668 573	0 0 0	0 0 0	0 0 cl= 1	-111 -133 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 lmd= 29	120330 120330 120329	11232 11232 11232	1629 1629 1629	13358 13358 13358	23877 23877 23877	177 177 177	2619 2619 2619	7 6 5	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 635 Instab.:l=	qn=-36 208 126,0	-36 5,50 $\beta^*l=$	5 21 88,2	0 0 0	583 300 -22	0 0 0	0 0 0	0 0 cl= 1	-458 -478 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 lmd= 29	120305 120303 120300	11230 11230 11229	1629 1629 1629	13358 13358 13358	23877 23877 23877	177 177 177	2618 2618 2618	5 3 0	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 636 Instab.:l=	qn=-36 / 231 126,0	-36 / 5,50 $\beta^*l=$	25 29 48,5	0 0 0	-62 -423 -791	0 0 0	0 0 0	0 0 cl= 1	-1015 -1054 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 lmd= 29	120219 120209 120207	11222 11221 11221	1628 1627 1627	13358 13358 13358	23877 23877 23877	177 177 177	2617 2616 2616	1 4 7	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 637 Instab.:l=	qn=-36 317 126,0	-36 5,50 $\beta^*l=$	33 33 67,8	0 0 0	203 -174 -560	0 0 0	0 0 0	0 0 cl= 1	-770 -787 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 lmd= 22	120269 120266 120263	11227 11226 11226	1628 1628 1628	13358 13358 13358	23877 23877 23877	177 177 177	2618 2618 2618	2 2 5	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 638 Instab.:l=	qn=-36 140 126,0	-36 5,50 $\beta^*l=$	25 29 88,2	0 0 0	-190 261 735	0 0 0	0 0 0	0 0 cl= 1	756 735 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 lmd= 29	120272 120275 120279	11227 11227 11227	1628 1628 1628	13358 13358 13358	23877 23877 23877	177 177 177	2618 2618 2618	2 2 7	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 639 Instab.:l=	qn=-36 163 126,0	-36 5,50 $\beta^*l=$	29 29 88,2	0 0 0	736 869 999	0 0 0	0 0 0	0 0 cl= 1	231 209 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 lmd= 29	120326 120327 120328	11232 11232 11232	1629 1629 1629	13358 13358 13358	23877 23877 23877	177 177 177	2619 2619 2619	7 8 9	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 640 Instab.:l=	qn=-36 186 126,0	-36 5,50 $\beta^*l=$	25 25 88,2	0 0 0	994 884 750	0 0 0	0 0 0	0 0 cl= 1	-170 -192 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 lmd= 29	120329 120328 120327	11232 11232 11232	1629 1629 1629	13358 13358 13358	23877 23877 23877	177 177 177	2619 2619 2619	9 8 7	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 641 Instab.:l=	qn=-36 209 126,0	-36 5,50 $\beta^*l=$	25 25 88,2	0 0 0	754 342 -119	0 0 0	0 0 0	0 0 cl= 1	-670 -691 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 lmd= 29	120285 120282 120278	11228 11228 11227	1628 1628 1628	13358 13358 13358	23877 23877 23877	177 177 177	2618 2618 2618	7 3 1	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 642 Instab.:l=	qn=-36 / 232 126,0	-36 / 5,50 $\beta^*l=$	29 29 48,5	0 0 0	-120 -564 -1012	0 0 0	0 0 0	0 0 cl= 1	-1276 -1288 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 lmd= 0	120153 120150 120146	11216 11215 11215	1627 1627 1627	13358 13358 13358	23877 23877 23877	177 177 177	2615 2615 2615	1 5 9	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 643 Instab.:l=	qn=-36 / 318 126,0	-36 / 5,50 $\beta^*l=$	33 33 45,1	0 0 0	231 234 232	0 0 0	0 0 0	0 0 cl= 1	14 0 $\varepsilon=$ 0,92	-1 -1 lmd= 14	120331 120332 120331	11232 11232 11232	1629 1629 1629	13358 13358 13358	23877 23877 23877	177 177 177	2619 2619 2619	2 2 2	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 644 Instab.:l=	qn=-36 141 126,0	-36 5,50 $\beta^*l=$	33 29 88,2	0 0 0	-118 221 574	0 0 0	0 0 0	0 0 cl= 1	572 551 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 lmd= 29	120292 120294 120297	11229 11229 11229	1629 1629 1629	13358 13358 13358	23877 23877 23877	177 177 177	2618 2618 2618	1 2 5	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 645 Instab.:l=	qn=-36 164 126,0	-36 5,50 $\beta^*l=$	29 29 88,2	0 0 0	578 682 779	0 0 0	0 0 0	0 0 cl= 1	183 161 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 lmd= 29	120328 120329 120329	11232 11232 11232	1629 1629 1629	13358 13358 13358	23877 23877 23877	177 177 177	2619 2619 2619	5 6 7	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 646 Instab.:l=	qn=-36 187 126,0	-36 5,50 $\beta^*l=$	29 17 88,2	0 0 0	777 700 601	0 0 0	0 0 0	0 0 cl= 1	-117 -139 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 lmd= 29	120330 120330 120329	11232 11232 11232	1629 1629 1629	13358 13358 13358	23877 23877 23877	177 177 177	2619 2619 2619	7 6 5	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 647 Instab.:l=	qn=-36 210 126,0	-36 5,50 $\beta^*l=$	17 25 88,2	0 0 0	603 289 -67	0 0 0	0 0 0	0 0 cl= 1	-509 -530 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 lmd= 29	120300 120297 120294	11229 11229 11229	1629 1629 1629	13358 13358 13358	23877 23877 23877	177 177 177	2618 2618 2618	5 3 1	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 648 Instab.:l=	qn=-36 / 233 126,0	-36 / 5,50 $\beta^*l=$	29 29 48,5	0 0 0	-69 -433 -802	0 0 0	0 0 0	0 0 cl= 1	-1045 -1057 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 lmd= 0	120202 120199 120196	11220 11220 11220	1627 1627 1627	13358 13358 13358	23877 23877 23877	177 177 177	2616 2616 2616	1 4 7	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 649 Instab.:l=	qn=-36 320 126,0	-36 5,50 $\beta^*l=$	33 33 67,8	0 0 0	151 -120 -400	0 0 0	0 0 0	0 0 cl= 1	-551 -568 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 lmd= 22	120299 120297 120295	11229 11229 11229	1629 1629 1629	13358 13358 13358	23877 23877 23877	177 177 177	2618 2618 2618	1 1 4	
Sez.N. 193 IPE270	qn=-36 / 321 126,0	-36 / 5,50 $\beta^*l=$	21 21 67,8	0 0 0	82 132	0 0	0 0	0 0	162 150	1 1	120325 120326	11232 11232	1629 1629	13358 13358	23877 23877	177 177	2619 2619	1 1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Asta: 650	1048	5,50	2	33	0	192	0	0	181	2	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	64,4	$\beta^*l=$		45,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	322	5,50	1	33	0	-539	0	0	910	-1	120230	11223	1628	13358	23877	177	2617	5
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-199	0	0	897	-1	120233	11223	1628	13358	23877	177	2617	2
Asta: 651	1049	5,50	2	33	0	137	0	0	883	-1	120236	11223	1628	13358	23877	177	2617	1
Instab.:l=	75,4	$\beta^*l=$		52,8	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	323	5,50	1	33	0	-574	0	0	872	0	120251	11225	1628	13358	23877	177	2617	5
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-248	0	0	858	0	120254	11225	1628	13358	23877	177	2617	2
Asta: 652	1050	5,50	2	33	0	73	0	0	844	0	120256	11225	1628	13358	23877	177	2617	1
Instab.:l=	75,4	$\beta^*l=$		52,8	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	234	5,50	1	21	0	-1	0	0	-388	0	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	29	0	-138	0	0	-403	0	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 653	800	5,50	2	29	0	-280	0	0	-415	0	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	325	5,50	1	33	0	-508	0	0	749	0	120266	11226	1628	13358	23877	177	2618	5
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-228	0	0	735	0	120268	11226	1628	13358	23877	177	2618	2
Asta: 654	1051	5,50	2	33	0	46	0	0	722	0	120271	11227	1628	13358	23877	177	2618	0
Instab.:l=	75,4	$\beta^*l=$		52,8	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 112	275	5,50	25	0	463	0	0	0	77	0	407518	32924	28198	114450	48038	1057	2238	1
2*HEB220	qn=	-143	25	0	484	0	0	0	-2	0	407519	32924	28199	114450	48038	1057	2238	1
Asta: 655	298	5,50	25	0	452	0	0	0	-96	0	407518	32924	28198	114450	48038	1057	2238	1
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$		84,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 112	298	5,50	25	0	487	0	0	0	-1199	0	407391	32914	28190	114450	48038	1057	2237	1
2*HEB220	qn=	-143	25	0	-263	0	0	0	-1285	0	407372	32912	28188	114450	48038	1057	2237	1
Asta: 656	49	5,50	25	0	-996	0	0	0	-1364	0	407353	32911	28187	114450	48038	1057	2237	3
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$		81,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	284	5,50	25	0	287	0	0	0	-684	0	120282	11228	1628	13358	23877	177	2618	3
IPE270	qn=	-36	9	0	-133	0	0	0	-704	0	120279	11227	1628	13358	23877	177	2618	1
Asta: 657	104	5,50	25	0	-529	0	0	0	-726	0	120276	11227	1628	13358	23877	177	2618	5
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$		81,0	0	529	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft=	5					
Sez.N. 193	262	5,50	9	0	269	0	0	0	48	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	25	0	291	0	0	0	27	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Asta: 658	285	5,50	25	0	301	0	0	0	5	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$		84,5	0	301	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	3					
Sez.N. 193	285	5,50	25	0	339	0	0	0	-821	0	120261	11226	1628	13358	23877	177	2617	3
IPE270	qn=	-36	9	0	-163	0	0	0	-842	0	120257	11225	1628	13358	23877	177	2617	1
Asta: 659	105	5,50	25	0	-635	0	0	0	-863	0	120253	11225	1628	13358	23877	177	2617	6
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$		81,0	0	635	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft=	6					
Sez.N. 193	326	5,50	1	33	0	-479	0	0	882	2	120195	11220	1627	13358	23877	177	2616	4
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-149	0	0	868	2	120198	11220	1627	13358	23877	177	2616	1
Asta: 660	1052	5,50	2	33	0	176	0	0	854	2	120201	11220	1627	13358	23877	177	2616	2
Instab.:l=	75,4	$\beta^*l=$		52,8	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	263	5,50	9	0	277	0	0	0	49	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	9	0	300	0	0	0	27	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Asta: 661	286	5,50	25	0	310	0	0	0	6	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$		84,5	0	310	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	3					
Sez.N. 193	286	5,50	25	0	347	0	0	0	-843	0	120257	11225	1628	13358	23877	177	2617	3
IPE270	qn=	-36	9	0	-168	0	0	0	-864	0	120253	11225	1628	13358	23877	177	2617	1
Asta: 662	106	5,50	25	0	-652	0	0	0	-884	0	120250	11225	1628	13358	23877	177	2617	6
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$		81,0	0	652	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft=	6					
Sez.N. 193	308	5,50	21	0	94	0	0	0	-44	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	21	0	60	0	0	0	-66	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 663	311	5,50	33	0	19	0	0	0	-83	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	117,0	$\beta^*l=$		81,9	0	94	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	1					
Sez.N. 193	264	5,50	9	0	286	0	0	0	43	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
IPE270	qn=	-36	9	0	312	0	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Asta: 664	287	5,50	25	0	312	0	0	0	1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$		84,5	0	312	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	3					
Sez.N. 193	287	5,50	9	0	356	0	0	0	-863	0	120254	11225	1628	13358	23877	177	2617	3
IPE270	qn=	-36	9	0	-171	0	0	0	-884	0	120250	11225	1628	13358	23877	177	2617	2
Asta: 665	107	5,50	9	0	-666	0	0	0	-904	0	120246	11224	1628	13358	23877	177	2617	6
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$		81,0	0	666	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft=	6					
Sez.N. 193	309	5,50	33	0	151	0	0	0	-81	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	21	0	101	0	0	0	-77	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 666	312	5,50	21	0	52	0	0	0	-97	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	117,0	$\beta^*l=$		81,9	0	151	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	1					
Sez.N. 193	265	5,50	9	0	230	0	0	0	43	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	25	0	256	0	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Asta: 667	288	5,50	25	0	256	0	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$		84,5	0	256	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 193	288	5,50	9	0	309	0	0	-733	0	120274	11227	1628	13358	23877	177	2618	3		
IPE270	qn=	-36	9	0	-140	0	0	-754	0	120271	11227	1628	13358	23877	177	2618	1		
Asta: 668	108	5,50	9	0	-563	0	0	-774	0	120268	11226	1628	13358	23877	177	2618	5		
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$		81,0	0	563	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	26	Rpf=	0	Rft=	5				
Sez.N. 193	311	5,50	33	0	18	0	0	-28	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
IPE270	qn=	-36	33	0	-5	0	0	-49	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
Asta: 669	314	5,50	33	0	-40	0	0	-70	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
Instab.:l=	118,1	$\beta^*l=$		82,7	0	40	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	266	5,50	29	0	190	0	0	38	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2		
IPE270	qn=	-36	29	0	209	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2		
Asta: 670	289	5,50	29	0	209	0	0	-6	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2		
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$		84,5	0	209	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 193	289	5,50	25	0	262	0	0	-612	0	120292	11229	1629	13358	23877	177	2618	2		
IPE270	qn=	-36	29	0	-114	0	0	-562	0	120298	11229	1629	13358	23877	177	2618	1		
Asta: 671	109	5,50	25	0	-469	0	0	-653	0	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	4		
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$		81,0	0	469	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	26	Rpf=	0	Rft=	4				
Sez.N. 193	267	5,50	9	0	250	0	0	42	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2		
IPE270	qn=	-36	9	0	273	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2		
Asta: 672	290	5,50	9	0	273	0	0	-2	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2		
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$		84,5	0	273	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	3				
Sez.N. 193	290	5,50	25	0	372	0	0	-853	0	120255	11225	1628	13358	23877	177	2617	3		
IPE270	qn=	-36	25	0	-150	0	0	-875	0	120251	11225	1628	13358	23877	177	2617	1		
Asta: 673	110	5,50	25	0	-639	0	0	-895	0	120248	11225	1628	13358	23877	177	2617	6		
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$		81,0	0	639	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	26	Rpf=	0	Rft=	6				
Sez.N. 193	314	5,50	1 33	0	-40	0	0	150	-4	120282	11228	1628	13358	23877	177	2618	0		
IPE270	qn=	-36 /	33	0	9	0	0	138	-4	120284	11228	1628	13358	23877	177	2618	0		
Asta: 674	1053	5,50	2 33	0	54	0	0	126	-4	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	0		
Instab.:l=	67,7	$\beta^*l=$		47,4	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	268	5,50	29	0	243	0	0	37	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2		
IPE270	qn=	-36	25	0	263	0	0	-2	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2		
Asta: 675	291	5,50	25	0	263	0	0	-5	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2		
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$		84,5	0	263	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 193	291	5,50	25	0	318	0	0	-758	0	120271	11227	1628	13358	23877	177	2618	3		
IPE270	qn=	-36	25	0	-146	0	0	-780	0	120268	11226	1628	13358	23877	177	2618	1		
Asta: 676	111	5,50	25	0	-583	0	0	-799	0	120264	11226	1628	13358	23877	177	2618	5		
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$		81,0	0	583	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	26	Rpf=	0	Rft=	5				
Sez.N. 193	269	5,50	29	0	240	0	0	40	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2		
IPE270	qn=	-36	13	0	262	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2		
Asta: 677	292	5,50	13	0	262	0	0	-3	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2		
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$		84,5	0	262	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 193	292	5,50	25	0	359	0	0	-822	0	120261	11226	1628	13358	23877	177	2617	3		
IPE270	qn=	-36	25	0	-143	0	0	-844	0	120257	11225	1628	13358	23877	177	2617	1		
Asta: 678	112	5,50	25	0	-615	0	0	-864	0	120253	11225	1628	13358	23877	177	2617	5		
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$		81,0	0	615	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	26	Rpf=	0	Rft=	5				
Sez.N. 193	317	5,50	21	0	15	0	0	76	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
IPE270	qn=	-36	21	0	51	0	0	56	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
Asta: 679	320	5,50	33	0	78	0	0	47	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1		
Instab.:l=	108,6	$\beta^*l=$		76,0	0	78	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	25	Rpf=	0	Rft=	1				
Sez.N. 193	318	5,50	33	0	-5	0	0	154	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0		
IPE270	qn=	-36	33	0	73	0	0	135	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1		
Asta: 680	321	5,50	33	0	141	0	0	115	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1		
Instab.:l=	108,6	$\beta^*l=$		76,0	0	141	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	25	Rpf=	0	Rft=	1				
Sez.N. 193	293	5,50	25	0	256	0	0	-600	0	120293	11229	1629	13358	23877	177	2618	2		
IPE270	qn=	-36	5	0	-113	0	0	-596	0	120294	11229	1629	13358	23877	177	2618	1		
Asta: 681	113	5,50	25	0	-462	0	0	-642	0	120288	11228	1629	13358	23877	177	2618	4		
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$		81,0	0	462	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	26	Rpf=	0	Rft=	4				
Sez.N. 193	320	5,50	33	0	177	0	0	-376	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	2		
IPE270	qn=	-36	21	0	-59	0	0	-273	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	1		
Asta: 682	330	5,50	33	0	-302	0	0	-420	0	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	3		
Instab.:l=	120,4	$\beta^*l=$		84,3	0	302	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	3				
Sez.N. 193	321	5,50	33	0	187	0	0	-454	0	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	2		
IPE270	qn=	-36	33	0	-92	0	0	-475	0	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	1		
Asta: 683	327	5,50	33	0	-385	0	0	-497	0	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	3		
Instab.:l=	120,4	$\beta^*l=$		84,3	0	385	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	3				
Sez.N. 112	273	5,50	9	0	374	0	0	126	0	407518	32924	28198	114450	48038	1057	2238	1		
2*HEB220	qn=	-143	25	0	430	0	0	-2	0	407519	32924	28199	114450	48038	1057	2238	1		
Asta: 684	296	5,50	25	0	423	0	0	-45	0	407519	32924	28199	114450	48038	1057	2238	1		
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$		84,5	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 112	296	5,50	25	0	473	0	0	0	-1121	0	407407	32915	28191	114450	48038	1057	2237	1
2*HEB220	qn=	-143	25	0	-229	0	0	0	-1207	0	407389	32914	28190	114450	48038	1057	2237	1
Asta: 685	47	5,50	25	0	-919	0	0	0	-1286	0	407371	32912	28188	114450	48038	1057	2237	3
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	1	5,50	1 33	0	-524	0	0	0	882	4	120103	11211	1626	13358	23877	177	2614	5
IPE270	qn=	-36	/ 33	0	-231	0	0	0	870	4	120107	11211	1626	13358	23877	177	2614	2
Asta: 686	1054	5,50	2 21	0	-62	0	0	0	478	1	120287	11228	1628	13358	23877	177	2618	1
Instab.:l=	67,0	$\beta^*l=$	46,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 112	274	5,50	25	0	371	0	0	0	124	0	407518	32924	28198	114450	48038	1057	2238	1
2*HEB220	qn=	-143	25	0	425	0	0	0	-5	0	407519	32924	28199	114450	48038	1057	2238	1
Asta: 687	297	5,50	25	0	417	0	0	0	-48	0	407519	32924	28199	114450	48038	1057	2238	1
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 112	297	5,50	25	0	465	0	0	0	-1104	0	407410	32916	28191	114450	48038	1057	2237	1
2*HEB220	qn=	-143	25	0	-227	0	0	0	-1190	0	407392	32914	28190	114450	48038	1057	2237	1
Asta: 688	48	5,50	25	0	-907	0	0	0	-1269	0	407375	32913	28189	114450	48038	1057	2237	3
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	339	5,50	1 33	0	-386	0	0	0	683	3	120212	11221	1627	13358	23877	177	2616	3
IPE270	qn=	-36	/ 33	0	-160	0	0	0	671	3	120215	11221	1628	13358	23877	177	2617	1
Asta: 689	1055	5,50	2 33	0	63	0	0	0	659	3	120218	11222	1628	13358	23877	177	2617	1
Instab.:l=	67,0	$\beta^*l=$	46,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	276	5,50	25	0	218	0	0	0	37	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	25	0	236	0	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Asta: 690	299	5,50	25	0	236	0	0	0	-7	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	236	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 193	299	5,50	25	0	281	0	0	0	-670	0	120284	11228	1628	13358	23877	177	2618	3
IPE270	qn=	-36	25	0	-130	0	0	0	-692	0	120281	11228	1628	13358	23877	177	2618	1
Asta: 691	115	5,50	25	0	-519	0	0	0	-712	0	120278	11227	1628	13358	23877	177	2618	5
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	519	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	26	Rpf=	0	Rft=	5				
Sez.N. 193	277	5,50	25	0	265	0	0	0	42	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	25	0	289	0	0	0	-2	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Asta: 692	300	5,50	25	0	289	0	0	0	-2	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	289	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	3				
Sez.N. 193	300	5,50	25	0	335	0	0	0	-807	0	120263	11226	1628	13358	23877	177	2618	3
IPE270	qn=	-36	25	0	-159	0	0	0	-828	0	120259	11226	1628	13358	23877	177	2617	1
Asta: 693	116	5,50	25	0	-623	0	0	0	-848	0	120256	11225	1628	13358	23877	177	2617	6
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	623	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	26	Rpf=	0	Rft=	6				
Sez.N. 193	278	5,50	25	0	272	0	0	0	49	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	25	0	295	0	0	0	27	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Asta: 694	301	5,50	25	0	305	0	0	0	5	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	305	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	3				
Sez.N. 193	301	5,50	25	0	340	0	0	0	-827	0	120260	11226	1628	13358	23877	177	2617	3
IPE270	qn=	-36	25	0	-165	0	0	0	-849	0	120256	11225	1628	13358	23877	177	2617	1
Asta: 695	117	5,50	25	0	-640	0	0	0	-869	0	120253	11225	1628	13358	23877	177	2617	6
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	640	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	26	Rpf=	0	Rft=	6				
Sez.N. 193	279	5,50	25	0	262	0	0	0	49	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	25	0	284	0	0	0	27	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Asta: 696	302	5,50	25	0	294	0	0	0	5	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	294	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	27	Rpf=	0	Rft=	3				
Sez.N. 193	302	5,50	25	0	331	0	0	0	-802	0	120264	11226	1628	13358	23877	177	2618	3
IPE270	qn=	-36	25	0	-159	0	0	0	-824	0	120260	11226	1628	13358	23877	177	2617	1
Asta: 697	118	5,50	25	0	-620	0	0	0	-844	0	120257	11225	1628	13358	23877	177	2617	6
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	620	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	26	Rpf=	0	Rft=	6				
Sez.N. 193	303	5,50	25	0	316	0	0	0	-707	0	120279	11227	1628	13358	23877	177	2618	3
IPE270	qn=	-36	25	0	-117	0	0	0	-729	0	120275	11227	1628	13358	23877	177	2618	1
Asta: 698	119	5,50	25	0	-526	0	0	0	-749	0	120272	11227	1628	13358	23877	177	2618	5
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	526	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	26	Rpf=	0	Rft=	5				
Sez.N. 112	272	5,50	29	0	165	0	0	0	105	0	407518	32924	28198	114450	48038	1057	2238	1
2*HEB220	qn=	-143	29	0	204	0	0	0	-3	0	407519	32924	28199	114450	48038	1057	2238	1
Asta: 699	295	5,50	29	0	188	0	0	0	-67	0	407519	32924	28199	114450	48038	1057	2238	1
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 112	295	5,50	9	0	219	0	0	0	-489	1	407494	32922	28197	114450	48038	1057	2238	1
2*HEB220	qn=	-143	9	0	-103	0	0	0	-576	1	407485	32922	28196	114450	48038	1057	2238	0
Asta: 700	32	5,50	9	0	-443	0	0	0	-655	1	407476	32921	28196	114450	48038	1057	2238	1
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	272	5,50	9	0	24	0	0	0	31	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	9	0	37	0	0	0	-2	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 701	265	5,50	9	0	34	0	0	0	-14	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	124,8	$\beta^*l=$	87,3	0	37	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	28	Rpf=	0	Rft=	0				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	295	5,50	9	0	0	24	0	0	32	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	9	0	0	39	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 702	288	5,50	9	0	0	36	0	0	-13	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	124,8	$\beta^*l=$	87,3	0	0	39	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0	
Sez.N. 193	262	5,50	1 9	0	0	-51	0	0	230	-2	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36 / 25	0	0	0	22	0	0	217	-2	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 703	964	5,50	2 9	0	0	91	0	0	207	-2	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0	
Sez.N. 112	28	5,50	9	0	0	-450	0	0	675	-1	407474	32921	28195	114450	48038	1057	2238	1	
2*HEB220	qn=	-143	13	0	0	-106	0	0	544	-1	407489	32922	28196	114450	48038	1057	2238	0	
Asta: 704	272	5,50	9	0	0	196	0	0	520	-1	407491	32922	28197	114450	48038	1057	2238	1	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$	75,7	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0	
Sez.N. 193	263	5,50	1 9	0	0	-71	0	0	225	-2	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36 / 13	0	0	0	1	0	0	194	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 705	965	5,50	2 9	0	0	68	0	0	201	-2	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0	
Sez.N. 193	264	5,50	1 9	0	0	-55	0	0	196	-2	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36 / 25	0	0	0	7	0	0	183	-2	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 706	966	5,50	2 9	0	0	65	0	0	173	-2	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0	
Sez.N. 193	265	5,50	1 25	0	0	34	0	0	139	-2	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36 / 9	0	0	0	78	0	0	129	-2	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 707	967	5,50	2 9	0	0	118	0	0	117	-2	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0	
Sez.N. 193	266	5,50	25	0	0	32	0	0	8	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	25	0	0	32	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 708	268	5,50	9	0	0	15	0	0	-35	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	0	32	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0	
Sez.N. 193	267	5,50	33	0	0	0	0	0	36	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	25	0	0	18	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 709	269	5,50	25	0	0	17	0	0	-8	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	0	18	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0	
Sez.N. 193	268	5,50	25	0	0	15	0	0	10	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	25	0	0	16	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 710	267	5,50	9	0	0	0	0	0	-34	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	0	16	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0	
Sez.N. 193	269	5,50	25	0	0	17	0	0	33	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	25	0	0	32	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 711	270	5,50	25	0	0	30	0	0	-11	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	0	32	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0	
Sez.N. 193	273	5,50	25	0	0	-151	0	0	172	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	25	0	0	-53	0	0	150	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 712	266	5,50	9	0	0	32	0	0	129	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	0	151	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 1	1	0	0	0	0	0	
Sez.N. 193	274	5,50	1 25	0	0	-150	0	0	306	-1	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36 / 25	0	0	0	-54	0	0	294	-1	120307	11230	1629	13358	23877	177	2618	0	
Asta: 713	968	5,50	2 25	0	0	39	0	0	283	-1	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0	
Sez.N. 193	276	5,50	1 25	0	0	-21	0	0	182	-1	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36 / 25	0	0	0	36	0	0	170	-1	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 714	969	5,50	2 25	0	0	88	0	0	159	-1	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0	
Sez.N. 193	277	5,50	1 25	0	0	-50	0	0	196	-2	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36 / 25	0	0	0	11	0	0	184	-2	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 715	970	5,50	2 25	0	0	68	0	0	173	-2	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0	
Sez.N. 193	278	5,50	1 25	0	0	-61	0	0	221	-2	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36 / 13	0	0	0	8	0	0	197	-1	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 716	971	5,50	2 25	0	0	73	0	0	198	-2	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0	
Sez.N. 193	279	5,50	1 25	0	0	-40	0	0	217	-1	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36 / 25	0	0	0	28	0	0	205	-1	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 717	972	5,50	2 25	0	0	92	0	0	194	-1	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0	
Sez.N. 193	285	5,50	1 25	0	0	-47	0	0	228	2	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36 / 25	0	0	0	25	0	0	216	2	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 718	973	5,50	2 25	0	0	93	0	0	204	2	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0	
Sez.N. 193	286	5,50	1 9	0	0	-73	0	0	230	2	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE270 Asta: 719 Instab.:l=	qn=-36 / 13 974 65,1	5,50 5,50 $\beta^*l=$	2 2 45,6	9 25 0	0 0 0	0 69 0	0 0 0	0 0 cl= 1	202 207 $\varepsilon=$ 0,92	0 2 lmd= 0	120326 120313 Rpf= 0	11232 11231 Rft=	1629 1629 0	13358 13358 13358	23877 23877 23877	177 177 177	2619 2619 2619	0 1 0	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 720 Instab.:l=	287 qn=-36 / 25 975 65,1	5,50 5,50 $\beta^*l=$	1 2 45,6	25 25 0	0 0 0	-59 7 70	0 0 0	0 0 cl= 1	209 198 $\varepsilon=$ 0,92	2 2 lmd= 0	120309 120310 Rpf= 0	11230 11230 Rft=	1629 1629 0	13358 13358 13358	23877 23877 23877	177 177 177	2619 2619 2619	1 0 1	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 721 Instab.:l=	288 qn=-36 / 9 976 65,1	5,50 5,50 $\beta^*l=$	1 2 45,6	9 9 0	0 0 0	41 83 122	0 0 0	0 0 cl= 1	136 125 $\varepsilon=$ 0,92	2 2 lmd= 0	120316 120317 Rpf= 0	11231 11231 Rft=	1629 1629 0	13358 13358 13358	23877 23877 23877	177 177 177	2619 2619 2619	0 1 1	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 722 Instab.:l=	289 qn=-36 / 9 291 121,7	5,50 5,50 $\beta^*l=$	25 9 21 85,2	0 0 0 0	0 0 0 0	37 28 5 37	0 0 0 0	0 0 cl= 1	-5 -26 -46 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 0 28	120332 120332 120332 Rpf= 0	11232 11232 11232 Rft=	1629 1629 1629 0	13358 13358 13358 13358	23877 23877 23877 23877	177 177 177 177	2619 2619 2619 2619	0 0 0 0	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 723 Instab.:l=	290 qn=-36 / 29 292 121,7	5,50 5,50 $\beta^*l=$	29 29 29 85,2	0 0 0 0	0 0 0 0	2 20 19 20	0 0 0 0	0 0 cl= 1	36 -1 -8 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 0 28	120332 120332 120332 Rpf= 0	11232 11232 11232 Rft=	1629 1629 1629 0	13358 13358 13358 13358	23877 23877 23877 23877	177 177 177 177	2619 2619 2619 2619	0 0 0 0	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 724 Instab.:l=	291 qn=-36 / 25 290 121,7	5,50 5,50 $\beta^*l=$	29 25 25 85,2	0 0 0 0	0 0 0 0	8 20 17 20	0 0 0 0	0 0 cl= 1	23 -2 -13 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 0 28	120332 120332 120332 Rpf= 0	11232 11232 11232 Rft=	1629 1629 1629 0	13358 13358 13358 13358	23877 23877 23877 23877	177 177 177 177	2619 2619 2619 2619	0 0 0 0	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 725 Instab.:l=	292 qn=-36 / 25 293 121,7	5,50 5,50 $\beta^*l=$	25 25 13 85,2	0 0 0 0	0 0 0 0	35 36 22 36	0 0 0 0	0 0 cl= 1	11 0 -26 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 0 28	120332 120332 120332 Rpf= 0	11232 11232 11232 Rft=	1629 1629 1629 0	13358 13358 13358 13358	23877 23877 23877 23877	177 177 177 177	2619 2619 2619 2619	0 0 0 0	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 726 Instab.:l=	296 qn=-36 / 25 289 121,7	5,50 5,50 $\beta^*l=$	25 25 25 85,2	0 0 0 0	0 0 0 0	-161 -55 37 161	0 0 0 0	0 0 cl= 1	185 163 141 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 0 28	120328 120329 120330 Rpf= 0	11232 11232 11232 Rft=	1629 1629 1629 1	13358 13358 13358 13358	23877 23877 23877 23877	177 177 177 177	2619 2619 2619 2619	1 0 0 0	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 727 Instab.:l=	297 qn=-36 / 25 977 64,2	5,50 5,50 $\beta^*l=$	1 25 2 45,0	25 25 0	0 0 0	-151 -54 38 0	0 0 0 0	0 0 cl= 1	305 293 282 $\varepsilon=$ 0,92	2 2 2 lmd= 0	120301 120303 120304 Rpf= 0	11230 11230 11230 Rft=	1629 1629 1629 0	13358 13358 13358 13358	23877 23877 23877 23877	177 177 177 177	2618 2618 2618 2618	1 0 0 0	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 728 Instab.:l=	299 qn=-36 / 25 978 64,2	5,50 5,50 $\beta^*l=$	1 25 2 45,0	25 25 0	0 0 0	-23 36 92 0	0 0 0 0	0 0 cl= 1	190 179 167 $\varepsilon=$ 0,92	2 2 2 lmd= 0	120313 120314 120315 Rpf= 0	11231 11231 11231 Rft=	1629 1629 1629 0	13358 13358 13358 13358	23877 23877 23877 23877	177 177 177 177	2619 2619 2619 2619	0 0 1 0	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 729 Instab.:l=	300 qn=-36 / 25 979 64,2	5,50 5,50 $\beta^*l=$	1 25 2 45,0	25 25 0	0 0 0	-54 13 77 0	0 0 0 0	0 0 cl= 1	216 204 192 $\varepsilon=$ 0,92	2 2 2 lmd= 0	120310 120312 120313 Rpf= 0	11230 11230 11231 Rft=	1629 1629 1629 0	13358 13358 13358 13358	23877 23877 23877 23877	177 177 177 177	2619 2619 2619 2619	0 0 1 0	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 730 Instab.:l=	301 qn=-36 / 29 980 64,3	5,50 5,50 $\beta^*l=$	1 29 2 45,0	25 25 0	0 0 0	-62 8 73 0	0 0 0 0	0 0 cl= 1	221 196 198 $\varepsilon=$ 0,92	2 0 2 lmd= 0	120311 120326 120313 Rpf= 0	11230 11232 11231 Rft=	1629 1629 1629 0	13358 13358 13358 13358	23877 23877 23877 23877	177 177 177 177	2619 2619 2619 2619	1 0 1 0	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 731 Instab.:l=	302 qn=-36 / 25 981 64,2	5,50 5,50 $\beta^*l=$	1 25 2 45,0	25 25 0	0 0 0	-43 25 89 0	0 0 0 0	0 0 cl= 1	216 205 193 $\varepsilon=$ 0,92	2 2 2 lmd= 0	120310 120311 120312 Rpf= 0	11230 11230 11231 Rft=	1629 1629 1629 0	13358 13358 13358 13358	23877 23877 23877 23877	177 177 177 177	2619 2619 2619 2619	0 0 1 0	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 732 Instab.:l=	124 qn=-36 / 9 898 65,1	5,50 5,50 $\beta^*l=$	1 9 2 45,6	9 9 13	0 0 0	186 180 172 186	0 0 0 0	0 0 cl= 1	-13 -24 -25 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 0 15	120332 120332 120332 Rpf= 0	11232 11232 11232 Rft=	1629 1629 1629 2	13358 13358 13358 13358	23877 23877 23877 23877	177 177 177 177	2619 2619 2619 2619	2 2 2 2	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 733 Instab.:l=	125 qn=-36 / 13 899 65,1	5,50 5,50 $\beta^*l=$	1 9 2 45,6	9 13 13	0 0 0	236 284 328 0	0 0 0 0	0 0 cl= 1	148 141 129 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 0 lmd= 0	120329 120330 120330 Rpf= 0	11232 11232 11232 Rft=	1629 1629 1629 0	13358 13358 13358 13358	23877 23877 23877 23877	177 177 177 177	2619 2619 2619 2619	2 3 3 3	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 734 Instab.:l=	126 qn=-36 / 13 900 65,1	5,50 5,50 $\beta^*l=$	1 13 2 45,6	13 13 25	0 0 0	189 272 351 0	0 0 0 0	0 0 cl= 1	260 248 239 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 0 lmd= 0	120322 120323 120324 Rpf= 0	11232 11232 11232 Rft=	1629 1629 1629 0	13358 13358 13358 13358	23877 23877 23877 23877	177 177 177 177	2619 2619 2619 2619	2 2 3 3	
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 735 Instab.:l=	127 qn=-36 / 9 901 65,1	5,50 5,50 $\beta^*l=$	1 9 2 45,6	13 9 9	0 0 0	-50 75 191 0	0 0 0 0	0 0 cl= 1	380 363 351 $\varepsilon=$ 0,92	0 0 0 lmd= 0	120312 120314 120315 Rpf= 0	11231 11231 11231 Rft=	1629 1629 1629 0	13358 13358 13358 13358	23877 23877 23877 23877	177 177 177 177	2619 2619 2619 2619	0 1 2 2	
Sez.N. 193 IPE270	128 qn=-36 / 29	5,50	9	0	0	-24	0	0	249	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
						120	0	0	223	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Asta: 736	130	5,50		9	0	251	0	0	205	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$		85,2	0	251	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	2					
Sez.N. 193	129	5,50		9	0	308	0	0	-45	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
IPE270	qn=	-36		9	0	274	0	0	-67	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Asta: 737	132	5,50		9	0	226	0	0	-89	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$		85,2	0	308	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	3					
Sez.N. 193	130	5,50		9	0	260	0	0	63	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36		13	0	293	0	0	47	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Asta: 738	129	5,50		13	0	315	0	0	25	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$		85,2	0	315	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	3					
Sez.N. 193	131	5,50		9	0	-848	0	0	686	0	120276	11227	1628	13358	23877	177	2618	8
IPE270	qn=	-36		9	0	-443	0	0	665	0	120279	11227	1628	13358	23877	177	2618	4
Asta: 739	127	5,50		13	0	-56	0	0	583	0	120291	11229	1629	13358	23877	177	2618	0
Instab.:l=	124,8	$\beta^*l=$		87,3	0	848	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	8					
Sez.N. 193	132	5,50		29	0	212	0	0	-166	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36		25	0	105	0	0	-184	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 740	133	5,50		29	0	-16	0	0	-210	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$		85,2	0	212	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	2					
Sez.N. 193	135	5,50		9	0	-798	0	0	674	0	120279	11227	1628	13358	23877	177	2618	7
IPE270	qn=	-36		13	0	-395	0	0	602	0	120289	11228	1629	13358	23877	177	2618	4
Asta: 741	128	5,50		13	0	-36	0	0	580	0	120292	11229	1629	13358	23877	177	2618	0
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$		85,2	0	798	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	7					
Sez.N. 193	136	5,50	1	25	0	-962	0	0	1126	0	120187	11219	1627	13358	23877	177	2616	9
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-602	0	0	1115	0	120190	11219	1627	13358	23877	177	2616	5
Asta: 742	801	5,50	2	29	0	-328	0	0	844	0	120253	11225	1628	13358	23877	177	2617	3
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	138	5,50	1	13	0	-55	0	0	388	0	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	9	0	68	0	0	374	0	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 743	802	5,50	2	29	0	187	0	0	365	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	139	5,50	1	25	0	201	0	0	205	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	/	29	0	266	0	0	199	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Asta: 744	803	5,50	2	29	0	328	0	0	187	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	140	5,50	1	25	0	244	0	0	135	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	/	25	0	286	0	0	124	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Asta: 745	804	5,50	2	29	0	326	0	0	120	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	141	5,50	1	25	0	183	0	0	-22	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	/	25	0	174	0	0	-33	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Asta: 746	805	5,50	2	29	0	164	0	0	-38	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	183	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft=	2					
Sez.N. 193	147	5,50	1	13	0	526	0	0	-337	0	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	5
IPE270	qn=	-36	/	13	0	414	0	0	-349	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	4
Asta: 747	902	5,50	2	13	0	299	0	0	-361	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	148	5,50	1	9	0	708	0	0	61	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	6
IPE270	qn=	-36	/	33	0	726	0	0	50	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	6
Asta: 748	903	5,50	2	13	0	741	0	0	39	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	741	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	7					
Sez.N. 193	149	5,50	1	9	0	586	0	0	280	0	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	5
IPE270	qn=	-36	/	9	0	675	0	0	268	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	6
Asta: 749	904	5,50	2	9	0	760	0	0	256	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	7
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	150	5,50	1	17	0	-218	0	0	831	1	120240	11224	1628	13358	23877	177	2617	2
IPE270	qn=	-36	/	5	0	51	0	0	820	1	120243	11224	1628	13358	23877	177	2617	0
Asta: 750	905	5,50	2	5	0	316	0	0	808	1	120245	11224	1628	13358	23877	177	2617	3
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	151	5,50		25	0	-117	0	0	592	0	120290	11228	1629	13358	23877	177	2618	1
IPE270	qn=	-36		9	0	237	0	0	570	0	120292	11229	1629	13358	23877	177	2618	2
Asta: 751	153	5,50		9	0	576	0	0	548	0	120295	11229	1629	13358	23877	177	2618	5
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$		85,2	0	576	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	5					
Sez.N. 193	152	5,50		13	0	784	0	0	-143	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	7
IPE270	qn=	-36		33	0	690	0	0	-164	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	6
Asta: 752	155	5,50		25	0	584	0	0	-186	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	5
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$		85,2	0	784	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	7					
Sez.N. 193	153	5,50		9	0	584	0	0	194	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	5
IPE270	qn=	-36		9	0	696	0	0	172	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	6
Asta: 753	152	5,50		13	0	794	0	0	151	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	7

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	794	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 7							
Sez.N. 193	154	5,50	9	0	-1808	0	0	1324	0	120139	11214	1626	13358	23877	177	2615	16		
IPE270	qn=	-36	9	0	-1022	0	0	1302	0	120145	11215	1627	13358	23877	177	2615	9		
Asta: 754	150	5,50	13	0	-227	0	0	1212	0	120169	11217	1627	13358	23877	177	2616	2		
Instab.:l=	124,8	$\beta^*l=$	87,3	0	1808	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 16								
Sez.N. 193	155	5,50	25	0	554	0	0	-562	0	120293	11229	1629	13358	23877	177	2618	5		
IPE270	qn=	-36	33	0	205	0	0	-584	0	120291	11229	1629	13358	23877	177	2618	2		
Asta: 755	156	5,50	9	0	-157	0	0	-606	0	120288	11228	1628	13358	23877	177	2618	1		
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	554	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 5								
Sez.N. 193	158	5,50	9	0	-1723	0	0	1337	0	120136	11214	1626	13358	23877	177	2615	15		
IPE270	qn=	-36	25	0	-917	0	0	1313	0	120142	11215	1627	13358	23877	177	2615	8		
Asta: 756	151	5,50	13	0	-156	0	0	1239	0	120163	11217	1627	13358	23877	177	2615	1		
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	1723	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 15								
Sez.N. 193	159	5,50	1 25	0	-1921	0	0	1834	0	119966	11198	1624	13358	23877	177	2611	17		
IPE270	qn=	-36 /	25	0	-1334	0	0	1822	0	119970	11199	1624	13358	23877	177	2611	12		
Asta: 757	806	5,50	2 29	0	-856	0	0	1484	0	120093	11210	1626	13358	23877	177	2614	8		
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	161	5,50	1 13	0	-201	0	0	822	1	120244	11224	1628	13358	23877	177	2617	2		
IPE270	qn=	-36 /	5	0	62	0	0	810	1	120246	11224	1628	13358	23877	177	2617	1		
Asta: 758	807	5,50	2 21	0	320	0	0	798	1	120248	11225	1628	13358	23877	177	2617	3		
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	162	5,50	1 29	0	583	0	0	274	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	5		
IPE270	qn=	-36 /	29	0	669	0	0	262	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	6		
Asta: 759	808	5,50	2 29	0	752	0	0	251	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	7		
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	163	5,50	1 17	0	702	0	0	64	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	6		
IPE270	qn=	-36 /	29	0	721	0	0	53	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	6		
Asta: 760	809	5,50	2 29	0	736	0	0	42	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7		
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0	0	736	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 7								
Sez.N. 193	164	5,50	1 33	0	523	0	0	-373	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	5		
IPE270	qn=	-36 /	17	0	401	0	0	-385	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	4		
Asta: 761	810	5,50	2 17	0	275	0	0	-396	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	2		
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	170	5,50	1 25	0	692	0	0	-543	0	120295	11229	1629	13358	23877	177	2618	6		
IPE270	qn=	-36 /	33	0	513	0	0	-554	0	120294	11229	1629	13358	23877	177	2618	5		
Asta: 762	906	5,50	2 33	0	331	0	0	-566	0	120292	11229	1629	13358	23877	177	2618	3		
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	171	5,50	1 29	0	962	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	9		
IPE270	qn=	-36 /	9	0	962	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	9		
Asta: 763	907	5,50	2 25	0	954	0	0	-23	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	8		
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6	0	962	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 9								
Sez.N. 193	172	5,50	1 9	0	697	0	0	388	0	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	6		
IPE270	qn=	-36 /	9	0	822	0	0	376	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	7		
Asta: 764	908	5,50	2 9	0	942	0	0	364	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	8		
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	173	5,50	1 17	0	-282	0	0	922	0	120231	11223	1628	13358	23877	177	2617	3		
IPE270	qn=	-36 /	5	0	17	0	0	911	0	120233	11223	1628	13358	23877	177	2617	0		
Asta: 765	909	5,50	2 9	0	311	0	0	899	0	120235	11223	1628	13358	23877	177	2617	3		
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0								
Sez.N. 193	174	5,50	17	0	-229	0	0	818	0	120262	11226	1628	13358	23877	177	2618	2		
IPE270	qn=	-36	5	0	262	0	0	796	0	120265	11226	1628	13358	23877	177	2618	2		
Asta: 766	176	5,50	9	0	739	0	0	774	0	120269	11227	1628	13358	23877	177	2618	7		
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	739	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 7								
Sez.N. 193	175	5,50	25	0	1002	0	0	-219	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	9		
IPE270	qn=	-36	25	0	862	0	0	-241	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	8		
Asta: 767	178	5,50	33	0	708	0	0	-263	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	6		
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	1002	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 9								
Sez.N. 193	176	5,50	9	0	742	0	0	229	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	7		
IPE270	qn=	-36	25	0	875	0	0	208	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	8		
Asta: 768	175	5,50	25	0	994	0	0	186	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	9		
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	994	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 9								
Sez.N. 193	177	5,50	9	0	-2190	0	0	1585	0	120067	11208	1626	13358	23877	177	2613	20		
IPE270	qn=	-36	9	0	-1248	0	0	1564	0	120074	11208	1626	13358	23877	177	2613	11		
Asta: 769	173	5,50	13	0	-283	0	0	1472	0	120103	11211	1626	13358	23877	177	2614	3		
Instab.:l=	124,8	$\beta^*l=$	87,3	0	2190	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 20								
Sez.N. 193	178	5,50	33	0	705	0	0	-740	0	120274	11227	1628	13358	23877	177	2618	6		
IPE270	qn=	-36	17	0	248	0	0	-762	0	120271	11227	1628	13358	23877	177	2618	2		
Asta: 770	179	5,50	9	0	-222	0	0	-784	0	120267	11226	1628	13358	23877	177	2618	2		
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	705	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 6								

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 193	181	5,50	9	0	-2064	0	0	1560	0	120075	11208	1626	13358	23877	177	2613	18	
IPE270	qn=	-36	25	0	-1122	0	0	1536	0	120083	11209	1626	13358	23877	177	2614	10	
Asta: 771	174	5,50	13	0	-228	0	0	1458	0	120107	11211	1626	13358	23877	177	2614	2	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	2064	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	18						
Sez.N. 193	182	5,50	1 25	0	-2302	0	0	2119	0	119857	11188	1623	13358	23877	177	2609	21	
IPE270	qn=	-36 / 25	0	-1623	0	0	0	2108	0	119862	11189	1623	13358	23877	177	2609	15	
Asta: 772	811	5,50	2 29	0	-1063	0	0	1741	0	120012	11202	1625	13358	23877	177	2612	9	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	184	5,50	1 17	0	-256	0	0	906	0	120234	11223	1628	13358	23877	177	2617	2	
IPE270	qn=	-36 / 5	0	34	0	0	0	894	0	120236	11223	1628	13358	23877	177	2617	0	
Asta: 773	812	5,50	2 21	0	319	0	0	883	0	120239	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	185	5,50	1 21	0	692	0	0	383	0	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
IPE270	qn=	-36 / 21	0	814	0	0	0	372	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 774	813	5,50	2 29	0	931	0	0	360	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	8	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	186	5,50	1 29	0	954	0	0	-11	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
IPE270	qn=	-36 / 13	0	948	0	0	0	-22	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
Asta: 775	814	5,50	2 33	0	940	0	0	-33	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0	0	954	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft=	9						
Sez.N. 193	187	5,50	1 33	0	681	0	0	-532	0	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	6	
IPE270	qn=	-36 / 33	0	509	0	0	0	-544	0	120297	11229	1629	13358	23877	177	2618	5	
Asta: 776	815	5,50	2 33	0	332	0	0	-555	0	120296	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	192	5,50	1 29	0	-200	0	0	-1041	1	120198	11220	1627	13358	23877	177	2616	2	
IPE270	qn=	-36 / 29	0	-541	0	0	0	-1053	1	120195	11220	1627	13358	23877	177	2616	5	
Asta: 777	910	5,50	2 29	0	-885	0	0	-1064	1	120192	11219	1627	13358	23877	177	2616	8	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	193	5,50	1 13	0	557	0	0	-380	0	120312	11230	1629	13358	23877	177	2619	5	
IPE270	qn=	-36 / 25	0	432	0	0	0	-390	0	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	4	
Asta: 778	911	5,50	2 25	0	303	0	0	-402	0	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	194	5,50	1 13	0	753	0	0	55	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36 / 13	0	769	0	0	0	44	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 779	912	5,50	2 13	0	781	0	0	32	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6	0	781	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	7						
Sez.N. 193	195	5,50	1 9	0	546	0	0	360	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
IPE270	qn=	-36 / 9	0	662	0	0	0	348	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
Asta: 780	913	5,50	2 29	0	773	0	0	338	0	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	196	5,50	1 33	0	-211	0	0	782	0	120263	11226	1628	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36 / 9	0	42	0	0	0	770	0	120265	11226	1628	13358	23877	177	2618	0	
Asta: 781	914	5,50	2 9	0	291	0	0	759	0	120267	11226	1628	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	197	5,50	33	0	-161	0	0	646	0	120282	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36 5	0	225	0	0	0	624	0	120285	11228	1628	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 782	199	5,50	9	0	598	0	0	602	0	120288	11228	1629	13358	23877	177	2618	5	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	598	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	5						
Sez.N. 193	198	5,50	25	0	811	0	0	-174	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36 25	0	699	0	0	0	-196	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
Asta: 783	201	5,50	25	0	573	0	0	-218	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	811	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	7						
Sez.N. 193	199	5,50	9	0	594	0	0	202	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	5	
IPE270	qn=	-36 25	0	710	0	0	0	180	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
Asta: 784	198	5,50	25	0	813	0	0	158	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	813	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	7						
Sez.N. 193	200	5,50	9	0	-1833	0	0	1355	0	120130	11214	1626	13358	23877	177	2615	16	
IPE270	qn=	-36 9	0	-1028	0	0	0	1334	0	120136	11214	1626	13358	23877	177	2615	9	
Asta: 785	196	5,50	13	0	-214	0	0	1241	0	120162	11217	1627	13358	23877	177	2615	2	
Instab.:l=	124,8	$\beta^*l=$	87,3	0	1833	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	16						
Sez.N. 193	201	5,50	25	0	571	0	0	-575	0	120292	11229	1629	13358	23877	177	2618	5	
IPE270	qn=	-36 17	0	215	0	0	0	-596	0	120289	11228	1629	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 786	202	5,50	9	0	-155	0	0	-619	0	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	571	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	5						
Sez.N. 193	204	5,50	9	0	-1733	0	0	1346	0	120133	11214	1626	13358	23877	177	2615	15	
IPE270	qn=	-36 25	0	-921	0	0	0	1324	0	120140	11214	1626	13358	23877	177	2615	8	
Asta: 787	197	5,50	13	0	-158	0	0	1243	0	120162	11217	1627	13358	23877	177	2615	1	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$	85,2	0	1733	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	15						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	205	5,50	1	25	0	-1960	0	0	1917	0	119933	11195	1624	13358	23877	177	2610	18	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-1346	0	0	1905	0	119938	11196	1624	13358	23877	177	2610	12	
Asta: 788	816	5,50	2	29	0	-856	0	0	1520	0	120082	11209	1626	13358	23877	177	2614	8	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	207	5,50	1	33	0	-194	0	0	772	0	120265	11226	1628	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	52	0	0	760	0	120267	11226	1628	13358	23877	177	2618	0	
Asta: 789	817	5,50	2	9	0	295	0	0	749	0	120269	11227	1628	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	208	5,50	1	25	0	545	0	0	336	0	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	651	0	0	324	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
Asta: 790	818	5,50	2	29	0	754	0	0	314	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	209	5,50	1	29	0	752	0	0	47	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	765	0	0	35	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 791	819	5,50	2	29	0	774	0	0	23	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	774	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 7							
Sez.N. 193	210	5,50	1	17	0	551	0	0	-386	0	120312	11230	1629	13358	23877	177	2619	5	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	425	0	0	-397	0	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	4	
Asta: 792	820	5,50	2	33	0	296	0	0	-408	0	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	215	5,50	1	9	0	-48	0	0	-437	1	120293	11229	1629	13358	23877	177	2618	0	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	-203	0	0	-503	0	120301	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 793	915	5,50	2	29	0	-369	0	0	-515	0	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	216	5,50	1	9	0	205	0	0	-30	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	193	0	0	-42	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 794	916	5,50	2	29	0	178	0	0	-51	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	205	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 193	217	5,50	1	25	0	267	0	0	140	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	311	0	0	136	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 795	917	5,50	2	13	0	354	0	0	124	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	218	5,50	1	13	0	228	0	0	202	-1	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	292	0	0	190	-1	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 796	918	5,50	2	25	0	353	0	0	183	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	219	5,50	1	13	0	-57	0	0	381	-1	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	69	0	0	361	-1	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 797	919	5,50	2	9	0	184	0	0	350	-1	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	220	5,50		29	0	-6	0	0	244	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36		9	0	136	0	0	215	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 798	222	5,50		29	0	263	0	0	200	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$		85,2	0	263	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 193	221	5,50		33	0	323	0	0	-30	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36		13	0	298	0	0	-51	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 799	224	5,50		29	0	261	0	0	-73	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$		85,2	0	322	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 3							
Sez.N. 193	222	5,50		25	0	262	0	0	78	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		25	0	303	0	0	56	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 800	221	5,50		29	0	331	0	0	37	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$		85,2	0	331	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 3							
Sez.N. 193	223	5,50		9	0	-903	0	0	729	0	120269	11227	1628	13358	23877	177	2618	8	
IPE270	qn=	-36		9	0	-473	0	0	707	0	120273	11227	1628	13358	23877	177	2618	4	
Asta: 801	219	5,50		13	0	-63	0	0	617	0	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	124,8	$\beta^*l=$		87,3	0	903	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 8							
Sez.N. 193	224	5,50		29	0	234	0	0	-187	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		25	0	115	0	0	-205	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 802	225	5,50		29	0	-21	0	0	-231	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$		85,2	0	234	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 193	227	5,50		25	0	-869	0	0	741	0	120268	11226	1628	13358	23877	177	2618	8	
IPE270	qn=	-36		25	0	-425	0	0	719	0	120272	11227	1628	13358	23877	177	2618	4	
Asta: 803	220	5,50		29	0	-30	0	0	637	0	120284	11228	1628	13358	23877	177	2618	0	
Instab.:l=	121,7	$\beta^*l=$		85,2	0	869	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 8							
Sez.N. 193	228	5,50	1	25	0	-1039	0	0	1248	1	120147	11215	1627	13358	23877	177	2615	9	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-640	0	0	1236	1	120150	11215	1627	13358	23877	177	2615	6	
Asta: 804	821	5,50	2	29	0	-348	0	0	891	0	120245	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	230	5,50	1	29	0	-63	0	0	386	-1	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg*m)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	80	0	0	369	-1	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 805	822	5,50	2	29	0	178	0	0	362	-1	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	231	5,50	1	29	0	230	0	0	211	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	296	0	0	201	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 806	823	5,50	2	25	0	360	0	0	193	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	232	5,50	1	25	0	257	0	0	145	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	303	0	0	141	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 807	824	5,50	2	29	0	346	0	0	129	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	233	5,50	1	25	0	204	0	0	-37	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	191	0	0	-48	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 808	825	5,50	2	21	0	173	0	0	-58	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 112	44	5,50	1	25	0	-1512	0	0	2166	-4	407030	32885	28165	114450	48038	1057	2235	5	
2*HEB220	qn=	-143	/	25	0	-832	0	0	2121	-4	407048	32886	28166	114450	48038	1057	2236	3	
Asta: 809	593	5,50	2	29	0	-255	0	0	1776	0	407237	32902	28179	114450	48038	1057	2237	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 112	39	5,50	1	25	0	-1266	0	0	1814	1	407219	32900	28178	114450	48038	1057	2236	4	
2*HEB220	qn=	-143	/	25	0	-698	0	0	1769	1	407233	32901	28179	114450	48038	1057	2237	2	
Asta: 810	594	5,50	2	29	0	-203	0	0	1514	0	407315	32908	28184	114450	48038	1057	2237	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 111	334	5,50	1	25	0	-959	0	0	1323	1	203434	16436	5776	29849	24018	529	2235	6	
HEB220	qn=	-71	/	33	0	-543	0	0	1296	1	203448	16437	5776	29849	24018	529	2235	3	
Asta: 811	595	5,50	2	29	0	-154	0	0	1211	0	203497	16441	5778	29849	24018	529	2235	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 112	338	5,50	1	25	0	581	0	0	278	-3	407505	32923	28198	114450	48038	1057	2238	2	
2*HEB220	qn=	-143	/	25	0	661	0	0	232	-3	407508	32923	28198	114450	48038	1057	2238	2	
Asta: 812	596	5,50	2	33	0	728	0	0	187	-3	407511	32924	28198	114450	48038	1057	2238	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 112	342	5,50	1	33	0	622	0	0	-1338	-9	407253	32903	28180	114450	48038	1057	2237	2	
2*HEB220	qn=	-143	/	33	0	190	0	0	-1384	-9	407239	32902	28179	114450	48038	1057	2237	1	
Asta: 813	597	5,50	2	21	0	-269	0	0	-1445	-4	407288	32906	28183	114450	48038	1057	2237	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 112	344	5,50	1	25	0	492	0	0	230	-1	407512	32924	28198	114450	48038	1057	2238	1	
2*HEB220	qn=	-143	/	25	0	558	0	0	185	-1	407514	32924	28198	114450	48038	1057	2238	2	
Asta: 814	598	5,50	2	33	0	609	0	0	140	-1	407515	32924	28198	114450	48038	1057	2238	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 112	345	5,50	1	33	0	490	0	0	-1062	-1	407411	32916	28191	114450	48038	1057	2237	1	
2*HEB220	qn=	-143	/	33	0	146	0	0	-1108	-1	407401	32915	28190	114450	48038	1057	2237	0	
Asta: 815	599	5,50	2	21	0	-220	0	0	-1157	-1	407392	32914	28190	114450	48038	1057	2237	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 111	347	5,50	1	25	0	373	0	0	203	1	203747	16461	5785	29849	24018	529	2238	2	
HEB220	qn=	-71	/	25	0	434	0	0	181	1	203749	16461	5785	29849	24018	529	2238	3	
Asta: 816	600	5,50	2	33	0	488	0	0	158	1	203751	16462	5785	29849	24018	529	2238	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 111	348	5,50	1	33	0	380	0	0	-834	2	203611	16450	5781	29849	24018	529	2236	2	
HEB220	qn=	-71	/	33	0	112	0	0	-857	2	203603	16450	5781	29849	24018	529	2236	1	
Asta: 817	601	5,50	2	21	0	-164	0	0	-880	1	203610	16450	5781	29849	24018	529	2236	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 111	45	5,50		33	0	-877	0	0	1237	0	203483	16440	5777	29849	24018	529	2235	5	
HEB220	qn=	-71		33	0	-219	0	0	1198	0	203500	16441	5778	29849	24018	529	2235	1	
Asta: 818	362	5,50		33	0	419	0	0	1159	0	203516	16443	5778	29849	24018	529	2235	3	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	73	5,50		33	0	-609	0	0	843	0	120257	11225	1628	13358	23877	177	2617	5	
IPE270	qn=	-36		33	0	-158	0	0	824	0	120260	11226	1628	13358	23877	177	2617	1	
Asta: 819	365	5,50		33	0	282	0	0	804	0	120263	11226	1628	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	609	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	25	Rpf=	0	Rft=	5				
Sez.N. 193	75	5,50		33	0	-673	0	0	935	0	120240	11224	1628	13358	23877	177	2617	6	
IPE270	qn=	-36		33	0	-173	0	0	915	0	120244	11224	1628	13358	23877	177	2617	2	
Asta: 820	368	5,50		33	0	317	0	0	896	0	120247	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	673	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	25	Rpf=	0	Rft=	6				
Sez.N. 193	79	5,50		33	0	-697	0	0	965	0	120234	11223	1628	13358	23877	177	2617	6	
IPE270	qn=	-36		33	0	-181	0	0	946	0	120238	11224	1628	13358	23877	177	2617	2	
Asta: 821	371	5,50		33	0	325	0	0	926	0	120241	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	697	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	25	Rpf=	0	Rft=	6				
Sez.N. 193	81	5,50		33	0	-693	0	0	962	0	120234	11223	1628	13358	23877	177	2617	6	
IPE270	qn=	-36		33	0	-178	0	0	943	0	120238	11224	1628	13358	23877	177	2617	2	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 822	374	5,50		33	0	326	0	0	923	0	120242	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	693	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft=	6					
Sez.N. 193	83	5,50		33	0	-457	0	0	649	0	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	4	
IPE270	qn=	-36		33	0	-111	0	0	629	0	120289	11228	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 823	377	5,50		33	0	224	0	0	610	0	120292	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	457	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft=	4					
Sez.N. 193	338	5,50		25	0	-236	0	0	418	0	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		25	0	-15	0	0	399	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 824	353	5,50		29	0	204	0	0	386	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	236	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft=	2					
Sez.N. 193	342	5,50		33	0	-282	0	0	493	0	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36		33	0	-20	0	0	473	0	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 825	356	5,50		21	0	239	0	0	458	0	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	108,2	$\beta^*l=$		75,7	0	282	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 25	Rpf= 0	Rft=	3					
Sez.N. 193	331	5,50	1	17	0	-414	0	0	525	0	120297	11229	1629	13358	23877	177	2618	4	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-211	0	0	509	0	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 826	604	5,50	2	5	0	-17	0	0	487	0	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	0	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$		54,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	332	5,50	1	17	0	-438	0	0	563	0	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	4	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-220	0	0	548	0	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 827	605	5,50	2	5	0	-14	0	0	515	0	120303	11230	1629	13358	23877	177	2618	0	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$		54,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	344	5,50	1	25	0	-216	0	0	346	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-104	0	0	334	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 828	606	5,50	2	29	0	5	0	0	321	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	345	5,50	1	33	0	-220	0	0	334	0	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-112	0	0	323	0	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 829	609	5,50	2	33	0	-8	0	0	311	0	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	72	5,50	1	33	0	-1039	0	0	1074	0	120210	11221	1627	13358	23877	177	2616	9	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-688	0	0	1063	0	120212	11221	1627	13358	23877	177	2616	6	
Asta: 830	717	5,50	2	21	0	-394	0	0	862	0	120252	11225	1628	13358	23877	177	2617	4	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	74	5,50	1	33	0	-2145	0	0	1844	0	119971	11199	1624	13358	23877	177	2611	19	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-1541	0	0	1833	0	119976	11199	1624	13358	23877	177	2611	14	
Asta: 831	718	5,50	2	21	0	-1001	0	0	1619	0	120055	11207	1625	13358	23877	177	2613	9	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	78	5,50	1	33	0	-2562	0	0	2104	0	119863	11189	1623	13358	23877	177	2609	23	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-1872	0	0	2092	0	119868	11189	1623	13358	23877	177	2609	17	
Asta: 832	719	5,50	2	21	0	-1250	0	0	1867	0	119962	11198	1624	13358	23877	177	2611	11	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	80	5,50	1	33	0	-2166	0	0	1882	0	119951	11197	1624	13358	23877	177	2611	19	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-1550	0	0	1870	0	119956	11197	1624	13358	23877	177	2611	14	
Asta: 833	720	5,50	2	21	0	-1005	0	0	1629	0	120046	11206	1625	13358	23877	177	2613	9	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	82	5,50	1	33	0	-1063	0	0	1184	0	120169	11217	1627	13358	23877	177	2615	9	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-675	0	0	1172	0	120172	11217	1627	13358	23877	177	2616	6	
Asta: 834	721	5,50	2	21	0	-375	0	0	887	0	120240	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	95	5,50	1	17	0	-600	0	0	776	0	120266	11226	1628	13358	23877	177	2618	5	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-298	0	0	762	0	120269	11226	1628	13358	23877	177	2618	3	
Asta: 835	471	5,50	2	5	0	-14	0	0	712	0	120276	11227	1628	13358	23877	177	2618	0	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$		54,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	96	5,50	1	17	0	-964	0	0	1148	0	120181	11218	1627	13358	23877	177	2616	9	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-517	0	0	1134	0	120185	11219	1627	13358	23877	177	2616	5	
Asta: 836	472	5,50	2	5	0	-96	0	0	1063	0	120201	11220	1627	13358	23877	177	2616	1	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$		54,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	97	5,50	1	17	0	-1046	0	0	1235	0	120161	11216	1627	13358	23877	177	2615	9	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-565	0	0	1221	0	120165	11217	1627	13358	23877	177	2615	5	
Asta: 837	473	5,50	2	5	0	-113	0	0	1140	0	120186	11219	1627	13358	23877	177	2616	1	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$		54,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	98	5,50	1	17	0	-999	0	0	1196	0	120179	11218	1627	13358	23877	177	2616	9	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-532	0	0	1182	0	120183	11218	1627	13358	23877	177	2616	5	
Asta: 838	474	5,50	2	5	0	-93	0	0	1107	0	120200	11220	1627	13358	23877	177	2616	1	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$		54,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	99	5,50	1	17	0	-584	0	0	761	0	120265	11226	1628	13358	23877	177	2618	5	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-289	0	0	747	0	120267	11226	1628	13358	23877	177	2618	3	
Asta: 839	475	5,50	2	5	0	-31	0	0	643	0	120280	11228	1628	13358	23877	177	2618	0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$	54,9	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 111	362	5,50	33	0	388	0	0	0	6	0	203758	16462	5785	29849	24018	529	2238	2	
HEB220	qn=	-71	33	0	388	0	0	0	-1	0	203758	16462	5785	29849	24018	529	2238	2	
Asta: 840	363	5,50	25	0	343	0	0	0	-80	0	203757	16462	5785	29849	24018	529	2238	2	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 111	363	5,50	21	0	345	0	0	0	-776	-1	203635	16452	5781	29849	24018	529	2237	2	
HEB220	qn=	-71	33	0	201	0	0	0	-724	-2	203637	16452	5782	29849	24018	529	2237	1	
Asta: 841	364	5,50	33	0	54	0	0	0	-738	-2	203633	16452	5781	29849	24018	529	2237	0	
Instab.:l=	40,2	$\beta^*l=$	28,1	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	365	5,50	33	0	246	0	0	0	60	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	33	0	275	0	0	0	38	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 842	366	5,50	33	0	292	0	0	0	16	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	292	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 3							
Sez.N. 193	366	5,50	33	0	329	0	0	0	-789	0	120266	11226	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	33	0	-154	0	0	0	-811	0	120263	11226	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 843	335	5,50	33	0	-608	0	0	0	-831	0	120259	11226	1628	13358	23877	177	2617	5	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	608	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 5							
Sez.N. 193	368	5,50	33	0	278	0	0	0	40	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	33	0	300	0	0	0	-2	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 844	369	5,50	33	0	300	0	0	0	-4	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	300	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 3							
Sez.N. 193	369	5,50	33	0	389	0	0	0	-907	0	120245	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
IPE270	qn=	-36	33	0	-164	0	0	0	-929	0	120241	11224	1628	13358	23877	177	2617	1	
Asta: 845	336	5,50	33	0	-684	0	0	0	-949	0	120237	11224	1628	13358	23877	177	2617	6	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	684	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 6							
Sez.N. 193	371	5,50	33	0	287	0	0	0	39	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	25	0	309	0	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 846	372	5,50	25	0	308	0	0	0	-4	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	309	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 3							
Sez.N. 193	372	5,50	33	0	437	0	0	0	-992	0	120228	11223	1628	13358	23877	177	2617	4	
IPE270	qn=	-36	33	0	-168	0	0	0	-1014	0	120223	11222	1628	13358	23877	177	2617	1	
Asta: 847	337	5,50	33	0	-734	0	0	0	-1034	0	120219	11222	1628	13358	23877	177	2617	7	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	734	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 7							
Sez.N. 193	374	5,50	33	0	286	0	0	0	52	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	33	0	311	0	0	0	31	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 848	375	5,50	33	0	323	0	0	0	9	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	323	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 3							
Sez.N. 193	375	5,50	33	0	364	0	0	0	-882	0	120250	11225	1628	13358	23877	177	2617	3	
IPE270	qn=	-36	33	0	-175	0	0	0	-904	0	120246	11224	1628	13358	23877	177	2617	2	
Asta: 849	1	5,50	33	0	-680	0	0	0	-923	0	120242	11224	1628	13358	23877	177	2617	6	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	680	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 6							
Sez.N. 193	377	5,50	33	0	182	0	0	0	33	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	33	0	197	0	0	0	-2	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 850	378	5,50	33	0	195	0	0	0	-11	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	197	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 193	378	5,50	33	0	245	0	0	0	-576	0	120296	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36	33	0	-109	0	0	0	-598	0	120293	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 851	339	5,50	33	0	-445	0	0	0	-618	0	120291	11229	1629	13358	23877	177	2618	4	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	445	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 4							
Sez.N. 193	353	5,50	29	0	204	0	0	0	5	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	29	0	204	0	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 852	354	5,50	25	0	194	0	0	0	-20	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	204	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 193	354	5,50	25	0	225	0	0	0	-657	0	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36	29	0	-179	0	0	0	-623	0	120290	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 853	328	5,50	25	0	-560	0	0	0	-699	0	120280	11228	1628	13358	23877	177	2618	5	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	560	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 5							
Sez.N. 193	356	5,50	21	0	239	0	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	29	0	238	0	0	0	-2	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 854	357	5,50	25	0	219	0	0	0	-31	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	120,7	$\beta^*l=$	84,5	0	239	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 193	357	5,50	25	0	288	0	0	0	-793	0	120265	11226	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	29	0	-198	0	0	0	-744	0	120274	11227	1628	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 855	329	5,50	25	0	-653	0	0	0	-835	0	120258	11226	1628	13358	23877	177	2617	6	
Instab.:l=	115,7	$\beta^*l=$	81,0	0	653	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 26	Rpf= 0	Rft= 6							
Sez.N. 193	275	5,50	1 25	0	-311	0	0	0	544	0	120297	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36 /	25	0	-141	0	0	0	533	0	120298	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 856	982	5,50	2 25	0	27	0	0	0	521	0	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	0	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 193	298	5,50	1	25	0	-205	0	0	382	1	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	2
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-85	0	0	371	1	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	1
Asta: 857	983	5,50	2	25	0	30	0	0	359	1	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	0
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	353	5,50	1	33	0	100	0	0	171	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	21	0	154	0	0	165	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 858	984	5,50	2	21	0	204	0	0	154	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	354	5,50	1	29	0	12	0	0	170	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	25	0	65	0	0	175	1	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 859	985	5,50	2	25	0	118	0	0	164	1	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	356	5,50	1	21	0	92	0	0	-57	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	21	0	72	0	0	-69	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 860	986	5,50	2	21	0	48	0	0	-80	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	357	5,50	1	33	0	-17	0	0	121	1	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	21	0	24	0	0	96	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 861	987	5,50	2	25	0	53	0	0	99	1	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	362	5,50	1	21	0	-208	0	0	316	0	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-102	0	0	304	0	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 862	988	5,50	2	33	0	11	0	0	307	-1	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	0
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	363	5,50	1	21	0	-98	0	0	213	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-28	0	0	195	1	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 863	989	5,50	2	29	0	40	0	0	189	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	365	5,50	1	33	0	-59	0	0	216	-1	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	33	0	13	0	0	204	-1	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 864	990	5,50	2	33	0	81	0	0	192	-1	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	366	5,50	1	25	0	-70	0	0	210	1	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	29	0	-3	0	0	182	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 865	991	5,50	2	25	0	66	0	0	185	1	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	368	5,50	1	33	0	-67	0	0	213	-2	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	21	0	4	0	0	184	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 866	992	5,50	2	33	0	70	0	0	188	-2	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	369	5,50	1	33	0	-72	0	0	227	2	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	21	0	7	0	0	196	1	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 867	993	5,50	2	33	0	76	0	0	203	2	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	371	5,50	1	33	0	-75	0	0	248	-2	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	17	0	8	0	0	232	-1	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 868	994	5,50	2	33	0	87	0	0	224	-2	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	372	5,50	1	21	0	-60	0	0	210	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	33	0	18	0	0	185	1	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 869	995	5,50	2	33	0	80	0	0	172	1	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	374	5,50	1	33	0	-38	0	0	260	-2	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	33	0	49	0	0	247	-2	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 870	996	5,50	2	33	0	131	0	0	235	-2	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	375	5,50	1	33	0	-38	0	0	261	2	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	0
IPE270	qn=	-36	/	21	0	51	0	0	231	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 871	997	5,50	2	33	0	132	0	0	236	2	120307	11230	1629	13358	23877	177	2618	1
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	395	5,50		25	0	19	0	0	31	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36		25	0	32	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 872	407	5,50		33	0	29	0	0	-14	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	32	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	407	5,50		33	0	30	0	0	8	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36		33	0	31	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 873	419	5,50		33	0	11	0	0	-37	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	31	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 0	0					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 193	419	5,50		33	0	4	0	0	32	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36		33	0	19	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 874	431	5,50		25	0	17	0	0	-13	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	19	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	431	5,50		29	0	6	0	0	19	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36		25	0	12	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 875	443	5,50		25	0	4	0	0	-24	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	12	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	443	5,50	1	25	0	6	0	0	16	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	25	0	9	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 876	610	5,50	2	25	0	8	0	0	-9	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$		48,5	0	9	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	396	5,50		33	0	6	0	0	56	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36		33	0	33	0	0	34	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 877	408	5,50		21	0	50	0	0	15	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	50	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	408	5,50		33	0	44	0	0	-6	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36		29	0	39	0	0	-2	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 878	420	5,50		21	0	11	0	0	-45	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	44	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	420	5,50		33	0	26	0	0	1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36		33	0	26	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 879	432	5,50		33	0	-1	0	0	-45	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	26	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	432	5,50		33	0	-8	0	0	32	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36		25	0	6	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 880	444	5,50		25	0	3	0	0	-14	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	8	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	444	5,50	1	33	0	9	0	0	10	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	33	0	11	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 881	611	5,50	2	33	0	8	0	0	-15	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$		48,5	0	11	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	388	5,50		33	0	-24	0	0	288	-1	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36		21	0	145	0	0	262	-1	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 882	400	5,50		33	0	311	0	0	243	-1	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	311	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 3						
Sez.N. 193	400	5,50		21	0	303	0	0	47	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
IPE270	qn=	-36		21	0	326	0	0	26	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Asta: 883	412	5,50		21	0	335	0	0	2	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	335	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 3						
Sez.N. 193	412	5,50		21	0	308	0	0	-22	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
IPE270	qn=	-36		21	0	289	0	0	-44	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Asta: 884	424	5,50		21	0	252	0	0	-67	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	308	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 3						
Sez.N. 193	424	5,50		33	0	270	0	0	-156	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36		33	0	169	0	0	-177	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Asta: 885	436	5,50		21	0	46	0	0	-195	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	270	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 2						
Sez.N. 193	436	5,50	1	33	0	14	0	0	-460	1	120295	11229	1629	13358	23877	177	2618	0
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-162	0	0	-500	1	120293	11229	1629	13358	23877	177	2618	1
Asta: 886	722	5,50	2	21	0	-338	0	0	-512	1	120291	11229	1629	13358	23877	177	2618	3
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	389	5,50		9	0	-150	0	0	693	0	120274	11227	1628	13358	23877	177	2618	1
IPE270	qn=	-36		21	0	263	0	0	672	0	120277	11227	1628	13358	23877	177	2618	2
Asta: 887	401	5,50		21	0	696	0	0	648	0	120280	11228	1628	13358	23877	177	2618	6
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	696	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 6						
Sez.N. 193	401	5,50		21	0	697	0	0	197	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	6
IPE270	qn=	-36		21	0	810	0	0	176	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	7
Asta: 888	413	5,50		21	0	917	0	0	152	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	8
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	917	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 9						
Sez.N. 193	413	5,50		21	0	909	0	0	-147	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	8
IPE270	qn=	-36		25	0	814	0	0	-167	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	7
Asta: 889	425	5,50		25	0	697	0	0	-191	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	6
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	909	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 8						
Sez.N. 193	425	5,50		25	0	707	0	0	-611	0	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	6
IPE270	qn=	-36		25	0	330	0	0	-633	0	120282	11228	1628	13358	23877	177	2618	3
Asta: 890	437	5,50		33	0	-92	0	0	-657	0	120279	11227	1628	13358	23877	177	2618	1
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	707	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 6						
Sez.N. 193	437	5,50	1	33	0	-93	0	0	-1192	1	120156	11216	1627	13358	23877	177	2615	1

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-514	0	0	-1226	1	120150	11215	1627	13358	23877	177	2615	5	
Asta: 891	723	5,50	2	21	0	-941	0	0	-1239	1	120147	11215	1627	13358	23877	177	2615	8	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	390	5,50		21	0	-239	0	0	891	0	120248	11225	1628	13358	23877	177	2617	2	
IPE270	qn=	-36		33	0	293	0	0	867	0	120253	11225	1628	13358	23877	177	2617	3	
Asta: 892	402	5,50		21	0	855	0	0	846	0	120257	11225	1628	13358	23877	177	2617	8	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	855	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	8						
Sez.N. 193	402	5,50		21	0	857	0	0	280	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
IPE270	qn=	-36		5	0	1020	0	0	258	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
Asta: 893	414	5,50		33	0	1182	0	0	236	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	11	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	1182	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	11						
Sez.N. 193	414	5,50		33	0	1179	0	0	-214	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	10	
IPE270	qn=	-36		33	0	1043	0	0	-236	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
Asta: 894	426	5,50		33	0	880	0	0	-260	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	1179	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	11						
Sez.N. 193	426	5,50		21	0	883	0	0	-808	0	120263	11226	1628	13358	23877	177	2618	8	
IPE270	qn=	-36		21	0	388	0	0	-830	0	120259	11226	1628	13358	23877	177	2617	3	
Asta: 895	438	5,50		17	0	-163	0	0	-853	0	120255	11225	1628	13358	23877	177	2617	1	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	883	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	8						
Sez.N. 193	438	5,50	1	29	0	-166	0	0	-1459	0	120099	11211	1626	13358	23877	177	2614	1	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-674	0	0	-1473	0	120095	11210	1626	13358	23877	177	2614	6	
Asta: 896	724	5,50	2	21	0	-1186	0	0	-1486	0	120091	11210	1626	13358	23877	177	2614	11	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	391	5,50		33	0	-165	0	0	725	0	120268	11226	1628	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36		21	0	267	0	0	702	0	120272	11227	1628	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 897	403	5,50		13	0	720	0	0	679	0	120276	11227	1628	13358	23877	177	2618	6	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	720	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	6						
Sez.N. 193	403	5,50		33	0	716	0	0	171	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
IPE270	qn=	-36		17	0	813	0	0	149	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 898	415	5,50		13	0	903	0	0	125	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	903	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	8						
Sez.N. 193	415	5,50		13	0	891	0	0	-146	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
IPE270	qn=	-36		33	0	797	0	0	-167	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 899	427	5,50		33	0	679	0	0	-191	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	891	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	8						
Sez.N. 193	427	5,50		33	0	691	0	0	-560	0	120293	11229	1629	13358	23877	177	2618	6	
IPE270	qn=	-36		33	0	346	0	0	-582	0	120290	11228	1629	13358	23877	177	2618	3	
Asta: 900	439	5,50		21	0	-45	0	0	-607	0	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	691	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	6						
Sez.N. 193	439	5,50	1	33	0	-85	0	0	-1205	0	120168	11217	1627	13358	23877	177	2615	1	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-513	0	0	-1257	0	120154	11216	1627	13358	23877	177	2615	5	
Asta: 901	725	5,50	2	21	0	-950	0	0	-1270	0	120151	11215	1627	13358	23877	177	2615	8	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	392	5,50		9	0	-21	0	0	262	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36		21	0	131	0	0	240	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 902	404	5,50		21	0	281	0	0	217	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	281	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	3						
Sez.N. 193	404	5,50		21	0	275	0	0	78	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		21	0	315	0	0	56	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 903	416	5,50		33	0	345	0	0	33	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	345	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	3						
Sez.N. 193	416	5,50		33	0	332	0	0	-27	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36		33	0	309	0	0	-49	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 904	428	5,50		21	0	269	0	0	-72	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	332	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	3						
Sez.N. 193	428	5,50		21	0	279	0	0	-194	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36		21	0	156	0	0	-215	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 905	440	5,50		33	0	8	0	0	-237	0	120322	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$		88,2	0	279	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 193	440	5,50	1	33	0	10	0	0	-483	0	120301	11230	1629	13358	23877	177	2618	0	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-168	0	0	-515	0	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 906	726	5,50	2	21	0	-348	0	0	-527	0	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	69,2	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	137	5,50	1	25	0	-726	0	0	1184	0	120170	11217	1627	13358	23877	177	2616	6	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-353	0	0	1152	0	120179	11218	1627	13358	23877	177	2616	3	
Asta: 907	614	5,50	2	29	0	-64	0	0	902	0	120245	11224	1628	13358	23877	177	2617	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	160	5,50	1	25	0	-873	0	0	1400	0	120122	11213	1626	13358	23877	177	2614	8	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-431	0	0	1228	0	120171	11217	1627	13358	23877	177	2616	4	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Asta: 908	615	5,50	2	29	0	-97	0	0	1049	0	120215	11222	1628	13358	23877	177	2617	1
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 193	183	5,50	1	25	0	-912	0	0	1476	0	120101	11211	1626	13358	23877	177	2614	8
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-446	0	0	1437	0	120113	11212	1626	13358	23877	177	2614	4
Asta: 909	616	5,50	2	29	0	-96	0	0	1095	0	120206	11221	1627	13358	23877	177	2616	1
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 193	206	5,50	1	25	0	-880	0	0	1468	0	120100	11211	1626	13358	23877	177	2614	8
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-417	0	0	1427	0	120113	11212	1626	13358	23877	177	2614	4
Asta: 910	619	5,50	2	29	0	-77	0	0	1065	0	120212	11221	1627	13358	23877	177	2616	1
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 193	229	5,50	1	25	0	-763	0	0	1289	1	120132	11214	1626	13358	23877	177	2615	7
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-357	0	0	1277	1	120135	11214	1626	13358	23877	177	2615	3
Asta: 911	620	5,50	2	29	0	-59	0	0	926	0	120239	11224	1628	13358	23877	177	2617	1
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 193	386	5,50	1	33	0	-987	0	0	1049	0	120206	11221	1627	13358	23877	177	2616	9
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-630	0	0	1037	0	120209	11221	1627	13358	23877	177	2616	6
Asta: 912	727	5,50	2	21	0	-351	0	0	794	0	120263	11226	1628	13358	23877	177	2618	3
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 193	388	5,50	1	33	0	-50	0	0	396	0	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	21	0	85	0	0	382	0	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 913	728	5,50	2	29	0	214	0	0	370	0	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 193	389	5,50	1	33	0	178	0	0	228	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	/	21	0	254	0	0	221	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Asta: 914	729	5,50	2	21	0	328	0	0	209	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 193	390	5,50	1	33	0	220	0	0	199	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	/	33	0	286	0	0	187	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Asta: 915	730	5,50	2	33	0	348	0	0	174	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	348	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	3		
Sez.N. 193	391	5,50	1	33	0	183	0	0	44	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	/	21	0	198	0	0	43	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Asta: 916	731	5,50	2	21	0	211	0	0	31	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	211	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	2		
Sez.N. 193	395	5,50	1	21	0	231	0	0	162	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	/	21	0	281	0	0	151	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Asta: 917	621	5,50	2	21	0	327	0	0	140	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 193	396	5,50	1	33	0	223	0	0	-447	0	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	2
IPE270	qn=	-36	/	33	0	80	0	0	-459	0	120303	11230	1629	13358	23877	177	2618	1
Asta: 918	624	5,50	2	21	0	-80	0	0	-488	0	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	1
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 193	398	5,50	1	33	0	-1979	0	0	1662	0	120033	11205	1625	13358	23877	177	2613	18
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-1412	0	0	1649	0	120038	11205	1625	13358	23877	177	2613	13
Asta: 919	732	5,50	2	21	0	-894	0	0	1485	0	120093	11210	1626	13358	23877	177	2614	8
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 193	400	5,50	1	21	0	-151	0	0	744	1	120257	11225	1628	13358	23877	177	2617	1
IPE270	qn=	-36	/	33	0	103	0	0	730	1	120259	11226	1628	13358	23877	177	2617	1
Asta: 920	733	5,50	2	25	0	351	0	0	718	1	120262	11226	1628	13358	23877	177	2618	3
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 193	401	5,50	1	33	0	518	0	0	359	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	5
IPE270	qn=	-36	/	5	0	639	0	0	347	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	6
Asta: 921	734	5,50	2	21	0	756	0	0	335	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	7
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	756	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	7		
Sez.N. 193	402	5,50	1	33	0	709	0	0	60	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	6
IPE270	qn=	-36	/	33	0	727	0	0	48	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	6
Asta: 922	735	5,50	2	21	0	742	0	0	37	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	742	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	7		
Sez.N. 193	403	5,50	1	21	0	593	0	0	-390	0	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	5
IPE270	qn=	-36	/	21	0	457	0	0	-403	0	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	4
Asta: 923	736	5,50	2	29	0	317	0	0	-415	0	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 193	407	5,50	1	21	0	270	0	0	247	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	/	21	0	346	0	0	236	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Asta: 924	625	5,50	2	21	0	419	0	0	224	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	4
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0		
Sez.N. 193	408	5,50	1	21	0	320	0	0	-695	0	120277	11227	1628	13358	23877	177	2618	3
IPE270	qn=	-36	/	33	0	107	0	0	-657	0	120278	11227	1628	13358	23877	177	2618	1
Asta: 925	626	5,50	2	21	0	-128	0	0	-718	0	120273	11227	1628	13358	23877	177	2618	1

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	410	5,50	1 33		0	-2365	0	0	1988	0	119886	11191	1623	13358	23877	177	2609	21	
IPE270	qn=	-36 /	33		0	-1685	0	0	1976	0	119892	11191	1623	13358	23877	177	2609	15	
Asta: 926	737	5,50	2 21		0	-1108	0	0	1677	0	120012	11203	1625	13358	23877	177	2612	10	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	412	5,50	1 33		0	-249	0	0	879	0	120238	11224	1628	13358	23877	177	2617	2	
IPE270	qn=	-36 /	5		0	50	0	0	866	0	120241	11224	1628	13358	23877	177	2617	0	
Asta: 927	738	5,50	2 25		0	345	0	0	854	0	120243	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	413	5,50	1 25		0	704	0	0	398	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
IPE270	qn=	-36 /	25		0	838	0	0	385	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 928	739	5,50	2 25		0	968	0	0	373	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	9	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	968	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	9				
Sez.N. 193	414	5,50	1 21		0	954	0	0	22	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
IPE270	qn=	-36 /	21		0	961	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
Asta: 929	740	5,50	2 21		0	961	0	0	-3	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	961	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	9				
Sez.N. 193	415	5,50	1 29		0	690	0	0	-486	0	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	6	
IPE270	qn=	-36 /	29		0	522	0	0	-499	0	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	5	
Asta: 930	741	5,50	2 29		0	348	0	0	-511	0	120297	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	419	5,50	1 9		0	292	0	0	192	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36 /	33		0	352	0	0	182	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 931	629	5,50	2 33		0	408	0	0	170	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	420	5,50	1 21		0	324	0	0	-678	0	120283	11228	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36 /	33		0	117	0	0	-642	0	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 932	630	5,50	2 21		0	-113	0	0	-701	0	120280	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	422	5,50	1 33		0	-1999	0	0	1752	1	119982	11200	1624	13358	23877	177	2611	18	
IPE270	qn=	-36 /	33		0	-1401	0	0	1739	1	119986	11200	1624	13358	23877	177	2612	13	
Asta: 933	742	5,50	2 21		0	-888	0	0	1472	0	120096	11210	1626	13358	23877	177	2614	8	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	424	5,50	1 21		0	-193	0	0	746	0	120272	11227	1628	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36 /	33		0	65	0	0	728	0	120275	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 934	743	5,50	2 33		0	312	0	0	716	0	120277	11227	1628	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	425	5,50	1 21		0	559	0	0	352	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
IPE270	qn=	-36 /	21		0	678	0	0	340	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
Asta: 935	744	5,50	2 21		0	792	0	0	327	0	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	792	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	7				
Sez.N. 193	426	5,50	1 21		0	746	0	0	72	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36 /	21		0	768	0	0	60	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 936	745	5,50	2 29		0	787	0	0	48	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	787	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	7				
Sez.N. 193	427	5,50	1 33		0	553	0	0	-342	1	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
IPE270	qn=	-36 /	33		0	434	0	0	-355	1	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	4	
Asta: 937	746	5,50	2 33		0	310	0	0	-367	1	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	431	5,50	1 25		0	282	0	0	172	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36 /	25		0	334	0	0	161	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 938	631	5,50	2 33		0	384	0	0	149	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	432	5,50	1 33		0	271	0	0	-590	0	120288	11228	1629	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36 /	33		0	82	0	0	-601	0	120287	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 939	634	5,50	2 21		0	-114	0	0	-617	0	120288	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	434	5,50	1 33		0	-1181	0	0	1496	1	120048	11206	1625	13358	23877	177	2613	11	
IPE270	qn=	-36 /	33		0	-670	0	0	1484	1	120052	11206	1625	13358	23877	177	2613	6	
Asta: 940	747	5,50	2 21		0	-359	0	0	895	0	120244	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	436	5,50	1 33		0	-48	0	0	389	-1	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	0	
IPE270	qn=	-36 /	21		0	87	0	0	374	-1	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 941	748	5,50	2 21		0	213	0	0	361	-1	120307	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	437	5,50	1 33		0	185	0	0	252	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36 /	21		0	270	0	0	248	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 942	749	5,50	2 21		0	353	0	0	235	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	438	5,50	1	33	0	263	0	0	133	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	306	0	0	120	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 943	750	5,50	2	21	0	347	0	0	113	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	347	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	3						
Sez.N. 193	439	5,50	1	33	0	230	0	0	-23	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	220	0	0	-31	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 944	751	5,50	2	21	0	207	0	0	-44	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	230	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 193	443	5,50	1	5	0	232	0	0	170	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	284	0	0	160	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 945	635	5,50	2	29	0	333	0	0	148	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	444	5,50	1	33	0	224	0	0	-474	1	120290	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	72	0	0	-486	1	120289	11228	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 946	636	5,50	2	21	0	-89	0	0	-501	0	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	347	5,50	1	33	0	-101	0	0	237	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-18	0	0	224	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 947	639	5,50	2	5	0	60	0	0	212	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$		50,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	494	5,50	1	29	0	-28	0	0	148	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	20	0	0	135	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 948	640	5,50	2	29	0	65	0	0	123	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	507	5,50	21		0	-61	0	0	190	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		21	0	-4	0	0	179	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 949	86	5,50	29		0	49	0	0	168	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	61,4	$\beta^*l=$		43,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	520	5,50	29		0	-57	0	0	185	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		25	0	7	0	0	172	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 950	33	5,50	29		0	66	0	0	160	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	533	5,50	1	21	0	-59	0	0	200	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	8	0	0	185	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 951	641	5,50	2	29	0	70	0	0	175	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	546	5,50	1	29	0	-34	0	0	200	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	33	0	0	186	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 952	644	5,50	2	21	0	95	0	0	175	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	559	5,50	1	29	0	-1	0	0	9	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	1	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 953	645	5,50	2	25	0	-5	0	0	-21	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	348	5,50	1	33	0	-107	0	0	261	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-15	0	0	247	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 954	646	5,50	2	17	0	71	0	0	235	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$		50,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	495	5,50	1	33	0	-34	0	0	175	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	25	0	0	159	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 955	649	5,50	2	33	0	78	0	0	151	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	508	5,50	33		0	-65	0	0	182	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		33	0	-11	0	0	171	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 956	87	5,50	21		0	42	0	0	162	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	61,4	$\beta^*l=$		43,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	521	5,50	21		0	-62	0	0	214	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		33	0	16	0	0	200	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 957	34	5,50	33		0	85	0	0	188	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	534	5,50	1	33	0	-66	0	0	195	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-1	0	0	182	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 958	650	5,50	2	21	0	62	0	0	172	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	547	5,50	1	29	0	-39	0	0	215	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	34	0	0	203	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 959	651	5,50	2	33	0	102	0	0	191	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	560	5,50	1	21	0	-5	0	0	38	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	6	0	0	26	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 960	654	5,50	2	21	0	12	0	0	14	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	88	5,50	1	33	0	-1077	0	0	968	0	120228	11223	1628	13358	23877	177	2617	10	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-733	0	0	955	0	120231	11223	1628	13358	23877	177	2617	7	
Asta: 961	247	5,50	2	21	0	-420	0	0	862	0	120250	11225	1628	13358	23877	177	2617	4	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$		50,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	486	5,50	1	17	0	-85	0	0	403	0	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	53	0	0	392	0	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 962	248	5,50	2	21	0	185	0	0	380	0	120312	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	499	5,50	1	21	0	157	0	0	199	-1	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	217	0	0	188	-1	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 963	70	5,50	2	21	0	273	0	0	177	-1	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	61,4	$\beta^*l=$		43,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	512	5,50	1	33	0	243	0	0	200	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	312	0	0	187	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 964	31	5,50	2	21	0	378	0	0	185	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	378	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 3							
Sez.N. 193	525	5,50	1	33	0	250	0	0	149	1	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	300	0	0	137	1	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 965	249	5,50	2	21	0	345	0	0	127	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	345	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 3							
Sez.N. 193	538	5,50	1	21	0	138	0	0	-19	1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	130	0	0	-29	1	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 966	250	5,50	2	33	0	118	0	0	-41	1	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	138	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 1							
Sez.N. 193	551	5,50	1	33	0	-121	0	0	-471	1	120295	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-286	0	0	-509	1	120291	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
Asta: 967	251	5,50	2	21	0	-456	0	0	-521	1	120290	11228	1629	13358	23877	177	2618	4	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	89	5,50	1	33	0	-2276	0	0	1673	0	120030	11204	1625	13358	23877	177	2612	20	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-1679	0	0	1660	0	120034	11205	1625	13358	23877	177	2613	15	
Asta: 968	252	5,50	2	21	0	-1120	0	0	1549	0	120075	11208	1626	13358	23877	177	2613	10	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$		50,1	0	2275	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 20							
Sez.N. 193	487	5,50	1	33	0	-282	0	0	757	0	120267	11226	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-23	0	0	745	0	120269	11227	1628	13358	23877	177	2618	0	
Asta: 969	253	5,50	2	21	0	232	0	0	732	0	120271	11227	1628	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	500	5,50	1	25	0	496	0	0	332	-1	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	596	0	0	321	-1	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
Asta: 970	71	5,50	2	21	0	693	0	0	310	-1	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
Instab.:l=	61,4	$\beta^*l=$		43,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	513	5,50	1	21	0	760	0	0	195	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	827	0	0	182	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 971	30	5,50	2	5	0	890	0	0	169	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
Instab.:l=	71,4	$\beta^*l=$		49,9	0	890	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 8							
Sez.N. 193	526	5,50	1	33	0	764	0	0	-28	1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	752	0	0	-41	1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 972	254	5,50	2	21	0	736	0	0	-52	1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	764	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 7							
Sez.N. 193	539	5,50	1	9	0	472	0	0	-447	1	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	4	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	316	0	0	-460	1	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
Asta: 973	255	5,50	2	5	0	156	0	0	-472	1	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	552	5,50	1	21	0	-393	0	0	-1222	1	120153	11216	1627	13358	23877	177	2615	4	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-799	0	0	-1233	1	120149	11215	1627	13358	23877	177	2615	7	
Asta: 974	256	5,50	2	21	0	-1208	0	0	-1245	1	120146	11215	1627	13358	23877	177	2615	11	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	90	5,50	1	33	0	-2731	0	0	1880	0	119950	11197	1624	13358	23877	177	2611	24	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-2061	0	0	1867	0	119955	11197	1624	13358	23877	177	2611	18	
Asta: 975	257	5,50	2	5	0	-1426	0	0	1762	0	119997	11201	1625	13358	23877	177	2612	13	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$		50,1	0	2731	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 24							
Sez.N. 193	488	5,50	1	5	0	-398	0	0	942	0	120233	11223	1628	13358	23877	177	2617	4	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-76	0	0	929	0	120236	11223	1628	13358	23877	177	2617	1	
Asta: 976	258	5,50	2	21	0	242	0	0	917	0	120238	11224	1628	13358	23877	177	2617	2	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	501	5,50	1	21	0	640	0	0	406	0	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
IPE270	qn=	-36		21	0	763	0	0	395	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	7
Asta: 977	84	5,50		21	0	883	0	0	384	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	8
Instab.:le	61,4	β^*le		43,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	514	5,50		21	0	988	0	0	196	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	9
IPE270	qn=	-36		21	0	1056	0	0	183	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	9
Asta: 978	29	5,50		21	0	1119	0	0	170	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	10
Instab.:le	71,4	β^*le		49,9	0	1119	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	10					
Sez.N. 193	527	5,50	1	5	0	995	0	0	-106	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	9
IPE270	qn=	-36	/	5	0	956	0	0	-119	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	9
Asta: 979	259	5,50	2	25	0	914	0	0	-131	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	8
Instab.:le	68,9	β^*le		48,2	0	995	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	9					
Sez.N. 193	540	5,50	1	5	0	602	0	0	-647	0	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	5
IPE270	qn=	-36	/	5	0	377	0	0	-660	0	120285	11228	1628	13358	23877	177	2618	3
Asta: 980	260	5,50	2	21	0	148	0	0	-672	0	120283	11228	1628	13358	23877	177	2618	1
Instab.:le	68,9	β^*le		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	553	5,50	1	21	0	-536	0	0	-1473	0	120099	11211	1626	13358	23877	177	2614	5
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-1025	0	0	-1485	0	120095	11210	1626	13358	23877	177	2614	9
Asta: 981	271	5,50	2	21	0	-1518	0	0	-1497	0	120091	11210	1626	13358	23877	177	2614	14
Instab.:le	66,1	β^*le		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	91	5,50	1	17	0	-2300	0	0	1697	0	120022	11203	1625	13358	23877	177	2612	21
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-1695	0	0	1684	0	120027	11204	1625	13358	23877	177	2612	15
Asta: 982	281	5,50	2	5	0	-1130	0	0	1563	0	120068	11208	1626	13358	23877	177	2613	10
Instab.:le	71,6	β^*le		50,1	0	2292	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	20					
Sez.N. 193	489	5,50	1	33	0	-279	0	0	787	1	120254	11225	1628	13358	23877	177	2617	2
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-11	0	0	774	1	120257	11225	1628	13358	23877	177	2617	0
Asta: 983	282	5,50	2	21	0	254	0	0	761	1	120259	11226	1628	13358	23877	177	2617	2
Instab.:le	68,9	β^*le		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	502	5,50	17		0	491	0	0	351	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	4
IPE270	qn=	-36	17		0	597	0	0	340	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	5
Asta: 984	85	5,50	17		0	699	0	0	329	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	6
Instab.:le	61,4	β^*le		43,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	515	5,50	13		0	737	0	0	235	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	7
IPE270	qn=	-36	21		0	819	0	0	222	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	7
Asta: 985	27	5,50	21		0	896	0	0	209	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	8
Instab.:le	71,4	β^*le		49,9	0	896	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	8					
Sez.N. 193	528	5,50	1	21	0	767	0	0	-14	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7
IPE270	qn=	-36	/	21	0	760	0	0	-26	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7
Asta: 986	283	5,50	2	21	0	749	0	0	-39	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7
Instab.:le	68,9	β^*le		48,2	0	767	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	7					
Sez.N. 193	541	5,50	1	13	0	453	0	0	-419	0	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	4
IPE270	qn=	-36	/	33	0	307	0	0	-431	0	120307	11230	1629	13358	23877	177	2618	3
Asta: 987	294	5,50	2	33	0	157	0	0	-443	0	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	1
Instab.:le	68,9	β^*le		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	554	5,50	1	33	0	-388	0	0	-1195	0	120167	11217	1627	13358	23877	177	2615	3
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-793	0	0	-1235	0	120157	11216	1627	13358	23877	177	2615	7
Asta: 988	304	5,50	2	21	0	-1203	0	0	-1247	0	120154	11216	1627	13358	23877	177	2615	11
Instab.:le	66,1	β^*le		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	92	5,50	1	17	0	-1072	0	0	981	0	120216	11222	1628	13358	23877	177	2617	10
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-723	0	0	969	0	120219	11222	1628	13358	23877	177	2617	6
Asta: 989	305	5,50	2	5	0	-427	0	0	812	0	120251	11225	1628	13358	23877	177	2617	4
Instab.:le	71,6	β^*le		50,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	490	5,50	1	5	0	-81	0	0	366	1	120307	11230	1629	13358	23877	177	2618	1
IPE270	qn=	-36	/	5	0	43	0	0	353	1	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 990	306	5,50	2	5	0	162	0	0	341	1	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:le	68,9	β^*le		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	503	5,50	21		0	161	0	0	234	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	21		0	231	0	0	223	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Asta: 991	26	5,50	33		0	299	0	0	216	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:le	61,4	β^*le		43,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	516	5,50	33		0	240	0	0	197	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	21		0	309	0	0	193	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Asta: 992	4	5,50	21		0	375	0	0	180	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:le	71,4	β^*le		49,9	0	375	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft=	3					
Sez.N. 193	529	5,50	1	33	0	249	0	0	111	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	/	17	0	285	0	0	98	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Asta: 993	315	5,50	2	21	0	318	0	0	88	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:le	68,9	β^*le		48,2	0	318	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	3					
Sez.N. 193	542	5,50	1	33	0	151	0	0	-5	-1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	33	0	147	0	0	-17	-1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 994	324	5,50	2	21	0	140	0	0	-27	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	151	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=				
Sez.N. 193	555	5,50	1	21	0	-130	0	0	-498	0	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-296	0	0	-510	0	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
Asta: 995	333	5,50	2	21	0	-467	0	0	-522	0	120298	11229	1629	13358	23877	177	2618	4	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=				
Sez.N. 193	484	5,50	1	33	0	-1155	0	0	1038	0	120215	11221	1628	13358	23877	177	2617	10	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-801	0	0	1026	0	120218	11222	1628	13358	23877	177	2617	7	
Asta: 996	340	5,50	2	21	0	-475	0	0	938	0	120237	11223	1628	13358	23877	177	2617	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=				
Sez.N. 193	486	5,50	1	5	0	-65	0	0	442	1	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	84	0	0	430	1	120303	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 997	341	5,50	2	21	0	229	0	0	417	1	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=				
Sez.N. 193	487	5,50	1	33	0	254	0	0	255	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	339	0	0	243	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 998	343	5,50	2	5	0	421	0	0	234	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=				
Sez.N. 193	488	5,50	1	33	0	339	0	0	156	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	391	0	0	143	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 999	346	5,50	2	17	0	438	0	0	131	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	438	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=				
Sez.N. 193	489	5,50	1	17	0	273	0	0	-57	-1	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	253	0	0	-63	-1	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1000	349	5,50	2	5	0	230	0	0	-76	-1	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	273	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=				
Sez.N. 193	493	5,50	1	25	0	-805	0	0	1125	0	120197	11220	1627	13358	23877	177	2616	7	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-450	0	0	1113	0	120199	11220	1627	13358	23877	177	2616	4	
Asta: 1001	655	5,50	2	29	0	-122	0	0	1022	0	120221	11222	1628	13358	23877	177	2617	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=				
Sez.N. 193	494	5,50	1	25	0	296	0	0	204	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	359	0	0	193	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1002	656	5,50	2	29	0	418	0	0	183	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=				
Sez.N. 193	495	5,50	1	21	0	310	0	0	-662	0	120282	11228	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	102	0	0	-657	0	120282	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1003	657	5,50	2	21	0	-117	0	0	-684	0	120278	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=				
Sez.N. 193	497	5,50	1	33	0	-2465	0	0	1842	0	119962	11198	1624	13358	23877	177	2611	22	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-1835	0	0	1830	0	119967	11198	1624	13358	23877	177	2611	16	
Asta: 1004	352	5,50	2	21	0	-1240	0	0	1727	0	120009	11202	1625	13358	23877	177	2612	11	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=				
Sez.N. 193	499	5,50	1	21	0	-265	0	0	927	0	120233	11223	1628	13358	23877	177	2617	2	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	53	0	0	913	0	120235	11223	1628	13358	23877	177	2617	0	
Asta: 1005	355	5,50	2	33	0	363	0	0	901	0	120238	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=				
Sez.N. 193	500	5,50	1	21	0	765	0	0	420	0	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	907	0	0	407	0	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	8	
Asta: 1006	358	5,50	2	21	0	1044	0	0	395	0	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	9	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	1044	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=				
Sez.N. 193	501	5,50	1	21	0	1069	0	0	-21	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	10	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	1060	0	0	-33	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
Asta: 1007	359	5,50	2	21	0	1046	0	0	-46	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	1069	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=				
Sez.N. 193	502	5,50	1	21	0	784	0	0	-598	-1	120280	11228	1628	13358	23877	177	2618	7	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	577	0	0	-610	-1	120278	11227	1628	13358	23877	177	2618	5	
Asta: 1008	360	5,50	2	17	0	365	0	0	-622	-1	120276	11227	1628	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=				
Sez.N. 193	506	5,50	1	25	0	-829	0	0	1144	0	120193	11219	1627	13358	23877	177	2616	7	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-468	0	0	1133	0	120196	11220	1627	13358	23877	177	2616	4	
Asta: 1009	658	5,50	2	29	0	-138	0	0	1026	0	120221	11222	1628	13358	23877	177	2617	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=				
Sez.N. 193	507	5,50	1	25	0	321	0	0	182	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	377	0	0	171	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1010	659	5,50	2	33	0	429	0	0	159	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=				
Sez.N. 193	508	5,50	1	33	0	328	0	0	-724	0	120276	11227	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	97	0	0	-735	0	120274	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1011	660	5,50	2	21	0	-143	0	0	-751	0	120272	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	510	5,50	1 33		0	-3356	0	0	2706	0	119534	11158	1618	13358	23877	177	2602	30	
IPE270	qn=	-36	/ 21		0	-2436	0	0	2278	0	119772	11180	1622	13358	23877	177	2607	22	
Asta: 1012	361	5,50	2 21		0	-1657	0	0	2266	0	119778	11181	1622	13358	23877	177	2607	15	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	512	5,50	33		0	-458	0	0	1295	0	120139	11214	1626	13358	23877	177	2615	4	
IPE270	qn=	-36	21		0	71	0	0	1277	0	120144	11215	1627	13358	23877	177	2615	1	
Asta: 1013	2	5,50	21		0	589	0	0	1262	0	120148	11215	1627	13358	23877	177	2615	5	
Instab.:l=	81,7	$\beta^*l=$	57,2		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	513	5,50	1 21		0	1071	0	0	547	0	120298	11229	1629	13358	23877	177	2618	10	
IPE270	qn=	-36	/ 21		0	1256	0	0	534	0	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	11	
Asta: 1014	367	5,50	2 21		0	1437	0	0	522	0	120301	11230	1629	13358	23877	177	2618	13	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1437	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	13				
Sez.N. 193	514	5,50	1 21		0	1539	0	0	-141	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	14	
IPE270	qn=	-36	/ 21		0	1488	0	0	-153	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	13	
Asta: 1015	370	5,50	2 21		0	1434	0	0	-166	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	13	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1539	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	14				
Sez.N. 193	515	5,50	21		0	1078	0	0	-888	0	120247	11224	1628	13358	23877	177	2617	10	
IPE270	qn=	-36	21		0	842	0	0	-897	0	120246	11224	1628	13358	23877	177	2617	8	
Asta: 1016	3	5,50	21		0	603	0	0	-907	0	120244	11224	1628	13358	23877	177	2617	5	
Instab.:l=	52,9	$\beta^*l=$	37,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	519	5,50	1 25		0	-856	0	0	1192	0	120179	11218	1627	13358	23877	177	2616	8	
IPE270	qn=	-36	/ 25		0	-480	0	0	1181	0	120181	11218	1627	13358	23877	177	2616	4	
Asta: 1017	661	5,50	2 29		0	-140	0	0	1057	0	120214	11221	1627	13358	23877	177	2616	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	520	5,50	5		0	330	0	0	171	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	21		0	384	0	0	160	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1018	35	5,50	21		0	434	0	0	148	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
Instab.:l=	64,7	$\beta^*l=$	45,3		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	521	5,50	1 21		0	328	0	0	-716	0	120277	11227	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/ 33		0	105	0	0	-702	0	120272	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1019	662	5,50	2 21		0	-133	0	0	-739	0	120273	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	523	5,50	1 33		0	-3277	0	0	2395	0	119719	11175	1621	13358	23877	177	2606	29	
IPE270	qn=	-36	/ 33		0	-2458	0	0	2382	0	119725	11176	1621	13358	23877	177	2606	22	
Asta: 1020	373	5,50	2 21		0	-1686	0	0	2225	0	119794	11182	1622	13358	23877	177	2607	15	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	525	5,50	1 21		0	-426	0	0	1315	0	120143	11215	1627	13358	23877	177	2615	4	
IPE270	qn=	-36	/ 33		0	23	0	0	1300	0	120147	11215	1627	13358	23877	177	2615	0	
Asta: 1021	376	5,50	2 5		0	466	0	0	1290	0	120150	11215	1627	13358	23877	177	2615	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	526	5,50	1 21		0	1061	0	0	528	0	120301	11229	1629	13358	23877	177	2618	9	
IPE270	qn=	-36	/ 21		0	1240	0	0	516	0	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	11	
Asta: 1022	379	5,50	2 21		0	1414	0	0	503	0	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	13	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1414	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	13				
Sez.N. 193	527	5,50	1 21		0	1522	0	0	-122	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	14	
IPE270	qn=	-36	/ 21		0	1478	0	0	-135	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	13	
Asta: 1023	380	5,50	2 21		0	1429	0	0	-147	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	13	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1522	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	14				
Sez.N. 193	528	5,50	1 21		0	1074	0	0	-883	0	120242	11224	1628	13358	23877	177	2617	10	
IPE270	qn=	-36	/ 21		0	770	0	0	-895	0	120240	11224	1628	13358	23877	177	2617	7	
Asta: 1024	381	5,50	2 21		0	461	0	0	-907	0	120237	11224	1628	13358	23877	177	2617	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	532	5,50	1 25		0	-890	0	0	1276	0	120158	11216	1627	13358	23877	177	2615	8	
IPE270	qn=	-36	/ 25		0	-488	0	0	1264	0	120161	11216	1627	13358	23877	177	2615	4	
Asta: 1025	663	5,50	2 29		0	-128	0	0	1115	0	120200	11220	1627	13358	23877	177	2616	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	533	5,50	1 25		0	332	0	0	178	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/ 25		0	387	0	0	166	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1026	664	5,50	2 17		0	438	0	0	156	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	534	5,50	1 33		0	338	0	0	-732	0	120271	11227	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/ 33		0	104	0	0	-743	0	120269	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1027	665	5,50	2 21		0	-141	0	0	-762	0	120267	11226	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	536	5,50	1 33		0	-2427	0	0	1887	0	119935	11195	1624	13358	23877	177	2610	22	
IPE270	qn=	-36	/ 33		0	-1782	0	0	1874	0	119940	11196	1624	13358	23877	177	2611	16	
Asta: 1028	382	5,50	2 21		0	-1191	0	0	1705	0	120016	11203	1625	13358	23877	177	2612	11	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpI.Rd Kg	VypI.Rd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	538	5,50	1	21	0	-246	0	0	895	-1	120230	11223	1628	13358	23877	177	2617	2	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	59	0	0	880	-1	120234	11223	1628	13358	23877	177	2617	1	
Asta: 1029	383	5,50	2	25	0	359	0	0	868	-1	120236	11223	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	539	5,50	1	5	0	742	0	0	397	0	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	876	0	0	384	0	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	8	
Asta: 1030	384	5,50	2	21	0	1006	0	0	372	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	9	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	1006	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 9							
Sez.N. 193	540	5,50	1	21	0	1020	0	0	-23	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	1010	0	0	-36	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
Asta: 1031	385	5,50	2	21	0	996	0	0	-48	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	1020	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 9							
Sez.N. 193	541	5,50	1	21	0	752	0	0	-562	1	120290	11228	1629	13358	23877	177	2618	7	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	557	0	0	-575	1	120288	11228	1629	13358	23877	177	2618	5	
Asta: 1032	393	5,50	2	21	0	358	0	0	-587	1	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	545	5,50	1	25	0	-871	0	0	1268	0	120161	11216	1627	13358	23877	177	2615	8	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-471	0	0	1257	0	120165	11217	1627	13358	23877	177	2615	4	
Asta: 1033	666	5,50	2	29	0	-121	0	0	1087	0	120207	11221	1627	13358	23877	177	2616	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	546	5,50	1	25	0	321	0	0	170	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	373	0	0	159	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1034	667	5,50	2	29	0	423	0	0	151	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	547	5,50	1	33	0	323	0	0	-702	0	120276	11227	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	98	0	0	-714	0	120274	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1035	668	5,50	2	21	0	-137	0	0	-734	0	120272	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	549	5,50	1	33	0	-1059	0	0	1015	0	120217	11222	1628	13358	23877	177	2617	9	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-713	0	0	1003	0	120219	11222	1628	13358	23877	177	2617	6	
Asta: 1036	394	5,50	2	21	0	-414	0	0	847	0	120246	11224	1628	13358	23877	177	2617	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	551	5,50	1	21	0	-68	0	0	431	-1	120298	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	79	0	0	420	-1	120301	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1037	397	5,50	2	33	0	220	0	0	407	-1	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	552	5,50	1	33	0	218	0	0	240	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	299	0	0	234	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1038	405	5,50	2	21	0	378	0	0	222	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	553	5,50	1	33	0	294	0	0	152	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	344	0	0	140	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1039	406	5,50	2	25	0	389	0	0	127	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	389	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 3							
Sez.N. 193	554	5,50	1	21	0	238	0	0	-45	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	220	0	0	-57	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1040	409	5,50	2	33	0	199	0	0	-66	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	238	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 193	558	5,50	1	25	0	-721	0	0	1094	0	120205	11221	1627	13358	23877	177	2616	6	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-375	0	0	1083	0	120208	11221	1627	13358	23877	177	2616	3	
Asta: 1041	669	5,50	2	29	0	-87	0	0	896	0	120246	11224	1628	13358	23877	177	2617	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	559	5,50	1	21	0	238	0	0	197	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	299	0	0	186	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1042	670	5,50	2	29	0	356	0	0	175	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	560	5,50	1	21	0	251	0	0	-524	0	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	89	0	0	-505	0	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1043	671	5,50	2	21	0	-88	0	0	-547	0	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	572	5,50	1	29	0	82	0	0	159	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	138	0	0	147	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1044	672	5,50	2	25	0	189	0	0	133	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	72,7	$\beta^*l=$		50,9	0	189	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 193	585	5,50	33		0	5	0	0	-72	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36		25	0	-45	0	0	-94	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1045	347	5,50	25		0	-103	0	0	-114	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	116,8	$\beta^*l=$		81,8	0	103	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 1							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 193	573	5,50	1	21	0	86	0	0	158	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	33	0	141	0	0	148	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 1046	673	5,50	2	33	0	193	0	0	134	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	72,7	$\beta^*l=$		50,9	0	193	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 2						
Sez.N. 193	586	5,50	5	0	0	5	0	0	-79	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-51	0	0	-101	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1047	348	5,50	33	0	0	-113	0	0	-122	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	116,8	$\beta^*l=$		81,8	0	113	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 1						
Sez.N. 193	565	5,50	1	21	0	225	0	0	145	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	/	33	0	276	0	0	134	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Asta: 1048	476	5,50	2	33	0	322	0	0	121	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	72,7	$\beta^*l=$		50,9	0	322	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 3						
Sez.N. 193	578	5,50	33	0	0	141	0	0	-552	0	120298	11229	1629	13358	23877	177	2618	1
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-202	0	0	-573	0	120295	11229	1629	13358	23877	177	2618	2
Asta: 1049	88	5,50	33	0	0	-528	0	0	-594	0	120293	11229	1629	13358	23877	177	2618	5
Instab.:l=	116,8	$\beta^*l=$		81,8	0	528	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 5						
Sez.N. 193	566	5,50	1	21	0	467	0	0	64	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	4
IPE270	qn=	-36	/	5	0	488	0	0	51	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	4
Asta: 1050	477	5,50	2	9	0	504	0	0	38	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	4
Instab.:l=	72,7	$\beta^*l=$		50,9	0	504	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 5						
Sez.N. 193	579	5,50	33	0	0	283	0	0	-1032	0	120218	11222	1628	13358	23877	177	2617	3
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-353	0	0	-1054	0	120214	11221	1627	13358	23877	177	2616	3
Asta: 1051	89	5,50	33	0	0	-947	0	0	-1074	0	120209	11221	1627	13358	23877	177	2616	8
Instab.:l=	116,8	$\beta^*l=$		81,8	0	947	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 8						
Sez.N. 193	567	5,50	1	29	0	516	0	0	59	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	5
IPE270	qn=	-36	/	21	0	535	0	0	46	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	5
Asta: 1052	478	5,50	2	5	0	549	0	0	33	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	5
Instab.:l=	72,7	$\beta^*l=$		50,9	0	549	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 5						
Sez.N. 193	580	5,50	33	0	0	307	0	0	-1125	0	120198	11220	1627	13358	23877	177	2616	3
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-386	0	0	-1148	0	120193	11219	1627	13358	23877	177	2616	3
Asta: 1053	90	5,50	17	0	0	-1032	0	0	-1168	0	120188	11219	1627	13358	23877	177	2616	9
Instab.:l=	116,8	$\beta^*l=$		81,8	0	1032	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 9						
Sez.N. 193	568	5,50	1	17	0	466	0	0	109	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	4
IPE270	qn=	-36	/	29	0	503	0	0	97	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	4
Asta: 1054	479	5,50	2	5	0	536	0	0	85	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	5
Instab.:l=	72,7	$\beta^*l=$		50,9	0	536	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 5						
Sez.N. 193	581	5,50	17	0	0	272	0	0	-1026	0	120220	11222	1628	13358	23877	177	2617	2
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-360	0	0	-1048	0	120215	11221	1628	13358	23877	177	2616	3
Asta: 1055	91	5,50	17	0	0	-951	0	0	-1068	0	120210	11221	1627	13358	23877	177	2616	8
Instab.:l=	116,8	$\beta^*l=$		81,8	0	951	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 8						
Sez.N. 193	569	5,50	1	13	0	221	0	0	140	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	/	17	0	270	0	0	127	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Asta: 1056	480	5,50	2	25	0	314	0	0	115	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	72,7	$\beta^*l=$		50,9	0	314	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 16	Rpf= 0	Rft= 3						
Sez.N. 193	582	5,50	17	0	0	156	0	0	-575	0	120295	11229	1629	13358	23877	177	2618	1
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-201	0	0	-597	0	120292	11229	1629	13358	23877	177	2618	2
Asta: 1057	92	5,50	17	0	0	-541	0	0	-617	0	120290	11228	1629	13358	23877	177	2618	5
Instab.:l=	116,8	$\beta^*l=$		81,8	0	541	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 5						
Sez.N. 193	562	5,50	1	25	0	-568	0	0	782	0	120264	11226	1628	13358	23877	177	2618	5
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-322	0	0	761	0	120269	11226	1628	13358	23877	177	2618	3
Asta: 1058	674	5,50	2	29	0	-86	0	0	738	0	120273	11227	1628	13358	23877	177	2618	1
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	563	5,50	1	17	0	-598	0	0	710	0	120278	11227	1628	13358	23877	177	2618	5
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-356	0	0	698	0	120280	11228	1628	13358	23877	177	2618	3
Asta: 1059	481	5,50	2	5	0	-132	0	0	641	0	120288	11228	1628	13358	23877	177	2618	1
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	565	5,50	1	17	0	86	0	0	187	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	17	0	148	0	0	174	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 1060	482	5,50	2	21	0	206	0	0	163	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	566	5,50	1	17	0	12	0	0	161	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	17	0	65	0	0	148	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 1061	483	5,50	2	5	0	114	0	0	138	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	567	5,50	1	5	0	-51	0	0	268	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	17	0	39	0	0	255	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1062	491	5,50	2	5	0	124	0	0	243	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	568	5,50	1	5	0	40	0	0	257	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	126	0	0	245	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1063	492	5,50	2	5	0	208	0	0	232	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	572	5,50	1	5	0	197	0	0	211	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	263	0	0	200	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1064	675	5,50	2	21	0	324	0	0	188	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	573	5,50	1	21	0	206	0	0	-418	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	74	0	0	-419	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1065	676	5,50	2	5	0	-67	0	0	-441	0	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	575	5,50	1	25	0	-743	0	0	1024	0	120219	11222	1628	13358	23877	177	2617	7	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-421	0	0	1009	0	120223	11222	1628	13358	23877	177	2617	4	
Asta: 1066	677	5,50	2	29	0	-116	0	0	954	0	120236	11223	1628	13358	23877	177	2617	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	576	5,50	1	33	0	-467	0	0	615	0	120291	11229	1629	13358	23877	177	2618	4	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-259	0	0	603	0	120293	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 1067	496	5,50	2	21	0	-73	0	0	528	0	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	578	5,50	1	21	0	52	0	0	153	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	103	0	0	147	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1068	504	5,50	2	33	0	152	0	0	135	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	579	5,50	1	21	0	2	0	0	165	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	56	0	0	158	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1069	505	5,50	2	33	0	109	0	0	148	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	580	5,50	1	33	0	-53	0	0	245	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	28	0	0	224	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1070	509	5,50	2	33	0	106	0	0	220	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	581	5,50	1	5	0	13	0	0	211	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	83	0	0	211	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1071	517	5,50	2	17	0	154	0	0	199	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	585	5,50	1	5	0	286	0	0	171	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	339	0	0	160	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1072	678	5,50	2	29	0	387	0	0	148	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	586	5,50	1	17	0	282	0	0	-617	0	120288	11228	1629	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	84	0	0	-629	0	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1073	679	5,50	2	5	0	-117	0	0	-639	0	120288	11228	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	612	5,50	1	29	0	63	0	0	-150	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	26	0	0	-110	1	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1074	1021	5,50	2	29	0	-43	0	0	-173	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	622	5,50	29		0	37	0	0	43	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	25		0	56	0	0	26	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1075	612	5,50	25		0	65	0	0	4	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	119,9	$\beta^*l=$		83,9	0	65	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 1							
Sez.N. 193	632	5,50	25		0	35	0	0	36	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	25		0	53	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1076	622	5,50	25		0	52	0	0	-8	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	119,9	$\beta^*l=$		83,9	0	53	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	642	5,50	25		0	87	0	0	-27	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	29		0	66	0	0	-37	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1077	632	5,50	29		0	37	0	0	-58	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	119,9	$\beta^*l=$		83,9	0	87	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 1							
Sez.N. 193	652	5,50	29		0	67	0	0	25	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	25		0	76	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1078	642	5,50	25		0	75	0	0	-10	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	117,4	$\beta^*l=$		82,2	0	76	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft= 1							
Sez.N. 193	328	5,50	25		0	-364	0	0	399	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	25		0	-131	0	0	377	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1079	652	5,50	25		0	106	0	0	354	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	125,0	$\beta^*l=$		87,5	0	364	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 3							
Sez.N. 193	613	5,50	1	29	0	52	0	0	-140	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	22	0	0	-86	-1	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 1080	1022	5,50	2	29	0	-47	0	0	-163	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	65,7	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	623	5,50		21	0	38	0	0	38	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36		9	0	58	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1081	613	5,50		33	0	59	0	0	3	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	119,9	$\beta^*l=$		83,9	0	59	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 193	633	5,50		21	0	21	0	0	68	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36		21	0	55	0	0	46	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1082	623	5,50		33	0	94	0	0	55	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	119,9	$\beta^*l=$		83,9	0	94	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 193	643	5,50		21	0	51	0	0	11	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36		33	0	54	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1083	633	5,50		33	0	47	0	0	-23	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	119,9	$\beta^*l=$		83,9	0	54	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 193	653	5,50		33	0	112	0	0	-47	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		21	0	79	0	0	-53	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1084	643	5,50		21	0	44	0	0	-74	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	117,4	$\beta^*l=$		82,2	0	112	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 27	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 193	329	5,50		33	0	-392	0	0	456	0	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36		33	0	-125	0	0	434	0	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1085	653	5,50		33	0	149	0	0	411	0	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	124,9	$\beta^*l=$		87,4	0	392	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	3						
Sez.N. 193	607	5,50	1	25	0	-605	0	0	1165	1	120140	11214	1626	13358	23877	177	2615	5	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-228	0	0	1153	1	120143	11215	1627	13358	23877	177	2615	2	
Asta: 1086	1023	5,50	2	25	0	146	0	0	1141	1	120146	11215	1627	13358	23877	177	2615	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	612	5,50		21	0	156	0	0	39	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36		9	0	182	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1087	613	5,50		33	0	187	0	0	5	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	124,7	$\beta^*l=$		87,3	0	187	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 193	613	5,50		33	0	229	0	0	-497	0	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36		5	0	-77	0	0	-459	0	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1088	608	5,50		33	0	-423	0	0	-542	0	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	4	
Instab.:l=	125,6	$\beta^*l=$		87,9	0	423	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	4						
Sez.N. 193	617	5,50	1	25	0	-901	0	0	1579	0	120057	11207	1625	13358	23877	177	2613	8	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-389	0	0	1568	0	120061	11207	1625	13358	23877	177	2613	3	
Asta: 1089	1024	5,50	2	25	0	119	0	0	1556	0	120065	11207	1625	13358	23877	177	2613	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	622	5,50		25	0	290	0	0	50	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36		25	0	313	0	0	28	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1090	623	5,50		33	0	324	0	0	5	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	124,7	$\beta^*l=$		87,3	0	324	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	3						
Sez.N. 193	623	5,50		33	0	388	0	0	-858	0	120253	11225	1628	13358	23877	177	2617	3	
IPE270	qn=	-36		21	0	-138	0	0	-793	0	120265	11226	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1091	618	5,50		33	0	-718	0	0	-903	0	120245	11224	1628	13358	23877	177	2617	6	
Instab.:l=	125,6	$\beta^*l=$		87,9	0	718	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	6						
Sez.N. 193	627	5,50	1	25	0	-1019	0	0	1742	0	120003	11202	1625	13358	23877	177	2612	9	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-453	0	0	1731	0	120007	11202	1625	13358	23877	177	2612	4	
Asta: 1092	1025	5,50	2	25	0	108	0	0	1719	0	120011	11202	1625	13358	23877	177	2612	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	632	5,50		29	0	367	0	0	5	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36		29	0	368	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1093	633	5,50		33	0	345	0	0	-38	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	124,7	$\beta^*l=$		87,3	0	368	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	3						
Sez.N. 193	633	5,50		33	0	411	0	0	-935	0	120240	11224	1628	13358	23877	177	2617	4	
IPE270	qn=	-36		21	0	-161	0	0	-879	0	120251	11225	1628	13358	23877	177	2617	1	
Asta: 1094	628	5,50		33	0	-791	0	0	-980	0	120231	11223	1628	13358	23877	177	2617	7	
Instab.:l=	125,6	$\beta^*l=$		87,9	0	791	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft=	7						
Sez.N. 193	637	5,50	1	25	0	-884	0	0	1433	1	120094	11210	1626	13358	23877	177	2614	8	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-419	0	0	1421	1	120098	11211	1626	13358	23877	177	2614	4	
Asta: 1095	1026	5,50	2	29	0	-68	0	0	1047	0	120215	11221	1628	13358	23877	177	2616	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	642	5,50		25	0	341	0	0	-3	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36		25	0	333	0	0	-24	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1096	643	5,50		33	0	310	0	0	-47	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	124,7	$\beta^*l=$		87,3	0	341	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft=	3						
Sez.N. 193	643	5,50		33	0	347	0	0	-810	0	120262	11226	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36		9	0	-148	0	0	-801	0	120264	11226	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1097	638	5,50		33	0	-699	0	0	-856	0	120254	11225	1628	13358	23877	177	2617	6	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	125,6	$\beta^*l=$	87,9	0	699	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 6							
Sez.N. 193	647	5,50	1 25	0	-578	0	0	0	1104	-1	120152	11216	1627	13358	23877	177	2615	5	
IPE270	qn= -36	/ 25	0	-221	0	0	0	1092	-1	120156	11216	1627	13358	23877	177	2615	2		
Asta: 1098	1027	5,50	2 25	0	133	0	0	1080	-1	120159	11216	1627	13358	23877	177	2615	1		
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	652	5,50	29	0	143	0	0	59	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1		
IPE270	qn= -36	25	0	177	0	0	58	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2			
Asta: 1099	653	5,50	25	0	207	0	0	35	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2		
Instab.:l=	124,7	$\beta^*l=$	87,3	0	207	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 28	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 193	653	5,50	33	0	247	0	0	-523	0	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	2		
IPE270	qn= -36	5	0	-75	0	0	-479	0	120307	11230	1629	13358	23877	177	2618	1			
Asta: 1100	648	5,50	33	0	-438	0	0	-568	0	120296	11229	1629	13358	23877	177	2618	4		
Instab.:l=	125,6	$\beta^*l=$	87,9	0	438	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 29	Rpf= 0	Rft= 4							
Sez.N. 193	885	5,50	2 13	0	-343	0	0	-789	0	120263	11226	1628	13358	23877	177	2618	3		
IPE270	qn= -36	/ 9	0	-608	0	0	-1014	1	120202	11220	1627	13358	23877	177	2616	5			
Asta: 1373	135	5,50	2 9	0	-941	0	0	-1026	1	120199	11220	1627	13358	23877	177	2616	8		
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	886	5,50	2 13	0	-846	0	0	-1556	0	120064	11207	1625	13358	23877	177	2613	8		
IPE270	qn= -36	/ 9	0	-1363	0	0	-1773	0	119987	11200	1624	13358	23877	177	2612	12			
Asta: 1374	158	5,50	2 9	0	-1943	0	0	-1785	0	119982	11200	1624	13358	23877	177	2611	17		
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	887	5,50	2 13	0	-320	0	0	444	0	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	3		
IPE270	qn= -36	/ 13	0	-176	0	0	432	0	120307	11230	1629	13358	23877	177	2618	2			
Asta: 1375	123	5,50	2 9	0	-41	0	0	372	1	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	0		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	888	5,50	2 13	0	-871	0	0	1141	0	120182	11218	1627	13358	23877	177	2616	8		
IPE270	qn= -36	/ 13	0	-498	0	0	1129	0	120185	11219	1627	13358	23877	177	2616	4			
Asta: 1376	124	5,50	2 25	0	-130	0	0	1099	1	120186	11219	1627	13358	23877	177	2616	1		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	889	5,50	2 13	0	-1103	0	0	1387	0	120128	11213	1626	13358	23877	177	2615	10		
IPE270	qn= -36	/ 13	0	-649	0	0	1375	0	120131	11214	1626	13358	23877	177	2615	6			
Asta: 1377	125	5,50	2 13	0	-199	0	0	1364	0	120135	11214	1626	13358	23877	177	2615	2		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	890	5,50	2 13	0	-870	0	0	1128	0	120189	11219	1627	13358	23877	177	2616	8		
IPE270	qn= -36	/ 13	0	-501	0	0	1116	0	120192	11219	1627	13358	23877	177	2616	4			
Asta: 1378	126	5,50	2 9	0	-138	0	0	1073	0	120202	11220	1627	13358	23877	177	2616	1		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	891	5,50	2 13	0	-313	0	0	465	0	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	3		
IPE270	qn= -36	/ 13	0	-162	0	0	454	0	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	1			
Asta: 1379	127	5,50	2 25	0	-15	0	0	422	-1	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	0		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	892	5,50	2 13	0	-1091	0	0	-1650	0	120031	11204	1625	13358	23877	177	2612	10		
IPE270	qn= -36	/ 9	0	-1632	0	0	-1960	0	119907	11193	1623	13358	23877	177	2610	15			
Asta: 1380	181	5,50	2 9	0	-2272	0	0	-1971	0	119902	11192	1623	13358	23877	177	2610	20		
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	848	5,50	2 13	0	-267	0	0	388	0	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	2		
IPE270	qn= -36	/ 13	0	-141	0	0	376	0	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	1			
Asta: 1381	128	5,50	2 9	0	-26	0	0	340	-1	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	0		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	849	5,50	2 13	0	-935	0	0	1197	0	120175	11218	1627	13358	23877	177	2616	8		
IPE270	qn= -36	/ 13	0	-544	0	0	1185	0	120178	11218	1627	13358	23877	177	2616	5			
Asta: 1382	129	5,50	2 9	0	-161	0	0	1153	0	120185	11219	1627	13358	23877	177	2616	1		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	850	5,50	2 13	0	-736	0	0	991	-1	120214	11221	1627	13358	23877	177	2616	7		
IPE270	qn= -36	/ 13	0	-412	0	0	979	-1	120216	11222	1628	13358	23877	177	2617	4			
Asta: 1383	130	5,50	2 13	0	-92	0	0	967	-1	120219	11222	1628	13358	23877	177	2617	1		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	851	5,50	2 25	0	-735	0	0	967	0	120229	11223	1628	13358	23877	177	2617	7		
IPE270	qn= -36	/ 33	0	-420	0	0	954	0	120231	11223	1628	13358	23877	177	2617	4			
Asta: 1384	132	5,50	2 13	0	-109	0	0	938	0	120233	11223	1628	13358	23877	177	2617	1		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	852	5,50	2 29	0	-252	0	0	366	1	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	2		
IPE270	qn= -36	/ 29	0	-133	0	0	354	1	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	1			
Asta: 1385	133	5,50	2 25	0	-20	0	0	332	1	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	0		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	786	5,50	2 29	0	-323	0	0	483	0	120303	11230	1629	13358	23877	177	2618	3		
IPE270	qn= -36	/ 29	0	-166	0	0	471	0	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	1			
Asta: 1386	138	5,50	2 29	0	-13	0	0	459	0	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	0		
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	787	5,50	2	29	0	-851	0	0	1102	0	120196	11220	1627	13358	23877	177	2616	8	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	-491	0	0	1090	0	120198	11220	1627	13358	23877	177	2616	4	
Asta: 1387	139	5,50	2	25	0	-136	0	0	1059	0	120204	11220	1627	13358	23877	177	2616	1	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	788	5,50	2	29	0	-1064	0	0	1334	0	120139	11214	1626	13358	23877	177	2615	9	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	-628	0	0	1322	0	120142	11215	1627	13358	23877	177	2615	6	
Asta: 1388	140	5,50	2	25	0	-196	0	0	1296	0	120141	11215	1627	13358	23877	177	2615	2	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	789	5,50	2	29	0	-840	0	0	1103	0	120190	11219	1627	13358	23877	177	2616	7	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	-480	0	0	1091	0	120193	11219	1627	13358	23877	177	2616	4	
Asta: 1389	141	5,50	2	13	0	-123	0	0	1077	0	120195	11220	1627	13358	23877	177	2616	1	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	790	5,50	2	29	0	-302	0	0	424	0	120307	11230	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	-165	0	0	412	0	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1390	142	5,50	2	25	0	-34	0	0	374	1	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	712	5,50	2	21	0	-366	0	0	-830	0	120254	11225	1628	13358	23877	177	2617	3	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-656	0	0	-1208	-1	120157	11216	1627	13358	23877	177	2615	6	
Asta: 1391	435	5,50	2	33	0	-1072	0	0	-1221	-1	120154	11216	1627	13358	23877	177	2615	10	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	791	5,50	2	29	0	-340	0	0	-791	0	120265	11226	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-601	0	0	-973	1	120218	11222	1628	13358	23877	177	2617	5	
Asta: 1392	137	5,50	2	25	0	-916	0	0	-984	1	120215	11221	1628	13358	23877	177	2616	8	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	469	5,50	2	5	0	-135	0	0	-595	0	120292	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-345	0	0	-756	0	120270	11227	1628	13358	23877	177	2618	3	
Asta: 1393	564	5,50	2	17	0	-606	0	0	-768	0	120268	11226	1628	13358	23877	177	2618	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	470	5,50	2	5	0	-85	0	0	-493	0	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-260	0	0	-671	0	120284	11228	1628	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 1394	577	5,50	2	17	0	-492	0	0	-684	0	120282	11228	1628	13358	23877	177	2618	4	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	792	5,50	2	29	0	-833	0	0	-1570	0	120060	11207	1625	13358	23877	177	2613	7	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-1347	0	0	-1766	0	119990	11200	1624	13358	23877	177	2612	12	
Asta: 1395	160	5,50	2	25	0	-1916	0	0	-1778	0	119986	11200	1624	13358	23877	177	2612	17	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	793	5,50	2	29	0	-1082	0	0	-1667	0	120024	11204	1625	13358	23877	177	2612	10	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-1621	0	0	-1950	0	119908	11193	1623	13358	23877	177	2610	14	
Asta: 1396	183	5,50	2	25	0	-2249	0	0	-1961	0	119903	11192	1623	13358	23877	177	2610	20	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	241	5,50	2	5	0	-477	0	0	-889	0	120239	11224	1628	13358	23877	177	2617	4	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-787	0	0	-1069	0	120202	11220	1627	13358	23877	177	2616	7	
Asta: 1397	485	5,50	2	17	0	-1156	0	0	-1082	0	120199	11220	1627	13358	23877	177	2616	10	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	794	5,50	2	29	0	-865	0	0	-1500	0	120083	11209	1626	13358	23877	177	2614	8	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-1354	0	0	-1800	-1	119931	11195	1624	13358	23877	177	2610	12	
Asta: 1398	206	5,50	2	25	0	-1934	0	0	-1812	-1	119926	11194	1624	13358	23877	177	2610	17	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	795	5,50	2	29	0	-358	0	0	-889	0	120239	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-655	0	0	-1219	-1	120156	11216	1627	13358	23877	177	2615	6	
Asta: 1399	229	5,50	2	25	0	-1049	0	0	-1231	-1	120153	11216	1627	13358	23877	177	2615	9	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	958	5,50	2	29	0	-39	0	0	-376	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	-161	0	0	-388	0	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1400	275	5,50	2	33	0	-288	0	0	-412	1	120294	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	959	5,50	2	21	0	-2	0	0	-283	-1	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-101	0	0	-317	-1	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1401	298	5,50	2	25	0	-205	0	0	-329	-1	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	960	5,50	2	25	0	41	0	0	-284	2	120307	11230	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-53	0	0	-296	2	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	0	
Asta: 1402	273	5,50	2	25	0	-152	0	0	-307	2	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	961	5,50	2	25	0	41	0	0	-292	-2	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	0	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-56	0	0	-304	-2	120301	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1403	296	5,50	2	25	0	-157	0	0	-315	-2	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 193	242	5,50	2	21	0	-1237	0	0	-1733	0	120003	11202	1625	13358	23877	177	2612	11
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-1835	0	0	-1916	0	119929	11195	1624	13358	23877	177	2610	16
Asta: 1404	498	5,50	2	33	0	-2494	0	0	-1929	0	119923	11194	1624	13358	23877	177	2610	22
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	243	5,50	2	21	0	-1687	0	0	-2185	0	119820	11185	1622	13358	23877	177	2608	15
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-2440	0	0	-2420	0	119685	11172	1620	13358	23877	177	2605	22
Asta: 1405	511	5,50	2	33	0	-3271	0	0	-2432	0	119679	11171	1620	13358	23877	177	2605	29
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	244	5,50	2	21	0	-1689	0	0	-2167	0	119830	11186	1622	13358	23877	177	2608	15
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-2438	0	0	-2388	0	119727	11176	1621	13358	23877	177	2606	22
Asta: 1406	524	5,50	2	33	0	-3258	0	0	-2400	0	119721	11175	1621	13358	23877	177	2606	29
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	245	5,50	2	21	0	-1187	0	0	-1709	0	120011	11202	1625	13358	23877	177	2612	11
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-1779	0	0	-1950	0	119916	11194	1623	13358	23877	177	2610	16
Asta: 1407	537	5,50	2	33	0	-2450	0	0	-1963	0	119911	11193	1623	13358	23877	177	2610	22
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	246	5,50	2	21	0	-409	0	0	-837	0	120250	11225	1628	13358	23877	177	2617	4
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-703	0	0	-1092	0	120203	11220	1627	13358	23877	177	2616	6
Asta: 1408	550	5,50	2	33	0	-1079	0	0	-1104	0	120200	11220	1627	13358	23877	177	2616	10
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	713	5,50	2	21	0	-342	0	0	-777	0	120262	11226	1628	13358	23877	177	2618	3
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-613	0	0	-1099	0	120193	11219	1627	13358	23877	177	2616	5
Asta: 1409	387	5,50	2	33	0	-991	0	0	-1111	0	120190	11219	1627	13358	23877	177	2616	9
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	714	5,50	2	21	0	-885	0	0	-1423	0	120113	11212	1626	13358	23877	177	2614	8
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-1374	0	0	-1800	0	119978	11199	1624	13358	23877	177	2611	12
Asta: 1410	399	5,50	2	33	0	-1993	0	0	-1812	0	119973	11199	1624	13358	23877	177	2611	18
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	715	5,50	2	21	0	-1107	0	0	-1677	0	120035	11205	1625	13358	23877	177	2613	10
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-1683	0	0	-2078	0	119875	11190	1623	13358	23877	177	2609	15
Asta: 1411	411	5,50	2	33	0	-2398	0	0	-2090	0	119869	11189	1623	13358	23877	177	2609	21
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	716	5,50	2	21	0	-893	0	0	-1468	0	120099	11211	1626	13358	23877	177	2614	8
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-1397	0	0	-1881	0	119946	11196	1624	13358	23877	177	2611	12
Asta: 1412	423	5,50	2	33	0	-2044	0	0	-1893	0	119941	11196	1624	13358	23877	177	2611	18
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	893	5,50	2	29	0	-286	0	0	-847	0	120250	11225	1628	13358	23877	177	2617	3
IPE270	qn=	-36	/	9	0	-593	0	0	-1086	0	120207	11221	1627	13358	23877	177	2616	5
Asta: 1413	6	5,50	2	25	0	-972	0	0	-1100	0	120204	11220	1627	13358	23877	177	2616	9
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	894	5,50	2	13	0	-816	0	0	-1465	0	120103	11211	1626	13358	23877	177	2614	7
IPE270	qn=	-36	/	9	0	-1332	0	0	-1741	0	120006	11202	1625	13358	23877	177	2612	12
Asta: 1414	8	5,50	2	9	0	-1937	0	0	-1754	0	120002	11202	1625	13358	23877	177	2612	17
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	895	5,50	2	13	0	-1032	0	0	-1687	0	120023	11204	1625	13358	23877	177	2612	9
IPE270	qn=	-36	/	9	0	-1624	0	0	-1973	0	119905	11193	1623	13358	23877	177	2610	15
Asta: 1415	10	5,50	2	9	0	-2309	0	0	-1985	0	119899	11192	1623	13358	23877	177	2610	21
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	962	5,50	2	33	0	119	0	0	-840	-2	120192	11219	1627	13358	23877	177	2616	1
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-171	0	0	-853	-2	120189	11219	1627	13358	23877	177	2616	2
Asta: 1416	351	5,50	2	33	0	-465	0	0	-865	-2	120186	11219	1627	13358	23877	177	2616	4
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	896	5,50	2	13	0	-805	0	0	-1483	0	120089	11210	1626	13358	23877	177	2614	7
IPE270	qn=	-36	/	9	0	-1331	0	0	-1728	0	120005	11202	1625	13358	23877	177	2612	12
Asta: 1417	12	5,50	2	9	0	-1931	0	0	-1740	0	120001	11201	1625	13358	23877	177	2612	17
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	963	5,50	2	33	0	132	0	0	-836	1	120220	11222	1628	13358	23877	177	2617	1
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-157	0	0	-849	1	120217	11222	1628	13358	23877	177	2617	1
Asta: 1418	350	5,50	2	33	0	-450	0	0	-861	1	120214	11221	1628	13358	23877	177	2616	4
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	897	5,50	2	13	0	-270	0	0	-792	1	120254	11225	1628	13358	23877	177	2617	2
IPE270	qn=	-36	/	9	0	-554	0	0	-1111	0	120191	11219	1627	13358	23877	177	2616	5
Asta: 1419	14	5,50	2	9	0	-941	0	0	-1124	0	120188	11219	1627	13358	23877	177	2616	8
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	853	5,50	2	29	0	-216	0	0	-801	1	120251	11225	1628	13358	23877	177	2617	2
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-503	0	0	-1079	1	120186	11219	1627	13358	23877	177	2616	4
Asta: 1420	16	5,50	2	25	0	-879	0	0	-1092	1	120182	11218	1627	13358	23877	177	2616	8
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	854	5,50	2	29	0	-874	0	0	-1529	0	120065	11207	1625	13358	23877	177	2613	8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-1415	0	0	-1760	1	119962	11198	1624	13358	23877	177	2611	13	
Asta: 1421	18	5,50	2	25	0	-2026	0	0	-1772	1	119957	11197	1624	13358	23877	177	2611	18	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	855	5,50	2	29	0	-679	0	0	-1365	0	120127	11213	1626	13358	23877	177	2615	6	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-1162	0	0	-1627	1	120005	11202	1625	13358	23877	177	2612	10	
Asta: 1422	21	5,50	2	25	0	-1727	0	0	-1640	1	120000	11201	1625	13358	23877	177	2612	15	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	856	5,50	2	29	0	-669	0	0	-1337	0	120125	11213	1626	13358	23877	177	2615	6	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-1138	0	0	-1623	-1	120022	11203	1625	13358	23877	177	2612	10	
Asta: 1423	23	5,50	2	25	0	-1702	0	0	-1635	-1	120017	11203	1625	13358	23877	177	2612	15	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	857	5,50	2	29	0	-208	0	0	-785	0	120267	11226	1628	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-485	0	0	-1112	1	120175	11218	1627	13358	23877	177	2616	4	
Asta: 1424	25	5,50	2	25	0	-872	0	0	-1125	1	120172	11217	1627	13358	23877	177	2616	8	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	1045	5,50	2	33	0	222	0	0	-216	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	151	0	0	-227	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1425	308	5,50	2	33	0	76	0	0	-239	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	64,4	$\beta^*l=$		45,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	1046	5,50	2	21	0	236	0	0	-181	1	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	176	0	0	-192	1	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1426	311	5,50	2	29	0	112	0	0	-204	1	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	64,4	$\beta^*l=$		45,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	796	5,50	2	29	0	-274	0	0	-813	0	120251	11225	1628	13358	23877	177	2617	2	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-564	0	0	-1067	0	120203	11220	1627	13358	23877	177	2616	5	
Asta: 1427	61	5,50	2	25	0	-936	0	0	-1080	0	120200	11220	1627	13358	23877	177	2616	8	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	797	5,50	2	29	0	-784	0	0	-1483	0	120088	11210	1626	13358	23877	177	2614	7	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-1307	0	0	-1691	0	120016	11203	1625	13358	23877	177	2612	12	
Asta: 1428	63	5,50	2	25	0	-1895	0	0	-1703	0	120011	11202	1625	13358	23877	177	2612	17	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	798	5,50	2	29	0	-997	0	0	-1670	0	120028	11204	1625	13358	23877	177	2612	9	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-1582	0	0	-1925	0	119925	11194	1624	13358	23877	177	2610	14	
Asta: 1429	65	5,50	2	25	0	-2251	0	0	-1937	0	119920	11194	1624	13358	23877	177	2610	20	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	1047	5,50	2	33	0	232	0	0	-154	1	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	181	0	0	-166	1	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1430	317	5,50	2	33	0	126	0	0	-177	1	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	64,4	$\beta^*l=$		45,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	799	5,50	2	29	0	-786	0	0	-1438	0	120112	11212	1626	13358	23877	177	2614	7	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-1292	0	0	-1692	0	120025	11204	1625	13358	23877	177	2612	12	
Asta: 1431	67	5,50	2	25	0	-1880	0	0	-1705	0	120021	11203	1625	13358	23877	177	2612	17	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	1048	5,50	2	33	0	188	0	0	-148	-2	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	139	0	0	-159	-2	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1432	320	5,50	2	33	0	86	0	0	-171	-2	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	64,4	$\beta^*l=$		45,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	1049	5,50	2	33	0	96	0	0	61	1	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	117	0	0	47	1	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1433	309	5,50	2	21	0	136	0	0	99	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	75,4	$\beta^*l=$		52,8	0	136	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 17	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 193	1050	5,50	2	21	0	-37	0	0	418	1	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	0	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	122	0	0	359	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1434	312	5,50	2	21	0	268	0	0	390	1	120307	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	75,4	$\beta^*l=$		52,8	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	800	5,50	2	29	0	-273	0	0	-831	0	120252	11225	1628	13358	23877	177	2617	2	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-574	0	0	-1057	0	120212	11221	1627	13358	23877	177	2616	5	
Asta: 1435	69	5,50	2	25	0	-942	0	0	-1069	0	120209	11221	1627	13358	23877	177	2616	8	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	1051	5,50	2	33	0	-30	0	0	360	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	104	0	0	330	0	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1436	318	5,50	2	33	0	231	0	0	333	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	75,4	$\beta^*l=$		52,8	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	1052	5,50	2	33	0	70	0	0	26	-2	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	79	0	0	-1	-2	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1437	321	5,50	2	21	0	88	0	0	40	-1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	75,4	$\beta^*l=$		52,8	0	88	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 17	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 193	1053	5,50	2	33	0	55	0	0	-58	4	120295	11229	1629	13358	23877	177	2618	0	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	34	0	0	-47	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Asta: 1438	317	5,50	2	21	0	16	0	0	-80	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	67,7	$\beta^*l=$		47,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0
Sez.N. 193	1054	5,50	2	33	0	-78	0	0	417	-4	120222	11222	1628	13358	23877	177	2617	1
IPE270	qn=	-36	/	33	0	59	0	0	405	-4	120225	11222	1628	13358	23877	177	2617	1
Asta: 1439	309	5,50	2	33	0	193	0	0	393	-4	120228	11223	1628	13358	23877	177	2617	2
Instab.:l=	67,0	$\beta^*l=$		46,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0
Sez.N. 193	1055	5,50	2	21	0	-16	0	0	202	-1	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	33	0	60	0	0	215	-3	120297	11229	1629	13358	23877	177	2618	1
Asta: 1440	308	5,50	2	33	0	130	0	0	203	-3	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	1
Instab.:l=	67,0	$\beta^*l=$		46,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0
Sez.N. 193	964	5,50	2	25	0	91	0	0	-162	1	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	25	0	36	0	0	-174	1	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1441	261	5,50	2	25	0	-22	0	0	-186	1	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0
Sez.N. 193	965	5,50	2	25	0	68	0	0	-169	2	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	25	0	11	0	0	-181	2	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1442	262	5,50	2	9	0	-50	0	0	-193	2	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0
Sez.N. 193	966	5,50	2	9	0	64	0	0	-196	2	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	9	0	-1	0	0	-207	2	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1443	263	5,50	2	9	0	-71	0	0	-219	2	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0
Sez.N. 193	967	5,50	2	9	0	117	0	0	-252	2	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	9	0	33	0	0	-264	2	120307	11230	1629	13358	23877	177	2618	0
Asta: 1444	264	5,50	2	9	0	-55	0	0	-276	2	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	0
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0
Sez.N. 193	968	5,50	2	25	0	39	0	0	-81	2	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	25	0	11	0	0	-93	2	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1445	276	5,50	2	25	0	-21	0	0	-105	2	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0
Sez.N. 193	969	5,50	2	25	0	88	0	0	-204	1	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	25	0	21	0	0	-216	1	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1446	277	5,50	2	25	0	-50	0	0	-227	1	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0
Sez.N. 193	970	5,50	2	25	0	68	0	0	-190	2	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	25	0	5	0	0	-201	2	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1447	278	5,50	2	25	0	-61	0	0	-213	2	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0
Sez.N. 193	971	5,50	2	25	0	73	0	0	-165	2	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	25	0	18	0	0	-177	2	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1448	279	5,50	2	25	0	-40	0	0	-188	2	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0
Sez.N. 193	972	5,50	2	25	0	92	0	0	-169	1	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	25	0	36	0	0	-180	1	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1449	280	5,50	2	25	0	-24	0	0	-192	1	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0
Sez.N. 193	973	5,50	2	25	0	99	0	0	-181	-2	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	25	0	38	0	0	-193	-2	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1450	284	5,50	2	25	0	-26	0	0	-205	-2	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0
Sez.N. 193	974	5,50	2	25	0	69	0	0	-173	-2	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	25	0	11	0	0	-185	-2	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1451	285	5,50	2	25	0	-51	0	0	-197	-2	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0
Sez.N. 193	975	5,50	2	25	0	64	0	0	-192	-2	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	9	0	0	0	0	-204	-2	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1452	286	5,50	2	25	0	-69	0	0	-216	-2	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0
Sez.N. 193	976	5,50	2	9	0	125	0	0	-271	-2	120303	11230	1629	13358	23877	177	2618	1
IPE270	qn=	-36	/	9	0	35	0	0	-282	-2	120301	11230	1629	13358	23877	177	2618	0
Asta: 1453	287	5,50	2	25	0	-59	0	0	-294	-2	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	1
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0
Sez.N. 193	977	5,50	2	25	0	47	0	0	-99	-2	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	25	0	13	0	0	-111	-2	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1454	299	5,50	2	25	0	-25	0	0	-122	-2	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0
Sez.N. 193	978	5,50	2	25	0	92	0	0	-215	-2	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	25	0	21	0	0	-226	-2	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1455	300	5,50	2	25	0	-53	0	0	-238	-2	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	0

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	979	5,50	2 25		0	69	0	0	-186	-2	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36 /	25		0	7	0	0	-197	-2	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1456	301	5,50	2 25		0	-58	0	0	-209	-2	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	980	5,50	2 25		0	73	0	0	-175	-2	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36 /	29		0	15	0	0	-173	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1457	302	5,50	2 25		0	-47	0	0	-198	-2	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	981	5,50	2 25		0	94	0	0	-188	-2	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36 /	25		0	31	0	0	-200	-2	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1458	303	5,50	2 25		0	-35	0	0	-211	-2	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	898	5,50	2 13		0	191	0	0	-354	-1	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36 /	13		0	74	0	0	-366	-1	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1459	123	5,50	2 13		0	-47	0	0	-378	-1	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	899	5,50	2 13		0	328	0	0	-214	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36 /	9		0	256	0	0	-215	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1460	124	5,50	2 9		0	184	0	0	-227	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	900	5,50	2 9		0	328	0	0	-127	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36 /	9		0	285	0	0	-139	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1461	125	5,50	2 9		0	238	0	0	-151	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	901	5,50	2 5		0	203	0	0	-10	1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36 /	5		0	198	0	0	-22	1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1462	126	5,50	2 13		0	189	0	0	-33	1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	203	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 193	801	5,50	2 13		0	-343	0	0	452	1	120303	11230	1629	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36 /	29		0	-200	0	0	441	0	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 1463	138	5,50	2 29		0	-60	0	0	429	0	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	802	5,50	2 29		0	197	0	0	6	1	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36 /	29		0	197	0	0	-1	1	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1464	139	5,50	2 33		0	193	0	0	-16	1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	197	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	14	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 193	803	5,50	2 29		0	316	0	0	-102	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36 /	25		0	282	0	0	-106	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1465	140	5,50	2 25		0	246	0	0	-117	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	804	5,50	2 29		0	326	0	0	-216	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36 /	25		0	255	0	0	-220	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1466	141	5,50	2 25		0	182	0	0	-232	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	805	5,50	2 29		0	175	0	0	-323	-1	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36 /	29		0	70	0	0	-335	-1	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1467	142	5,50	2 29		0	-39	0	0	-346	-1	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	902	5,50	2 13		0	301	0	0	-673	-1	120273	11227	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36 /	13		0	80	0	0	-685	-1	120271	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1468	146	5,50	2 9		0	-145	0	0	-697	-1	120269	11226	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	903	5,50	2 13		0	741	0	0	-329	0	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36 /	13		0	632	0	0	-341	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
Asta: 1469	147	5,50	2 13		0	519	0	0	-353	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	904	5,50	2 9		0	758	0	0	-54	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36 /	9		0	738	0	0	-66	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 1470	148	5,50	2 9		0	715	0	0	-77	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	758	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	7				
Sez.N. 193	905	5,50	2 5		0	320	0	0	395	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36 /	9		0	447	0	0	384	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	4	
Asta: 1471	149	5,50	2 9		0	570	0	0	372	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$	45,6		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	806	5,50	2 25		0	-878	0	0	1052	0	120208	11221	1627	13358	23877	177	2616	8	
IPE270	qn=	-36 /	33		0	-542	0	0	1040	0	120211	11221	1627	13358	23877	177	2616	5	
Asta: 1472	161	5,50	2 13		0	-210	0	0	1027	0	120212	11221	1627	13358	23877	177	2616	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$	45,0		0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	807	5,50	2	21	0	322	0	0	389	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	445	0	0	377	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	4	
Asta: 1473	162	5,50	2	29	0	564	0	0	366	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	808	5,50	2	29	0	749	0	0	-51	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	730	0	0	-63	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 1474	163	5,50	2	17	0	708	0	0	-74	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	749	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft=	7						
Sez.N. 193	809	5,50	2	29	0	736	0	0	-322	0	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	631	0	0	-333	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
Asta: 1475	164	5,50	2	33	0	522	0	0	-344	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	810	5,50	2	17	0	279	0	0	-656	-1	120274	11227	1628	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	67	0	0	-667	-1	120272	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1476	165	5,50	2	9	0	-150	0	0	-679	-1	120270	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	906	5,50	2	33	0	333	0	0	-890	0	120240	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	41	0	0	-902	0	120237	11224	1628	13358	23877	177	2617	0	
Asta: 1477	169	5,50	2	21	0	-255	0	0	-914	0	120235	11223	1628	13358	23877	177	2617	2	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	907	5,50	2	25	0	955	0	0	-391	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	8	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	825	0	0	-402	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 1478	170	5,50	2	25	0	693	0	0	-414	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	908	5,50	2	9	0	941	0	0	41	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	952	0	0	29	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
Asta: 1479	171	5,50	2	29	0	960	0	0	18	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	960	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	9						
Sez.N. 193	909	5,50	2	9	0	312	0	0	601	0	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	506	0	0	590	0	120288	11228	1628	13358	23877	177	2618	5	
Asta: 1480	172	5,50	2	9	0	696	0	0	578	0	120289	11228	1629	13358	23877	177	2618	6	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	811	5,50	2	13	0	-1086	0	0	1300	0	120153	11216	1627	13358	23877	177	2615	10	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	-670	0	0	1289	0	120157	11216	1627	13358	23877	177	2615	6	
Asta: 1481	184	5,50	2	17	0	-258	0	0	1277	0	120160	11216	1627	13358	23877	177	2615	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	812	5,50	2	21	0	319	0	0	588	0	120288	11228	1629	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	506	0	0	577	0	120290	11228	1629	13358	23877	177	2618	5	
Asta: 1482	185	5,50	2	21	0	689	0	0	565	0	120291	11229	1629	13358	23877	177	2618	6	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	813	5,50	2	29	0	930	0	0	46	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	943	0	0	34	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
Asta: 1483	186	5,50	2	29	0	952	0	0	22	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	952	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft=	8						
Sez.N. 193	814	5,50	2	33	0	940	0	0	-396	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	8	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	811	0	0	-407	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 1484	187	5,50	2	33	0	678	0	0	-419	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	815	5,50	2	33	0	335	0	0	-915	0	120239	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	39	0	0	-927	0	120236	11223	1628	13358	23877	177	2617	0	
Asta: 1485	188	5,50	2	21	0	-261	0	0	-938	0	120234	11223	1628	13358	23877	177	2617	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	910	5,50	2	13	0	-872	0	0	-1481	0	120090	11210	1626	13358	23877	177	2614	8	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	-1362	0	0	-1797	-1	119935	11195	1624	13358	23877	177	2610	12	
Asta: 1486	204	5,50	2	9	0	-1949	0	0	-1809	-1	119930	11195	1624	13358	23877	177	2610	17	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	911	5,50	2	25	0	304	0	0	-758	0	120266	11226	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	55	0	0	-770	0	120264	11226	1628	13358	23877	177	2618	0	
Asta: 1487	192	5,50	2	29	0	-199	0	0	-783	0	120262	11226	1628	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	912	5,50	2	13	0	781	0	0	-336	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	670	0	0	-348	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
Asta: 1488	193	5,50	2	13	0	555	0	0	-359	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	913	5,50	2	9	0	773	0	0	-16	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	766	0	0	-27	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 1489	194	5,50	2	13	0	755	0	0	-39	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	773	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	7						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	914	5,50	2	9	0	292	0	0	401	-1	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	420	0	0	389	-1	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	4	
Asta: 1490	195	5,50	2	9	0	545	0	0	377	-1	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	816	5,50	2	25	0	-883	0	0	1077	0	120203	11220	1627	13358	23877	177	2616	8	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-538	0	0	1065	0	120206	11221	1627	13358	23877	177	2616	5	
Asta: 1491	207	5,50	2	33	0	-198	0	0	1054	0	120208	11221	1627	13358	23877	177	2616	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	817	5,50	2	9	0	296	0	0	396	0	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	421	0	0	385	0	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	4	
Asta: 1492	208	5,50	2	25	0	543	0	0	373	0	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	818	5,50	2	29	0	753	0	0	6	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	754	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 1493	209	5,50	2	29	0	750	0	0	-17	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	754	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 14	Rpf= 0	Rft= 7							
Sez.N. 193	819	5,50	2	29	0	774	0	0	-339	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	664	0	0	-351	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
Asta: 1494	210	5,50	2	33	0	549	0	0	-362	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	820	5,50	2	33	0	297	0	0	-761	0	120265	11226	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	51	0	0	-773	0	120263	11226	1628	13358	23877	177	2618	0	
Asta: 1495	211	5,50	2	29	0	-201	0	0	-786	0	120261	11226	1628	13358	23877	177	2617	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	915	5,50	2	29	0	-361	0	0	-880	0	120241	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	-659	0	0	-1253	-1	120144	11215	1627	13358	23877	177	2615	6	
Asta: 1496	227	5,50	2	25	0	-1070	0	0	-1267	-1	120139	11214	1626	13358	23877	177	2615	10	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	916	5,50	2	5	0	188	0	0	-335	1	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	77	0	0	-345	1	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1497	215	5,50	2	9	0	-38	0	0	-358	1	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	917	5,50	2	13	0	354	0	0	-222	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	280	0	0	-234	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1498	216	5,50	2	9	0	203	0	0	-238	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	918	5,50	2	13	0	342	0	0	-103	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	307	0	0	-111	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1499	217	5,50	2	25	0	269	0	0	-123	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	919	5,50	2	9	0	191	0	0	63	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	209	0	0	51	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1500	218	5,50	2	13	0	225	0	0	43	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	225	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 193	821	5,50	2	29	0	-369	0	0	475	-1	120301	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	-218	0	0	463	-1	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 1501	230	5,50	2	29	0	-71	0	0	452	-1	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	822	5,50	2	29	0	182	0	0	76	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	204	0	0	64	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1502	231	5,50	2	29	0	223	0	0	53	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	823	5,50	2	33	0	351	0	0	-127	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	308	0	0	-139	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1503	232	5,50	2	25	0	262	0	0	-150	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	824	5,50	2	29	0	346	0	0	-212	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	276	0	0	-224	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1504	233	5,50	2	25	0	203	0	0	-229	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	64,3	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	825	5,50	2	25	0	184	0	0	-332	1	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	75	0	0	-344	1	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1505	234	5,50	2	5	0	-37	0	0	-355	1	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	64,2	$\beta^*l=$		45,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	604	5,50	2	25	0	-14	0	0	137	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	37	0	0	122	0	120310	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1515	572	5,50	2	29	0	83	0	0	108	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$		54,9	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 193	605	5,50	2 17	0	8	0	0	0	113	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/ 17	0	50	0	0	0	99	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1516	573	5,50	2 5	0	86	0	0	0	88	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$	54,9	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	606	5,50	2 21	0	5	0	0	0	15	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/ 25	0	9	0	0	0	-1	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1517	395	5,50	2 25	0	8	0	0	0	-5	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	609	5,50	2 33	0	-10	0	0	0	23	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/ 33	0	-4	0	0	0	11	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1518	396	5,50	2 21	0	-5	0	0	0	-12	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	5	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	717	5,50	2 21	0	-389	0	0	0	557	-1	120288	11228	1629	13358	23877	177	2618	3
IPE270	qn=	-36	/ 21	0	-208	0	0	0	545	-1	120290	11228	1629	13358	23877	177	2618	2
Asta: 1519	388	5,50	2 29	0	-30	0	0	0	530	-1	120292	11229	1629	13358	23877	177	2618	0
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	718	5,50	2 21	0	-1003	0	0	0	1294	0	120138	11214	1626	13358	23877	177	2615	9
IPE270	qn=	-36	/ 21	0	-580	0	0	0	1283	0	120141	11215	1627	13358	23877	177	2615	5
Asta: 1520	389	5,50	2 5	0	-160	0	0	0	1268	0	120145	11215	1627	13358	23877	177	2615	1
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	719	5,50	2 21	0	-1253	0	0	0	1553	0	120076	11209	1626	13358	23877	177	2613	11
IPE270	qn=	-36	/ 21	0	-745	0	0	0	1541	0	120080	11209	1626	13358	23877	177	2614	7
Asta: 1521	390	5,50	2 21	0	-240	0	0	0	1529	0	120084	11209	1626	13358	23877	177	2614	2
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	720	5,50	2 21	0	-988	0	0	0	1262	0	120151	11215	1627	13358	23877	177	2615	9
IPE270	qn=	-36	/ 21	0	-575	0	0	0	1251	0	120154	11216	1627	13358	23877	177	2615	5
Asta: 1522	391	5,50	2 33	0	-171	0	0	0	1200	0	120168	11217	1627	13358	23877	177	2615	2
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	721	5,50	2 21	0	-377	0	0	0	553	0	120294	11229	1629	13358	23877	177	2618	3
IPE270	qn=	-36	/ 21	0	-197	0	0	0	541	0	120295	11229	1629	13358	23877	177	2618	2
Asta: 1523	392	5,50	2 25	0	-21	0	0	0	511	0	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	0
Instab.:l=	65,8	$\beta^*l=$	46,0	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	471	5,50	2 17	0	16	0	0	0	272	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/ 17	0	120	0	0	0	257	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 1524	565	5,50	2 5	0	219	0	0	0	250	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$	54,9	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	472	5,50	2 5	0	-85	0	0	0	718	0	120268	11226	1628	13358	23877	177	2618	1
IPE270	qn=	-36	/ 17	0	195	0	0	0	699	0	120272	11227	1628	13358	23877	177	2618	2
Asta: 1525	566	5,50	2 21	0	467	0	0	0	689	0	120273	11227	1628	13358	23877	177	2618	4
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$	54,9	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	473	5,50	2 5	0	-101	0	0	0	802	0	120258	11226	1628	13358	23877	177	2617	1
IPE270	qn=	-36	/ 17	0	212	0	0	0	785	0	120261	11226	1628	13358	23877	177	2617	2
Asta: 1526	567	5,50	2 29	0	517	0	0	0	773	0	120263	11226	1628	13358	23877	177	2618	5
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$	54,9	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	474	5,50	2 5	0	-64	0	0	0	692	0	120282	11228	1628	13358	23877	177	2618	1
IPE270	qn=	-36	/ 17	0	207	0	0	0	669	0	120284	11228	1628	13358	23877	177	2618	2
Asta: 1527	568	5,50	2 5	0	467	0	0	0	663	0	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	4
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$	54,9	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	475	5,50	2 5	0	-16	0	0	0	317	0	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/ 17	0	108	0	0	0	298	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 1528	569	5,50	2 17	0	222	0	0	0	284	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	78,4	$\beta^*l=$	54,9	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	982	5,50	2 29	0	14	0	0	0	146	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/ 29	0	58	0	0	0	135	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 1529	353	5,50	2 33	0	100	0	0	0	140	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	983	5,50	2 33	0	30	0	0	0	-27	-1	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/ 29	0	20	0	0	0	-26	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1530	354	5,50	2 21	0	11	0	0	0	-36	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	984	5,50	2 21	0	204	0	0	0	-166	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	/ 21	0	150	0	0	0	-177	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 1531	356	5,50	2 21	0	92	0	0	0	-188	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	985	5,50	2 25	0	117	0	0	0	-167	-1	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/ 25	0	63	0	0	0	-178	-1	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 1532	357	5,50	2 25	0	4	0	0	0	-190	-1	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4	0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	986	5,50	2 33	0	62	0	0	0	-451	0	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	1

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-83	0	0	-463	0	120307	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1533	362	5,50	2	33	0	-232	0	0	-474	0	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	987	5,50	2	21	0	53	0	0	-228	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	-22	0	0	-236	-1	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1534	363	5,50	2	29	0	-99	0	0	-250	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	988	5,50	2	33	0	11	0	0	-90	1	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-25	0	0	-79	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1535	365	5,50	2	33	0	-59	0	0	-115	1	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	989	5,50	2	29	0	39	0	0	-141	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-14	0	0	-154	-1	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1536	366	5,50	2	33	0	-69	0	0	-166	-1	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	990	5,50	2	33	0	81	0	0	-205	1	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	9	0	0	-217	1	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1537	368	5,50	2	33	0	-68	0	0	-230	1	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	991	5,50	2	21	0	57	0	0	-154	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	6	0	0	-128	-1	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1538	369	5,50	2	21	0	-57	0	0	-179	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	992	5,50	2	33	0	70	0	0	-200	2	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	1	0	0	-193	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1539	371	5,50	2	33	0	-75	0	0	-225	2	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	993	5,50	2	33	0	76	0	0	-204	-2	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	5	0	0	-202	-1	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1540	372	5,50	2	33	0	-72	0	0	-228	-2	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	994	5,50	2	33	0	87	0	0	-172	2	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	26	0	0	-184	2	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1541	374	5,50	2	33	0	-39	0	0	-196	2	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	995	5,50	2	33	0	79	0	0	-160	-1	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	24	0	0	-156	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1542	375	5,50	2	33	0	-39	0	0	-185	-1	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	996	5,50	2	33	0	132	0	0	-154	2	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	77	0	0	-167	2	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1543	377	5,50	2	21	0	22	0	0	-159	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	997	5,50	2	33	0	140	0	0	-168	-2	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	81	0	0	-180	-2	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1544	378	5,50	2	21	0	21	0	0	-175	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	610	5,50	2	25	0	8	0	0	-329	0	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	-109	0	0	-338	0	120317	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1545	338	5,50	2	29	0	-229	0	0	-351	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	611	5,50	2	33	0	16	0	0	-397	0	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	0	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-125	0	0	-401	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1546	342	5,50	2	33	0	-268	0	0	-422	0	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	722	5,50	2	21	0	-332	0	0	-946	0	120235	11223	1628	13358	23877	177	2617	3	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-676	0	0	-1199	0	120171	11217	1627	13358	23877	177	2616	6	
Asta: 1547	73	5,50	2	33	0	-1094	0	0	-1211	0	120167	11217	1627	13358	23877	177	2615	10	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	723	5,50	2	21	0	-930	0	0	-1617	0	120049	11206	1625	13358	23877	177	2613	8	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-1499	0	0	-1892	0	119941	11196	1624	13358	23877	177	2611	13	
Asta: 1548	75	5,50	2	33	0	-2156	0	0	-1904	0	119935	11195	1624	13358	23877	177	2610	19	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	724	5,50	2	21	0	-1177	0	0	-1854	0	119959	11198	1624	13358	23877	177	2611	11	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-1827	0	0	-2144	0	119826	11185	1622	13358	23877	177	2608	16	
Asta: 1549	79	5,50	2	33	0	-2572	0	0	-2156	0	119820	11185	1622	13358	23877	177	2608	23	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	725	5,50	2	21	0	-938	0	0	-1627	0	120044	11205	1625	13358	23877	177	2613	8	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-1513	0	0	-1885	0	119948	11197	1624	13358	23877	177	2611	14	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Asta: 1550	81	5,50	2	33	0	-2168	0	0	-1897	0	119943	11196	1624	13358	23877	177	2611	19	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0						
Sez.N. 193	726	5,50	2	21	0	-342	0	0	-882	0	120238	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-657	0	0	-1191	0	120172	11218	1627	13358	23877	177	2616	6	
Asta: 1551	83	5,50	2	33	0	-1072	0	0	-1204	0	120169	11217	1627	13358	23877	177	2615	10	
Instab.:l=	69,3	$\beta^*l=$		48,5	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0						
Sez.N. 193	614	5,50	2	29	0	-82	0	0	503	0	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	77	0	0	484	0	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1552	395	5,50	2	21	0	230	0	0	480	0	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0						
Sez.N. 193	615	5,50	2	33	0	-122	0	0	614	0	120292	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	72	0	0	601	0	120294	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1553	407	5,50	2	21	0	261	0	0	590	0	120295	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0						
Sez.N. 193	616	5,50	2	17	0	-122	0	0	652	0	120287	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	83	0	0	640	0	120289	11228	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1554	419	5,50	2	9	0	284	0	0	629	0	120290	11228	1629	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0						
Sez.N. 193	619	5,50	2	33	0	-106	0	0	621	0	120290	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	89	0	0	607	0	120293	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1555	431	5,50	2	25	0	280	0	0	598	0	120293	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0						
Sez.N. 193	620	5,50	2	29	0	-82	0	0	504	0	120303	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	80	0	0	484	-1	120297	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1556	443	5,50	2	25	0	231	0	0	472	-1	120298	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0						
Sez.N. 193	727	5,50	2	21	0	-350	0	0	477	1	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-189	0	0	464	1	120301	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 1557	388	5,50	2	33	0	-39	0	0	415	1	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	0	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0						
Sez.N. 193	728	5,50	2	29	0	204	0	0	-17	1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	196	0	0	-28	1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1558	389	5,50	2	33	0	185	0	0	-39	1	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	204	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 2	2						
Sez.N. 193	729	5,50	2	21	0	328	0	0	-151	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	274	0	0	-164	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1559	390	5,50	2	33	0	217	0	0	-172	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	328	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 3	3						
Sez.N. 193	730	5,50	2	33	0	370	0	0	-263	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	278	0	0	-276	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1560	391	5,50	2	29	0	182	0	0	-286	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0						
Sez.N. 193	731	5,50	2	21	0	196	0	0	-368	-1	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	67	0	0	-379	-1	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1561	392	5,50	2	21	0	-65	0	0	-393	-1	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0						
Sez.N. 193	621	5,50	2	21	0	329	0	0	-159	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	277	0	0	-171	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1562	396	5,50	2	29	0	221	0	0	-182	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0						
Sez.N. 193	624	5,50	2	21	0	-74	0	0	-866	0	120246	11224	1628	13358	23877	177	2617	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-355	0	0	-1094	-1	120187	11219	1627	13358	23877	177	2616	3	
Asta: 1563	386	5,50	2	33	0	-704	0	0	-1106	-1	120185	11219	1627	13358	23877	177	2616	6	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0						
Sez.N. 193	732	5,50	2	21	0	-896	0	0	1130	0	120186	11219	1627	13358	23877	177	2616	8	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-511	0	0	1117	0	120189	11219	1627	13358	23877	177	2616	5	
Asta: 1564	400	5,50	2	33	0	-131	0	0	1087	0	120197	11220	1627	13358	23877	177	2616	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0						
Sez.N. 193	733	5,50	2	25	0	349	0	0	273	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	441	0	0	261	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
Asta: 1565	401	5,50	2	33	0	528	0	0	249	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	528	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 5	5						
Sez.N. 193	734	5,50	2	21	0	756	0	0	-52	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	736	0	0	-63	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 1566	402	5,50	2	33	0	713	0	0	-75	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	756	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 7	7						
Sez.N. 193	735	5,50	2	21	0	750	0	0	-215	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	674	0	0	-227	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	6	
Asta: 1567	403	5,50	2	21	0	594	0	0	-239	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	5	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	750	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	7				
Sez.N. 193	736	5,50	2	29	0	311	0	0	-717	-1	120267	11226	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	64	0	0	-730	0	120265	11226	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1568	404	5,50	2	9	0	-189	0	0	-742	-1	120263	11226	1628	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	625	5,50	2	21	0	424	0	0	-168	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	369	0	0	-179	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1569	408	5,50	2	13	0	311	0	0	-190	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	626	5,50	2	21	0	-120	0	0	-1039	0	120213	11221	1627	13358	23877	177	2616	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-458	0	0	-1360	0	120117	11212	1626	13358	23877	177	2614	4	
Asta: 1570	398	5,50	2	33	0	-891	0	0	-1371	0	120114	11212	1626	13358	23877	177	2614	8	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	737	5,50	2	21	0	-1120	0	0	1282	0	120142	11215	1627	13358	23877	177	2615	10	
IPE270	qn=	-36	/	13	0	-682	0	0	1265	0	120146	11215	1627	13358	23877	177	2615	6	
Asta: 1571	412	5,50	2	33	0	-252	0	0	1248	0	120150	11215	1627	13358	23877	177	2615	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	738	5,50	2	25	0	344	0	0	540	1	120293	11229	1629	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	527	0	0	527	1	120295	11229	1629	13358	23877	177	2618	5	
Asta: 1572	413	5,50	2	25	0	706	0	0	515	1	120296	11229	1629	13358	23877	177	2618	6	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	739	5,50	2	25	0	968	0	0	-13	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	961	0	0	-25	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
Asta: 1573	414	5,50	2	21	0	951	0	0	-37	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	8	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	968	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	9				
Sez.N. 193	740	5,50	2	21	0	963	0	0	-383	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	9	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	830	0	0	-395	0	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 1574	415	5,50	2	29	0	692	0	0	-408	0	120312	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	963	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	9				
Sez.N. 193	741	5,50	2	29	0	347	0	0	-857	0	120243	11224	1628	13358	23877	177	2617	3	
IPE270	qn=	-36	/	29	0	51	0	0	-869	0	120241	11224	1628	13358	23877	177	2617	0	
Asta: 1575	416	5,50	2	25	0	-249	0	0	-881	0	120238	11224	1628	13358	23877	177	2617	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	629	5,50	2	33	0	410	0	0	-117	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	371	0	0	-129	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1576	420	5,50	2	33	0	329	0	0	-140	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	630	5,50	2	21	0	-116	0	0	-1092	0	120205	11221	1627	13358	23877	177	2616	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-473	0	0	-1356	0	120134	11214	1626	13358	23877	177	2615	4	
Asta: 1577	410	5,50	2	33	0	-905	0	0	-1368	0	120130	11214	1626	13358	23877	177	2615	8	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	742	5,50	2	33	0	-906	0	0	1073	-1	120179	11218	1627	13358	23877	177	2616	8	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-544	0	0	1035	-1	120200	11220	1627	13358	23877	177	2616	5	
Asta: 1578	424	5,50	2	21	0	-191	0	0	1023	-1	120203	11220	1627	13358	23877	177	2616	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	743	5,50	2	33	0	312	0	0	373	-1	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	438	0	0	361	-1	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	4	
Asta: 1579	425	5,50	2	21	0	560	0	0	353	-1	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	744	5,50	2	21	0	792	0	0	-59	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	770	0	0	-72	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 1580	426	5,50	2	21	0	743	0	0	-84	0	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	792	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	7				
Sez.N. 193	745	5,50	2	29	0	787	0	0	-328	0	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	673	0	0	-340	0	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	6	
Asta: 1581	427	5,50	2	33	0	554	0	0	-352	0	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	787	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	7				
Sez.N. 193	746	5,50	2	33	0	310	0	0	-708	0	120279	11227	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	65	0	0	-720	0	120277	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1582	428	5,50	2	25	0	-184	0	0	-733	0	120275	11227	1628	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	631	5,50	2	33	0	384	0	0	-168	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	330	0	0	-179	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1583	432	5,50	2	33	0	271	0	0	-190	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	634	5,50	2	21	0	-95	0	0	-992	0	120220	11222	1628	13358	23877	177	2617	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-414	0	0	-1342	0	120124	11213	1626	13358	23877	177	2615	4	
Asta: 1584	422	5,50	2	33	0	-841	0	0	-1353	0	120121	11213	1626	13358	23877	177	2614	8	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 193	747	5,50	2	21	0	-372	0	0	497	-1	120298	11229	1629	13358	23877	177	2618	3
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-204	0	0	485	-1	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	2
Asta: 1585	436	5,50	2	33	0	-63	0	0	377	-2	120292	11229	1629	13358	23877	177	2618	1
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	748	5,50	2	21	0	214	0	0	-21	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	/	21	0	204	0	0	-34	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Asta: 1586	437	5,50	2	33	0	192	0	0	-40	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	214	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 2						
Sez.N. 193	749	5,50	2	21	0	353	0	0	-129	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
IPE270	qn=	-36	/	21	0	307	0	0	-141	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Asta: 1587	438	5,50	2	33	0	258	0	0	-145	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	353	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 3						
Sez.N. 193	750	5,50	2	21	0	356	0	0	-171	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
IPE270	qn=	-36	/	5	0	295	0	0	-183	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Asta: 1588	439	5,50	2	33	0	231	0	0	-193	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	356	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 3						
Sez.N. 193	751	5,50	2	21	0	204	0	0	-395	1	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	2
IPE270	qn=	-36	/	33	0	67	0	0	-400	1	120307	11230	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 1589	440	5,50	2	21	0	-75	0	0	-419	1	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	1
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	635	5,50	2	29	0	332	0	0	-163	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
IPE270	qn=	-36	/	13	0	279	0	0	-173	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Asta: 1590	444	5,50	2	33	0	222	0	0	-183	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	636	5,50	2	21	0	-71	0	0	-872	0	120242	11224	1628	13358	23877	177	2617	1
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-352	0	0	-1209	-1	120138	11214	1626	13358	23877	177	2615	3
Asta: 1591	434	5,50	2	33	0	-737	0	0	-1220	-1	120134	11214	1626	13358	23877	177	2615	7
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	639	5,50	2	21	0	60	0	0	-111	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	5	0	18	0	0	-123	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1592	494	5,50	2	29	0	-28	0	0	-136	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$		50,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	640	5,50	2	29	0	64	0	0	-169	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	13	0	4	0	0	-181	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1593	507	5,50	2	21	0	-61	0	0	-194	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	641	5,50	2	29	0	70	0	0	-141	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	25	0	20	0	0	-151	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1594	546	5,50	2	29	0	-35	0	0	-166	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	644	5,50	2	21	0	95	0	0	-127	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	25	0	50	0	0	-137	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1595	559	5,50	2	25	0	1	0	0	-149	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	645	5,50	2	25	0	-6	0	0	-304	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-108	0	0	-316	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 1596	344	5,50	2	25	0	-215	0	0	-328	0	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	646	5,50	2	17	0	77	0	0	-141	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	29	0	24	0	0	-153	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1597	495	5,50	2	33	0	-34	0	0	-167	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$		50,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	649	5,50	2	33	0	61	0	0	-171	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	21	0	1	0	0	-181	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1598	508	5,50	2	33	0	-65	0	0	-196	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	650	5,50	2	21	0	63	0	0	-139	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	21	0	13	0	0	-151	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1599	547	5,50	2	29	0	-41	0	0	-163	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	651	5,50	2	33	0	113	0	0	-157	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	33	0	56	0	0	-170	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 1600	560	5,50	2	21	0	-4	0	0	-181	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						
Sez.N. 193	654	5,50	2	21	0	2	0	0	-313	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-105	0	0	-329	0	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 1601	345	5,50	2	33	0	-215	0	0	-341	0	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	2
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 193	247	5,50	2	21	0	-396	0	0	446	-1	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	4	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-238	0	0	434	-1	120303	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 1602	486	5,50	2	33	0	-88	0	0	406	-1	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$		50,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	248	5,50	2	21	0	175	0	0	-7	-1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	171	0	0	-19	-1	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1603	499	5,50	2	21	0	162	0	0	-32	-1	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	175	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 2							
Sez.N. 193	249	5,50	2	21	0	329	0	0	-265	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	236	0	0	-277	0	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1604	538	5,50	2	21	0	138	0	0	-290	0	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	250	5,50	2	33	0	131	0	0	-339	1	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	13	0	0	-352	1	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1605	551	5,50	2	21	0	-111	0	0	-363	1	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	251	5,50	2	21	0	-448	0	0	-908	0	120244	11224	1628	13358	23877	177	2617	4	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-757	0	0	-1098	0	120202	11220	1627	13358	23877	177	2616	7	
Asta: 1606	72	5,50	2	33	0	-1122	0	0	-1110	0	120199	11220	1627	13358	23877	177	2616	10	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	252	5,50	2	21	0	-1116	0	0	1177	-1	120163	11217	1627	13358	23877	177	2615	10	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-696	0	0	1164	-1	120166	11217	1627	13358	23877	177	2615	6	
Asta: 1607	487	5,50	2	33	0	-283	0	0	1142	-1	120170	11217	1627	13358	23877	177	2616	3	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$		50,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	253	5,50	2	21	0	232	0	0	400	-1	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	367	0	0	388	-1	120306	11230	1629	13358	23877	177	2618	3	
Asta: 1608	500	5,50	2	25	0	499	0	0	377	-1	120307	11230	1629	13358	23877	177	2619	4	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	254	5,50	2	9	0	735	0	0	-368	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	606	0	0	-380	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	5	
Asta: 1609	539	5,50	2	9	0	473	0	0	-393	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	4	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	735	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 7							
Sez.N. 193	255	5,50	2	21	0	157	0	0	-786	0	120258	11226	1628	13358	23877	177	2617	1	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-116	0	0	-799	0	120256	11225	1628	13358	23877	177	2617	1	
Asta: 1610	552	5,50	2	21	0	-393	0	0	-811	0	120254	11225	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	256	5,50	2	21	0	-1203	0	0	-1586	0	120064	11207	1625	13358	23877	177	2613	11	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-1734	0	0	-1805	0	119979	11199	1624	13358	23877	177	2611	15	
Asta: 1611	74	5,50	2	33	0	-2333	0	0	-1817	0	119974	11199	1624	13358	23877	177	2611	21	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	257	5,50	2	21	0	-1420	0	0	1440	0	120108	11211	1626	13358	23877	177	2614	13	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-907	0	0	1427	0	120112	11212	1626	13358	23877	177	2614	8	
Asta: 1612	488	5,50	2	5	0	-398	0	0	1414	0	120116	11212	1626	13358	23877	177	2614	4	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$		50,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	258	5,50	2	13	0	242	0	0	594	0	120291	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	445	0	0	582	0	120293	11229	1629	13358	23877	177	2618	4	
Asta: 1613	501	5,50	2	21	0	643	0	0	570	0	120294	11229	1629	13358	23877	177	2618	6	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	259	5,50	2	25	0	915	0	0	-442	0	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	8	
IPE270	qn=	-36	/	9	0	761	0	0	-454	0	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	7	
Asta: 1614	540	5,50	2	9	0	602	0	0	-467	0	120307	11230	1629	13358	23877	177	2618	5	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	915	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft= 8							
Sez.N. 193	260	5,50	2	21	0	148	0	0	-982	0	120228	11223	1628	13358	23877	177	2617	1	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-192	0	0	-995	0	120225	11222	1628	13358	23877	177	2617	2	
Asta: 1615	553	5,50	2	21	0	-537	0	0	-1007	0	120223	11222	1628	13358	23877	177	2617	5	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	271	5,50	2	21	0	-1513	0	0	-1824	0	119975	11199	1624	13358	23877	177	2611	14	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-2123	0	0	-2055	0	119871	11189	1623	13358	23877	177	2609	19	
Asta: 1616	78	5,50	2	33	0	-2804	0	0	-2067	0	119866	11189	1623	13358	23877	177	2609	25	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	281	5,50	2	5	0	-1104	0	0	1164	0	120174	11218	1627	13358	23877	177	2616	10	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-689	0	0	1151	0	120177	11218	1627	13358	23877	177	2616	6	
Asta: 1617	489	5,50	2	17	0	-282	0	0	1120	0	120184	11219	1627	13358	23877	177	2616	3	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$		50,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	282	5,50	2	21	0	246	0	0	376	0	120311	11230	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	374	0	0	364	0	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1618	502	5,50	2	17	0	497	0	0	353	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	4	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0							
Sez.N. 193	283	5,50	2	21	0	733	0	0	-393	0	120310	11230	1629	13358	23877	177	2619	7	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	596	0	0	-406	0	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	5	
Asta: 1619	541	5,50	2	13	0	454	0	0	-418	0	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	4	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	733	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	7						
Sez.N. 193	294	5,50	2	5	0	171	0	0	-790	-1	120253	11225	1628	13358	23877	177	2617	2	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-103	0	0	-803	-1	120251	11225	1628	13358	23877	177	2617	1	
Asta: 1620	554	5,50	2	21	0	-382	0	0	-816	-1	120248	11225	1628	13358	23877	177	2617	3	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	304	5,50	2	21	0	-1198	0	0	-1620	0	120047	11206	1625	13358	23877	177	2613	11	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-1744	0	0	-1834	0	119968	11198	1624	13358	23877	177	2611	16	
Asta: 1621	80	5,50	2	33	0	-2352	0	0	-1846	0	119964	11198	1624	13358	23877	177	2611	21	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	305	5,50	2	5	0	-418	0	0	484	0	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	4	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	-247	0	0	471	0	120303	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 1622	490	5,50	2	5	0	-81	0	0	458	0	120305	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	71,6	$\beta^*l=$		50,1	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	306	5,50	2	21	0	162	0	0	14	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	165	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1623	503	5,50	2	21	0	163	0	0	-11	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	165	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	1						
Sez.N. 193	315	5,50	2	21	0	317	0	0	-230	-1	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	236	0	0	-239	-1	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1624	542	5,50	2	33	0	152	0	0	-251	-1	120321	11231	1629	13358	23877	177	2619	1	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	324	5,50	2	21	0	141	0	0	-382	-1	120307	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	8	0	0	-388	-1	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	0	
Asta: 1625	555	5,50	2	21	0	-131	0	0	-407	-1	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	68,9	$\beta^*l=$		48,2	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	333	5,50	2	21	0	-465	0	0	-831	0	120248	11225	1628	13358	23877	177	2617	4	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-749	0	0	-1084	0	120196	11220	1627	13358	23877	177	2616	7	
Asta: 1626	82	5,50	2	33	0	-1109	0	0	-1096	0	120194	11219	1627	13358	23877	177	2616	10	
Instab.:l=	66,1	$\beta^*l=$		46,3	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	340	5,50	2	21	0	-453	0	0	580	1	120283	11228	1628	13358	23877	177	2618	4	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-256	0	0	567	1	120285	11228	1628	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 1627	486	5,50	2	33	0	-66	0	0	540	1	120289	11228	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	341	5,50	2	21	0	226	0	0	58	1	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	243	0	0	45	1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1628	487	5,50	2	33	0	258	0	0	38	1	120331	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	258	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	2						
Sez.N. 193	343	5,50	2	5	0	422	0	0	-114	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	5	0	381	0	0	-127	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1629	488	5,50	2	33	0	335	0	0	-138	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	422	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	4						
Sez.N. 193	346	5,50	2	33	0	454	0	0	-250	0	120324	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	366	0	0	-262	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1630	489	5,50	2	17	0	274	0	0	-274	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	349	5,50	2	5	0	218	0	0	-432	-1	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	68	0	0	-444	-1	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1631	490	5,50	2	5	0	-86	0	0	-457	-1	120301	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	655	5,50	2	29	0	-127	0	0	672	0	120285	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36	/	25	0	86	0	0	655	0	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1632	494	5,50	2	25	0	292	0	0	644	0	120288	11228	1628	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	656	5,50	2	21	0	425	0	0	-171	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-36	/	17	0	369	0	0	-181	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1633	495	5,50	2	33	0	310	0	0	-192	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	657	5,50	2	21	0	-129	0	0	-1032	0	120213	11221	1627	13358	23877	177	2616	1	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-462	0	0	-1129	0	120189	11219	1627	13358	23877	177	2616	4	
Asta: 1634	484	5,50	2	33	0	-821	0	0	-1141	0	120186	11219	1627	13358	23877	177	2616	7	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	352	5,50	2	33	0	-1242	0	0	1442	1	120075	11208	1626	13358	23877	177	2613	11	
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-750	0	0	1425	1	120083	11209	1626	13358	23877	177	2614	7	
Asta: 1635	499	5,50	2	21	0	-264	0	0	1412	1	120087	11210	1626	13358	23877	177	2614	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0						
Sez.N. 193	355	5,50	2	33	0	365	0	0	596	1	120280	11228	1628	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36	/	33	0	567	0	0	583	1	120282	11228	1628	13358	23877	177	2618	5	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Asta: 1636	500	5,50	2	21	0	765	0	0	573	1	120283	11228	1628	13358	23877	177	2618	7
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	358	5,50	2	21	0	1046	0	0	45	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	9
IPE270	qn= -36	/	21	0	1059	0	0	0	32	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	9
Asta: 1637	501	5,50	2	21	0	1068	0	0	20	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	10
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	1068	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	10					
Sez.N. 193	359	5,50	2	21	0	1048	0	0	-374	0	120316	11231	1629	13358	23877	177	2619	9
IPE270	qn= -36	/	21	0	918	0	0	0	-386	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	8
Asta: 1638	502	5,50	2	21	0	783	0	0	-399	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	7
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	1048	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	9					
Sez.N. 193	360	5,50	2	21	0	365	0	0	-933	0	120232	11223	1628	13358	23877	177	2617	3
IPE270	qn= -36	/	17	0	44	0	0	0	-943	0	120230	11223	1628	13358	23877	177	2617	0
Asta: 1639	503	5,50	2	21	0	-283	0	0	-958	0	120227	11223	1628	13358	23877	177	2617	3
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	658	5,50	2	29	0	-145	0	0	743	0	120274	11227	1628	13358	23877	177	2618	1
IPE270	qn= -36	/	25	0	91	0	0	0	729	0	120276	11227	1628	13358	23877	177	2618	1
Asta: 1640	507	5,50	2	25	0	320	0	0	717	0	120277	11227	1628	13358	23877	177	2618	3
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	659	5,50	2	33	0	426	0	0	-142	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	4
IPE270	qn= -36	/	33	0	379	0	0	0	-154	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Asta: 1641	508	5,50	2	33	0	328	0	0	-165	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	660	5,50	2	21	0	-141	0	0	-1025	0	120221	11222	1628	13358	23877	177	2617	1
IPE270	qn= -36	/	33	0	-472	0	0	0	-1163	0	120188	11219	1627	13358	23877	177	2616	4
Asta: 1642	497	5,50	2	33	0	-843	0	0	-1175	0	120185	11219	1627	13358	23877	177	2616	8
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	361	5,50	2	21	0	-1671	0	0	1788	0	119988	11200	1624	13358	23877	177	2612	15
IPE270	qn= -36	/	21	0	-1061	0	0	0	1776	0	119993	11201	1625	13358	23877	177	2612	9
Asta: 1643	512	5,50	2	33	0	-459	0	0	1747	0	120009	11202	1625	13358	23877	177	2612	4
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	367	5,50	2	21	0	1434	0	0	170	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	13
IPE270	qn= -36	/	21	0	1489	0	0	0	157	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	13
Asta: 1644	514	5,50	2	21	0	1541	0	0	145	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	14
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	1541	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	14					
Sez.N. 193	370	5,50	2	21	0	1429	0	0	-499	0	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	13
IPE270	qn= -36	/	21	0	1256	0	0	0	-512	0	120298	11229	1629	13358	23877	177	2618	11
Asta: 1645	515	5,50	2	21	0	1078	0	0	-524	0	120297	11229	1629	13358	23877	177	2618	10
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	1429	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	13					
Sez.N. 193	661	5,50	2	29	0	-147	0	0	758	0	120271	11227	1628	13358	23877	177	2618	1
IPE270	qn= -36	/	25	0	94	0	0	0	742	0	120272	11227	1628	13358	23877	177	2618	1
Asta: 1646	520	5,50	2	9	0	327	0	0	732	0	120274	11227	1628	13358	23877	177	2618	3
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	662	5,50	2	21	0	-133	0	0	-1092	0	120205	11221	1627	13358	23877	177	2616	1
IPE270	qn= -36	/	33	0	-482	0	0	0	-1486	0	120082	11209	1626	13358	23877	177	2614	4
Asta: 1647	510	5,50	2	33	0	-955	0	0	-1498	0	120078	11209	1626	13358	23877	177	2614	9
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	373	5,50	2	21	0	-1672	0	0	1825	0	119977	11199	1624	13358	23877	177	2611	15
IPE270	qn= -36	/	21	0	-1049	0	0	0	1813	0	119982	11200	1624	13358	23877	177	2611	9
Asta: 1648	525	5,50	2	33	0	-430	0	0	1775	0	119990	11201	1624	13358	23877	177	2612	4
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	376	5,50	2	25	0	462	0	0	892	0	120241	11224	1628	13358	23877	177	2617	4
IPE270	qn= -36	/	21	0	766	0	0	0	880	0	120243	11224	1628	13358	23877	177	2617	7
Asta: 1649	526	5,50	2	21	0	1065	0	0	868	0	120245	11224	1628	13358	23877	177	2617	9
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	379	5,50	2	21	0	1414	0	0	168	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	13
IPE270	qn= -36	/	21	0	1469	0	0	0	156	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	13
Asta: 1650	527	5,50	2	21	0	1520	0	0	143	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	14
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	1520	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	14					
Sez.N. 193	380	5,50	2	21	0	1442	0	0	-522	0	120302	11230	1629	13358	23877	177	2618	13
IPE270	qn= -36	/	21	0	1261	0	0	0	-535	0	120301	11229	1629	13358	23877	177	2618	11
Asta: 1651	528	5,50	2	21	0	1075	0	0	-547	0	120299	11229	1629	13358	23877	177	2618	10
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	1442	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 15	Rpf= 0	Rft=	13					
Sez.N. 193	381	5,50	2	21	0	448	0	0	-1292	0	120150	11215	1627	13358	23877	177	2615	4
IPE270	qn= -36	/	21	0	3	0	0	0	-1304	0	120147	11215	1627	13358	23877	177	2615	0
Asta: 1652	529	5,50	2	21	0	-446	0	0	-1317	0	120143	11215	1627	13358	23877	177	2615	4
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft=	0					
Sez.N. 193	663	5,50	2	29	0	-137	0	0	747	0	120273	11227	1628	13358	23877	177	2618	1
IPE270	qn= -36	/	25	0	102	0	0	0	728	0	120275	11227	1628	13358	23877	177	2618	1
Asta: 1653	533	5,50	2	25	0	331	0	0	717	0	120277	11227	1628	13358	23877	177	2618	3

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	664	5,50	2 17		0	438	0	0	-146	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-36 /	33		0	390	0	0	-157	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1654	534	5,50	2 33		0	338	0	0	-168	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	665	5,50	2 21		0	-139	0	0	-1084	0	120202	11220	1627	13358	23877	177	2616	1	
IPE270	qn=	-36 /	33		0	-490	0	0	-1249	0	120159	11216	1627	13358	23877	177	2615	4	
Asta: 1655	523	5,50	2 33		0	-888	0	0	-1261	0	120156	11216	1627	13358	23877	177	2615	8	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	382	5,50	2 21		0	-1194	0	0	1394	-1	120105	11211	1626	13358	23877	177	2614	11	
IPE270	qn=	-36 /	21		0	-719	0	0	1381	-1	120109	11212	1626	13358	23877	177	2614	6	
Asta: 1656	538	5,50	2 21		0	-248	0	0	1369	-1	120113	11212	1626	13358	23877	177	2614	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	383	5,50	2 33		0	361	0	0	569	-1	120289	11228	1629	13358	23877	177	2618	3	
IPE270	qn=	-36 /	33		0	554	0	0	556	-1	120291	11229	1629	13358	23877	177	2618	5	
Asta: 1657	539	5,50	2 5		0	743	0	0	544	-1	120293	11229	1629	13358	23877	177	2618	7	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	384	5,50	2 21		0	1006	0	0	35	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
IPE270	qn=	-36 /	21		0	1016	0	0	23	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
Asta: 1658	540	5,50	2 21		0	1021	0	0	10	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	9	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	1021	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	9				
Sez.N. 193	385	5,50	2 21		0	994	0	0	-341	0	120315	11231	1629	13358	23877	177	2619	9	
IPE270	qn=	-36 /	21		0	875	0	0	-353	0	120314	11231	1629	13358	23877	177	2619	8	
Asta: 1659	541	5,50	2 21		0	751	0	0	-366	0	120313	11231	1629	13358	23877	177	2619	7	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	994	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	9				
Sez.N. 193	393	5,50	2 21		0	360	0	0	-890	1	120232	11223	1628	13358	23877	177	2617	3	
IPE270	qn=	-36 /	17		0	53	0	0	-898	1	120230	11223	1628	13358	23877	177	2617	0	
Asta: 1660	542	5,50	2 21		0	-259	0	0	-915	1	120227	11223	1628	13358	23877	177	2617	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	666	5,50	2 29		0	-131	0	0	720	0	120277	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36 /	25		0	100	0	0	700	0	120279	11227	1628	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1661	546	5,50	2 25		0	321	0	0	689	0	120281	11228	1628	13358	23877	177	2618	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	667	5,50	2 21		0	422	0	0	-147	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-36 /	13		0	374	0	0	-157	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1662	547	5,50	2 33		0	323	0	0	-167	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	668	5,50	2 21		0	-131	0	0	-1053	0	120211	11221	1627	13358	23877	177	2616	1	
IPE270	qn=	-36 /	33		0	-471	0	0	-1226	0	120166	11217	1627	13358	23877	177	2615	4	
Asta: 1663	536	5,50	2 33		0	-861	0	0	-1238	0	120163	11217	1627	13358	23877	177	2615	8	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	394	5,50	2 21		0	-406	0	0	519	0	120297	11229	1629	13358	23877	177	2618	4	
IPE270	qn=	-36 /	21		0	-230	0	0	507	0	120298	11229	1629	13358	23877	177	2618	2	
Asta: 1664	551	5,50	2 33		0	-61	0	0	473	-1	120300	11229	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	397	5,50	2 33		0	216	0	0	22	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
IPE270	qn=	-36 /	33		0	222	0	0	0	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Asta: 1665	552	5,50	2 33		0	222	0	0	-3	0	120332	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	222	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	2				
Sez.N. 193	405	5,50	2 21		0	379	0	0	-117	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36 /	21		0	336	0	0	-129	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1666	553	5,50	2 33		0	290	0	0	-137	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	379	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	15	Rpf=	0	Rft=	3				
Sez.N. 193	406	5,50	2 33		0	408	0	0	-250	1	120320	11231	1629	13358	23877	177	2619	4	
IPE270	qn=	-36 /	5		0	320	0	0	-258	1	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1667	554	5,50	2 21		0	230	0	0	-269	1	120318	11231	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	409	5,50	2 21		0	194	0	0	-375	1	120307	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
IPE270	qn=	-36 /	33		0	65	0	0	-383	1	120307	11230	1629	13358	23877	177	2619	1	
Asta: 1668	555	5,50	2 21		0	-71	0	0	-399	1	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$	48,0		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	669	5,50	2 29		0	-99	0	0	535	0	120301	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
IPE270	qn=	-36 /	25		0	74	0	0	510	0	120303	11230	1629	13358	23877	177	2618	1	
Asta: 1669	559	5,50	2 21		0	234	0	0	511	0	120304	11230	1629	13358	23877	177	2618	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				
Sez.N. 193	670	5,50	2 21		0	362	0	0	-162	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
IPE270	qn=	-36 /	21		0	308	0	0	-174	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3	
Asta: 1670	560	5,50	2 29		0	252	0	0	-185	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	2	
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$	44,4		0	0	0	cl= 1 $\varepsilon=$	0,92	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1671 Instab.:l=	671 qn= 549 63,4	5,50 -36 5,50 $\beta^*l=$	2 / 2 44,4	21 33 33 0	0 0 0 0	-96 -388 -727 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-902 -1064 -1075 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120245 120212 120209 lmd=	11224 11221 11221 0	1628 1627 1627 Rpf=	13358 13358 13358 0	23877 23877 23877 Rft=	177 177 177 0	2617 2616 2616 0	1 3 6
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1672 Instab.:l=	672 qn= 585 72,7	5,50 -36 5,50 $\beta^*l=$	2 / 2 50,9	25 33 33 0	0 0 0 0	187 99 6 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-236 -249 -262 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120325 120325 120324 lmd=	11232 11232 11232 0	1629 1629 1629 Rpf=	13358 13358 13358 0	23877 23877 23877 Rft=	177 177 177 0	2619 2619 2619 0	2
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1673 Instab.:l=	673 qn= 586 72,7	5,50 -36 5,50 $\beta^*l=$	2 / 2 50,9	33 33 33 0	0 0 0 0	175 94 7 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-218 -231 -245 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120326 120326 120325 lmd=	11232 11232 11232 0	1629 1629 1629 Rpf=	13358 13358 13358 0	23877 23877 23877 Rft=	177 177 177 0	2619 2619 2619 0	2
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1674 Instab.:l=	476 qn= 578 72,7	5,50 -36 5,50 $\beta^*l=$	2 / 2 50,9	33 33 33 0	0 0 0 0	309 225 126 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-225 -239 -252 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120326 120326 120325 lmd=	11232 11232 11232 16	1629 1629 1629 Rpf=	13358 13358 13358 0	23877 23877 23877 Rft=	177 177 177 3	2619 2619 2619 1	3
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1675 Instab.:l=	477 qn= 579 72,7	5,50 -36 5,50 $\beta^*l=$	2 / 2 50,9	5 33 33 0	0 0 0 0	502 391 276 502	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-305 -309 -323 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120320 120320 120319 lmd=	11231 11231 11231 16	1629 1629 1629 Rpf=	13358 13358 13358 0	23877 23877 23877 Rft=	177 177 177 4	2619 2619 2619 2	4
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1676 Instab.:l=	478 qn= 580 72,7	5,50 -36 5,50 $\beta^*l=$	2 / 2 50,9	5 33 33 0	0 0 0 0	550 426 300 550	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-339 -341 -354 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120319 120319 120318 lmd=	11231 11231 11231 16	1629 1629 1629 Rpf=	13358 13358 13358 0	23877 23877 23877 Rft=	177 177 177 5	2619 2619 2619 3	5
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1677 Instab.:l=	479 qn= 581 72,7	5,50 -36 5,50 $\beta^*l=$	2 / 2 50,9	5 17 17 0	0 0 0 0	514 391 264 514	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-339 -342 -355 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120319 120319 120318 lmd=	11231 11231 11231 16	1629 1629 1629 Rpf=	13358 13358 13358 0	23877 23877 23877 Rft=	177 177 177 5	2619 2619 2619 2	5
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1678 Instab.:l=	480 qn= 582 72,7	5,50 -36 5,50 $\beta^*l=$	2 / 2 50,9	5 17 17 0	0 0 0 0	313 232 147 313	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-225 -227 -240 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120325 120326 120325 lmd=	11232 11232 11232 16	1629 1629 1629 Rpf=	13358 13358 13358 0	23877 23877 23877 Rft=	177 177 177 3	2619 2619 2619 1	3
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1679 Instab.:l=	674 qn= 572 63,4	5,50 -36 5,50 $\beta^*l=$	2 / 2 44,4	13 9 5 0	0 0 0 0	-89 54 192 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	454 442 431 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120309 120311 120312 lmd=	11230 11230 11231 0	1629 1629 1629 Rpf=	13358 13358 13358 0	23877 23877 23877 Rft=	177 177 177 0	2619 2619 2619 2	1
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1680 Instab.:l=	481 qn= 565 68,5	5,50 -36 5,50 $\beta^*l=$	2 / 2 48,0	5 5 5 0	0 0 0 0	-115 -10 92 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	314 302 289 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120321 120322 120322 lmd=	11231 11231 11232 0	1629 1629 1629 Rpf=	13358 13358 13358 0	23877 23877 23877 Rft=	177 177 177 0	2619 2619 2619 1	1
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1681 Instab.:l=	482 qn= 566 68,5	5,50 -36 5,50 $\beta^*l=$	2 / 2 48,0	21 17 17 0	0 0 0 0	202 112 17 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-258 -269 -281 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120325 120324 120324 lmd=	11232 11232 11232 0	1629 1629 1629 Rpf=	13358 13358 13358 0	23877 23877 23877 Rft=	177 177 177 0	2619 2619 2619 0	2
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1682 Instab.:l=	483 qn= 567 68,5	5,50 -36 5,50 $\beta^*l=$	2 / 2 48,0	5 5 5 0	0 0 0 0	115 33 -53 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-233 -245 -257 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120326 120325 120325 lmd=	11232 11232 11232 0	1629 1629 1629 Rpf=	13358 13358 13358 0	23877 23877 23877 Rft=	177 177 177 0	2619 2619 2619 0	1
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1683 Instab.:l=	491 qn= 568 68,5	5,50 -36 5,50 $\beta^*l=$	2 / 2 48,0	9 5 5 0	0 0 0 0	139 91 39 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-134 -146 -159 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120330 120330 120329 lmd=	11232 11232 11232 0	1629 1629 1629 Rpf=	13358 13358 13358 0	23877 23877 23877 Rft=	177 177 177 0	2619 2619 2619 0	1
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1684 Instab.:l=	492 qn= 569 68,5	5,50 -36 5,50 $\beta^*l=$	2 / 2 48,0	5 17 17 0	0 0 0 0	193 130 63 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-180 -187 -199 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120328 120328 120327 lmd=	11232 11232 11232 0	1629 1629 1629 Rpf=	13358 13358 13358 0	23877 23877 23877 Rft=	177 177 177 0	2619 2619 2619 1	2
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1685 Instab.:l=	675 qn= 573 63,4	5,50 -36 5,50 $\beta^*l=$	2 / 2 44,4	21 17 17 0	0 0 0 0	332 271 206 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-188 -197 -208 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120328 120327 120327 lmd=	11232 11232 11232 0	1629 1629 1629 Rpf=	13358 13358 13358 0	23877 23877 23877 Rft=	177 177 177 0	2619 2619 2619 2	3
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1686 Instab.:l=	676 qn= 563 63,4	5,50 -36 5,50 $\beta^*l=$	2 / 2 44,4	5 17 17 0	0 0 0 0	-82 -335 -606 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	-786 -848 -859 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120263 120252 120250 lmd=	11226 11225 11225 0	1628 1628 1628 Rpf=	13358 13358 13358 0	23877 23877 23877 Rft=	177 177 177 0	2618 2617 2617 5	1
Sez.N. 193 IPE270 Asta: 1687 Instab.:l=	677 qn= 585 63,4	5,50 -36 5,50 $\beta^*l=$	2 / 2 44,4	29 9 5 0	0 0 0 0	-120 85 286 0	0 0 0 0	0 0 0 cl= 1	651 638 627 $\varepsilon=$	0 0 0 0,92	120287 120289 120291 lmd=	11228 11228 11229 0	1628 1629 1629 Rpf=	13358 13358 13358 0	23877 23877 23877 Rft=	177 177 177 0	2618 2618 2618 3	1

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 193	496	5,50	2	21	0	-73	0	0	194	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	21	0	-8	0	0	182	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1688	578	5,50	2	5	0	52	0	0	169	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	504	5,50	2	33	0	153	0	0	-212	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	33	0	79	0	0	-225	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 1689	579	5,50	2	21	0	3	0	0	-226	0	120326	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	505	5,50	2	17	0	110	0	0	-227	0	120325	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	5	0	30	0	0	-229	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Asta: 1690	580	5,50	2	17	0	-54	0	0	-252	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	509	5,50	2	17	0	106	0	0	-131	0	120330	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	5	0	60	0	0	-131	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 1691	581	5,50	2	5	0	13	0	0	-143	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	517	5,50	2	17	0	154	0	0	-148	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
IPE270	qn=	-36	/	17	0	102	0	0	-160	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 1692	582	5,50	2	5	0	48	0	0	-161	0	120327	11232	1629	13358	23877	177	2619	0
Instab.:l=	68,5	$\beta^*l=$		48,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	678	5,50	2	21	0	387	0	0	-155	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
IPE270	qn=	-36	/	17	0	336	0	0	-165	0	120329	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Asta: 1693	586	5,50	2	17	0	282	0	0	-176	0	120328	11232	1629	13358	23877	177	2619	3
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	679	5,50	2	21	0	-119	0	0	-942	0	120236	11223	1628	13358	23877	177	2617	1
IPE270	qn=	-36	/	33	0	-419	0	0	-1035	0	120211	11221	1627	13358	23877	177	2616	4
Asta: 1694	576	5,50	2	33	0	-749	0	0	-1046	0	120208	11221	1627	13358	23877	177	2616	7
Instab.:l=	63,4	$\beta^*l=$		44,4	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	1021	5,50	2	25	0	70	0	0	-883	-1	120228	11223	1628	13358	23877	177	2617	1
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-222	0	0	-895	-1	120226	11222	1628	13358	23877	177	2617	2
Asta: 1695	602	5,50	2	25	0	-518	0	0	-907	-1	120223	11222	1628	13358	23877	177	2617	5
Instab.:l=	65,7	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	1022	5,50	2	25	0	93	0	0	-927	1	120225	11222	1628	13358	23877	177	2617	1
IPE270	qn=	-36	/	25	0	-214	0	0	-939	1	120222	11222	1628	13358	23877	177	2617	2
Asta: 1696	603	5,50	2	25	0	-524	0	0	-950	1	120219	11222	1628	13358	23877	177	2617	5
Instab.:l=	65,7	$\beta^*l=$		46,0	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	1023	5,50	2	29	0	-23	0	0	289	0	120319	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	25	0	73	0	0	268	-2	120308	11230	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 1697	612	5,50	2	25	0	158	0	0	256	-2	120309	11230	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	1024	5,50	2	33	0	-92	0	0	603	0	120291	11229	1629	13358	23877	177	2618	1
IPE270	qn=	-36	/	5	0	103	0	0	587	0	120294	11229	1629	13358	23877	177	2618	1
Asta: 1698	622	5,50	2	25	0	293	0	0	580	0	120294	11229	1629	13358	23877	177	2618	3
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	1025	5,50	2	29	0	-104	0	0	695	0	120279	11227	1628	13358	23877	177	2618	1
IPE270	qn=	-36	/	25	0	124	0	0	643	0	120285	11228	1628	13358	23877	177	2618	1
Asta: 1699	632	5,50	2	29	0	340	0	0	671	0	120282	11228	1628	13358	23877	177	2618	3
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	1026	5,50	2	29	0	-85	0	0	619	0	120289	11228	1629	13358	23877	177	2618	1
IPE270	qn=	-36	/	25	0	119	0	0	604	0	120286	11228	1628	13358	23877	177	2618	1
Asta: 1700	642	5,50	2	25	0	313	0	0	592	0	120288	11228	1628	13358	23877	177	2618	3
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					
Sez.N. 193	1027	5,50	2	29	0	-20	0	0	263	0	120322	11231	1629	13358	23877	177	2619	0
IPE270	qn=	-36	/	29	0	63	0	0	252	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Asta: 1701	652	5,50	2	29	0	143	0	0	240	0	120323	11232	1629	13358	23877	177	2619	1
Instab.:l=	65,1	$\beta^*l=$		45,6	0	0	0	cl= 1	$\varepsilon=$ 0,92	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0					

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di stampa relative all'archivio nodi in acciaio con Flangia (unioni di telaio: trave-trave, colonna-colonna, trave-colonna).

TIPOLOGIA TRAVE-TRAVE (con flangia)

1. X sp fl., mm	: Spessore della flangia
2. Base, mm	: Base della flangia
3. h sup, mm	: Altezza del tratto superiore di flangia oltre spessore di trave
4. h inf, mm	: Altezza del tratto inferiore di flangia oltre spessore di trave
5. spsal, mm	: Spessore cordoni di saldatura della flangia
6. Tipo acc	: Tipo acciaio flangia
7. Dy pr dx, mm	: Scostamento profilo DESTRO
8. Lsup, mm	: Lunghezza superiore ginocchio
9. Linf, mm	: Lunghezza inferiore ginocchio
10. Alt, mm	: Altezza del ginocchio
11. Diam., mm	: Diametro dei bulloni della flangia
12. cl.bull	: classe bulloni flangia
13. Inter.an., mm	: Interasse tra le colonne di bulloni a cavallo dell'anima della trave
14. Inter. X, mm	: Interasse tra le colonne della matrice di bulloni
15. Inter. Y, mm	: Interasse tra le righe di bulloni a cavallo delle ali e sulle estensioni di flangia oltre spessore di trave
16. N.bull.anima	: Numero righe di bulloni nello spessore di trave escluse quelle adiacenti alle ali
17. Margine X, mm	: Margine attorno all'anima all'interno del quale non possono esservi bulloni nello spessore di trave

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso una descrizione sintetica delle tipologie di unione tra aste metalliche e/o aste in legno e la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa delle relative verifiche (versione per NTC18/EC3).

Per tutte le unioni metalliche dissipative sono stati tenuti in conto i fattori di sovraresistenza riportati nella Tab. 7.5.1 delle NTC 2018.

UNIONE CON COPRIGIUNTI BULLONATI

A tale tipologia appartengono tutte le unioni realizzate a mezzo di appositi coprigiunti bullonati, segnatamente:

- Unione TRAVE-TRAVE
- Unione COLONNA-COLONNA

Le caratteristiche della sollecitazione tenute in conto per la verifica sono le seguenti:

- Ty, N e Mx.

La verifica viene compiuta tenendo in conto l'interazione M-N.

Nel caso di analisi sismiche dissipative, se l'elemento portato cui è associato il nodo è di tipo dissipativo, vengono svolte le stesse analisi del caso statico (verifica a pressoflessione e taglio) ma con le dovute sovraresistenze definite in accordo con NTC18 (punti 7.5.4.3 e 7.5.3.1); vengono inoltre effettuate le verifiche di sovraresistenza richieste ai sensi di NTC18 (punto 7.5.3.1).

Qualora richiesta, viene altresì svolta la verifica di sovrarresistenza dei bulloni a taglio/rifollamento, secondo quanto indicato al punto 7.5.3.1 della Circolare esplicativa di NTC18. Tale verifica, opzionale in quanto richiesta unicamente nella Circolare e non nel testo di NTC18, ha senso solo se:

- 1) la struttura è di tipo dissipativo
- 2) il collegamento è di tipo incastro
- 3) il collegamento si trova in una zona in cui si localizza la dissipazione
(ad es. in prossimità dei collegamenti trave-colonna), normalmente tale condizione NON È PRESENTE per i coprigiunti bullonati.

I risultati sono riassunti in 4 tabelle o maschere di stampa con le seguenti funzioni:

Maschera 1/4 - Riassume i risultati delle Verifiche Statiche dell'unione

Maschera 2/4 - Riassume i risultati delle Verifiche di Sovreresistenza dell'unione nel caso di Strutture Dissipative

Maschera 3/4 - Riassume i momenti resistenti calcolati per i vari meccanismi di collasso considerati, il minore tra tali momenti è quello riportato nella verifica globale statica della maschera 1/4.

Maschera 4/4 - Riassume le resistenze a taglio, rifollamento e Block tearing.

I significati delle sigle presenti nelle tabelle/maschere sono di seguito elencati:

LEGENDA (Maschera 1/4)

Estremo N.ro	: Numero della connessione per i telai. Ogni trave ha due connessioni una per il nodo iniziale ($\text{estremo} = 2 * \text{numero asta} - 1$) ed una per il nodo finale ($\text{estremo} = 2 * \text{numero asta}$)
Comb. N.ro	: Combinazione di carico con il minor coeff. di sicurezza
Nsd	: Sforzo Normale agente per la combinazione di carico in oggetto
MxSd	: Momento Flettente agente per la combinazione di carico in oggetto
MxRd	: Momento Flettente resistente (calcolato per Pressoflessione a Nsd costante)
Coe.Sic.	: Coefficiente di sicurezza per la combinazione di carico in oggetto
VySd	: Taglio agente per la combinazione di carico in oggetto
VyRd	: Taglio resistente per la combinazione di carico in oggetto
Esito Verif.	: Riassume l'esito complessivo della verifica dell'unione

LEGENDA (Maschera 2/4)

Estremo N.ro	: Numero della connessione per i telai. Ogni trave ha due connessioni una per il nodo iniziale ($\text{estremo} = 2 * \text{numero asta} - 1$) ed una per il nodo finale ($\text{estremo} = 2 * \text{numero asta}$)
Comb. N.ro	: Combinazione di carico con il minor coeff. di sicurezza
Nsd	: Sforzo Normale agente per la combinazione di carico in oggetto
MxSdSis	: Momento Flettente agente (Sovreresistenza ai sensi di NTC18 (punto 7.5.3.1))
MxRdSis	: Momento Flettente resistente (calcolato per Pressoflessione a Nsd costante)
Coeff.Sic.	: Coefficiente di sicurezza per la combinazione di carico in oggetto
VySdSis	: Taglio agente (Sovreresistenza ai sensi di NTC18 (punto 7.5.3.1))
VyRdSis	: Taglio resistente per la combinazione di carico in oggetto
NRdNet	: Resistenza a trazione ala profilo considerata al netto delle forature (verifica ai sensi NTC18 punto 7.5.3.1)

NRdGross	: Resistenza a trazione ala profilo considerata al lordo delle forature (verifica ai sensi NTC18 punto 7.5.3.1)
NRdNetCp	: Resistenza a trazione coprigiunto ala considerato al netto delle forature (ver. ai sensi NTC18 punto 7.5.3.1)
NRdLorCp	: Resistenza a trazione coprigiunto ala considerato al lordo delle forature (ver. ai sensi NTC18 punto 7.5.3.1)
El. Crit.	: Indica qual'è l'elemento critico cui si riferisce il risultato della verifica di sovrarresistenza a taglio/rifollamento, secondo la seguente tabella di corrispondenza: 1 = coprigiunti ala 2 = ala 3 = coprigiunti anima 4 = anima
Sovr. Tag\Rif	: Coef. sic. della verifica sovrarresistenza taglio\rifollamento ai sensi del punto 7.5.3.1 circ. min. 2019 (>1 = verificato).
Flag V.S.	: Riassume l'esito complessivo della verifica sismica dell'unione

LEGENDA (Maschera 3/4)

Estremo N.ro	: Numero della connessione per i telai. Ogni trave ha due connessioni una per il nodo iniziale (estremo = $2 * \text{numero asta} - 1$) ed una per il nodo finale (estremo = $2 * \text{numero asta}$)
Comb. N.ro	: Combinazione di carico con il minor coeff. di sicurezza
Mrd Bul	: Momento resistente (a flessione pura) per collasso a taglio dei bulloni
Mrd Rif	: Momento resistente (a flessione pura) per collasso a rifollamento
Mrd TrSl	: Momento resistente (a flessione pura) per collasso trazione sezione lorda
Mrd TrSn	: Momento resistente (a flessione pura) per collasso trazione sezione netta
Mrd BIT	: Momento resistente (a flessione pura) per collasso a Block Tearing (taglio/trazione)

LEGENDA (Maschera 4/4)

Estremo N.ro	: Numero della connessione per i telai. Ogni trave ha due connessioni una per il nodo iniziale (estremo = $2 * \text{numero asta} - 1$) ed una per il nodo finale (estremo = $2 * \text{numero asta}$)
Comb. N.ro	: Combinazione di carico con il minor coeff. di sicurezza
TaglBull	: Taglio resistente bulloni coprigiunti anima
Rifoll.	: Taglio resistente per rifollamento coprigiunti anima
TagSezL	: Taglio resistente sezione lorda
TagSezN	: Taglio resistente sezione netta
BlockTe	: Taglio resistente a Block Tearing (taglio/trazione)

ARCHIVIO UNIONI: Coprigiunti																			
	GEOMETRIA COPRIGIUNTI							BULLONI COPRIGIUNTO ALI					BULLONI COPRIGIUNTO ANIMA						
Tipo N.ro	S.CpAl mm	L.CpAl mm	S.CpAn mm	H.CpAn mm	L.CpAn mm	Acciaio CoprAn.	Acciaio CoprAla	Diam mm	CL.Bul	Int.c mm	Int.X mm	Int.Y mm	Sfals mm	Diam mm	CL.Bul	Int.c mm	Int.X mm	Int.Y mm	Sfals mm
193	10	280	8	200	280	S275	S275	10	8,8	60	40	60	0	8	8,8	60	40	65	0

COORDINATE NODALI Sub-Str: 6

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	7613	0	394	36,07	7,61	5,50
2	8326	0	395	36,07	8,33	5,50
3	9040	0	396	36,07	9,04	5,50
4	9754	0	397	36,07	9,75	5,50
5	21570	0	553	36,07	21,57	5,50
6	22652	0	564	36,07	22,65	5,50
7	0	0	250	36,07	0,00	5,50
8	1568	0	566	36,07	1,57	5,50
9	13830	0	554	36,07	13,83	5,50
10	15145	0	568	36,07	15,15	5,50
11	23858	0	583	36,07	23,86	5,50
12	25015	0	243	36,07	25,01	5,50
13	16405	0	585	36,07	16,41	5,50
14	17665	0	586	36,07	17,67	5,50
15	18925	0	587	36,07	18,92	5,50
16	20185	0	588	36,07	20,18	5,50
17	4190	0	555	36,07	4,19	5,50
18	5622	0	609	36,07	5,62	5,50
19	6999	0	610	36,07	7,00	5,50
20	11131	0	611	36,07	11,13	5,50
21	12508	0	612	36,07	12,51	5,50
22	3022	0	633	36,07	3,02	5,50
23	31036	0	639	36,10	31,04	5,50
24	32350	0	373	36,10	32,35	5,50
25	29837	0	640	36,10	29,84	5,50
26	28638	0	641	36,10	28,64	5,50
27	27438	0	642	36,10	27,44	5,50
28	26264	0	643	36,10	26,26	5,50

COORDINATE NODALI Sub-Str: 7

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	7613	0	398	37,34	7,61	5,50
2	8326	0	399	37,34	8,33	5,50
3	9040	0	400	37,34	9,04	5,50
4	9754	0	401	37,34	9,75	5,50
5	21570	0	556	37,34	21,57	5,50
6	22652	0	565	37,34	22,65	5,50
7	0	0	334	37,34	0,00	5,50
8	1568	0	567	37,34	1,57	5,50
9	13830	0	557	37,34	13,83	5,50
10	15145	0	569	37,34	15,15	5,50
11	23858	0	584	37,34	23,86	5,50
12	25015	0	333	37,34	25,01	5,50
13	16405	0	589	37,34	16,41	5,50
14	17665	0	590	37,34	17,67	5,50
15	18925	0	591	37,34	18,92	5,50
16	20185	0	592	37,34	20,18	5,50
17	4190	0	558	37,34	4,19	5,50
18	5622	0	613	37,34	5,62	5,50
19	6999	0	614	37,34	7,00	5,50
20	11131	0	615	37,34	11,13	5,50
21	12508	0	616	37,34	12,51	5,50
22	3022	0	634	37,34	3,02	5,50
23	31036	0	644	37,35	31,04	5,50
24	32350	0	374	37,35	32,35	5,50
25	29837	0	645	37,35	29,84	5,50
26	28638	0	646	37,35	28,64	5,50
27	27438	0	647	37,35	27,44	5,50
28	26264	0	648	37,35	26,26	5,50

COORDINATE NODALI Sub-Str: 8

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	7613	0	402	39,98	7,61	5,50
2	8326	0	403	39,98	8,33	5,50
3	9040	0	404	39,98	9,04	5,50
4	9754	0	405	39,98	9,75	5,50
5	21570	0	237	39,98	21,57	5,50
6	22652	0	560	39,98	22,65	5,50
7	13830	0	230	39,98	13,83	5,50
8	15145	0	570	39,98	15,15	5,50
9	0	0	276	39,98	0,00	5,50
10	1568	0	574	39,98	1,57	5,50
11	23858	0	579	39,98	23,86	5,50
12	25015	0	212	39,98	25,01	5,50
13	16405	0	593	39,98	16,41	5,50
14	17665	0	594	39,98	17,67	5,50
15	18925	0	595	39,98	18,92	5,50
16	20185	0	596	39,98	20,18	5,50
17	4190	0	248	39,98	4,19	5,50
18	5622	0	617	39,98	5,62	5,50

COORDINATE NODALI Sub-Str: 8

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
19	6999	0	618	39,98	7,00	5,50
20	11131	0	619	39,98	11,13	5,50
21	12508	0	620	39,98	12,51	5,50
22	3022	0	635	39,98	3,02	5,50

COORDINATE NODALI Sub-Str: 11

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	7613	0	408	41,35	7,61	5,50
2	8326	0	409	41,35	8,33	5,50
3	9040	0	413	41,35	9,04	5,50
4	9754	0	414	41,35	9,75	5,50
5	21570	0	272	41,35	21,57	5,50
6	22652	0	561	41,35	22,65	5,50
7	13830	0	266	41,35	13,83	5,50
8	15145	0	571	41,35	15,15	5,50
9	0	0	282	41,35	0,00	5,50
10	1568	0	575	41,35	1,57	5,50
11	23858	0	580	41,35	23,86	5,50
12	25015	0	336	41,35	25,01	5,50
13	16405	0	597	41,35	16,41	5,50
14	17665	0	598	41,35	17,67	5,50
15	18925	0	599	41,35	18,92	5,50
16	20185	0	600	41,35	20,18	5,50
17	4190	0	277	41,35	4,19	5,50
18	5622	0	621	41,35	5,62	5,50
19	6999	0	622	41,35	7,00	5,50
20	11131	0	623	41,35	11,13	5,50
21	12508	0	624	41,35	12,51	5,50
22	3022	0	636	41,35	3,02	5,50

COORDINATE NODALI Sub-Str: 20

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	7613	0	422	42,72	7,61	5,50
2	8326	0	423	42,72	8,33	5,50
3	9040	0	433	42,72	9,04	5,50
4	9754	0	434	42,72	9,75	5,50
5	21570	0	273	42,72	21,57	5,50
6	22652	0	562	42,72	22,65	5,50
7	13830	0	267	42,72	13,83	5,50
8	15145	0	572	42,72	15,15	5,50
9	0	0	286	42,72	0,00	5,50
10	1568	0	576	42,72	1,57	5,50
11	23858	0	581	42,72	23,86	5,50
12	25015	0	337	42,72	25,01	5,50
13	16405	0	601	42,72	16,41	5,50
14	17665	0	602	42,72	17,67	5,50
15	18925	0	603	42,72	18,92	5,50
16	20185	0	604	42,72	20,18	5,50
17	4190	0	278	42,72	4,19	5,50
18	5622	0	625	42,72	5,62	5,50
19	6999	0	626	42,72	7,00	5,50
20	11131	0	627	42,72	11,13	5,50
21	12508	0	628	42,72	12,51	5,50
22	3022	0	637	42,72	3,02	5,50

COORDINATE NODALI Sub-Str: 29

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	7613	0	435	44,09	7,61	5,50
2	8326	0	436	44,09	8,33	5,50
3	9040	0	491	44,09	9,04	5,50
4	9754	0	492	44,09	9,75	5,50
5	21570	0	274	44,09	21,57	5,50
6	22652	0	563	44,09	22,65	5,50
7	13830	0	268	44,09	13,83	5,50
8	15145	0	573	44,09	15,15	5,50
9	0	0	287	44,09	0,00	5,50
10	1568	0	577	44,09	1,57	5,50
11	23858	0	582	44,09	23,86	5,50
12	25015	0	214	44,09	25,01	5,50
13	16405	0	605	44,09	16,41	5,50
14	17665	0	606	44,09	17,67	5,50
15	18925	0	607	44,09	18,92	5,50
16	20185	0	608	44,09	20,18	5,50
17	4190	0	279	44,09	4,19	5,50
18	5622	0	629	44,09	5,62	5,50
19	6999	0	630	44,09	7,00	5,50
20	11131	0	631	44,09	11,13	5,50
21	12508	0	632	44,09	12,51	5,50
22	3022	0	638	44,09	3,02	5,50

COORDINATE NODALI Sub-Str: 41

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
1	7613	0	493	45,46	7,61	5,50

COORDINATE NODALI Sub-Str: 41

Nodo N.ro	X2d (mm)	Y2d (mm)	Nodo3d N.ro	X3d (m)	Y3d (m)	Z3d (m)
2	8326	0	463	45,46	8,33	5,50
3	9040	0	498	45,46	9,04	5,50
4	9754	0	464	45,46	9,75	5,50
5	21570	0	223	45,46	21,57	5,50
6	22652	0	486	45,46	22,65	5,50
7	13830	0	269	45,46	13,83	5,50
8	15145	0	467	45,46	15,15	5,50
9	0	0	270	45,46	0,00	5,50
10	1568	0	431	45,46	1,57	5,50
11	23858	0	481	45,46	23,86	5,50
12	25015	0	236	45,46	25,01	5,50
13	16405	0	468	45,46	16,41	5,50
14	17665	0	469	45,46	17,67	5,50
15	18925	0	470	45,46	18,92	5,50
16	20185	0	430	45,46	20,18	5,50
17	4190	0	280	45,46	4,19	5,50
18	5622	0	438	45,46	5,62	5,50
19	6999	0	462	45,46	7,00	5,50
20	11131	0	465	45,46	11,13	5,50
21	12508	0	466	45,46	12,51	5,50
22	3022	0	432	45,46	3,02	5,50

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 6

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1193	1	2	1	2	90	488	0	0	2	0,00	0	0
2	1193	3	4	3	4	89	489	0	0	2	0,00	0	0
3	1193	5	6	5	6	89	824	0	0	2	0,00	0	0
4	1193	7	8	7	8	90	826	0	0	2	0,00	0	0
5	1193	9	10	9	10	89	828	0	0	2	0,00	0	0
6	1193	6	11	11	12	89	852	0	0	2	0,00	0	0
7	1193	11	12	13	14	89	853	0	0	2	0,00	0	0
8	1193	10	13	15	16	89	872	0	0	2	0,00	0	0
9	1193	13	14	17	18	89	873	0	0	2	0,00	0	0
10	1193	14	15	19	20	89	874	0	0	2	0,00	0	0
11	1193	15	16	21	22	89	875	0	0	2	0,00	0	0
12	1193	16	5	23	24	89	876	0	0	2	0,00	0	0
13	1193	17	18	25	26	90	947	0	0	2	0,00	0	0
14	1193	18	19	27	28	90	948	0	0	2	0,00	0	0
15	1193	19	1	29	30	90	949	0	193	2	0,00	0	0
16	1193	2	3	31	32	90	950	0	0	2	0,00	0	0
17	1193	4	20	33	34	89	951	0	0	2	0,00	0	0
18	1193	20	21	35	36	89	952	0	0	2	0,00	0	0
19	1193	21	9	37	38	89	953	0	0	2	0,00	0	0
20	1193	8	22	39	40	90	1044	0	0	2	0,00	0	0
21	1193	22	17	41	42	90	1045	0	0	2	0,00	0	0
22	1193	23	24	43	44	90	1074	0	0	2	0,00	0	0
23	1193	25	23	45	46	90	1075	0	0	2	0,00	0	0
24	1193	26	25	47	48	90	1076	0	0	2	0,00	0	0
25	1193	27	26	49	50	90	1077	0	0	2	0,00	0	0
26	1193	28	27	51	52	90	1078	0	0	2	0,00	0	0
27	1193	12	28	53	54	89	1079	0	0	2	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 7

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1193	1	2	1	2	90	490	0	0	2	0,00	0	0
2	1193	3	4	3	4	90	491	0	0	2	0,00	0	0
3	1193	5	6	5	6	90	825	0	0	2	0,00	0	0
4	1193	7	8	7	8	90	827	0	0	2	0,00	0	0
5	1193	9	10	9	10	90	829	0	0	2	0,00	0	0
6	1193	6	11	11	12	90	854	0	0	2	0,00	0	0
7	1193	11	12	13	14	89	855	0	0	2	0,00	0	0
8	1193	10	13	15	16	90	877	0	0	2	0,00	0	0
9	1193	13	14	17	18	90	878	0	0	2	0,00	0	0
10	1193	14	15	19	20	90	879	0	0	2	0,00	0	0
11	1193	15	16	21	22	90	880	0	0	2	0,00	0	0
12	1193	16	5	23	24	90	881	0	0	2	0,00	0	0
13	1193	17	18	25	26	90	954	0	0	2	0,00	0	0
14	1193	18	19	27	28	90	955	0	0	2	0,00	0	0
15	1193	19	1	29	30	90	956	0	193	2	0,00	0	0
16	1193	2	3	31	32	90	957	0	193	2	0,00	0	0
17	1193	4	20	33	34	90	958	0	0	2	0,00	0	0
18	1193	20	21	35	36	90	959	0	0	2	0,00	0	0
19	1193	21	9	37	38	90	960	0	0	2	0,00	0	0
20	1193	8	22	39	40	90	1046	0	0	2	0,00	0	0
21	1193	22	17	41	42	90	1047	0	0	2	0,00	0	0
22	1193	23	24	43	44	90	1080	0	0	2	0,00	0	0
23	1193	25	23	45	46	90	1081	0	0	2	0,00	0	0
24	1193	26	25	47	48	90	1082	0	0	2	0,00	0	0
25	1193	27	26	49	50	90	1083	0	0	2	0,00	0	0
26	1193	28	27	51	52	90	1084	0	0	2	0,00	0	0
27	1193	12	28	53	54	89	1085	0	0	2	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 8

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1193	1	2	1	2	90	492	0	0	2	0,00	0	0
2	1193	3	4	3	4	90	493	0	0	2	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 8

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
3	1193	5	6	5	6	90	819	0	0	2	0,00	0	0
4	1193	7	8	7	8	90	830	0	0	2	0,00	0	0
5	1193	9	10	9	10	90	835	0	0	2	0,00	0	0
6	1193	6	11	11	12	90	842	0	0	2	0,00	0	0
7	1193	11	12	13	14	90	843	0	0	2	0,00	0	0
8	1193	8	13	15	16	90	882	0	0	2	0,00	0	0
9	1193	13	14	17	18	90	883	0	0	2	0,00	0	0
10	1193	14	15	19	20	90	884	0	0	2	0,00	0	0
11	1193	15	16	21	22	90	885	0	0	2	0,00	0	0
12	1193	16	5	23	24	90	886	0	0	2	0,00	0	0
13	1193	17	18	25	26	90	961	0	0	2	0,00	0	0
14	1193	18	19	27	28	90	962	0	0	2	0,00	0	0
15	1193	19	1	29	30	90	963	0	193	2	0,00	0	0
16	1193	2	3	31	32	90	964	0	193	2	0,00	0	0
17	1193	4	20	33	34	90	965	0	0	2	0,00	0	0
18	1193	20	21	35	36	90	966	0	0	2	0,00	0	0
19	1193	21	7	37	38	90	967	0	0	2	0,00	0	0
20	1193	10	22	39	40	90	1048	0	0	2	0,00	0	0
21	1193	22	17	41	42	90	1049	0	0	2	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 11

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1193	1	2	1	2	90	496	0	0	2	0,00	0	0
2	1193	3	4	3	4	90	500	0	0	2	0,00	0	0
3	1193	5	6	5	6	90	820	0	0	2	0,00	0	0
4	1193	7	8	7	8	90	831	0	0	2	0,00	0	0
5	1193	9	10	9	10	90	836	0	0	2	0,00	0	0
6	1193	6	11	11	12	90	844	0	0	2	0,00	0	0
7	1193	11	12	13	14	90	845	0	0	2	0,00	0	0
8	1193	8	13	15	16	90	887	0	0	2	0,00	0	0
9	1193	13	14	17	18	90	888	0	0	2	0,00	0	0
10	1193	14	15	19	20	90	889	0	0	2	0,00	0	0
11	1193	15	16	21	22	90	890	0	0	2	0,00	0	0
12	1193	16	5	23	24	90	891	0	0	2	0,00	0	0
13	1193	17	18	25	26	90	968	0	0	2	0,00	0	0
14	1193	18	19	27	28	90	969	0	0	2	0,00	0	0
15	1193	19	1	29	30	90	970	0	193	2	0,00	0	0
16	1193	2	3	31	32	90	971	0	193	2	0,00	0	0
17	1193	4	20	33	34	90	972	0	0	2	0,00	0	0
18	1193	20	21	35	36	90	973	0	0	2	0,00	0	0
19	1193	21	7	37	38	90	974	0	0	2	0,00	0	0
20	1193	10	22	39	40	90	1050	0	0	2	0,00	0	0
21	1193	22	17	41	42	90	1051	0	0	2	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 20

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1193	1	2	1	2	90	508	0	0	2	0,00	0	0
2	1193	3	4	3	4	90	526	0	0	2	0,00	0	0
3	1193	5	6	5	6	90	821	0	0	2	0,00	0	0
4	1193	7	8	7	8	90	832	0	0	2	0,00	0	0
5	1193	9	10	9	10	90	837	0	0	2	0,00	0	0
6	1193	6	11	11	12	90	846	0	0	2	0,00	0	0
7	1193	11	12	13	14	90	847	0	0	2	0,00	0	0
8	1193	8	13	15	16	90	892	0	0	2	0,00	0	0
9	1193	13	14	17	18	90	893	0	0	2	0,00	0	0
10	1193	14	15	19	20	90	894	0	0	2	0,00	0	0
11	1193	15	16	21	22	90	895	0	0	2	0,00	0	0
12	1193	16	5	23	24	90	896	0	0	2	0,00	0	0
13	1193	17	18	25	26	90	975	0	0	2	0,00	0	0
14	1193	18	19	27	28	90	976	0	0	2	0,00	0	0
15	1193	19	1	29	30	90	977	0	193	2	0,00	0	0
16	1193	2	3	31	32	90	978	0	193	2	0,00	0	0
17	1193	4	20	33	34	90	979	0	0	2	0,00	0	0
18	1193	20	21	35	36	90	980	0	0	2	0,00	0	0
19	1193	21	7	37	38	90	981	0	0	2	0,00	0	0
20	1193	10	22	39	40	90	1052	0	0	2	0,00	0	0
21	1193	22	17	41	42	90	1053	0	0	2	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 29

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1193	1	2	1	2	90	527	0	0	2	0,00	0	0
2	1193	3	4	3	4	90	595	0	0	2	0,00	0	0
3	1193	5	6	5	6	90	822	0	0	2	0,00	0	0
4	1193	7	8	7	8	90	833	0	0	2	0,00	0	0
5	1193	9	10	9	10	90	838	0	0	2	0,00	0	0
6	1193	6	11	11	12	90	848	0	0	2	0,00	0	0
7	1193	11	12	13	14	90	849	0	0	2	0,00	0	0
8	1193	8	13	15	16	90	897	0	0	2	0,00	0	0
9	1193	13	14	17	18	90	898	0	0	2	0,00	0	0
10	1193	14	15	19	20	90	899	0	0	2	0,00	0	0
11	1193	15	16	21	22	90	900	0	0	2	0,00	0	0
12	1193	16	5	23	24	90	901	0	0	2	0,00	0	0
13	1193	17	18	25	26	90	982	0	0	2	0,00	0	0
14	1193	18	19	27	28	90	983	0	0	2	0,00	0	0
15	1193	19	1	29	30	90	984	0	193	2	0,00	0	0

DATI COLLEGAMENTI Sub-Str: 29													
Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
16	1193	2	3	31	32	90	985	0	193	2	0,00	0	0
17	1193	4	20	33	34	90	986	0	0	2	0,00	0	0
18	1193	20	21	35	36	90	987	0	0	2	0,00	0	0
19	1193	21	7	37	38	90	988	0	0	2	0,00	0	0
20	1193	10	22	39	40	90	1054	0	0	2	0,00	0	0
21	1193	22	17	41	42	90	1055	0	0	2	0,00	0	0

Asta N.ro	Tipo sez.	Nodo iniz.	Nodo fin.	Estremo iniz.	Estremo finale	Rotaz. (grd)	Asta3d N.ro	Tipol iniz.	Tipol fin.	Cod. Prio	Disassam (mm)	Riun iniz	Riun fin.
1	1193	1	2	1	2	90	596	0	0	2	0,00	0	0
2	1193	3	4	3	4	90	602	0	0	2	0,00	0	0
3	1193	5	6	5	6	90	823	0	0	2	0,00	0	0
4	1193	7	8	7	8	90	834	0	0	2	0,00	0	0
5	1193	9	10	9	10	90	839	0	0	2	0,00	0	0
6	1193	6	11	11	12	90	850	0	0	2	0,00	0	0
7	1193	11	12	13	14	90	851	0	0	2	0,00	0	0
8	1193	8	13	15	16	90	902	0	0	2	0,00	0	0
9	1193	13	14	17	18	90	903	0	0	2	0,00	0	0
10	1193	14	15	19	20	90	904	0	0	2	0,00	0	0
11	1193	15	16	21	22	90	905	0	0	2	0,00	0	0
12	1193	16	5	23	24	90	906	0	0	2	0,00	0	0
13	1193	17	18	25	26	90	989	0	0	2	0,00	0	0
14	1193	18	19	27	28	90	990	0	0	2	0,00	0	0
15	1193	19	1	29	30	90	991	0	193	2	0,00	0	0
16	1193	2	3	31	32	90	992	0	193	2	0,00	0	0
17	1193	4	20	33	34	90	993	0	0	2	0,00	0	0
18	1193	20	21	35	36	90	994	0	0	2	0,00	0	0
19	1193	21	7	37	38	90	995	0	0	2	0,00	0	0
20	1193	10	22	39	40	90	1056	0	0	2	0,00	0	0
21	1193	22	17	41	42	90	1057	0	0	2	0,00	0	0

COMBINAZIONI CARICHI															
DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
PESO PROPRIO	1,30	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
SOVRACCARICO PERMAN.	1,50	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Scuole	1,50	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Corr. Tors. dir. 0	0,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 0	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30

COMBINAZIONI CARICHI															
DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
PESO PROPRIO	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
SOVRACCARICO PERMAN.	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Scuole	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Corr. Tors. dir. 0	-1,00	1,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	0,30	0,30	1,00	-1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00
Sisma direz. grd 0	-1,00	-1,00	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-0,30	-0,30	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00

COMBINAZIONI CARICHI			
DESCRIZIONI	31	32	33
PESO PROPRIO	1,00	1,00	1,00
SOVRACCARICO PERMAN.	1,00	1,00	1,00
Var.Scuole	0,60	0,60	0,60
Corr. Tors. dir. 0	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	-1,00	1,00	1,00
Sisma direz. grd 0	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-1,00	-1,00	-1,00

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 6											
UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifica Statica - MASCHERA 1/4											
Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.
30	1	0,000	0,089	0,000	3,528	39,51	1	0,308	12,389	40,23	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 6																	
UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifiche Sovraresistenze per strutture dissipative - MASCHERA 2/4																	
Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				Sovraresistenza Sezioni Nette				Sovr. Taglio		
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	NRdNet (t)	NRdGros (t)	NRdNetC (t)	NRdLoRc (t)	El. Crit	Sovr. Tg/Rif	Flag V.S.
30	1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.00	1	0.000	0.000	0.00	36.376	36.763	35.662	36.04	0	0.00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 6															
UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI										- MASCHERA 3/4					
Bulloni Ala				Coprigiunti Ala						Ala Profilo					
Estr. Nro	Comb Nro	Mrd	Bul (t°m)	Comb Nro	Mrd Rif (t°m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t°m)	Mrd TrSn (t°m)	Mrd BIT (t°m)	Comb Nro	Mrd Rif (t°m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t°m)	Mrd TrSn (t°m)	Mrd BIT (t°m)
30	1		3.53	1	12.39	1	9.36	9.27	9.84	1	12.63	1	9.55	9.45	10.04

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 6

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 4/4														
Bulloni			Coprighiunti Anima						Anima Profilo					
Estr. Nro	Comb Nro	TaglBull (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)
30	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 7

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifica Statica - MASCHERA 1/4											
Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.
30	1	0,000	0,074	0,000	3,535	47,86	1	0,295	12,389	41,96	OK
32	1	0,000	0,151	0,000	3,534	23,34	1	0,346	12,389	35,84	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 7

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifiche Sovraresistenze per strutture dissipative - MASCHERA 2/4

Sovr. Resist. Sezioni Nette																	
Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				Sovraresistenza Sezioni Nette				Sovr. Taglio		
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	NRdNet (t)	NRdGros (t)	NRdNetC (t)	NRdLorC (t)	El. Crit	Sovr. Tg/Rif	Flag V.S.
30	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
32	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 7

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 3/4

Bulloni Ala			Coprighiunti Ala						Ala Profilo					
Estr. Nro	Comb Nro	Mrd Bul (t*m)	Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)	Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)
30	1	3,53	1	12,41	1	9,36	9,27	9,84	1	12,66	1	9,55	9,45	10,04
32	1	3,53	1	12,41	1	9,36	9,27	9,84	1	12,65	1	9,55	9,45	10,04

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 7

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 4/4

Bulloni			Coprighiunti Anima						Anima Profilo					
Estr. Nro	Comb Nro	TaglBull (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)
30	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
32	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 8

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifica Statica - MASCHERA 1/4

Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.
30	1	0,000	0,486	0,000	3,530	7,27	1	0,326	12,389	37,99	OK
32	1	0,000	0,675	0,000	3,537	5,24	1	0,331	12,389	37,45	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 8

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifiche Sovraresistenze per strutture dissipative - MASCHERA 2/4

UNIONE CON COE. RIGIDA E DUE CANTIERI - Verificare Sovraresistenze per strutture dissipative - MACROELEMENTI 2																	
Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				Sovraresistenza Sezioni Nette				Sovr. Taglio		
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	NRdNet (t)	NRdGros (t)	NRdNetC (t)	NRdLorC (t)	El. Crit	Sovr. Tg Rif	Flag V.S.
30	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
32	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 8

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 3/4

Bulloni Ala			Coprighiunti Ala						Ala Profilo					
Estr. Nro	Comb Nro	Mrd Bul (t*m)	Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)	Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)
30	1	3,53	1	12,39	1	9,36	9,27	9,84	1	12,64	1	9,55	9,45	10,04
32	1	3,54	1	12,42	1	9,36	9,27	9,84	1	12,67	1	9,55	9,45	10,04

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 8

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 4/4

Bulloni			Coprighiunti Anima						Anima Profilo					
Estr. Nro	Comb Nro	TaglBull (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)
30	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
32	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 11

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifica Statica - MASCHERA 1/4

Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	Esito Verif.
30	1	0,000	1,236	0,000	3,535	2,86	1	0,559	12,389	22,17	OK
32	1	0,000	1,590	0,000	3,537	2,22	1	0,312	12,389	39,66	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 11

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifiche Sovraresistenze per strutture dissipative - MASCHERA 2/4

Estr. Nro	Ver. Pressoflessione						Ver. Taglio				Sovraresistenza Sezioni Nette				Sovr. Taglio		
	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	NRdNet (t)	NRdGros (t)	NRdNetC (t)	NRdLorC (t)	El. Crit	Sovr. Tg/Rif	Flag V.S.
30	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
32	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 11

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 3/4

Bulloni Ala				Coprighiunti Ala					Ala Profilo						
Estr. Nro	Comb Nro	Mrd Bul (t*m)		Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)	Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)
30	1	3,54		1	12,41	1	9,36	9,27	9,84	1	12,66	1	9,55	9,45	10,04
32	1	3,54		1	12,42	1	9,36	9,27	9,84	1	12,67	1	9,55	9,45	10,04

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 11

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 4/4

Bulloni			Coprighiunti Anima					Anima Profilo						
Estr. Nro	Comb Nro	TaglBull (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)
30	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
32	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 20

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifica Statica - MASCHERA 1/4

Estr. Nro	Ver. Pressoflessione						Ver. Taglio				Esito Verif.
	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	
30	1	0,000	1,574	0,000	3,538	2,25	1	0,691	12,389	17,93	OK
32	1	0,000	1,998	0,000	3,537	1,77	1	0,314	12,389	39,45	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 20

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifiche Sovraresistenze per strutture dissipative - MASCHERA 2/4

Estr. Nro	Ver. Pressoflessione						Ver. Taglio				Sovraresistenza Sezioni Nette				Sovr. Taglio		
	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	NRdNet (t)	NRdGros (t)	NRdNetC (t)	NRdLorC (t)	El. Crit	Sovr. Tg/Rif	Flag V.S.
30	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
32	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 20

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 3/4

Bulloni Ala				Coprighiunti Ala					Ala Profilo						
Estr. Nro	Comb Nro	Mrd Bul (t*m)		Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)	Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)
30	1	3,54		1	12,42	1	9,36	9,27	9,84	1	12,67	1	9,55	9,45	10,04
32	1	3,54		1	12,42	1	9,36	9,27	9,84	1	12,67	1	9,55	9,45	10,04

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 20

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 4/4

Bulloni			Coprighiunti Anima					Anima Profilo						
Estr. Nro	Comb Nro	TaglBull (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)
30	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
32	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 29

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifica Statica - MASCHERA 1/4

Estr. Nro	Ver. Pressoflessione						Ver. Taglio				Esito Verif.
	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.	
30	1	0,000	1,247	0,000	3,536	2,84	1	0,593	12,389	20,88	OK
32	1	0,000	1,600	0,000	3,538	2,21	1	0,384	12,389	32,23	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 29

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifiche Sovraresistenze per strutture dissipative - MASCHERA 2/4

Estr. Nro	Ver. Pressoflessione						Ver. Taglio				Sovraresistenza Sezioni Nette				Sovr. Taglio		
	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	NRdNet (t)	NRdGros (t)	NRdNetC (t)	NRdLorC (t)	El. Crit	Sovr. Tg/Rif	Flag V.S.
30	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK
32	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00	OK

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 29

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 3/4

Bulloni Ala				Coprighiunti Ala					Ala Profilo						
Estr. Nro	Comb Nro	Mrd Bul (t*m)		Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)	Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)
30	1	3,54		1	12,41	1	9,36	9,27	9,84	1	12,66	1	9,55	9,45	10,04
32	1	3,54		1	12,42	1	9,36	9,27	9,84	1	12,67	1	9,55	9,45	10,04

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 29

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 4/4														
Bulloni			Coprighiunti Anima						Anima Profilo					
Estr. Nro	Comb Nro	TaglBull (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)
30	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
32	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 41

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifica Statica - MASCHERA 1/4										
Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio			
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSd (t*m)	NRd (t)	MxRd (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySd (t)	VyRd (t)	Coeff. Sic.
30	1	0,000	0,533	0,000	3,533	6,62	1	0,390	12,389	31,79
32	1	0,000	0,668	0,000	3,535	5,30	1	0,322	12,389	38,43

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 41

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - Verifiche Sovraresistenze per strutture dissipative - MASCHERA 2/4																
Ver. Pressoflessione							Ver. Taglio				Sovraresistenza Sezioni Nette				Sovr. Taglio	
Estr. Nro	Comb Nro	NSd (t)	MxSdSis (t*m)	NRd (t)	MxRdSis (t*m)	Coeff. Sic.	Comb Nro	VySdSis (t)	VyRdSis (t)	Coeff. Sic.	NRdNet (t)	NRdGros (t)	NRdNetC (t)	NRdLorC (t)	El. Crit	Sovr. Tg\Rif
30	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00
32	1	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00	1	0,000	0,000	0,00	36,376	36,763	35,662	36,04	0	0,00

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 41

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 3/4															
Bulloni Ala				Coprighiunti Ala					Ala Profilo						
Estr. Nro	Comb Nro	Mrd Bul (t*m)	Bul (t*m)	Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)	Comb Nro	Mrd Rif (t*m)	Comb Nro	Mrd TrSl (t*m)	Mrd TrSn (t*m)	Mrd BIT (t*m)
30	1	3,53	1	12,40	1	9,36	9,27	9,84		1	12,65	1	9,55	9,45	10,04
32	1	3,54	1	12,41	1	9,36	9,27	9,84		1	12,66	1	9,55	9,45	10,04

VERIFICA COLLEGAMENTI Sub-Str: 41

UNIONI CON COPRIGIUNTI BULLONATI - MASCHERA 4/4														
Bulloni			Coprighiunti Anima						Anima Profilo					
Estr. Nro	Comb Nro	TaglBull (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)	Comb Nro	Rifoll. (t)	Comb Nro	TagSezL (t)	TagSezN (t)	BlockTe (t)
30	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09
32	1	12,39	1	48,51	1	49,32	56,04	58,09	1	20,01	1	33,48	41,22	34,09

RELAZIONE DI CALCOLO - TRAVI MISTE ACCIAIO/CALCESTRUZZO CON CONNETTORI TECNARIA

Normativa di riferimento: NTC2018 D.M. 17-01-2018 / EN 1994-1-1:2004

Riferimento per le caratteristiche meccaniche dei connettori:

Valutazioni Tecniche Europee ETA-18/0447 ed ETA-18/0355.

Versione programma: 5.0.0.0

Progetto: SOLAIO SCUOLA SPERANZA

Progettista: DOTT. ING. CARLO CESARONI

Solaio: CAMPATA 760 CM.

Tipologia

Soletta collaborante su lamiera grecata perpendicolare alla trave

Trave puntellata

Trave in semplice appoggio con carichi uniformemente distribuiti

Ambiente secco

Coefficienti di sicurezza:

Azioni - Permanenti strutturali:	1.30
Azioni - Permanenti non strutturali:	1.30
Azioni - Variabili:	1.50
Materiali - Acciaio:	1.05
Materiali - Calcestruzzo:	1.50
Materiali - Connettori:	1.25
Materiali - Lamiera grecata:	1.10
Materiali - Acciaio per barre:	1.15
Limite all'inflessione delta 2:	L / 350
Limite all'inflessione finale:	L / 250

Geometria

Luce di calcolo:	760.0 cm
Interasse travi:	120.0 cm
Spessore soletta:	5.0 cm
Base efficace:	120.0 cm
Altezza lamiera grecata (hp):	5.50 cm
Larghezza media nervatura (b0):	7.50 cm

Larghezza base inf. nervatura - binf:	6.15 cm
Interasse nervature - bd:	15.00 cm
Profilo:	IPE 270
ha:	270.0 mm
bf:	135.0 mm
tf:	10.2 mm
bfi:	135.0 mm
tfi:	10.2 mm
tw:	6.6 mm
r0:	15.0 mm
r1:	0.0 mm
Area:	4594.0 mm ²
Iy:	5790.0 cm ⁴
Wy Sup:	428900.0 mm ³
Wy Inf:	428900.0 mm ³
W Ply:	484000.0 mm ³
Acciaio	S275
fy:	275 N/mm ²
Es:	210000 N/mm ²
Calcestruzzo:	Leca CLS 1800
fck:	41 N/mm ²
Rck:	45 N/mm ²
Densità:	19.50 kN/m ³
E cm:	25000 N/mm ²

Carichi

Peso proprio:	1.97 kN/m ²
Altri p.p.:	0.00 kN/m ²
Sottofondo:	0.50 kN/m ²
Pavimento:	0.55 kN/m ²
Tramezzi:	0.00 kN/m ²
Altri perm.:	0.25 kN/m ²

Variabili: 3.00 kN/m²

Fase 1+2 - sezione mista - SLU - STATO LIMITE ULTIMO

Classe sezione mista:	1
Calcolo elastico	
Azioni:	10.50 kN/m
Posizione asse neutro:	14.60 cm
Altezza totale:	37.50 cm
Momento sollecitante - MEd:	75.8 kNm
Momento resistente - MRd:	78.1 kNm
Verifica momento:	0.97
Taglio sollecitante - VEd:	39.9 kNm
Taglio resistente - VRd:	269.5 kN
Verifica taglio:	0.15

Fase 1+2 - SLS - STATO LIMITE DI SERVIZIO

Delta 0 - pre-monta iniziale:	0.0 mm
Delta 1 - Sezione: mista - Carichi: P.p. + Perm.:	4.3 mm
Delta 2 - Sezione: mista - Carichi: Var.+ viscosità:	6.0 mm
Delta 2 da ritiro:	6.9 mm

Delta 2 totale:	12.9 mm = L / 591
Delta finale totale:	17.2 mm = L / 443

Asse neutro elastico dall'estradosso:	14.6 cm
Coefficiente di omogeneizzazione istantaneo:	8.40
Momento di inerzia sezione omog. istantaneo:	18862.5 cm ⁴
Coefficiente di omogeneizzazione - n:	16.80
Momento di inerzia sezione omog.:	15152.6 cm ⁴
Incremento freccia per interazione incompleta - i:	1.00
Frequenza fondamentale naturale:	7.4 Hz

calcolata con combinazione frequente. $\Psi_{1f} = 0.5$

Fase 1+2 - sezione mista - Connessione

Connessione elastica

Compressione nella soletta in calcestruzzo:

$N_{c,d}$ data dai connettori posizionati (kN): 223

$N_{c,f}$ relativa al completo ripristino di resistenza (kN): 1203

$N_{c,el}$ relativa al massimo momento elastico $M_{el,Rd}$ (kN): 494

Tipo Connettore: CTF 12/90

Altezza: 90 mm

Resistenza del connettore - P_{Rd} : 31.90 kN

Coeff. riduttivo relativo ad 1 conn. per nerv. k_1 : 0.61

Coeff. riduttivo relativo a 2 o + conn. per nerv. k_2 : 0.43

Resistenza connessione, 1 conn. per nerv. $P_{Rd} * k_1$: 19.38 kN

Resistenza connessione, >1 conn. per nerv. $P_{Rd} * k_2$: 13.70 kN

Connettore duttile.

Distribuzione connettori elastica variabile

Distribuzione uniforme:

Numero nervature per trave= 51

Numero connettori= 46

Distribuzione variabile (in alternativa):

Settore a sinistra:

Nervature per settore= 13

Numero connettori= 12

Settore centrale:

Nervature per settore= 25

Numero connettori= 12

Settore a destra:

Nervature per settore= 13

Numero connettori= 12

Fase 1+2 - sezione mista - Armatura trasversale in acciaio B450C

Soletta: 1.5 cm²/m

Normativa di riferimento: NTC2018 D.M. 17-01-2018 / EN 1994-1-1:2004

Riferimento per le caratteristiche meccaniche dei connettori:

Valutazioni Tecniche Europee ETA-18/0447 ed ETA-18/0355.

Versione programma: 5.0.0.0

Progetto: SOLAIO SCUOLA SPERANZA

Progettista: DOTT. ING. CARLO CESARONI

Solaio: CAMPATA 930 CM.

Tipologia

Soletta collaborante su lamiera grecata perpendicolare alla trave

Trave puntellata

Trave in semplice appoggio con carichi uniformemente distribuiti

Ambiente secco

Coefficienti di sicurezza:

Azioni - Permanenti strutturali:	1.30
Azioni - Permanenti non strutturali:	1.30
Azioni - Variabili:	1.50
Materiali - Acciaio:	1.05
Materiali - Calcestruzzo:	1.50
Materiali - Connettori:	1.25
Materiali - Lamiera grecata:	1.10
Materiali - Acciaio per barre:	1.15
Limite all'inflessione delta 2:	$L / 350$
Limite all'inflessione finale:	$L / 250$

Geometria

Luce di calcolo:	930.0 cm
Interasse travi:	120.0 cm
Spessore soletta:	5.0 cm
Base efficace:	120.0 cm
Altezza lamiera grecata (hp):	5.50 cm
Larghezza media nervatura (b0):	7.50 cm

Larghezza base inf. nervatura - binf: 6.15 cm

Interasse nervature - bd: 15.00 cm

Profilo: IPE 270

ha: 270.0 mm

bf: 135.0 mm

tf: 10.2 mm

bfi: 135.0 mm

tfi: 10.2 mm

tw: 6.6 mm

r0: 15.0 mm

r1: 0.0 mm

Area: 4594.0 mm²

Iy: 5790.0 cm⁴

Wy Sup: 428900.0 mm³

Wy Inf: 428900.0 mm³

W Ply: 484000.0 mm³

Acciaio S275

fy: 275 N/mm²

Es: 210000 N/mm²

Calcestruzzo: Leca CLS 1800

fck: 41 N/mm²

Rck: 45 N/mm²

Densità: 19.50 kN/m³

E cm: 25000 N/mm²

Carichi

Peso proprio: 1.97 kN/m²

Altri p.p.: 0.00 kN/m²

Sottofondo: 0.50 kN/m²

Pavimento: 0.55 kN/m²

Tramezzi: 0.00 kN/m²

Altri perm.: 0.25 kN/m²

Variabili: 3.00 kN/m²

Fase 1+2 - sezione mista - SLU - STATO LIMITE ULTIMO

Classe sezione mista:	1
Calcolo elastico	
Azioni:	10.50 kN/m
Posizione asse neutro:	14.60 cm
Altezza totale:	37.50 cm
Momento sollecitante - MEd:	113.5 kNm
Momento resistente - MRd:	115.5 kNm
Verifica momento:	0.98
Taglio sollecitante - VEd:	48.8 kNm
Taglio resistente - VRd:	269.5 kN
Verifica taglio:	0.18

Fase 1+2 - SLS - STATO LIMITE DI SERVIZIO

Delta 0 - pre-monta iniziale:	0.0 mm
Delta 1 - Sezione: mista - Carichi: P.p. + Perm.:	9.6 mm
Delta 2 - Sezione: mista - Carichi: Var.+ viscosità:	13.4 mm
Delta 2 da ritiro:	10.3 mm
Delta 2 totale:	23.7 mm = $L / 392$
Delta finale totale:	33.3 mm = $L / 279$

Asse neutro elastico dall'estradosso:	14.6 cm
Coefficiente di omogeneizzazione istantaneo:	8.40
Momento di inerzia sezione omog. istantaneo:	18862.5 cm ⁴
Coefficiente di omogeneizzazione - n:	16.80
Momento di inerzia sezione omog.:	15152.6 cm ⁴
Incremento freccia per interazione incompleta - i:	1.00
Frequenza fondamentale naturale:	4.9 Hz
calcolata con combinazione frequente. Psi1=	0.5

Fase 1+2 - sezione mista - Connessione

Connessione elastica

Compressione nella soletta in calcestruzzo:

Nc data dai connettori posizionati(kN):	329
Nc,f relativa al completo ripristino di resistenza(kN):	1203
Nc,el relativa al massimo momento elastico MeI,Rd (kN):	494

Tipo Connettore:	CTF 12/90
Altezza:	90 mm
Resistenza del connettore - Prd:	31.90 kN
Coeff. riduttivo relativo ad 1 conn. per nerv. k:	0.61
Coeff. riduttivo relativo a 2 o + conn. per nerv. k2:	0.43
Resistenza connessione, 1 conn. per nerv. PRd * k :	19.38 kN
Resistenza connessione, >1 conn. per nerv. PRd * k2:	13.70 kN

Connettore duttile.

Distribuzione connettori elastica variabile

Distribuzione uniforme:

Numero nervature per trave= 62 Numero connettori= 76

Distribuzione variabile (in alternativa):

Settore a sinistra:

Nervature per settore= 16 Numero connettori= 18

Settore centrale:

Nervature per settore= 30 Numero connettori= 17

Settore a destra:

Nervature per settore= 16 Numero connettori= 18

Fase 1+2 - sezione mista - Armatura trasversale in acciaio B450C

Soletta: 1.8 cm²/m

Normativa di riferimento: NTC2018 D.M. 17-01-2018 / EN 1994-1-1:2004

Riferimento per le caratteristiche meccaniche dei connettori:

Valutazioni Tecniche Europee ETA-18/0447 ed ETA-18/0355.

Versione programma: 5.0.0.0

Progetto: SOLAIO SCUOLA SPERANZA

Progettista: DOTT. ING. CARLO CESARONI

Solaio: CAMPATA 320 CM.

Tipologia

Soletta collaborante su lamiera grecata perpendicolare alla trave

Trave puntellata

Trave in semplice appoggio con carichi uniformemente distribuiti

Ambiente secco

Coefficienti di sicurezza:

Azioni - Permanenti strutturali: 1.30

Azioni - Permanenti non strutturali: 1.30

Azioni - Variabili: 1.50

Materiali - Acciaio: 1.05

Materiali - Calcestruzzo: 1.50

Materiali - Connettori: 1.25

Materiali - Lamiera grecata: 1.10

Materiali - Acciaio per barre: 1.15

Limite all'inflessione delta 2: L / 350

Limite all'inflessione finale: L / 250

Geometria

Luce di calcolo: 320.0 cm

Interasse travi: 120.0 cm

Spessore soletta: 5.0 cm

Base efficace: 80.0 cm

Altezza lamiera grecata (hp):	5.50 cm
Larghezza media nervatura (b0):	7.50 cm
Larghezza base inf. nervatura - binf:	6.15 cm
Interasse nervature - bd:	15.00 cm

Profilo:	IPE 270
ha:	270.0 mm
bf:	135.0 mm
tf:	10.2 mm
bfi:	135.0 mm
tfi:	10.2 mm
tw:	6.6 mm
r0:	15.0 mm
r1:	0.0 mm
Area:	4594.0 mm ²
Iy:	5790.0 cm ⁴
Wy Sup:	428900.0 mm ³
Wy Inf:	428900.0 mm ³
W Ply:	484000.0 mm ³
Acciaio	S275
fy:	275 N/mm ²
Es:	210000 N/mm ²
Calcestruzzo:	Leca CLS 1800
fck:	41 N/mm ²
Rck:	45 N/mm ²
Densità:	19.50 kN/m ³
E cm:	25000 N/mm ²

Carichi

Peso proprio:	1.97 kN/m ²
Altri p.p.:	0.00 kN/m ²
Sottofondo:	0.50 kN/m ²
Pavimento:	0.55 kN/m ²

Tramezzi:	0.00 kN/m2
Altri perm.:	0.25 kN/m2
Variabili:	3.00 kN/m2

Fase 1+2 - sezione mista - SLU - STATO LIMITE ULTIMO

Classe sezione mista:	1
Calcolo elastico	
Azioni:	10.50 kN/m
Posizione asse neutro:	16.66 cm
Altezza totale:	37.50 cm
Momento sollecitante - MEd:	13.4 kNm
Momento resistente - MRd:	15.0 kNm
Verifica momento:	0.90
Taglio sollecitante - VEd:	16.8 kNm
Taglio resistente - VRd:	269.5 kN
Verifica taglio:	0.06

Fase 1+2 - SLS - STATO LIMITE DI SERVIZIO

Delta 0 - pre-monta iniziale:	0.0 mm
Delta 1 - Sezione: mista - Carichi: P.p. + Perm.:	0.2 mm
Delta 2 - Sezione: mista - Carichi: Var.+ viscosità:	0.2 mm
Delta 2 da ritiro:	1.1 mm
Delta 2 totale:	1.3 mm = L / 2414
Delta finale totale:	1.5 mm = L / 2165
Asse neutro elastico dall'estradosso:	16.7 cm
Coefficiente di omogeneizzazione istantaneo:	8.40
Momento di inerzia sezione omog. istantaneo:	16697.6 cm4
Coefficiente di omogeneizzazione - n:	16.80
Momento di inerzia sezione omog.:	13088.6 cm4
Incremento freccia per interazione incompleta - i:	1.00
Frequenza fondamentale naturale:	39.2 Hz
calcolata con combinazione frequente. Psi1=	0.5

Fase 1+2 - sezione mista - Connessione

Connessione elastica

Compressione nella soletta in calcestruzzo:

Nc data dai connettori posizionati(kN):	39
Nc,f relativa al completo ripristino di resistenza(kN):	918
Nc,el relativa al massimo momento elastico MeI,Rd (kN):	426

Tipo Connettore:	CTF 12/90
Altezza:	90 mm
Resistenza del connettore - Prd:	31.90 kN
Coeff. riduttivo relativo ad 1 conn. per nerv. k:	0.61
Coeff. riduttivo relativo a 2 o + conn. per nerv. k2:	0.43
Resistenza connessione, 1 conn. per nerv. PRd * k :	19.38 kN
Resistenza connessione, >1 conn. per nerv. PRd * k2:	13.70 kN

Connettore duttile.

Distribuzione connettori elastica variabile

Distribuzione uniforme:

Numero nervature per trave= 22 Numero connettori= 8

Distribuzione variabile (in alternativa):

Settore a sinistra:

Nervature per settore= 6 Numero connettori= 2

Settore centrale:

Nervature per settore= 10 Numero connettori= 4

Settore a destra:

Nervature per settore= 6 Numero connettori= 2

Fase 1+2 - sezione mista - Armatura trasversale in acciaio B450C

Soletta: 1.0 cm²/m

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

<i>Filo N.ro</i>	: Numero del filo del nodo inferiore o superiore
<i>Quota inf/sup</i>	: Quota del nodo inferiore e del nodo superiore
<i>Nodo inf/sup</i>	: Numero dei nodi inferiore e superiore per la determinazione degli spostamenti sismici relativi
<i>Sisma N.ro</i>	: Numero del sisma per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
<i>Combin N.ro</i>	: Numero della combinazione per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
<i>Spostam. Calcolo</i>	: valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
<i>Spostam. Limite</i>	: valore dello spostamento limite per lo S.L.D.
<i>Sisma N.ro</i>	: Numero del sisma per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
<i>Combin N.ro</i>	: Numero della combinazione per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
<i>Spostam. Calcolo</i>	: valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
<i>Spostam. Limite</i>	: valore dello spostamento limite per lo S.L.O.

• **VERIFICHE ASTE IN LEGNO**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in legno.

<i>Fili N.ro</i>	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla terza quello del nodo finale
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla terza quota del nodo finale
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Cmb N.r	: Numero della combinazione per la quale si è avuta la condizione più gravosa (rapporto di verifica massimo). La combinazione 0, se presente, si riferisce alle verifiche delle aste in legno, costruita con la sola presenza dei carichi permanenti ($1.3 \cdot G1 + 1.5 \cdot G2$). Seguono le caratteristiche associate alla combinazione:
N Sd	: Sforzo normale di calcolo
MxSd	: Momento flettente di calcolo asse vettore X locale
MySd	: Momento flettente di calcolo asse vettore Y locale
VxSd	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse X locale
VySd	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse Y locale
T Sd	: Torsione di calcolo
N Rd	: Sforzo normale resistente ridotto per presenza dell'azione tagliante
MxV.Rd	: Momento flettente resistente con asse vettore X locale ridotto per presenza di azione tagliante. Per le sezioni di classe 3 è sempre il momento limite elastico, per quelle di classe 1 e 2 è il momento plastico. Se inoltre la tipologia della sezione è doppio T, tubo tondo, tubo rettangolare e piatto, il momento è ridotto dall'eventuale presenza dello sforzo normale
MyV.Rd	: Momento flettente resistente con asse vettore Y locale ridotto per presenza di azione tagliante. Vale quanto riportato per il dato precedente
VxplRd	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse X locale
VyplRd	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse X locale
T Rd	: Torsione resistente
fy rid	: Resistenza di calcolo del materiale ridotta per presenza dell'azione tagliante
Rap %	: Rapporto di verifica moltiplicato per 100. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100. La formula utilizzata in verifica è la n.ro 6.41 di EC3. Tale formula nel caso di sezione a doppio T coincide con le formule del DM 2008 n.ro 4.2.39 e del DM 2018 n.ro 4.2.39.

Sez.N	: Numero di archivio della sezione
Ac	: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici. Sostituisce il dato 'Sez.N.' se l'incremento dei carichi statici è maggiore di 1
Qn	: Carico distribuito normale all'asse della trave in kg/m, incluso il peso proprio
Asta	: Numerazione dell'asta

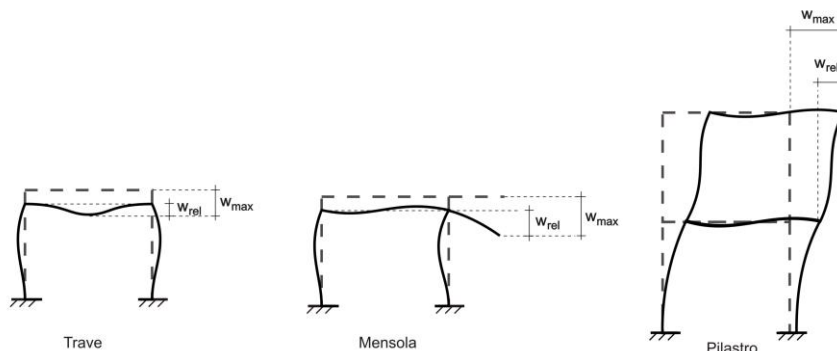
Per le strutture dissipative, nei pilastri, sono stati tenuti in conto i fattori di sovrarresistenza riportati nella Tab. 7.5.I delle NTC 2008 e par 7.5.1 delle NTC2018

L'ultima riga delle quattro relative a ciascuna asta, si riferisce ai valori utili ad effettuare le verifiche di instabilità:

l	: Lunghezza della trave
$\beta \cdot l$: Lunghezza libera di inflessione
clas.	: Classe di verifica della trave
ε	: $(235/f_y)^{1/2}$. Se il valore è maggiore di 1 significa che il programma ha classificato la sezione, originariamente di classe 4, come sezione di classe 3 secondo il comma (9) del punto 5.5.2 dell'EC3 in base alla tensione di compressione massima. Per tali aste non sono state effettuate le verifiche di instabilità come previsto nel comma (10) dell'EC3 (vedi anche pto C4.2.3.1).
Lmd	: Snellezza lambda
R%pf	: Rapporto di verifica per l'instabilità alla presso-flessione moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.32]. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100
R%ft	: Rapporto di verifica per l'instabilità flessio-torsionale moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.36]
Wmax	: Spostamento massimo
Wrel	: Spostamento relativo, depurato dalla traslazione rigida dei nodi
Wlim	: Spostamento limite

Gli spostamenti Wmax e Wrel, essendo legati alle verifiche di esercizio, sono calcolati combinando i canali di carico con i coefficienti delle matrici SLE.

Per una più agevole comprensione del significato dei dati Wmax e Wrel, si può fare riferimento alla figura seguente:



Quindi ai fini della verifica è sufficiente che risulti $W_{rel} \leq W_{lim}$, essendo del tutto normale che l'asta possa risultare verificata anche con $W_{max} > W_{lim}$.

Se:

Rap %	: 111 La sezione non verifica per taglio elevato
Rap %	: 444 Sezione non verificata in automatico perché di classe 4

Per le sezioni in legno vengono modificate le seguenti colonne:

$N Rd \rightarrow \sigma_n$: Tensione normale dovuta a sforzo normale
$Mx V.Rd \rightarrow \sigma_{Mx}$: Tensione normale dovuta a momento Mx

MyV.Rd → σM_y	: Tensione normale dovuta a momento M_y
VxplRd → τ_x	: Tensione tangenziale dovuta a taglio T_x
VyplRd → τ_y	: Tensione tangenziale dovuta a taglio T_y
T Rd → τM_t	: Tensione tangenziale da momento torcente
fy rid → Rapp. Fless	: Rapporto di verifica per la flessione composta secondo le formule dei DM 2008/2018 [4.4.6a], [4.4.6b], [4.4.7a], [4.4.7b]. Viene riportato il valore più alto fra tutte le varie combinazioni e si intende verificato, come tutti gli altri rapporti, se il valore è minore di uno
Rap % → Rapp.Taglio	: Rapporto di verifica per il taglio o la torsione secondo le formule dei DM 2008/2018 [4.4.8], [4.4.9] avendo sovrapposto gli effetti con la [4.4.10] nel caso di taglio e torsione agenti contemporaneamente
clas. → KcC	: Coefficiente di instabilità di colonna ($K_{crit,c}$) determinato dalle formule dei DM 2008/2018 [4.4.15]
lmd → KcM	: Coefficiente di instabilità di trave ($K_{crit,m}$) determinato dalle formule dei DM 2008/2018 [4.4.12]
R%pf → Rx	: Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente K_m è applicato al termine del momento Y
R%ft → Ry	: Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente K_m è applicato al termine del momento X

Gli spostamenti W_{max} e W_{rel} sono calcolati secondo le formule [2.2] e [2.3] dell'Eurocodice 5. In particolare si sommano gli spostamenti istantanei delle combinazioni SLE Rare con quelli a tempo infinito delle combinazioni SLE Quasi Permanenti. Quindi indicando con U^P gli spostamenti istantanei dei carichi permanenti e con U^Q quelli dei carichi variabili lo spostamento finale vale:

$$U_{fin} = U^P + K_{def} * U^P + U^Q + K_{def} * \phi_2 * U^Q$$

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO															
Mat. N.ro	Clas Serv	Comb N.ro	Classe durata di riferimento	Per Sisma S.L.V.						Per Sisma S.L.D.					
				Kmod	Gamma	fmd kg/cmq	fcd kg/cmq	ftd kg/cmq	fvd kg/cmq	Kmod	Gamma	fmd kg/cmq	fcd kg/cmq	ftd kg/cmq	fvd kg/cmq
101	2	0	Permanente	0,60	1,30	110,8	110,8	88,6	16,2	0,60	1,30	110,8	110,8	88,6	16,2
		1	Media Durata	0,80	1,30	147,7	147,7	118,2	21,5	0,80	1,30	147,7	147,7	118,2	21,5
		2	Media Durata	0,80	1,30	147,7	147,7	118,2	21,5	0,80	1,30	147,7	147,7	118,2	21,5
		3	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		4	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		5	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		6	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		7	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		8	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		9	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		10	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		11	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		12	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		13	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		14	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		15	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		16	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		17	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		18	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		19	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		20	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		21	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		22	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		23	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		24	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		25	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		26	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		27	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		28	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		29	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		30	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		31	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		32	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		33	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		34	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 1085	95	17,05		1	-5754	-1793	123	20	2464	21	3	9	1	0	2	0	0,07	0,10
GL24h 32x6	qn=	-532		1	-6361	2783	47	20	-18	21	3	14	0	0	0	0	0,10	0,01
Asta: 5226	4	14,96		1	-7182	-5804	-55	20	-3376	21	4	30	1	0	3	0	0,21	0,13
Instab.:l=	880,1	β*I=		616,1	-7182	-5804	-55	KcC=	0,72	KcM=	1,00	Rx=	0,24	Ry=	0,18	Wmax/rel/lim=	25,07	2,43 44,00 mm
Sez.N. 1085	87	17,05		1	0	-7163	0	0	6217	0	0	37	0	0	5	0	0,25	0,23
GL24h 32x6	qn=	-1435		1	0	3673	0	0	-94	0	0	19	0	0	0	0	0,13	0,00
Asta: 5227	88	17,05		1	0	-6412	0	0	-5998	0	0	33	0	0	5	0	0,23	0,22
Instab.:l=	685,0	β*I=		479,5	0	-7163	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,25	Ry=	0,18	Wmax/rel/lim=	24,76	1,59 34,25 mm
Sez.N. 1085	95	17,05		1	-7969	-1776	-130	-22	2474	-20	4	9	1	0	2	0	0,07	0,10
GL24h 32x6	qn=	-532		1	-8576	2833	-47	-22	-9	-20	4	15	0	0	0	0	0,10	0,01
Asta: 5229	1	14,96		1	-9397	-5715	65	-22	-3369	-20	5	30	1	0	3	0	0,21	0,13
Instab.:l=	880,1	β*I=		616,1	-9397	-5715	65	KcC=	0,72	KcM=	1,00	Rx=	0,25	Ry=	0,19	Wmax/rel/lim=	25,07	2,51 44,00 mm
Sez.N. 1085	88	17,05		1	0	-6055	0	0	4872	-16	0	32	0	0	4	0	0,21	0,18
GL24h 32x6	qn=	-1062		1	0	2931	0	0	-13	-16	0	15	0	0	0	0	0,10	0,01
Asta: 5230	106	17,05		1	0	1799	0	0	-1729	-16	0	9	0	0	1	0	0,06	0,07
Instab.:l=	499,7	β*I=		349,8	0	-6055	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,21	Ry=	0,15	Wmax/rel/lim=	24,97	0,75 24,99 mm
Sez.N. 1085	97	17,05		19	17174	1528	-260	-157	-575	-8	9	8	3	0	0	0	0,10	0,02
GL24h 32x6	qn=	-510		19	17083	266	-8	-157	-1002	-8	9	1	0	0	1	0	0,06	0,03
Asta: 5231	63	16,39		19	16995	-1608	236	-157	-1415	-8	9	8	2	0	1	0	0,10	0,04
Instab.:l=	315,1	β*I=		220,6	16995	-1608	236	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,10	Ry=	0,09	Wmax/rel/lim=	23,50	0,06 15,75 mm
Sez.N. 1085	106	17,05		1	-9194	1557	333	169	-1179	54	5	8	3	0	1	1	0,07	0,08
GL24h 32x6	qn=	-233		1	-9295	-554	79	169	-1621	54	5	3	1	0	1	1	0,02	0,09
Asta: 5232	27	16,39		1	-9393	-3229	-168	169	-2049	54	5	17	2	0	2	1	0,12	0,11
Instab.:l=	296,5	β*I=		207,6	-9393	-3229	-168	KcC=	0,99	KcM=	1,00	Rx=	0,15	Ry=	0,12	Wmax/rel/lim=	23,58	0,13 14,83 mm
Sez.N. 1085	89	17,05		1	3346	-1892	-8	-5	2805	4	2	10	0	0	2	0	0,08	0,10
GL24h 32x6	qn=	-1228		28	13056	226	1	-1	-24	1	7	1	0	0	0	0	0,05	0,00
Asta: 5233	100	17,05		1	3346	-1287	8	-5	-2455	4	2	7	0	0	2	0	0,06	0,09
Instab.:l=	344,5	β*I=		241,1	3346	-1892	-8	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,06	Wmax/rel/lim=	24,02	0,06 17,22 mm
Sez.N. 1085	95	17,05		1	0	-2466	0	0	-1538	12	0	13	0	0	1	0	0,09	0,06
GL24h 32x6	qn=	-1434		1	0	-4120	0	0	-2874	12	0	21	0	0	2	0	0,15	0,11
Asta: 5234	87	17,05		1	0	-6777	0	0	-4211	12	0	35	0	0	3	0	0,24	0,16

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My} (kg/cmq)	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio	
Instab.:l=	150,0	$\beta^*l=$	105,0		0	-6777	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,24	Ry=	0,17	Wmax/rel/lim=	23,66	0,18	7,50 mm
Sez.N. 1085	97	17,05		28	12990	1533	331	205	-588	8	7	8	3	0	0	0	0,09	0,02	
GL24h 32x6	qn=	-502		28	12901	293	12	205	-998	8	7	2	0	0	1	0	0,05	0,03	
Asta: 5235	62	16,39		28	12813	-1587	-308	205	-1409	8	7	8	3	0	1	0	0,09	0,05	
Instab.:l=	311,8	$\beta^*l=$	218,3	12813	-1587	-308	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,09	Ry=	0,08	Wmax/rel/lim=	23,71	0,06	15,59 mm	
Sez.N. 1085	106	17,05		1	-5236	-1260	56	9	2068	10	3	7	1	0	2	0	0,05	0,08	
GL24h 32x6	qn=	-472		1	-5766	2364	24	9	-15	10	3	12	0	0	0	0	0,08	0,01	
Asta: 5236	20	14,96		1	-6508	-4921	-21	9	-2932	10	3	26	0	0	2	0	0,17	0,11	
Instab.:l=	847,5	$\beta^*l=$	593,2	-6508	-4921	-21	KcC=	0,75	KcM=	1,00	Rx=	0,21	Ry=	0,15	Wmax/rel/lim=	25,40	1,90	42,37 mm	
Sez.N. 1085	93	17,05		1	1636	-8334	12	3	5585	0	1	43	0	0	4	0	0,30	0,20	
GL24h 32x6	qn=	-1009		1	1636	4090	-2	3	-38	0	1	21	0	0	0	0	0,15	0,00	
Asta: 5237	96	17,05		1	1636	-3404	-12	3	-4337	0	1	18	0	0	3	0	0,13	0,16	
Instab.:l=	790,5	$\beta^*l=$	553,3	1636	-8334	12	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,30	Ry=	0,21	Wmax/rel/lim=	28,68	2,71	39,53 mm	
Sez.N. 1085	94	17,05		19	34802	256	181	169	-75	-3	18	1	2	0	0	0	0,12	0,01	
GL24h 32x6	qn=	-881		19	34802	-87	-4	169	-547	-3	18	0	0	0	0	0	0,11	0,02	
Asta: 5238	107	17,05		19	34802	-896	-181	169	-997	-3	18	5	2	0	1	0	0,14	0,03	
Instab.:l=	214,8	$\beta^*l=$	150,4	34802	-896	-181	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,14	Ry=	0,14	Wmax/rel/lim=	26,51	0,03	10,74 mm	
Sez.N. 1085	98	17,05		19	16781	1221	-222	-126	-327	-7	9	6	2	0	0	0	0,09	0,01	
GL24h 32x6	qn=	-523		19	16688	271	-7	-126	-791	-7	9	1	0	0	1	0	0,06	0,03	
Asta: 5239	78	16,39		19	16598	-1410	202	-126	-1242	-7	9	7	2	0	1	0	0,10	0,04	
Instab.:l=	336,1	$\beta^*l=$	235,3	16598	-1410	202	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,10	Ry=	0,09	Wmax/rel/lim=	26,28	0,07	16,80 mm	
Sez.N. 1085	98	17,05		19	0	1857	0	0	-4638	0	0	10	0	0	4	0	0,05	0,12	
GL24h 32x6	qn=	-579		19	0	-1003	0	0	-4818	0	0	5	0	0	4	0	0,03	0,13	
Asta: 5240	101	17,05		19	0	-4223	0	0	-5013	0	0	22	0	0	4	0	0,11	0,13	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	0	-4223	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,11	Ry=	0,08	Wmax/rel/lim=	26,98	0,02	6,30 mm	
Sez.N. 1085	102	17,05		1	0	-5934	0	0	4588	0	0	31	0	0	4	0	0,21	0,17	
GL24h 32x6	qn=	-950		1	0	2967	0	0	0	0	0	15	0	0	0	0	0,10	0,00	
Asta: 5241	103	17,05		1	0	-5934	0	0	-4588	0	0	31	0	0	4	0	0,21	0,17	
Instab.:l=	776,0	$\beta^*l=$	543,2	0	-5934	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,21	Ry=	0,15	Wmax/rel/lim=	26,06	1,67	38,80 mm	
Sez.N. 1085	103	17,05		1	0	-5252	0	0	4316	0	0	27	0	0	3	0	0,19	0,16	
GL24h 32x6	qn=	-950		1	0	2626	0	0	0	0	0	14	0	0	0	0	0,09	0,00	
Asta: 5242	104	17,05		1	0	-5252	0	0	-4316	0	0	27	0	0	3	0	0,19	0,16	
Instab.:l=	730,0	$\beta^*l=$	511,0	0	-5252	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,19	Ry=	0,13	Wmax/rel/lim=	26,28	1,31	36,50 mm	
Sez.N. 1085	98	17,05		28	12842	1229	287	166	-328	7	7	6	3	0	0	0	0,08	0,02	
GL24h 32x6	qn=	-525		28	12749	281	6	166	-790	7	7	1	0	0	1	0	0,05	0,03	
Asta: 5243	66	16,39		28	12659	-1386	-267	166	-1238	7	7	7	3	0	1	0	0,08	0,04	
Instab.:l=	333,2	$\beta^*l=$	233,3	12659	-1386	-267	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,09	Ry=	0,08	Wmax/rel/lim=	26,49	0,07	16,66 mm	
Sez.N. 1085	96	17,05		1	-18288	-2237	305	153	951	51	10	12	3	0	1	1	0,10	0,07	
GL24h 32x6	qn=	-246		1	-18394	-1154	74	153	483	51	10	6	1	0	0	1	0,05	0,05	
Asta: 5244	53	16,39		24	-5982	-2088	184	-85	-937	38	3	11	2	0	1	1	0,06	0,04	
Instab.:l=	296,9	$\beta^*l=$	207,8	-18288	-2237	305	KcC=	0,99	KcM=	1,00	Rx=	0,16	Ry=	0,14	Wmax/rel/lim=	25,68	0,20	14,85 mm	
Sez.N. 1085	96	17,05		1	-11334	-2284	-425	-231	1332	-52	6	12	4	0	1	1	0,10	0,08	
GL24h 32x6	qn=	-509		1	-11549	-1003	-79	-231	380	-52	6	5	1	0	0	1	0,04	0,05	
Asta: 5245	84	16,39		24	3123	-2229	-22	-23	-1140	-37	2	12	0	0	1	1	0,07	0,04	
Instab.:l=	299,4	$\beta^*l=$	209,6	-11334	-2284	-425	KcC=	0,99	KcM=	1,00	Rx=	0,14	Ry=	0,12	Wmax/rel/lim=	25,41	0,19	14,97 mm	
Sez.N. 1085	100	17,05		24	42383	1769	-630	-1000	-2345	2	22	9	6	1	2	0	0,20	0,09	
GL24h 32x6	qn=	-576		19	-59329	-772	-21	-837	4768	1	31	4	0	1	4	0	0,04	0,15	
Asta: 5249	97	17,05		24	42383	-1421	630	-1000	-2718	2	22	7	6	1	2	0	0,19	0,10	
Instab.:l=	126,0	$\beta^*l=$	88,2	-59329	-3710	-527	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,27	Ry=	0,24	Wmax/rel/lim=	24,22	0,02	6,30 mm	
Sez.N. 1085	101	17,05		1	-3754	-1375	-62	-36	2521	0	2	7	1	0	2	0	0,05	0,09	
GL24h 32x6	qn=	-1213		31	15776	174	7	-14	-5	0	8	1	0	0	0	0	0,06	0,00	
Asta: 5251	94	17,05		1	-3754	-1636	62	-36	-2672	0	2	9	1	0	2	0	0,06	0,10	
Instab.:l=	344,5	$\beta^*l=$	241,1	-21700	-1064	71	KcC=	0,99	KcM=	1,00	Rx=	0,09	Ry=	0,08	Wmax/rel/lim=	26,77	0,08	17,22 mm	
Sez.N. 1085	63	16,39		1	327	-1177	0	0	1250	0	0	6	0	0	1	0	0,04	0,05	
GL24h 32x6	qn=	-353		1	3	588	0	0	11	0	0	3	0	0	0	0	0,02	0,00	
Asta: 5252	36	14,96		1	-327	-1177	0	0	-1250	0	0	6	0	0	1	0	0,04	0,05	
Instab.:l=	564,9	$\beta^*l=$	395,4	327	-1177	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,03	Wmax/rel/lim=	23,77	0,19	28,24 mm	
Sez.N. 1085	62	16,39		1	342	-1248	0	0	1317	0	0	6	0	0	1	0	0,05	0,05	
GL24h 32x6	qn=	-370		1	0	624	0	0	0	0	0	3	0	0	0	0	0,02	0,00	
Asta: 5253	33	14,96		1	-342	-1248	0	0	-1317	0	0	6	0	0	1	0	0,04	0,05	
Instab.:l=	568,3	$\beta^*l=$	397,8	342	-1248	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,05	Ry=	0,03	Wmax/rel/lim=	23,52	0,20	28,41 mm	
Sez.N. 1085	78	16,39		1	333	-1112	0	0	1225	0	0	6	0	0	1	0	0,04	0,04	
GL24h 32x6	qn=	-359		1	3	556	0	0	11	0	0	3	0	0	0	0	0,02	0,00	
Asta: 5254	60	14,96		1	-333	-1112	0	0	-1225	0	0	6	0	0	1	0	0,04	0,04	
Instab.:l=	544,6	$\beta^*l=$	381,2	333	-1112	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,03	Wmax/rel/lim=	26,33	0,16	27,23 mm	
Sez.N. 1085	66	16,39		1	335	-1128	0	0	1237	0	0	6	0	0	1	00			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy (kg/cm ²)	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 1085	53	16,39		1	351	-1351	0	0	1390	0	0	7	0	0	1	0	0,05	0,05
GL24h 32x6	qn=	-381		1	3	675	0	0	12	0	0	4	0	0	0	0	0,02	0,00
Asta: 5256	55	14,96		1	-351	-1351	0	0	-1390	0	0	7	0	0	1	0	0,05	0,05
Instab.:l=	583,3	β*I=		408,3	351	-1351	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,05	Ry=	0,03	Wmax/rel/lim=	24,63	0,23 29,16 mm
Sez.N. 1085	84	16,39		1	350	-1332	0	0	1376	0	0	7	0	0	1	0	0,05	0,05
GL24h 32x6	qn=	-379		1	0	666	0	0	0	0	0	3	0	0	0	0	0,02	0,00
Asta: 5257	57	14,96		1	-350	-1332	0	0	-1376	0	0	7	0	0	1	0	0,05	0,05
Instab.:l=	580,5	β*I=		406,3	350	-1332	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,05	Ry=	0,03	Wmax/rel/lim=	24,83	0,22 29,02 mm
Sez.N. 1085	106	17,05		19	13194	590	121	112	-927	-6	7	3	1	0	1	0	0,06	0,03
GL24h 32x6	qn=	-866		1	655	-1623	-4	168	-2087	19	0	8	0	0	2	0	0,06	0,09
Asta: 5258	89	17,05		1	655	-4406	-180	168	-3219	19	0	23	2	0	3	0	0,17	0,13
Instab.:l=	214,8	β*I=		150,4	655	-4406	-180	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,17	Ry=	0,12	Wmax/rel/lim=	24,59	0,16 10,74 mm
Sez.N. 1085	107	17,05		1	-2376	-1868	-25	-9	2936	-7	1	10	0	0	2	0	0,07	0,11
GL24h 32x6	qn=	-965		1	-2376	1722	-3	-9	-1	-7	1	9	0	0	0	0	0,06	0,00
Asta: 5259	93	17,05		1	-2376	-3670	25	-9	-3598	-7	1	19	0	0	3	0	0,13	0,13
Instab.:l=	544,2	β*I=		380,9	-2376	-3670	25	KcC=	0,94	KcM=	1,00	Rx=	0,14	Ry=	0,10	Wmax/rel/lim=	26,78	0,52 27,21 mm
Sez.N. 1085	107	17,05		28	14434	-299	270	174	244	-2	8	2	3	0	0	0	0,06	0,01
GL24h 32x6	qn=	-239		28	14382	-100	-16	174	-1	-2	7	1	0	0	0	0	0,05	0,01
Asta: 5260	45	16,39		28	14334	-270	-277	174	-224	-2	7	1	3	0	0	0	0,06	0,01
Instab.:l=	315,2	β*I=		220,6	14434	-299	270	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,06	Ry=	0,06	Wmax/rel/lim=	25,95	0,06 15,76 mm
Sez.N. 1085	71	16,39		1	457	-1707	0	0	1780	0	0	9	0	0	1	0	0,06	0,06
GL24h 32x6	qn=	-495		1	-4	853	0	0	-15	0	0	4	0	0	0	0	0,03	0,00
Asta: 5261	39	14,96		1	-457	-1707	0	0	-1780	0	0	9	0	0	1	0	0,06	0,06
Instab.:l=	575,5	β*I=		402,9	457	-1707	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,06	Ry=	0,04	Wmax/rel/lim=	25,60	0,27 28,78 mm
Sez.N. 1085	104	17,05		1	0	-5858	0	0	4559	0	0	31	0	0	4	0	0,21	0,17
GL24h 32x6	qn=	-950		1	0	2929	0	0	0	0	0	15	0	0	0	0	0,10	0,00
Asta: 5262	105	17,05		1	0	-5858	0	0	-4559	0	0	31	0	0	4	0	0,21	0,17
Instab.:l=	771,0	β*I=		539,7	0	-5858	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,21	Ry=	0,14	Wmax/rel/lim=	27,18	1,63 38,55 mm
Sez.N. 1085	105	17,05		1	0	-1119	0	0	1765	0	0	6	0	0	1	0	0,04	0,06
GL24h 32x6	qn=	-745		1	0	560	0	0	0	0	0	3	0	0	0	0	0,02	0,00
Asta: 5263	108	17,05		1	0	-1119	0	0	-1765	0	0	6	0	0	1	0	0,04	0,06
Instab.:l=	380,5	β*I=		266,4	0	-1119	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,03	Wmax/rel/lim=	26,14	0,08 19,03 mm
Sez.N. 1085	106	17,05		1	2405	-322	-18	-6	1656	29	1	2	0	0	1	0	0,02	0,07
GL24h 32x6	qn=	-591		1	2405	1539	-5	-6	-6	29	1	8	0	0	0	0	0,07	0,01
Asta: 5264	102	17,05		1	2405	-3691	18	-6	-2776	29	1	19	0	0	2	0	0,14	0,12
Instab.:l=	601,5	β*I=		421,0	2405	-3691	18	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,14	Ry=	0,10	Wmax/rel/lim=	24,97	0,57 30,07 mm
Sez.N. 1085	108	17,05		1	-6546	-1243	136	123	1015	-20	3	6	1	0	1	0	0,05	0,05
GL24h 32x6	qn=	-291		1	-6546	-344	0	123	612	-20	3	2	0	0	0	0	0,01	0,04
Asta: 5265	107	17,05		19	-7398	120	-784	709	-85	-6	4	1	8	1	0	0	0,04	0,02
Instab.:l=	221,0	β*I=		154,7	-6546	-1243	136	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,07	Ry=	0,06	Wmax/rel/lim=	26,51	0,03 11,05 mm
Sez.N. 1085	27	16,39		1	461	-1577	0	0	1716	0	0	8	0	0	1	0	0,06	0,06
GL24h 32x6	qn=	-499		1	0	788	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0,03	0,00
Asta: 5266	32	14,96		1	-461	-1577	0	0	-1716	0	0	8	0	0	1	0	0,06	0,06
Instab.:l=	551,1	β*I=		385,8	461	-1577	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,06	Ry=	0,04	Wmax/rel/lim=	23,22	0,23 27,56 mm
Sez.N. 1085	45	16,39		1	468	-1493	0	0	1681	0	0	8	0	0	1	0	0,05	0,06
GL24h 32x6	qn=	-505		1	-4	746	0	0	-16	0	0	4	0	0	0	0	0,03	0,00
Asta: 5267	49	14,96		1	-468	-1493	0	0	-1681	0	0	8	0	0	1	0	0,05	0,06
Instab.:l=	532,8	β*I=		373,0	468	-1493	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,05	Ry=	0,04	Wmax/rel/lim=	25,55	0,20 26,64 mm
Sez.N. 1085	107	17,05		31	9129	622	-368	-258	-376	-10	5	3	4	0	0	0	0,06	0,02
GL24h 32x6	qn=	-198		1	-11595	93	-36	-81	-861	-21	6	0	0	0	1	0	0,01	0,04
Asta: 5268	71	16,39		31	9040	-882	334	-258	-730	-10	5	5	3	0	1	0	0,06	0,03
Instab.:l=	271,9	β*I=		190,3	-11680	-1308	74	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,09	Ry=	0,08	Wmax/rel/lim=	26,08	0,03 13,60 mm

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy (kg/cm ²)	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 1085	95	17,05		19	-5377	-1226	-7	-3	1110	4	3	6	0	0	1	0	0,03	0,03
GL24h 32x6	qn=	-532		31	1678	1395	46	21	-5	15	1	7	0	0	0	0	0,04	0,01
Asta: 5226	4	14,96		31	1312	-2691	-66	21	-1501	15	1	14	1	0	1	0	0,08	0,05
Instab.:l=	880,1	β*I=		616,1	-5970	-2131	22	KcC=	0,72	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,06			
Sez.N. 1085	87	17,05		15	0	-3338	0	0	2434	-1	0	17	0	0	2	0	0,09	0,06
GL24h 32x6	qn=	-1435		3	0	1515	0	0	-22	1	0	8	0	0	0	0	0,04	0,00
Asta: 5227	88	17,05		25	0	-2634	0	0	-2265	0	0	14	0	0	2	0	0,07	0,06
Instab.:l=	685,0	β*I=		479,5	0	-3338	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,09	Ry=	0,06			
Sez.N. 1085	95	17,05		19	-7760	-1227	-5	0	1115	-4	4	6	0	0	1	0	0,03	0,03
GL24h 32x6	qn=	-532		31	651	1427	-46	-21	-5	-15	0	7	0	0	0	0	0,04	0,01
Asta: 5229	1	14,96		31	285	-2659	70	-21	-1501	-15	0	14	1	0	1	0	0,07	0,05

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Instab.:l=	880,1	β*I=	616,1		-8456	-2240	14	KcC=	0,72	KcM=	1,00	Rx=	0,09	Ry=	0,07			
Sez.N. 1085	88	17,05	29	0	-3088	0	0	2190	-6	0	16	0	0	2	0	0,08	0,06	
GL24h 32x6	qn=	-1062	29	0	1633	0	0	-19	-6	0	9	0	0	0	0	0,04	0,00	
Asta: 5230	106	17,05	29	0	1514	0	0	-348	-6	0	8	0	0	0	0	0,04	0,01	
Instab.:l=	499,7	β*I=	349,8	0	-3088	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,06				
Sez.N. 1085	97	17,05	19	14605	1285	-212	-128	-436	-7	8	7	2	0	0	0	0,09	0,02	
GL24h 32x6	qn=	-510	19	14514	245	-7	-128	-863	-7	8	1	0	0	1	0	0,05	0,03	
Asta: 5231	63	16,39	19	14426	-1413	191	-128	-1276	-7	8	7	2	0	1	0	0,09	0,04	
Instab.:l=	315,1	β*I=	220,6	14426	-1413	191	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,09	Ry=	0,08				
Sez.N. 1085	106	17,05	22	6982	946	-79	-74	-835	20	4	5	1	0	1	0	0,05	0,03	
GL24h 32x6	qn=	-233	22	6932	-479	33	-74	-1055	20	4	2	0	0	1	0	0,04	0,04	
Asta: 5232	27	16,39	22	6884	-2171	141	-74	-1267	20	4	11	1	0	1	0	0,08	0,04	
Instab.:l=	296,5	β*I=	207,6	6884	-2171	141	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,07				
Sez.N. 1085	89	17,05	28	10968	-1248	-1	-1	1304	1	6	6	0	0	1	0	0,07	0,03	
GL24h 32x6	qn=	-1228	28	10968	229	0	-1	0	1	6	1	0	0	0	0	0,04	0,00	
Asta: 5233	100	17,05	22	11196	-410	-23	13	-824	1	6	2	0	0	1	0	0,05	0,02	
Instab.:l=	344,5	β*I=	241,1	10968	-1248	-1	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,07	Ry=	0,06				
Sez.N. 1085	95	17,05	31	0	-144	0	0	-2459	22	0	1	0	0	2	0	0,00	0,07	
GL24h 32x6	qn=	-1434	31	0	-2177	0	0	-2962	22	0	11	0	0	2	0	0,06	0,09	
Asta: 5234	87	17,05	31	0	-4587	0	0	-3464	22	0	24	0	0	3	0	0,12	0,10	
Instab.:l=	150,0	β*I=	105,0	0	-4587	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,12	Ry=	0,08				
Sez.N. 1085	97	17,05	28	10289	1292	285	176	-448	7	5	7	3	0	0	0	0,08	0,02	
GL24h 32x6	qn=	-502	28	10200	271	10	176	-858	7	5	1	0	0	1	0	0,04	0,03	
Asta: 5235	62	16,39	28	10111	-1390	-265	176	-1269	7	5	7	3	0	1	0	0,08	0,04	
Instab.:l=	311,8	β*I=	218,3	10111	-1390	-265	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,07				
Sez.N. 1085	106	17,05	22	-7368	-546	13	0	870	8	4	3	0	0	1	0	0,01	0,03	
GL24h 32x6	qn=	-472	25	2878	1028	10	7	-12	3	1	5	0	0	0	0	0,04	0,00	
Asta: 5236	20	14,96	25	2564	-2088	-23	7	-1247	3	1	11	0	0	1	0	0,06	0,03	
Instab.:l=	847,5	β*I=	593,2	-7901	-2146	13	KcC=	0,75	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,07				
Sez.N. 1085	93	17,05	31	-5288	-3875	6	1	2370	0	3	20	0	0	2	0	0,10	0,06	
GL24h 32x6	qn=	-1009	19	7869	1296	0	3	-16	0	4	7	0	0	0	0	0,06	0,00	
Asta: 5237	96	17,05	19	7869	-2556	-13	3	-1933	0	4	13	0	0	2	0	0,09	0,05	
Instab.:l=	790,5	β*I=	553,3	-5288	-3875	6	KcC=	0,80	KcM=	1,00	Rx=	0,12	Ry=	0,09				
Sez.N. 1085	94	17,05	19	28961	137	170	158	33	-2	15	1	2	0	0	0	0,10	0,01	
GL24h 32x6	qn=	-881	19	28961	138	154	158	-10	-2	15	1	2	0	0	0	0,10	0,01	
Asta: 5238	107	17,05	19	28961	-783	-170	158	-889	-2	15	4	2	0	1	0	0,12	0,03	
Instab.:l=	214,8	β*I=	150,4	28961	-783	-170	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,12	Ry=	0,12				
Sez.N. 1085	98	17,05	19	14197	1033	-181	-102	-228	-6	7	5	2	0	0	0	0,08	0,01	
GL24h 32x6	qn=	-523	19	14104	251	-6	-102	-692	-6	7	1	0	0	1	0	0,05	0,02	
Asta: 5239	78	16,39	19	14013	-1265	163	-102	-1143	-6	7	7	2	0	1	0	0,08	0,04	
Instab.:l=	336,1	β*I=	235,3	14013	-1265	163	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,08				
Sez.N. 1085	98	17,05	19	0	1571	0	0	-3899	0	0	8	0	0	3	0	0,04	0,10	
GL24h 32x6	qn=	-579	19	0	-842	0	0	-4079	0	0	4	0	0	3	0	0,02	0,11	
Asta: 5240	101	17,05	19	0	-3578	0	0	-4274	0	0	19	0	0	3	0	0,09	0,11	
Instab.:l=	126,0	β*I=	88,2	0	-3578	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,09	Ry=	0,06				
Sez.N. 1085	102	17,05	3	0	-2305	0	0	1782	0	0	12	0	0	1	0	0,06	0,05	
GL24h 32x6	qn=	-950	3	0	1152	0	0	0	0	0	6	0	0	0	0	0,03	0,00	
Asta: 5241	103	17,05	3	0	-2305	0	0	-1782	0	0	12	0	0	1	0	0,06	0,05	
Instab.:l=	776,0	β*I=	543,2	0	-2305	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,06	Ry=	0,04				
Sez.N. 1085	103	17,05	3	0	-2039	0	0	1676	0	0	11	0	0	1	0	0,05	0,04	
GL24h 32x6	qn=	-950	3	0	1020	0	0	0	0	0	5	0	0	0	0	0,03	0,00	
Asta: 5242	104	17,05	3	0	-2039	0	0	-1676	0	0	11	0	0	1	0	0,05	0,04	
Instab.:l=	730,0	β*I=	511,0	0	-2039	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,05	Ry=	0,04				
Sez.N. 1085	98	17,05	28	10142	1041	247	143	-229	6	5	5	2	0	0	0	0,07	0,01	
GL24h 32x6	qn=	-525	28	10049	262	5	143	-691	6	5	1	0	0	1	0	0,04	0,02	
Asta: 5243	66	16,39	28	9959	-1242	-230	143	-1139	6	5	6	2	0	1	0	0,07	0,04	
Instab.:l=	333,2	β*I=	233,3	9959	-1242	-230	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,07	Ry=	0,07				
Sez.N. 1085	96	17,05	28	-11169	-1715	251	167	1254	3	6	9	2	0	1	0	0,05	0,04	
GL24h 32x6	qn=	-246	28	-11221	8	0	167	1025	3	6	0	0	0	1	0	0,00	0,03	
Asta: 5244	53	16,39	24	-6552	-1718	138	-58	-750	34	3	9	1	0	1	0	0,05	0,03	
Instab.:l=	296,9	β*I=	207,8	-13760	-1709	209	KcC=	0,99	KcM=	1,00	Rx=	0,09	Ry=	0,08				
Sez.N. 1085	96	17,05	19	-6677	-1753	-325	-215	1389	-2	3	9	3	0	1	0	0,06	0,04	
GL24h 32x6	qn=	-509	19	-6767	28	-3	-215	991	-2	4	0	0	0	1	0	0,00	0,03	
Asta: 5245	84	16,39	24	1777	-1860	9	-40	-955	-34	1	10	0	0	1	0	0,05	0,04	
Instab.:l=	299,4	β*I=	209,6	-9201	-1732	-281	KcC=	0,99	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,07				
Sez.N. 1085	100	17,05	24	32571	1240	-577	-916	-1641	2	17	6	6	1	1	0	0,15	0,07	
GL24h 32x6	qn=	-576	19	-49372	-668	-20	-784	4055	1	26	3	0	1	3	0	0,03	0,13	
Asta: 5249	97	17,05	24	32571	-1063	577	-916	-2014	2	17	6	6	1	2	0	0,15	0,08	
Instab.:l=	126,0	β*I=	88,2	-49372	-3174	-494	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,22	Ry=	0,21				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 1085	101	17,05		31	12134	-1053	-29	-17	1191	0	6	5	0	0	1	0	0,07	0,03
GL24h 32x6	qn=	-1213		31	12134	182	6	-17	-12	0	6	1	0	0	0	0	0,04	0,00
Asta: 5251	94	17,05		24	11913	-381	77	-45	-802	1	6	2	1	0	1	0	0,05	0,02
Instab.:l=	344,5	β*I=		241,1	-18058	-987	66	KcC=	0,99	KcM=	1,00	Rx=	0,07	Ry=				
Sez.N. 1085	63	16,39		3	146	-526	0	0	559	0	0	3	0	0	0	0	0,01	0,01
GL24h 32x6	qn=	-353		3	1	263	0	0	5	0	0	1	0	0	0	0	0,01	0,00
Asta: 5252	36	14,96		3	-146	-526	0	0	-559	0	0	3	0	0	0	0	0,01	0,01
Instab.:l=	564,9	β*I=		395,4	146	-526	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=				
Sez.N. 1085	62	16,39		3	152	-552	0	0	583	0	0	3	0	0	0	0	0,01	0,02
GL24h 32x6	qn=	-370		3	0	276	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0,01	0,00
Asta: 5253	33	14,96		3	-152	-552	0	0	-583	0	0	3	0	0	0	0	0,01	0,02
Instab.:l=	568,3	β*I=		397,8	152	-552	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=				
Sez.N. 1085	78	16,39		3	148	-495	0	0	546	0	0	3	0	0	0	0	0,01	0,01
GL24h 32x6	qn=	-359		3	1	248	0	0	5	0	0	1	0	0	0	0	0,01	0,00
Asta: 5254	60	14,96		3	-148	-495	0	0	-546	0	0	3	0	0	0	0	0,01	0,01
Instab.:l=	544,6	β*I=		381,2	148	-495	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=				
Sez.N. 1085	66	16,39		3	149	-502	0	0	550	0	0	3	0	0	0	0	0,01	0,01
GL24h 32x6	qn=	-361		3	1	251	0	0	5	0	0	1	0	0	0	0	0,01	0,00
Asta: 5255	58	14,96		3	-149	-502	0	0	-550	0	0	3	0	0	0	0	0,01	0,01
Instab.:l=	547,4	β*I=		383,2	149	-502	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=				
Sez.N. 1085	53	16,39		3	155	-595	0	0	612	0	0	3	0	0	0	0	0,02	0,02
GL24h 32x6	qn=	-381		3	1	297	0	0	5	0	0	2	0	0	0	0	0,01	0,00
Asta: 5256	55	14,96		3	-155	-595	0	0	-612	0	0	3	0	0	0	0	0,02	0,02
Instab.:l=	583,3	β*I=		408,3	155	-595	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,02	Ry=				
Sez.N. 1085	84	16,39		3	154	-587	0	0	607	0	0	3	0	0	0	0	0,02	0,02
GL24h 32x6	qn=	-379		3	0	294	0	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0,01	0,00
Asta: 5257	57	14,96		3	-154	-587	0	0	-607	0	0	3	0	0	0	0	0,02	0,02
Instab.:l=	580,5	β*I=		406,3	154	-587	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,02	Ry=				
Sez.N. 1085	106	17,05		19	10830	536	121	112	-876	-4	6	3	1	0	1	0	0,05	0,03
GL24h 32x6	qn=	-866		19	10830	-687	-3	112	-1340	-4	6	4	0	0	1	0	0,05	0,04
Asta: 5258	89	17,05		19	10830	-2330	-121	112	-1784	-4	6	12	1	0	1	0	0,10	0,05
Instab.:l=	214,8	β*I=		150,4	10830	-2330	-121	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,10	Ry=				
Sez.N. 1085	107	17,05		24	7541	-875	-31	-11	1185	-1	4	5	0	0	1	0	0,05	0,03
GL24h 32x6	qn=	-965		31	7681	667	-1	-4	-11	-4	4	3	0	0	0	0	0,04	0,00
Asta: 5259	93	17,05		31	7681	-1455	12	-4	-1406	-4	4	8	0	0	1	0	0,06	0,04
Instab.:l=	544,2	β*I=		380,9	-11291	-1408	7	KcC=	0,94	KcM=	1,00	Rx=	0,07	Ry=				
Sez.N. 1085	107	17,05		28	11413	-316	231	149	259	-2	6	2	2	0	0	0	0,05	0,01
GL24h 32x6	qn=	-239		28	11358	-91	-29	149	-1	-2	6	0	0	0	0	0	0,04	0,00
Asta: 5260	45	16,39		28	11313	-239	-237	149	-209	-2	6	1	2	0	0	0	0,05	0,01
Instab.:l=	315,2	β*I=		220,6	11413	-316	231	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,05	Ry=				
Sez.N. 1085	71	16,39		3	192	-717	0	0	747	0	0	4	0	0	1	0	0,02	0,02
GL24h 32x6	qn=	-495		3	-2	358	0	0	-6	0	0	2	0	0	0	0	0,01	0,00
Asta: 5261	39	14,96		3	-192	-717	0	0	-747	0	0	4	0	0	1	0	0,02	0,02
Instab.:l=	575,5	β*I=		402,9	192	-717	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,02	Ry=				
Sez.N. 1085	104	17,05		3	0	-2275	0	0	1770	0	0	12	0	0	1	0	0,06	0,05
GL24h 32x6	qn=	-950		3	0	1137	0	0	0	0	0	6	0	0	0	0	0,03	0,00
Asta: 5262	105	17,05		3	0	-2275	0	0	-1770	0	0	12	0	0	1	0	0,06	0,05
Instab.:l=	771,0	β*I=		539,7	0	-2275	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,06	Ry=				
Sez.N. 1085	105	17,05		3	0	-446	0	0	703	0	0	2	0	0	1	0	0,01	0,02
GL24h 32x6	qn=	-745		3	0	223	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0,01	0,00
Asta: 5263	108	17,05		3	0	-446	0	0	-703	0	0	2	0	0	1	0	0,01	0,02
Instab.:l=	380,5	β*I=		266,4	0	-446	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=				
Sez.N. 1085	106	17,05		19	2547	-274	-88	-29	693	15	1	1	1	0	1	0	0,02	0,02
GL24h 32x6	qn=	-591		9	4985	576	1	2	-4	15	3	3	0	0	0	0	0,03	0,01
Asta: 5264	102	17,05		3	4850	-1602	38	-13	-1134	16	3	8	0	0	1	0	0,06	0,04
Instab.:l=	601,5	β*I=		421,0	4850	-1602	38	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,06	Ry=				
Sez.N. 1085	108	17,05		13	3551	-788	255	230	553	-11	2	4	2	0	0	0	0,04	0,02
GL24h 32x6	qn=	-291		28	-1922	-70	0	583	223	-9	1	0	0	0	0	0	0,00	0,02
Asta: 5265	107	17,05		19	-6933	111	-652	590	-64	-7	4	1	6	0	0	0	0,03	0,02
Instab.:l=	221,0	β*I=		154,7	-6933	-168	652	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=				
Sez.N. 1085	27	16,39		3	193	-661	0	0	720	0	0	3	0	0	1	0	0,02	0,02
GL24h 32x6	qn=	-499		3	0	331	0	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0,01	0,00
Asta: 5266	32	14,96		3	-193	-661	0	0	-720	0	0	3	0	0	1	0	0,02	0,02
Instab.:l=	551,1	β*I=		385,8	193	-661	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,02	Ry=				
Sez.N. 1085	45	16,39		3	196	-624	0	0	703	0	0	3	0	0	1	0	0,02	0,02
GL24h 32x6	qn=	-505		3	-2	312	0	0	-7	0	0	2	0	0	0	0	0,01	0,00
Asta: 5267	49	14,96		3	-196	-624	0	0	-703	0	0	3	0	0	1	0	0,02	0,02
Instab.:l=	532,8	β*I=		373,0	196	-624	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,02	Ry=				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My} (kg/cm ²)	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 1085	107	17,05		31	6084	560	-304	-212	-318	-9	3	3	3	0	0	0	0,04	0,02
GL24h 32x6	qn=	-198		31	6039	7	-15	-212	-495	-9	3	0	0	0	0	0	0,02	0,02
Asta: 5268	71	16,39		31	5995	-786	273	-212	-672	-9	3	4	3	0	1	0	0,05	0,03
Instab.:l=	271,9	$\beta^*l=$		190,3	-17517	-275	-268	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,06	Ry=	0,06			

● PREMESSA

Per quanto concerne i criteri di modellazione dell'azione sismica, le nuove norme tecniche per le costruzioni del 17 gennaio 2018 rispettivamente al 7.2.6, al 7.3.2, 7.3.4 prescrivono quanto segue:

“...Le azioni conseguenti al moto sismico possono essere modellate sia attraverso forze statiche equivalenti o spettri di risposta, sia attraverso storie temporali del moto del terreno, opportunamente selezionate.

La domanda sismica può essere valutata considerando gli effetti di interazione terreno-struttura di tipo sia inerziale sia cinematico, nonché definendo l'input sismico di progetto tramite analisi di risposta sismica locale.”

“L'entità della domanda con la quale confrontare la capacità della struttura, secondo i criteri definiti al § 7.3.6, può essere valutata utilizzando una delle modellazioni descritte in precedenza ed adottando uno fra i metodi di analisi illustrati nel seguito. I metodi di analisi si articolano in lineari e non lineari, in funzione delle caratteristiche della struttura e del modello di comportamento adottato.

Nel caso di analisi lineare, la domanda sismica per strutture a comportamento sia non dissipativo, sia dissipativo, può essere ridotta utilizzando un opportuno fattore di comportamento q . I valori attribuibili a q variano in funzione del comportamento strutturale (dissipativo o non dissipativo) e dello stato limite considerati, legandosi all'entità delle plasticizzazioni, che a ciascuno stato limite si accompagnano.

L'analisi lineare può essere utilizzata per calcolare la domanda sismica nel caso di comportamento strutturale sia non dissipativo sia dissipativo (§ 7.2.2). In entrambi i casi, la domanda sismica è calcolata, quale che sia la modellazione utilizzata per l'azione sismica, riferendosi allo spettro di progetto (§ 3.2.3.4 e § 3.2.3.5) ottenuto, per ogni stato limite, assumendo per il fattore di comportamento q , i limiti riportati nella tabella 7.3.I con i valori dei fattori di base q_0 riportati in Tab. 7.3.II.”

“Il metodo d'analisi lineare di riferimento per determinare gli effetti dell'azione sismica, per comportamenti strutturali sia dissipativi sia non dissipativi, è l'analisi modale con spettro di risposta o “analisi lineare dinamica”. In essa l'equilibrio è trattato dinamicamente e l'azione sismica è modellata attraverso lo spettro di progetto definito al § 3.2.3.5.”

“L'analisi non lineare, dinamica o statica, si può utilizzare, tra gli altri, per gli scopi e nei casi seguenti:

- valutare gli spostamenti relativi allo SL di interesse;
- eseguire le verifiche di duttilità relative allo SLC;
- individuare la distribuzione della domanda inelastica nelle costruzioni progettate con il fattore di comportamento q ;
- valutare i rapporti di sovrarresistenza α_u/α_l di cui ai §§ 7.4.3.2, 7.4.5.1, 7.5.2.2, 7.6.2.2, 7.7.3, 7.8.1.3 e 7.9.2.1;
- come metodo di progetto per gli edifici di nuova costruzione, in alternativa ai metodi di analisi lineare;
- come metodo per la valutazione della capacità di edifici esistenti.”

● ANALISI PUSHOVER

L'analisi pushover è un metodo di analisi strutturale volto alla valutazione di vulnerabilità sismica. Tuttavia, solo la conoscenza dei metodi di analisi lineari (analisi dinamica lineare o modale) potrà rendere tale metodo anche adeguato allo scopo preposto e consentire ad esso di fornire risultati attendibili.

L'analisi statica non lineare o analisi pushover consiste nell'applicare all'edificio i carichi gravitazionali ed un sistema di forze orizzontali che, mantenendo invariati i rapporti relativi tra le forze stesse, vengano tutte scalate in modo da far crescere monotonamente lo spostamento orizzontale di un punto di controllo della struttura fino al raggiungimento delle condizioni ultime. È un'analisi non-lineare, costituita da una sequenza di risposte lineari ad incrementi (passi) di carico. All'inizio del primo passo di carico la struttura, non ancora danneggiata dall'azione sismica, è sottoposta all'azione di forze sismiche equivalenti di predeterminata distribuzione. Il primo passo di carico avrà termine in corrispondenza del moltiplicatore delle forze orizzontali corrispondente

alla prima plasticizzazione. All'inizio dell'iesimo passo di carico la struttura si presenta geometricamente modificata rispetto alla sua configurazione iniziale per la presenza di alcune cerniere plastiche. Tale struttura modificata è sottoposta all'azione di nuove forze sismiche equivalenti. Il passo di carico avrà termine in corrispondenza del moltiplicatore dell'incremento delle forze orizzontali corrispondente ad una nuova plasticizzazione (o ad un ritorno in campo elastico di una cerniera plastica). Devono essere applicate all'edificio almeno due distinte distribuzioni di forze orizzontali, applicate ai baricentri delle masse a ciascun piano:

1. Distribuzione di forze proporzionali alle masse
2. Distribuzione di forze affine al primo modo di vibrazione

Tutti i passi successivi devono essere eseguiti per entrambe le distribuzioni di forze eseguendo le verifiche di duttilità e di resistenza di ciascun elemento/meccanismo per la distribuzione più sfavorevole. L'analisi deve essere spinta fino al raggiungimento di uno spostamento del punto di controllo pari al 150% dello spostamento di risposta ottenuto.

Di seguito si riportano i risultati dell'analisi pushover condotta sulla modellazione strutturale agli elementi finiti del corpo di fabbrica in esame. Ciò risulta indispensabile per poter determinare l'indice di sicurezza strutturale del corpo di fabbrica in termini di capacità, ossia la PGA allo stato limite di Salvaguardia della Vita rapportata alla PGA al bedrock del sisma atteso nel sito con la probabilità prevista per lo stato limite Limite di Salvaguardia della Vita.

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA PUSH-OVER

<i>Numero d'ordine della PushOver</i>	: Tipo di distribuzione delle forze orizzontali utilizzate nell'analisi.
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	: <i>Angolo di ingresso del sisma della PushOver.</i>
Numero collassi totali	: <i>Numero di elementi che hanno raggiunto la condizione di collasso al termine dell'analisi.</i>
Numero passo Resist.Max.	: <i>Numero del passo a cui corrisponde il picco massimo del taglio alla base nella curva di capacità.</i>
Numero passi significativi	: <i>Numero dei passi significativi alla fine dell'analisi.</i>
Massa SDOF, (t)	: <i>Massa totale del sistema equivalente.</i>
Taglio alla base max., (t)	: <i>Tagliante massimo alla base della struttura reale.</i>
Coeff. Partecipazione	: <i>Coefficiente di partecipazione relativo alla distribuzione di forze orizzontali utilizzate nell'analisi della PushOver.</i>
Resistenza SDOF, (t)	: <i>Resistenza allo snervamento del sistema ad un grado di libertà equivalente.</i>
Rigidezza SDOF, (t/m)	: <i>Rigidezza all'origine del sistema ad un grado di libertà equivalente.</i>
Spostam. Snervam. SDOF, (mm)	: <i>Spostamento a cui corrisponde lo snervamento del sistema ad un grado di libertà equivalente.</i>
Periodo SDOF, (sec)	: <i>Periodo proprio del sistema ad un grado di libertà equivalente.</i>
Rapporto di incrudimento	: <i>Rapporto tra la rigidezza incrudente e la rigidezza all'origine del sistema ad un grado di libertà equivalente. Per un sistema elastico perfettamente plastico tale rapporto vale sempre 0.</i>
Rapporto Alfau/alfa1	: <i>Rapporto tra il tagliante ultimo e il tagliante a cui corrisponde la formazione della prima cerniera plastica. Per le strutture esistenti tale valore può assumere valori molto alti in quanto per bassi valori di forze orizzontali spesso viene raggiunto il limite elastico in qualche sezione.</i>
Fattore struttura	: <i>Fattore di struttura (q) calcolato a posteriori in funzione delle effettive risorse anelastiche della struttura.</i>
Coeff Smorzam.Equival.	: <i>Coefficiente di smorzamento di un oscillatore elasto-viscoso che dissipa per viscosità la stessa energia della struttura.</i>
Duttilità	: <i>Duttilità misurata sul legame bilatero del sistema elasto-plastico equivalente come rapporto tra lo spostamento ultimo (fine del tratto orizzontale) e lo spostamento al limite elastico (inizio tratto orizzontale).</i>

Per ogni stato limite richiesto, la frase "MECCANISMI CONSIDERATI NELL'ANALISI" significa:

Con Flag di post-verifica = NO	: Considera nell'analisi al passo non lineare sia i meccanismi fragili attivati che quelli duttili.
Con Flag di post-verifica = SI	: Verifica a posteriori dei meccanismi fragili in corrispondenza dei passi della curva di capacità precedentemente valutata per il solo comportamento duttile. I risultati relativi ai soli meccanismi fragili sono riportati in una apposita tabella.
Spostamento	: Domanda/Capacità dello spostamento relativo allo stato limite.
S.L.x	: Flag riassuntivo della verifica effettuata per i meccanismi considerati nell'analisi.
PgaLx/g	: Valore della PGA limite corrispondente alla prestazione definita per lo stato limite considerato e per i meccanismi considerati nell'analisi.
q*	: Rapporto tra la domanda elastica di tagliante alla base e la resistenza del sistema SDOF equivalente. Viene utilizzato solo per le strutture in muratura in qual caso non può superare il valore 3.
Numero passo precedente	: Numero passo precedente al punto della curva per cui si raggiunge la capacità rispetto alla prestazione definita per lo stato limite e per i soli meccanismi considerati nell'analisi.
PgaLx/Pga y%	: Rapporto tra la PGA limite e la PGA al bedrock del sisma atteso nel sito con la probabilità prevista per lo stato limite corrispondente.
Asta3D Nro	: Numerazione 3D dell'asta in cui si raggiunge la prestazione definita per lo stato limite e per i soli meccanismi considerati nell'analisi.
TrCLx	: Valore del periodo di ritorno corrispondente all'evento sismico che provoca il raggiungimento della capacità per lo stato limite considerato e per i soli meccanismi considerati nell'analisi.
(TrCLx/TDLx)^a	: Rapporto tra il periodo di ritorno del sisma a cui corrisponde il raggiungimento della capacità ed il periodo di ritorno del sisma atteso nel sito con la probabilità prevista per lo stato limite corrispondente. L'esponente a vale 0,41 come previsto dalle linee guida nazionali.

DATI STAMPATI PER LE TABELLE AUSILIARIE

Push. nro	: Numero della PushOver.
PRIMO COLLASSO	: Dati relativi ai meccanismi fragili per gli elementi in calcestruzzo armato del Nodo e del Taglio.
TrCLC	: Valore del periodo di ritorno corrispondente all'evento sismico che provoca il raggiungimento della capacità per lo stato limite di collasso del Nodo/Taglio.
PgaLC/g	: Valore della PGA corrispondente all'evento sismico che provoca il raggiungimento della capacità per lo stato limite di collasso Nodo/Taglio.
Resistenza nel Piano di un pannello in muratura	: Indicatori di capacità relativi alla prestazione di raggiungimento della resistenza nel piano del primo pannello in muratura.
TrCLV	: Valore del periodo di ritorno corrispondente all'evento sismico che provoca il raggiungimento della capacità per lo stato limite di Salvaguardia della Vita. Prestazione definita dal raggiungimento della resistenza nel piano del primo pannello in muratura.
PgaLV/g	: Valore della PGA corrispondente all'evento sismico che provoca il raggiungimento della capacità per lo stato limite di Salvaguardia della Vita. Prestazione definita dal raggiungimento della resistenza nel piano del primo pannello in muratura.
VERIFICA MECCANISMI FRAGILI STRUTTURE IN C.A.	: Viene stampata la condizione di VERIFICATA/NON VERIFICATA. Nel caso non venga stampato nulla significa che la verifica effettuata a posteriori sulla curva di capacità determinata con l'analisi non lineare tenendo conto del solo comportamento duttile non è stata in grado di individuare alcun meccanismo fragile per cui è necessario ripetere l'analisi tenendo in conto i meccanismi fragili e settando il dato Push+PostVer. = No .

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER**MECCANISMI DI COLLASSO CONSIDERATI NELLA ANALISI PUSH-OVER**

- Analisi con SOLO meccanismi DUTTILI e POST-VERIFICA dei meccanismi FRAGILI
 - NESSUNA modalita' di collasso considerata per il nodo in CLS
 - Collasso a taglio considerato su TUTTE le aste in CLS
 - Collasso per ripresa di getto IGNORATA
 - Effetti P-Delta IGNORATI
- DISTRIBUZ FORZE SECONDO DEFORMATA MODALE: Proporzionale al Primo Modo

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	1 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:+Fx+0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	162	Numero passi significativi	162
Massa SDOF (t)	4825,19	Taglio alla base max. (t)	1613,20
Coeff. Partecipazione	1,27	Resistenza SDOF (t)	1209,71
Rigidezza SDOF (t/m)	83091,39	Spostam. Snervam. SDOF mm	15
Periodo SDOF (sec)	0,48	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	455,684	Fattore di comportamento	2,860
Coeff Smorzam.Equival.(%)	25	Duttilita	2,860
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	16,184	Spostamento mm	16,375
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	129
PgaLD/g	0,107	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,011
Rapporto q*=Fe/Fy	1,11	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	101	TrCLD (anni)	152
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,003
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	41,348	Spostamento mm	41,638
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	162
PgaLV/g	0,276	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,013
Rapporto q*=Fe/Fy	2,84	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	103	TrCLV (anni)	1466
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,012

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	2 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:-Fx+0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	5
Numero passo Resist.Max.	146	Numero passi significativi	151
Massa SDOF (t)	4825,19	Taglio alla base max. (t)	1534,91
Coeff. Partecipazione	1,27	Resistenza SDOF (t)	1135,12
Rigidezza SDOF (t/m)	110008,64	Spostam. Snervam. SDOF mm	10
Periodo SDOF (sec)	0,42	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	142,377	Fattore di comportamento	3,224
Coeff Smorzam.Equival.(%)	27	Duttilita	3,390
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	13,695	Spostamento mm	14,774
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	123
PgaLD/g	0,114	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,077
Rapporto q*=Fe/Fy	1,32	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	114	TrCLD (anni)	172
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,055
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	35,161	Spostamento mm	34,985
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	151
PgaLV/g	0,271	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,997
Rapporto q*=Fe/Fy	>3 3,24	Asta3D Nro	

Tempo Intervento (anni)	99	TrCLV (anni)	1406
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,995

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	3 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:+Fy+0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	5
Numero passo Resist.Max.	137	Numero passi significativi	137
Massa SDOF (t)	4704,79	Taglio alla base max. (t)	1337,44
Coeff. Partecipazione	1,30	Resistenza SDOF (t)	956,57
Rigidezza SDOF (t/m)	88677,25	Spostam. Snervam. SDOF mm	11
Periodo SDOF (sec)	0,46	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	133,476	Fattore di comportamento	3,157
Coeff Smorzam.Equival.(%)	26	Duttilita	3,157

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	15,469	Spostamento mm	10,754
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	102
PgaLD/g	0,075	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,705
Rapporto q*=Fe/Fy	1,43	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	49	TrCLD (anni)	74
-----		(TrCLD/TDLV)^a	0,746

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	39,522	Spostamento mm	34,059
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	137
PgaLV/g	0,228	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,839
Rapporto q*=Fe/Fy	>3 3,66	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	62	TrCLV (anni)	885
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,822

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	4 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:-Fy+0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	5
Numero passo Resist.Max.	137	Numero passi significativi	147
Massa SDOF (t)	4704,79	Taglio alla base max. (t)	1371,46
Coeff. Partecipazione	1,30	Resistenza SDOF (t)	987,47
Rigidezza SDOF (t/m)	88698,67	Spostam. Snervam. SDOF mm	11
Periodo SDOF (sec)	0,46	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	143,818	Fattore di comportamento	2,970
Coeff Smorzam.Equival.(%)	26	Duttilita	2,970

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	15,468	Spostamento mm	6,759
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	72
PgaLD/g	0,051	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,479
Rapporto q*=Fe/Fy	1,39	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	22	TrCLD (anni)	33
-----		(TrCLD/TDLV)^a	0,535

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	39,518	Spostamento mm	33,061
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	147
PgaLV/g	0,221	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,814
Rapporto q*=Fe/Fy	>3 3,55	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	57	TrCLV (anni)	818
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,796

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	5 -	Distrib.Forze Prop.Massa:+Fx+0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1

Numero passo Resist.Max.	207	Numero passi significativi	207
Massa SDOF (t)	7863,26	Taglio alla base max. (t)	2154,31
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	2057,45
Rigidezza SDOF (t/m)	116134,28	Spostam. Snervam. SDOF mm	18
Periodo SDOF (sec)	0,52	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	249,171	Fattore di comportamento	2,638
Coeff Smorzam.Equival.(%)	24	Duttilita	2,638
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	17,476	Spostamento mm	19,660
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	165
PgaLD/g	0,119	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,120
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,99	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	123	TrCLD (anni)	186
-----		(TrCLD/TDLd)^a	1,090
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	44,648	Spostamento mm	46,740
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	207
PgaLV/g	0,290	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,064
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	2,52	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	117	TrCLV (anni)	1674
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,069

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	6 -	Distrib.Forze Prop.Massa:-Fx+0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	188	Numero passi significativi	188
Massa SDOF (t)	7863,26	Taglio alla base max. (t)	2084,88
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	1974,46
Rigidezza SDOF (t/m)	145673,78	Spostam. Snervam. SDOF mm	14
Periodo SDOF (sec)	0,47	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	236,533	Fattore di comportamento	2,594
Coeff Smorzam.Equival.(%)	24	Duttilita	2,594
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	15,604	Spostamento mm	17,500
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	163
PgaLD/g	0,118	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,117
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,15	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	123	TrCLD (anni)	185
-----		(TrCLD/TDLd)^a	1,087
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	39,865	Spostamento mm	35,157
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	188
PgaLV/g	0,234	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,859
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	2,94	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	66	TrCLV (anni)	941
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,843

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	7 -	Distrib.Forze Prop.Massa:+Fy+0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	161	Numero passi significativi	161
Massa SDOF (t)	7863,26	Taglio alla base max. (t)	1799,97
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	1684,75
Rigidezza SDOF (t/m)	120359,38	Spostam. Snervam. SDOF mm	14
Periodo SDOF (sec)	0,51	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	119,328	Fattore di comportamento	2,572

Coeff Smorzam.Equival.(%)	24	Duttilita	2,572
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	17,166	Spostamento mm	14,617
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	125
PgaLD/g	0,090	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,848
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,23	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	72	TrCLD (anni)	109
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,874
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	43,857	Spostamento mm	36,008
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	161
PgaLV/g	0,217	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,799
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	>3 3,13	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	55	TrCLV (anni)	779
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,780

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	8 -	Distrib.Forze Prop.Massa:-Fy+0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	164	Numero passi significativi	164
Massa SDOF (t)	7863,26	Taglio alla base max. (t)	1835,76
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	1707,94
Rigidezza SDOF (t/m)	121487,01	Spostam. Snervam. SDOF mm	14
Periodo SDOF (sec)	0,51	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	175,512	Fattore di comportamento	2,392
Coeff Smorzam.Equival.(%)	23	Duttilita	2,392
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	17,086	Spostamento mm	9,301
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	90
PgaLD/g	0,060	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,570
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,22	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	32	TrCLD (anni)	48
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,624
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	43,653	Spostamento mm	33,631
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	164
PgaLV/g	0,204	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,749
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	>3 3,11	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	46	TrCLV (anni)	658
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,728

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	9 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:+Fx-0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	161	Numero passi significativi	161
Massa SDOF (t)	4825,19	Taglio alla base max. (t)	1616,52
Coeff. Partecipazione	1,27	Resistenza SDOF (t)	1214,38
Rigidezza SDOF (t/m)	82690,20	Spostam. Snervam. SDOF mm	15
Periodo SDOF (sec)	0,48	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	436,102	Fattore di comportamento	2,793
Coeff Smorzam.Equival.(%)	25	Duttilita	2,793
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	16,223	Spostamento mm	12,904
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	114
PgaLD/g	0,084	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,792

Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,10	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	63	TrCLD (anni)	95
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,826
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	41,449	Spostamento mm	41,018
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	161
PgaLV/g	0,270	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,991
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	2,82	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	97	TrCLV (anni)	1381
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,987

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	10 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:-Fx-0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	5
Numero passo Resist.Max.	154	Numero passi significativi	156
Massa SDOF (t)	4825,19	Taglio alla base max. (t)	1550,10
Coeff. Partecipazione	1,27	Resistenza SDOF (t)	1139,70
Rigidezza SDOF (t/m)	109621,95	Spostam. Snervam. SDOF mm	10
Periodo SDOF (sec)	0,42	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	171,123	Fattore di comportamento	3,060
Coeff Smorzam.Equival.(%)	26	Duttilita	3,210
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	13,735	Spostamento mm	14,564
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	130
PgaLD/g	0,112	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,060
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,31	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	111	TrCLD (anni)	167
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,042
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	35,238	Spostamento mm	33,378
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	156
PgaLV/g	0,255	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,937
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	>3 3,23	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	83	TrCLV (anni)	1187
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,928

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	11 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:+Fy-0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	5
Numero passo Resist.Max.	140	Numero passi significativi	142
Massa SDOF (t)	4704,79	Taglio alla base max. (t)	1340,41
Coeff. Partecipazione	1,30	Resistenza SDOF (t)	959,71
Rigidezza SDOF (t/m)	87921,27	Spostam. Snervam. SDOF mm	11
Periodo SDOF (sec)	0,46	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	417,522	Fattore di comportamento	3,124
Coeff Smorzam.Equival.(%)	26	Duttilita	3,124
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	15,536	Spostamento mm	11,533
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	107
PgaLD/g	0,079	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,748
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,42	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	56	TrCLD (anni)	84
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,786
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	39,692	Spostamento mm	34,095

S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	142
PgaLV/g	0,227	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,836
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	3,64	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	62	TrCLV (anni)	878
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,820

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	12 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:-Fy-0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	5
Numero passo Resist.Max.	134	Numero passi significativi	141
Massa SDOF (t)	4704,79	Taglio alla base max. (t)	1375,22
Coeff. Partecipazione	1,30	Resistenza SDOF (t)	991,37
Rigidezza SDOF (t/m)	89897,24	Spostam. Snervam. SDOF mm	11
Periodo SDOF (sec)	0,46	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	147,100	Fattore di comportamento	3,322
Coeff Smorzam.Equival.(%)	27	Duttilita	3,322

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	15,364	Spostamento mm	7,344
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	77
PgaLD/g	0,054	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,512
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,39	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	25	TrCLD (anni)	38
-----		(TrCLD/TDLV)^a	0,567

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	39,253	Spostamento mm	36,635
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	141
PgaLV/g	0,250	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,920
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	3,56	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	79	TrCLV (anni)	1131
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,910

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	13 -	Distrib.Forze Prop.Massa:+Fx-0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	200	Numero passi significativi	200
Massa SDOF (t)	7863,26	Taglio alla base max. (t)	2169,28
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	2070,36
Rigidezza SDOF (t/m)	115577,50	Spostam. Snervam. SDOF mm	18
Periodo SDOF (sec)	0,52	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	193,500	Fattore di comportamento	2,578
Coeff Smorzam.Equival.(%)	24	Duttilita	2,578

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	17,518	Spostamento mm	17,556
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	148
PgaLD/g	0,106	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,001
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,98	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	99	TrCLD (anni)	149
-----		(TrCLD/TDLV)^a	0,995

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	44,755	Spostamento mm	46,174
S.L. Salvaguardia Vita	VERIFICATO	Numero passo precedente	200
PgaLV/g	0,284	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,045
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	2,50	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	112	TrCLV (anni)	1593
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,047

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	14 -	Distrib.Forze Prop.Massa:-Fx-0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	183	Numero passi significativi	183
Massa SDOF (t)	7863,26	Taglio alla base max. (t)	2098,25
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	1984,78
Rigidezza SDOF (t/m)	145224,05	Spostam. Snervam. SDOF mm	14
Periodo SDOF (sec)	0,47	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	197,063	Fattore di comportamento	2,658
Coeff Smorzam.Equival.(%)	24	Duttilita	2,658
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	15,628	Spostamento mm	15,729
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	153
PgaLD/g	0,107	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,007
Rapporto q*=Fe/Fy	1,14	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	100	TrCLD (anni)	151
-----		(TrCLD/TDLd)^a	1,000
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	39,926	Spostamento mm	36,329
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	183
PgaLV/g	0,242	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,891
Rapporto q*=Fe/Fy	2,92	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	73	TrCLV (anni)	1037
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,878

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	15 -	Distrib.Forze Prop.Massa:+Fy-0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	167	Numero passi significativi	167
Massa SDOF (t)	7863,26	Taglio alla base max. (t)	1809,75
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	1693,38
Rigidezza SDOF (t/m)	119440,60	Spostam. Snervam. SDOF mm	14
Periodo SDOF (sec)	0,51	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	235,660	Fattore di comportamento	2,616
Coeff Smorzam.Equival.(%)	24	Duttilita	2,616
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	17,232	Spostamento mm	15,380
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	129
PgaLD/g	0,094	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,889
Rapporto q*=Fe/Fy	1,22	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	79	TrCLD (anni)	119
-----		(TrCLD/TDLd)^a	0,907
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	44,026	Spostamento mm	37,088
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	167
PgaLV/g	0,223	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,820
Rapporto q*=Fe/Fy	3,11	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	59	TrCLV (anni)	833
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,802

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	16 -	Distrib.Forze Prop.Massa:-Fy-0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	165	Numero passi significativi	165
Massa SDOF (t)	7863,26	Taglio alla base max. (t)	1861,79
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	1740,29

Rigidezza SDOF (t/m)	121547,09	Spostam. Snervam. SDOF mm	14
Periodo SDOF (sec)	0,51	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	1412,944	Fattore di comportamento	2,695
Coeff Smorzam.Equival.(%)	25	Duttilita	2,695
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	17,082	Spostamento mm	10,078
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	92
PgaLD/g	0,065	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,609
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,19	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	37	TrCLD (anni)	55
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,660
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	43,642	Spostamento mm	38,590
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	165
PgaLV/g	0,234	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,861
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	>3 3,05	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	67	TrCLV (anni)	948
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,846

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	17 -	Distrib.Forze Prop.Modo:+Fx+0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	156	Numero passi significativi	156
Massa SDOF (t)	4825,19	Taglio alla base max. (t)	1583,31
Coeff. Partecipazione	1,27	Resistenza SDOF (t)	1191,84
Rigidezza SDOF (t/m)	83493,08	Spostam. Snervam. SDOF mm	14
Periodo SDOF (sec)	0,48	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	159,044	Fattore di comportamento	2,778
Coeff Smorzam.Equival.(%)	25	Duttilita	2,778
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	16,145	Spostamento mm	14,669
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	120
PgaLD/g	0,096	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,905
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,13	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	81	TrCLD (anni)	123
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,919
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	41,249	Spostamento mm	39,657
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	156
PgaLV/g	0,260	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,955
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	2,89	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	88	TrCLV (anni)	1251
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,948

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	18 -	Distrib.Forze Prop.Modo:-Fx+0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	5
Numero passo Resist.Max.	143	Numero passi significativi	148
Massa SDOF (t)	4825,19	Taglio alla base max. (t)	1535,55
Coeff. Partecipazione	1,27	Resistenza SDOF (t)	1134,33
Rigidezza SDOF (t/m)	111487,05	Spostam. Snervam. SDOF mm	10
Periodo SDOF (sec)	0,42	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	337,076	Fattore di comportamento	3,286
Coeff Smorzam.Equival.(%)	27	Duttilita	3,474
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	

Spostamento mm	13,536	Spostamento mm	15,359
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	121
PgaLD/g	0,120	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,133
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,32	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	126	TrCLD (anni)	190
-----		(TrCLD/TDLd)^a	1,099
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	34,859	Spostamento mm	35,350
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICATO	Numero passo precedente	148
PgaLV/g	0,278	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	1,022
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	3,24	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	105	TrCLV (anni)	1501
-----		(TrCLV/TDLV)^a	1,022

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	19 -	Distrib.Forze Prop.Modolo: +Fy+0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	5
Numero passo Resist.Max.	140	Numero passi significativi	142
Massa SDOF (t)	4704,79	Taglio alla base max. (t)	1357,31
Coeff. Partecipazione	1,30	Resistenza SDOF (t)	965,55
Rigidezza SDOF (t/m)	87369,98	Spostam. Snervam. SDOF mm	11
Periodo SDOF (sec)	0,47	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	8507,277	Fattore di comportamento	3,147
Coeff Smorzam.Equival.(%)	26	Duttilita	3,147
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	15,585	Spostamento mm	7,335
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	81
PgaLD/g	0,054	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,506
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,41	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	25	TrCLD (anni)	37
-----		(TrCLD/TDLd)^a	0,561
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	39,817	Spostamento mm	34,782
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	142
PgaLV/g	0,231	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,851
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	3,60	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	65	TrCLV (anni)	918
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,835

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	20 -	Distrib.Forze Prop.Modolo: -Fy+0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	5
Numero passo Resist.Max.	140	Numero passi significativi	140
Massa SDOF (t)	4704,79	Taglio alla base max. (t)	1378,94
Coeff. Partecipazione	1,30	Resistenza SDOF (t)	989,00
Rigidezza SDOF (t/m)	92172,96	Spostam. Snervam. SDOF mm	11
Periodo SDOF (sec)	0,45	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	227,587	Fattore di comportamento	3,107
Coeff Smorzam.Equival.(%)	26	Duttilita	3,107
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	15,173	Spostamento mm	13,000
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	108
PgaLD/g	0,090	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,852
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,41	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	73	TrCLD (anni)	110

-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,878
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	38,766	Spostamento mm	33,339
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	140
PgaLV/g	0,228	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,837
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	3,61	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	62	TrCLV (anni)	880
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,820

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	21 -	Distrib.Forze Prop.Massa:+Fx+0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	192	Numero passi significativi	192
Massa SDOF (t)	7863,26	Taglio alla base max. (t)	2115,13
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	2021,68
Rigidezza SDOF (t/m)	116947,49	Spostam. Snervam. SDOF mm	17
Periodo SDOF (sec)	0,52	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	238,978	Fattore di comportamento	2,560
Coeff Smorzam.Equival.(%)	24	Duttilita	2,560
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	17,415	Spostamento mm	19,473
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	153
PgaLD/g	0,118	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,114
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,01	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	122	TrCLD (anni)	184
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,085
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	44,492	Spostamento mm	44,261
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	192
PgaLV/g	0,271	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,997
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	2,57	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	99	TrCLV (anni)	1406
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,995

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	22 -	Distrib.Forze Prop.Massa:-Fx+0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	179	Numero passi significativi	179
Massa SDOF (t)	7863,26	Taglio alla base max. (t)	2095,36
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	1978,07
Rigidezza SDOF (t/m)	147410,19	Spostam. Snervam. SDOF mm	13
Periodo SDOF (sec)	0,46	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	6219,715	Fattore di comportamento	2,665
Coeff Smorzam.Equival.(%)	24	Duttilita	2,665
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	15,511	Spostamento mm	17,741
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	153
PgaLD/g	0,121	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,139
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,16	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	127	TrCLD (anni)	192
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,104
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	39,629	Spostamento mm	35,758
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	179
PgaLV/g	0,240	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,881

Rapporto $q^*=F_e/F_y$	2,95	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	71	TrCLV (anni)	1007
-----		(TrCLV/TDLV) ^a	0,867

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	23 -	Distrib.Forze Prop.Massa: +F _y +0.3*F _x -Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	167	Numero passi significativi	167
Massa SDOF (t)	7863,26	Taglio alla base max. (t)	1828,32
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	1700,15
Rigidezza SDOF (t/m)	119110,99	Spostam. Snervam. SDOF mm	14
Periodo SDOF (sec)	0,52	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	11318,771	Fattore di comportamento	2,722
Coeff Smorzam.Equival.(%)	25	Duttilita	2,722

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	17,256	Spostamento mm	9,946
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	96
PgaLD/g	0,063	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,598
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,21	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	35	TrCLD (anni)	53
-----		(TrCLD/TDLV) ^a	0,650

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	44,086	Spostamento mm	38,860
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	167
PgaLV/g	0,233	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,858
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	>3 3,09	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	66	TrCLV (anni)	940
-----		(TrCLV/TDLV) ^a	0,843

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	24 -	Distrib.Forze Prop.Massa: -F _y +0.3*F _x -Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	161	Numero passi significativi	161
Massa SDOF (t)	7863,26	Taglio alla base max. (t)	1849,06
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	1732,79
Rigidezza SDOF (t/m)	125111,02	Spostam. Snervam. SDOF mm	14
Periodo SDOF (sec)	0,50	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	201,476	Fattore di comportamento	2,568
Coeff Smorzam.Equival.(%)	24	Duttilita	2,568

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	16,837	Spostamento mm	15,518
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	128
PgaLD/g	0,098	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,920
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,22	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	84	TrCLD (anni)	127
-----		(TrCLD/TDLV) ^a	0,931

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	43,016	Spostamento mm	35,568
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	161
PgaLV/g	0,219	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,804
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	>3 3,11	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	56	TrCLV (anni)	793
-----		(TrCLV/TDLV) ^a	0,786

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	25 -	Distrib.Forze Prop.Modolo: +F _x -0.3*F _y -Ecc5%	
----------------	------	---	--

Studio di Ingegneria Dott. Ing. Carlo Cesaroni Via San Giuseppe 5 - 63066 Grottammare (AP)

SOFTWARE: C.D.S. - Full - Rel.2019 - Lic. Nro: 19214

Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	156	Numero passi significativi	156
Massa SDOF (t)	4825,19	Taglio alla base max. (t)	1598,26
Coeff. Partecipazione	1,27	Resistenza SDOF (t)	1201,18
Rigidezza SDOF (t/m)	82819,41	Spostam. Snervam. SDOF mm	15
Periodo SDOF (sec)	0,48	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	182,792	Fattore di comportamento	2,703
Coeff Smorzam.Equival.(%)	25	Duttilita	2,703
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	16,211	Spostamento mm	15,888
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	123
PgaLD/g	0,104	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,980
Rapporto q*=Fe/Fy	1,12	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	95	TrCLD (anni)	143
-----		(TrCLD/TDLT)^a	0,978
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	41,416	Spostamento mm	39,209
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	156
PgaLV/g	0,255	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,937
Rapporto q*=Fe/Fy	2,86	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	83	TrCLV (anni)	1187
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,928

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	26 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:-Fx-0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	5
Numero passo Resist.Max.	146	Numero passi significativi	148
Massa SDOF (t)	4825,19	Taglio alla base max. (t)	1548,50
Coeff. Partecipazione	1,27	Resistenza SDOF (t)	1136,62
Rigidezza SDOF (t/m)	111454,05	Spostam. Snervam. SDOF mm	10
Periodo SDOF (sec)	0,42	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	150,099	Fattore di comportamento	3,190
Coeff Smorzam.Equival.(%)	27	Duttilita	3,370
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	13,538	Spostamento mm	14,606
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	123
PgaLD/g	0,114	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,077
Rapporto q*=Fe/Fy	1,31	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	114	TrCLD (anni)	172
-----		(TrCLD/TDLT)^a	1,055
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	34,864	Spostamento mm	34,366
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	148
PgaLV/g	0,268	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,986
Rapporto q*=Fe/Fy >3	3,24	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	96	TrCLV (anni)	1362
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,982

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	27 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:+Fy-0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	5
Numero passo Resist.Max.	147	Numero passi significativi	147
Massa SDOF (t)	4704,79	Taglio alla base max. (t)	1343,33
Coeff. Partecipazione	1,30	Resistenza SDOF (t)	961,56
Rigidezza SDOF (t/m)	88743,59	Spostam. Snervam. SDOF mm	11
Periodo SDOF (sec)	0,46	Rapporto di incrudimento	0,000

Rapporto Alfau/alfa1	142,559	Fattore di comportamento	3,270
Coeff Smorzam.Equival.(%)	27	Duttilita	3,270
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	15,464	Spostamento mm	7,059
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	83
PgaLD/g	0,052	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,493
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,43	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	23	TrCLD (anni)	35
-----		(TrCLD/TDLd)^a	0,548
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	39,508	Spostamento mm	35,427
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	147
PgaLV/g	0,238	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,874
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	>3 3,65	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	69	TrCLV (anni)	986
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,860

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	28 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:-Fy-0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	5
Numero passo Resist.Max.	138	Numero passi significativi	141
Massa SDOF (t)	4704,79	Taglio alla base max. (t)	1364,08
Coeff. Partecipazione	1,30	Resistenza SDOF (t)	985,19
Rigidezza SDOF (t/m)	92757,80	Spostam. Snervam. SDOF mm	11
Periodo SDOF (sec)	0,45	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	143,104	Fattore di comportamento	3,341
Coeff Smorzam.Equival.(%)	27	Duttilita	3,341
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	15,125	Spostamento mm	12,105
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	105
PgaLD/g	0,084	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,795
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,42	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	63	TrCLD (anni)	96
-----		(TrCLD/TDLd)^a	0,830
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	38,643	Spostamento mm	35,487
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	141
PgaLV/g	0,245	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,901
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	>3 3,64	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	75	TrCLV (anni)	1071
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,889

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	29 -	Distrib.Forze Prop.Massa:+Fx-0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	200	Numero passi significativi	200
Massa SDOF (t)	7863,26	Taglio alla base max. (t)	2142,48
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	2044,41
Rigidezza SDOF (t/m)	115803,67	Spostam. Snervam. SDOF mm	18
Periodo SDOF (sec)	0,52	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	169,878	Fattore di comportamento	2,475
Coeff Smorzam.Equival.(%)	23	Duttilita	2,475
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	17,501	Spostamento mm	18,872
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	155

PgaLD/g	0,114	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,077
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,99	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	114	TrCLD (anni)	172
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,055
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	44,711	Spostamento mm	43,695
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	200
PgaLV/g	0,265	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,975
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	2,53	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	93	TrCLV (anni)	1323
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,970

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	30 -	Distrib.Forze Prop.Massa:-Fx-0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	185	Numero passi significativi	185
Massa SDOF (t)	7863,26	Taglio alla base max. (t)	2091,53
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	1975,32
Rigidezza SDOF (t/m)	147475,95	Spostam. Snervam. SDOF mm	13
Periodo SDOF (sec)	0,46	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	203,463	Fattore di comportamento	2,716
Coeff Smorzam.Equival.(%)	25	Duttilita	2,716
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	15,508	Spostamento mm	15,769
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	154
PgaLD/g	0,108	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,018
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,16	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	102	TrCLD (anni)	154
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,008
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	39,620	Spostamento mm	36,380
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	185
PgaLV/g	0,245	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,901
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	2,96	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	75	TrCLV (anni)	1069
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,889

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	31 -	Distrib.Forze Prop.Massa:+Fy-0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	168	Numero passi significativi	168
Massa SDOF (t)	7863,26	Taglio alla base max. (t)	1802,29
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	1676,91
Rigidezza SDOF (t/m)	120943,09	Spostam. Snervam. SDOF mm	14
Periodo SDOF (sec)	0,51	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	255,750	Fattore di comportamento	2,628
Coeff Smorzam.Equival.(%)	24	Duttilita	2,628
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	17,125	Spostamento mm	9,440
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	97
PgaLD/g	0,061	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,576
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,24	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	33	TrCLD (anni)	49
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,629
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	

Spostamento mm	43,751	Spostamento mm	36,435
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	168
PgaLV/g	0,220	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,810
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	3,16	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	57	TrCLV (anni)	808
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,792

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	32 -	Distrib.Forze Prop.Massa:-Fy-0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	162	Numero passi significativi	162
Massa SDOF (t)	7863,26	Taglio alla base max. (t)	1854,36
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	1734,78
Rigidezza SDOF (t/m)	124280,53	Spostam. Snervam. SDOF mm	14
Periodo SDOF (sec)	0,50	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	192,645	Fattore di comportamento	2,618
Coeff Smorzam.Equival.(%)	24	Duttilita	2,618

STATO LIMITE DI DANNO

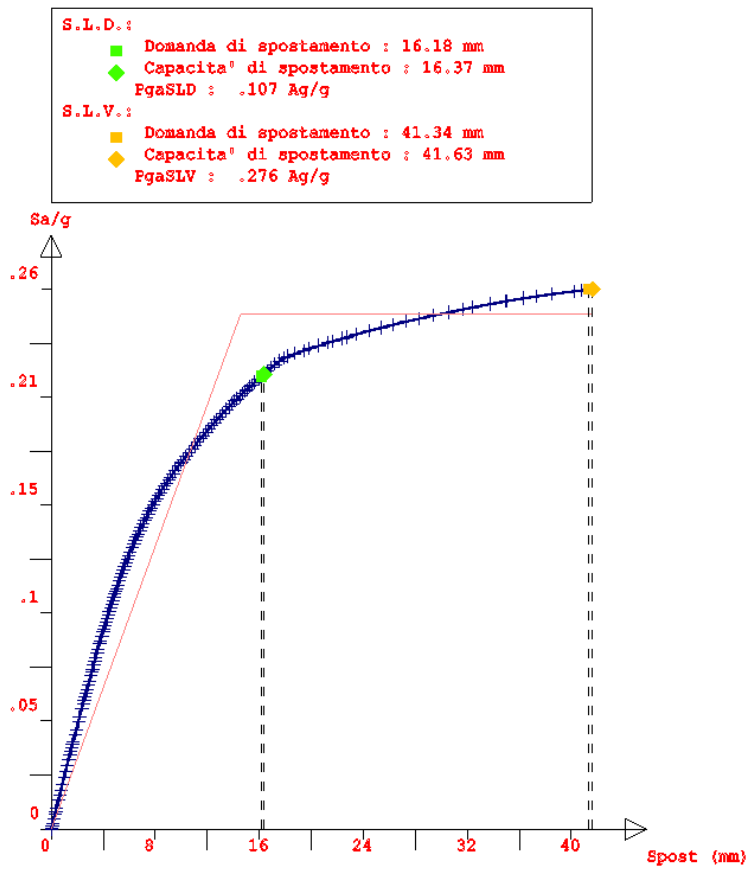
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	16,893	Spostamento mm	14,439
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	125
PgaLD/g	0,090	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,848
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,21	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	72	TrCLD (anni)	109
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,874

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	43,160	Spostamento mm	36,540
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	162
PgaLV/g	0,224	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,824
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	3,09	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	59	TrCLV (anni)	845
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,807

DIAGRAMMI DESUNTI DALL'ANALISI PUSHOVER DELLA SCUOLA SPERANZA ALLO STATO MODIFICATO

Push-Over Nro: 1



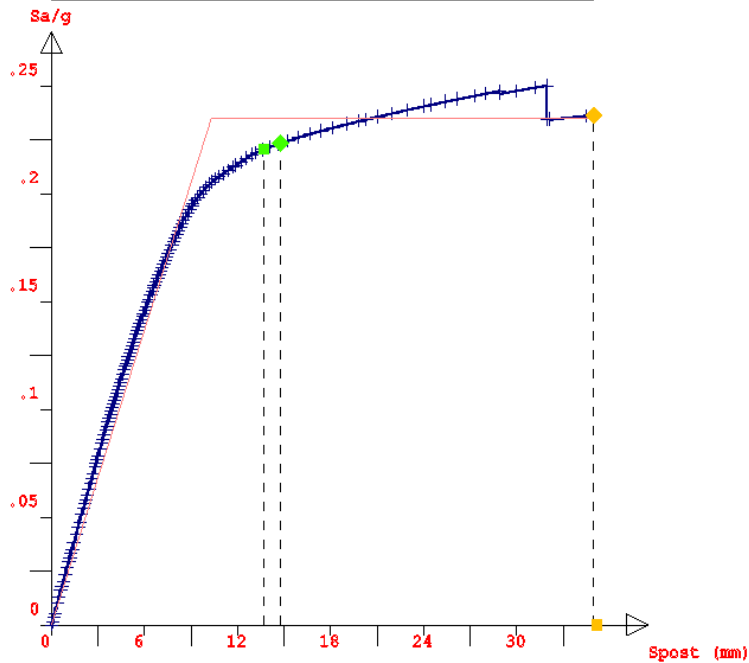
Push-Over Nro: 2

S.L.D.:

- Domanda di spostamento : 13.69 mm
- ◆ Capacita' di spostamento : 14.77 mm
- PgaSLD : .114 Ag/g

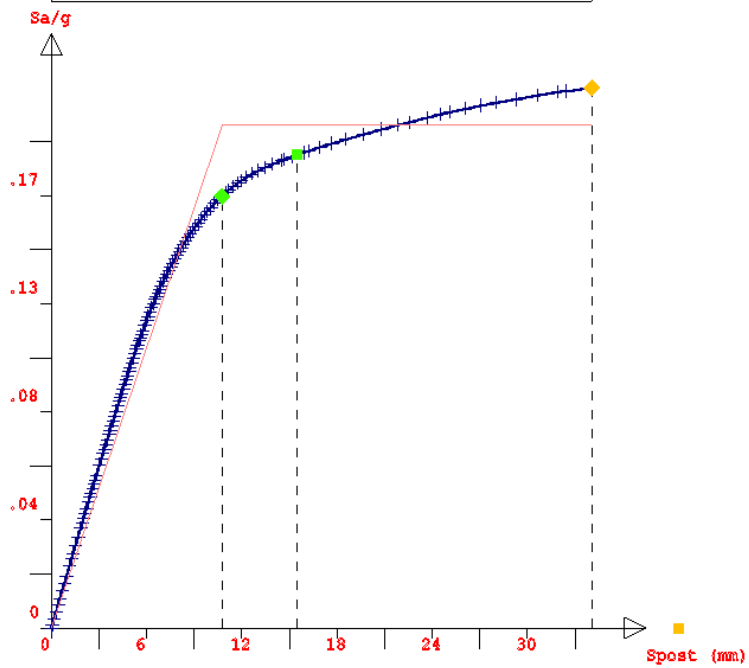
S.L.V.:

- Domanda di spostamento : 35.16 mm
- ◆ Capacita' di spostamento : 34.98 mm
- PgaSLV : .271 Ag/g



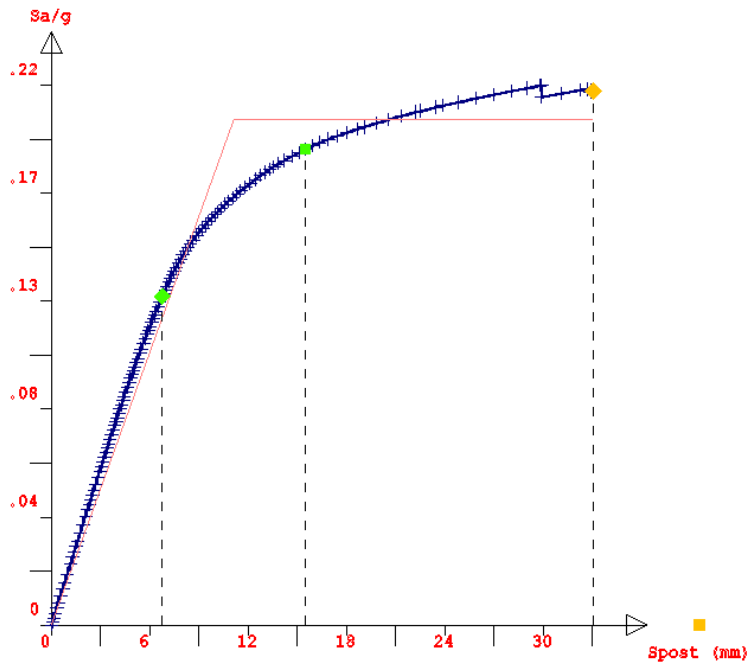
Push-Over Nro: 3

S.L.D.: NON VERIFICATO
■ Domanda di spostamento : 15.46 mm
◆ Capacita' di spostamento : 10.75 mm
PgaSLD : .075 Ag/g
S.L.V.: NON VERIFICATO $q^*>3$
■ Domanda di spostamento : 39.52 mm
◆ Capacita' di spostamento : 34.05 mm
PgaSLV : .228 Ag/g



Push-Over Nro: 4

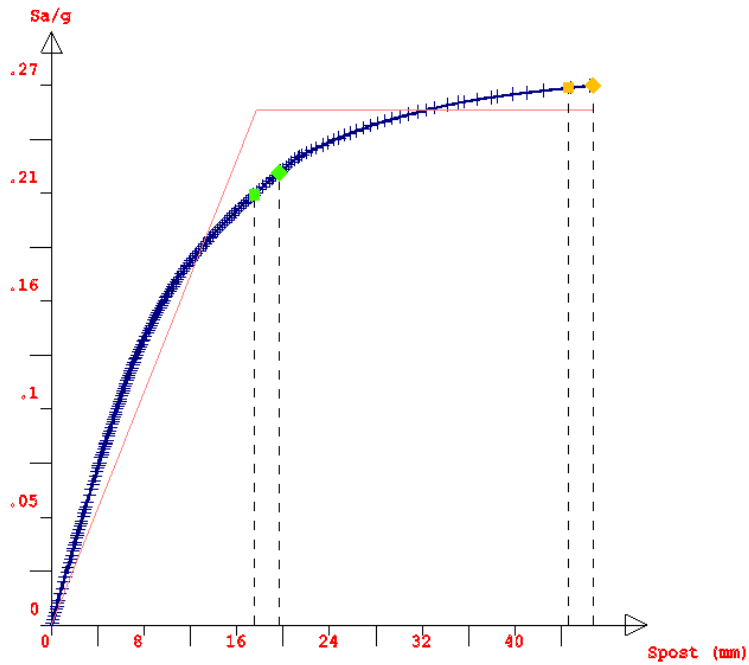
S.L.D.: NON VERIFICATO
■ Domanda di spostamento : 15.46 mm
◆ Capacita' di spostamento : 6.75 mm
PgaSLD : .051 Ag/g
S.L.V.: NON VERIFICATO $q^*>3$
■ Domanda di spostamento : 39.51 mm
◆ Capacita' di spostamento : 33.06 mm
PgaSLV : .221 Ag/g



Push-Over Nro: 5

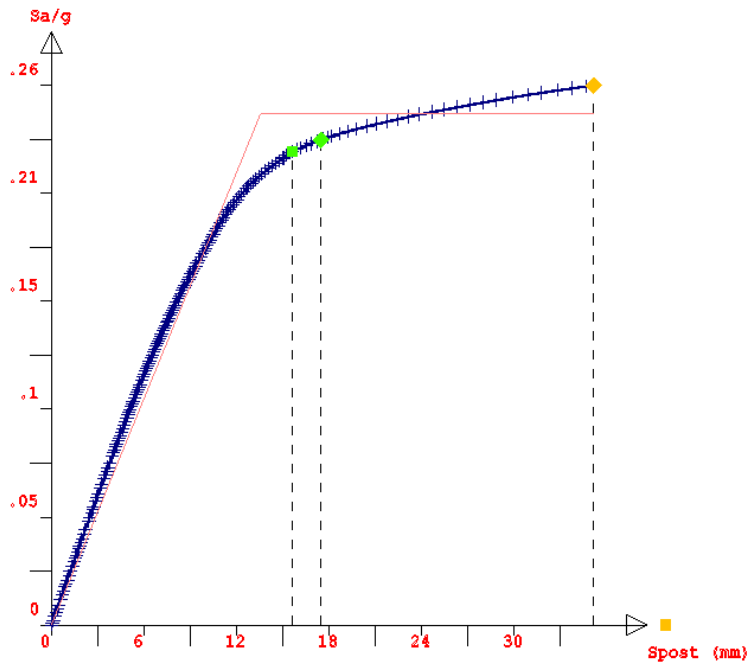
S.L.D.:
■ Domanda di spostamento : 17.47 mm
◆ Capacita' di spostamento : 19.65 mm
PgaSLD : .119 Ag/g

S.L.V.:
■ Domanda di spostamento : 44.64 mm
◆ Capacita' di spostamento : 46.73 mm
PgaSLV : .29 Ag/g



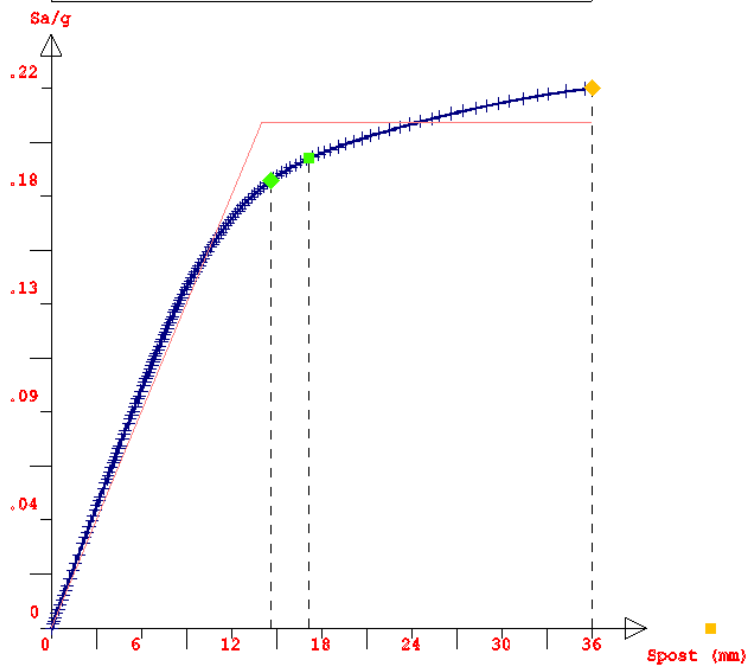
Push-Over Nro: 6

S.L.D.:
■ Domanda di spostamento : 15.6 mm
◆ Capacita' di spostamento : 17.5 mm
PgaSLD : .118 Ag/g
S.L.V.: NON VERIFICATO
■ Domanda di spostamento : 39.86 mm
◆ Capacita' di spostamento : 35.15 mm
PgaSLV : .234 Ag/g



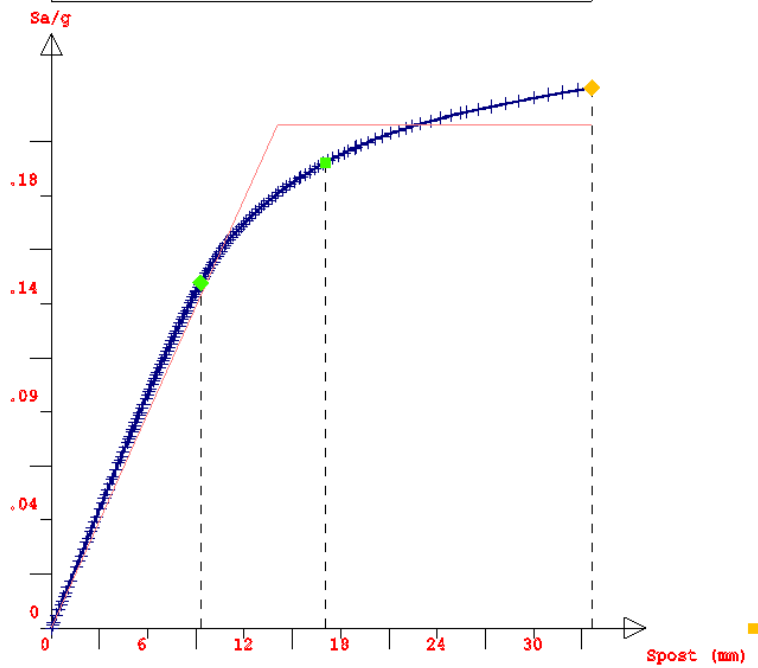
Push-Over Nro: 7

S.L.D.: NON VERIFICATO
■ Domanda di spostamento : 17.16 mm
◆ Capacita' di spostamento : 14.61 mm
PgaSLD : .09 Ag/g
S.L.V.: NON VERIFICATO $q^*>3$
■ Domanda di spostamento : 43.85 mm
◆ Capacita' di spostamento : 36 mm
PgaSLV : .217 Ag/g



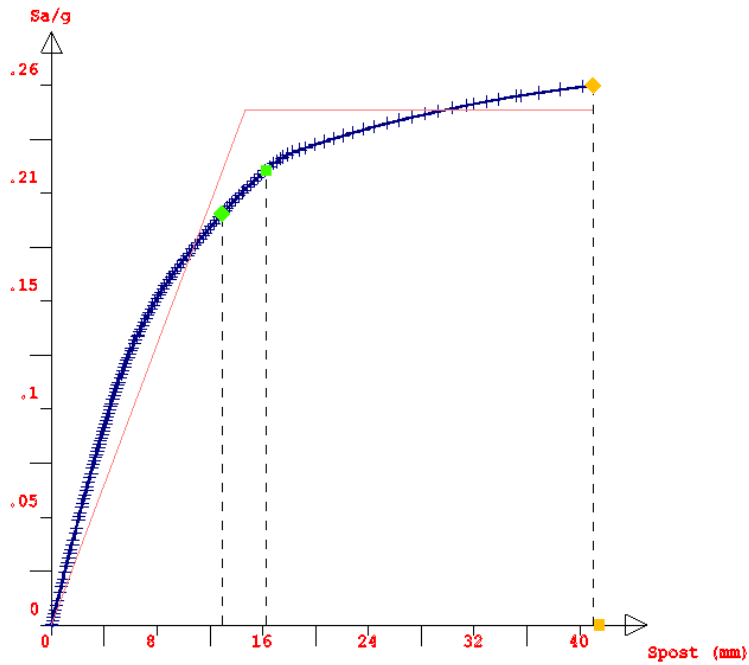
Push-Over Nro: 8

S.L.D.: NON VERIFICATO
■ Domanda di spostamento : 17.08 mm
◆ Capacita' di spostamento : 9.3 mm
PgaSLD : .06 Ag/g
S.L.V.: NON VERIFICATO $q^*>3$
■ Domanda di spostamento : 43.65 mm
◆ Capacita' di spostamento : 33.63 mm
PgaSLV : .204 Ag/g



Push-Over Nro: 9

S.L.D.: NON VERIFICATO
■ Domanda di spostamento : 16.22 mm
◆ Capacita' di spostamento : 12.9 mm
PgaSLD : .084 Ag/g
S.L.V.: NON VERIFICATO
■ Domanda di spostamento : 41.44 mm
◆ Capacita' di spostamento : 41.01 mm
PgaSLV : .27 Ag/g



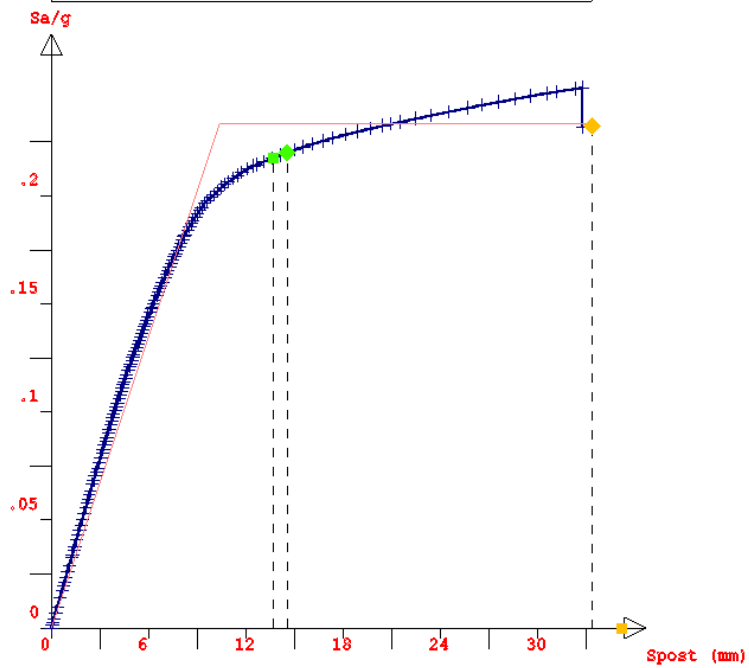
Push-Over Nro: 10

S.L.D.:

- Domanda di spostamento : 13.73 mm
- ◆ Capacita' di spostamento : 14.56 mm
- PgaSLD : .112 Ag/g

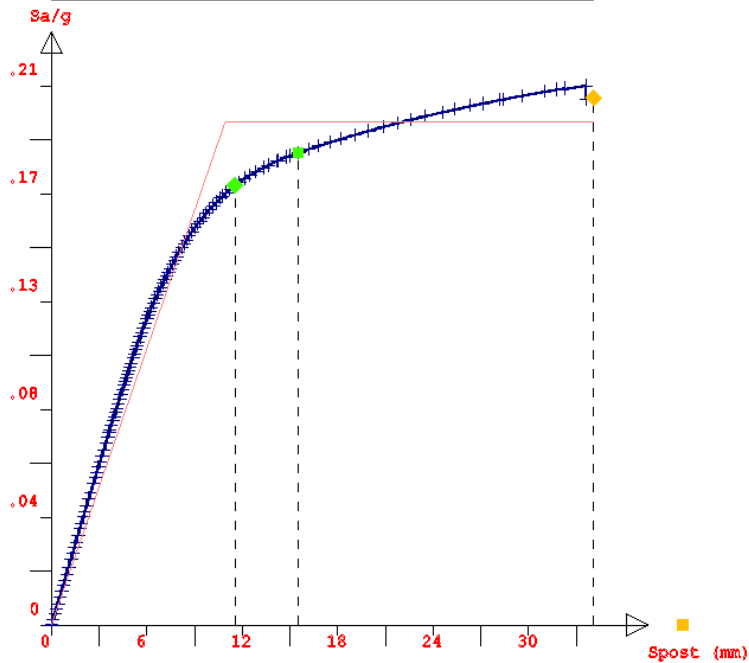
S.L.V.:

- Domanda di spostamento : 35.23 mm
- ◆ Capacita' di spostamento : 33.37 mm
- PgaSLV : .255 Ag/g



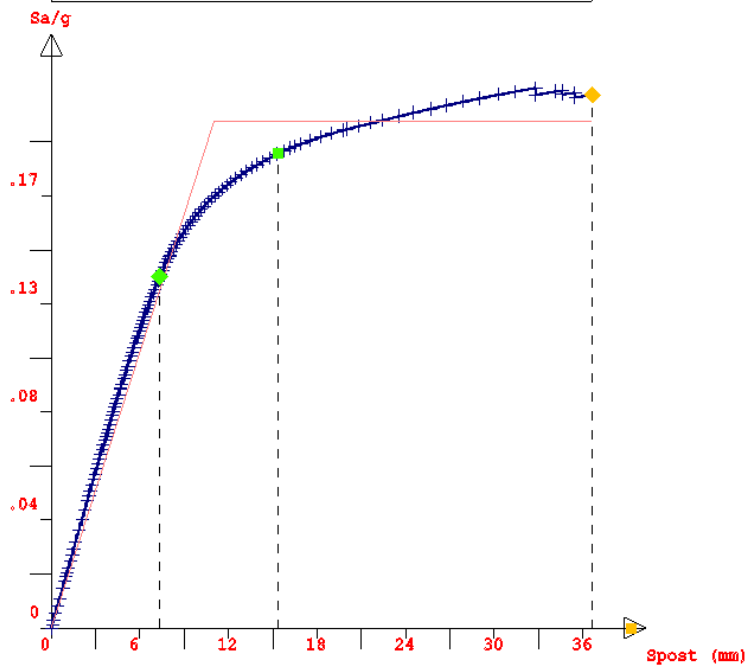
Push-Over Nro: 11

S.L.D.: NON VERIFICATO
■ Domanda di spostamento : 15.53 mm
◆ Capacita' di spostamento : 11.53 mm
PgaSLD : .079 Ag/g
S.L.V.: NON VERIFICATO $q > 3$
■ Domanda di spostamento : 39.69 mm
◆ Capacita' di spostamento : 34.09 mm
PgaSLV : .227 Ag/g

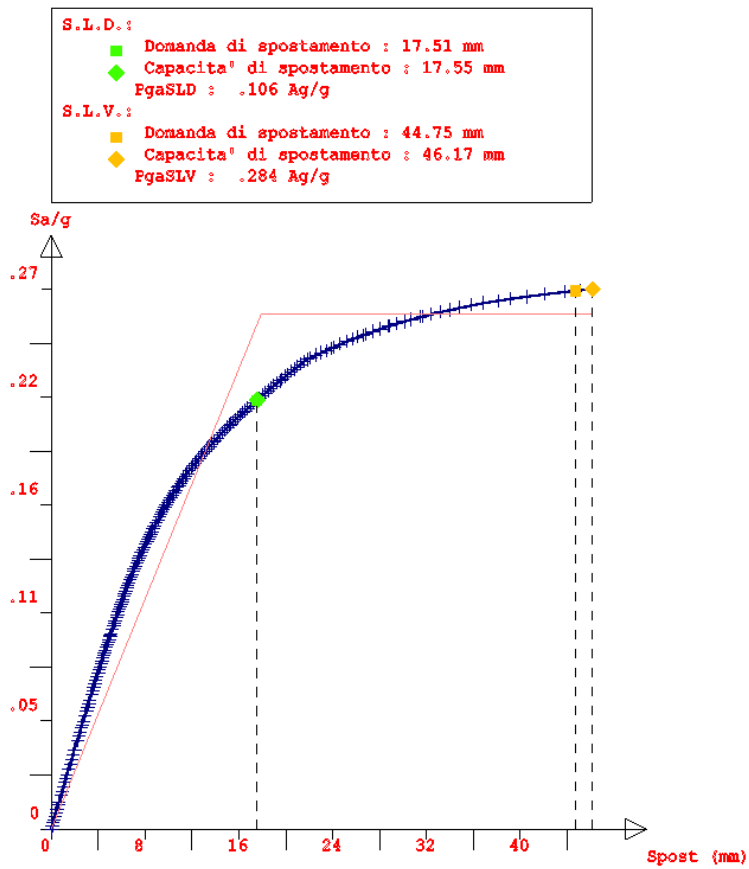


Push-Over Nro: 12

S.L.D.: NON VERIFICATO
■ Domanda di spostamento : 15.36 mm
◆ Capacita' di spostamento : 7.34 mm
PgaSLD : .054 Ag/g
S.L.V.: NON VERIFICATO $q^*>3$
■ Domanda di spostamento : 39.25 mm
◆ Capacita' di spostamento : 36.63 mm
PgaSLV : .25 Ag/g

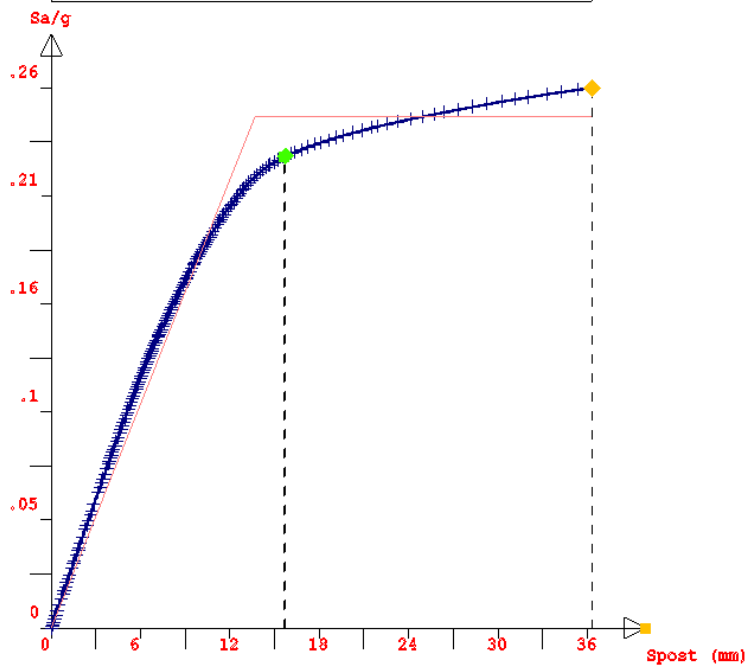


Push-Over Nro: 13



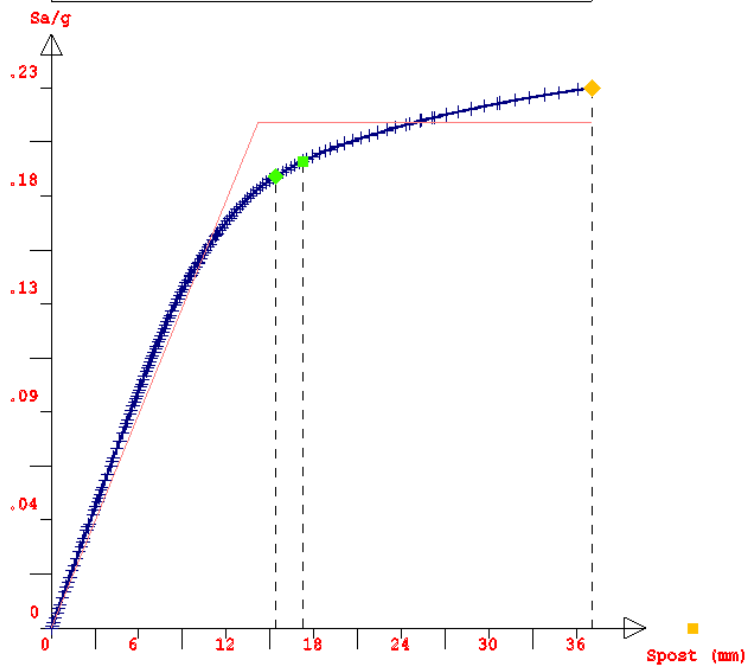
Push-Over Nro: 14

S.L.D.:
■ Domanda di spostamento : 15.62 mm
◆ Capacita' di spostamento : 15.72 mm
PgaSLD : .107 Ag/g
S.L.V.: NON VERIFICATO
■ Domanda di spostamento : 39.92 mm
◆ Capacita' di spostamento : 36.32 mm
PgaSLV : .242 Ag/g



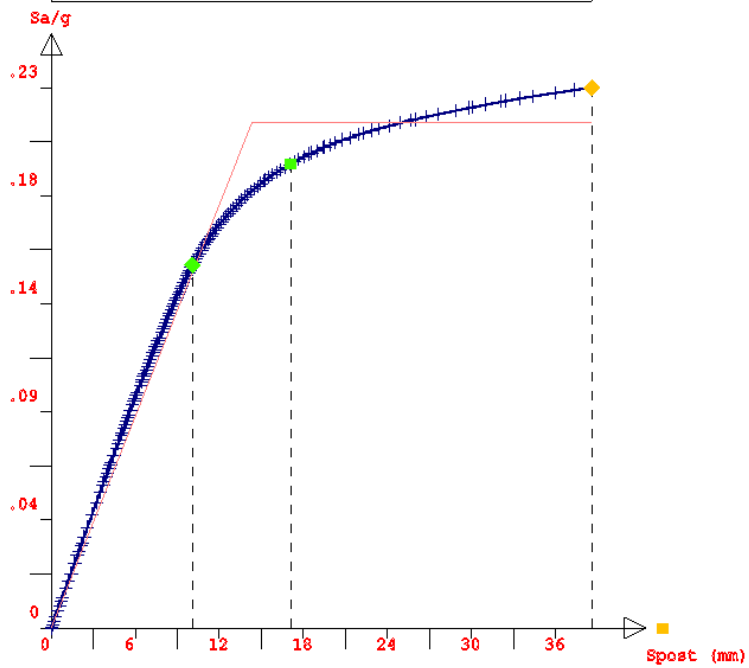
Push-Over Nro: 15

S.L.D.: NON VERIFICATO
■ Domanda di spostamento : 17.23 mm
◆ Capacita' di spostamento : 15.38 mm
PgaSLD : .094 Ag/g
S.L.V.: NON VERIFICATO $q^*>3$
■ Domanda di spostamento : 44.02 mm
◆ Capacita' di spostamento : 37.08 mm
PgaSLV : .223 Ag/g



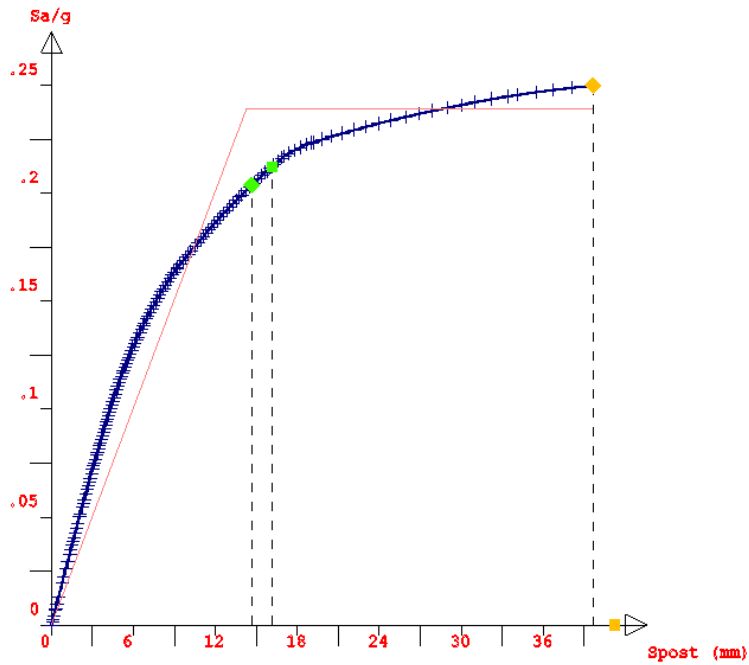
Push-Over Nro: 16

S.L.D.: NON VERIFICATO
■ Domanda di spostamento : 17.08 mm
◆ Capacita' di spostamento : 10.07 mm
PgaSLD : .065 Ag/g
S.L.V.: NON VERIFICATO $q^*>3$
■ Domanda di spostamento : 43.64 mm
◆ Capacita' di spostamento : 38.58 mm
PgaSLV : .234 Ag/g



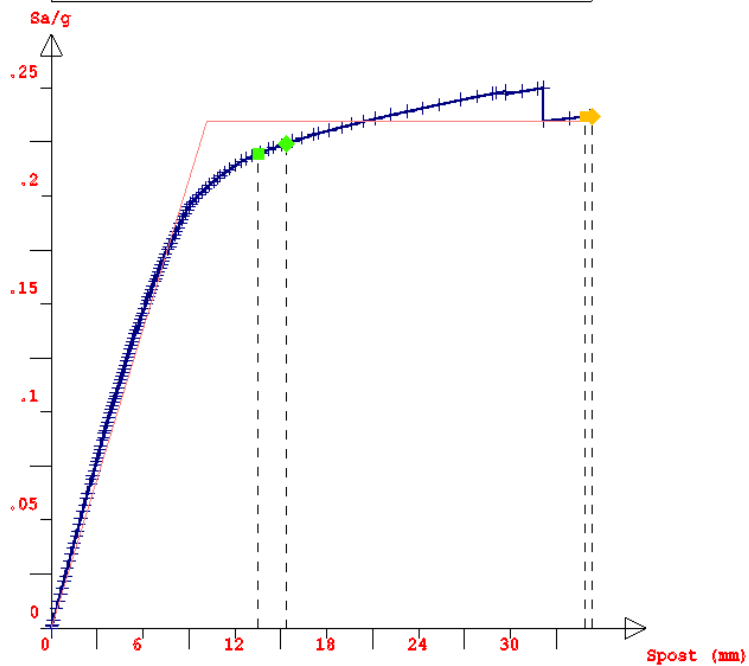
Push-Over Nro: 17

S.L.D.: NON VERIFICATO
■ Domanda di spostamento : 16.14 mm
◆ Capacita' di spostamento : 14.66 mm
PgaSLD : .096 Ag/g
S.L.V.: NON VERIFICATO
■ Domanda di spostamento : 41.24 mm
◆ Capacita' di spostamento : 39.65 mm
PgaSLV : .26 Ag/g



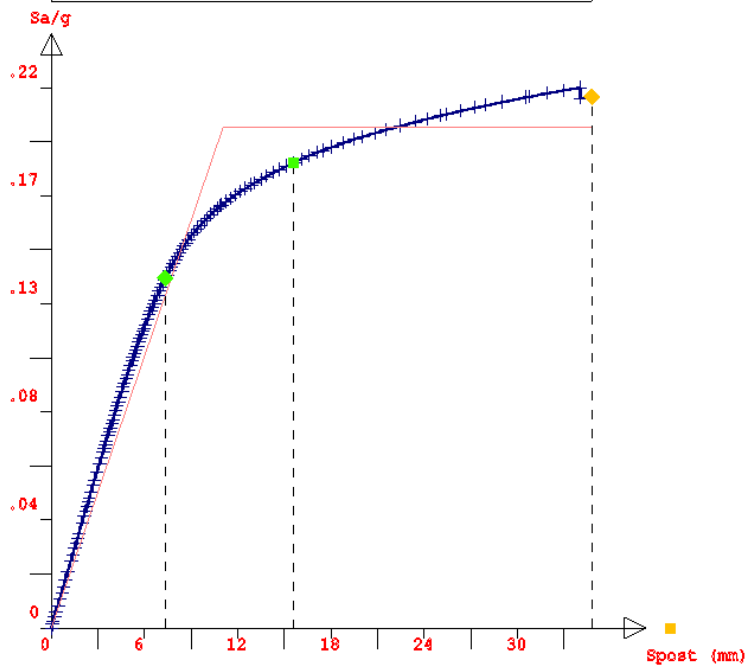
Push-Over Nro: 18

S.L.D.:
■ Domanda di spostamento : 13.53 mm
◆ Capacita' di spostamento : 15.35 mm
PgaSLD : .12 Ag/g
S.L.V.: NON VERIFICATO $\eta^* > 3$
■ Domanda di spostamento : 34.85 mm
◆ Capacita' di spostamento : 35.35 mm
PgaSLV : .278 Ag/g



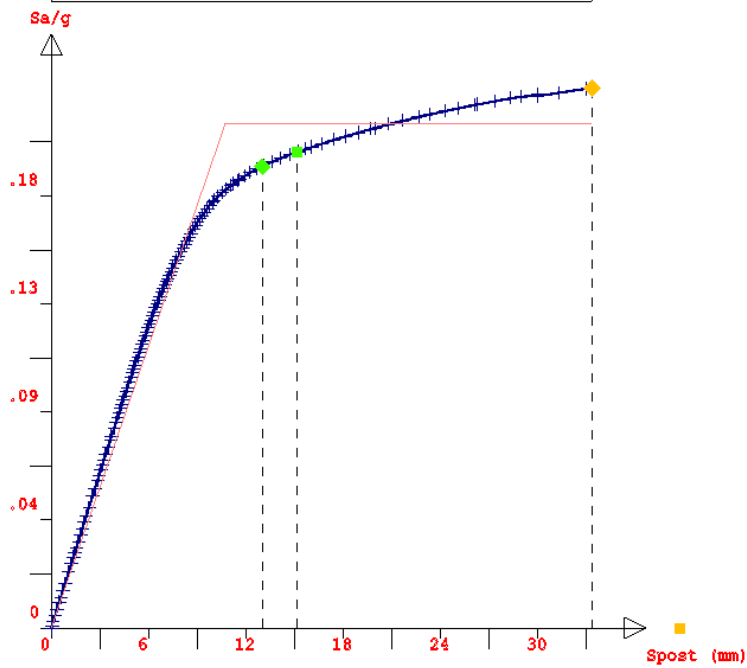
Push-Over Nro: 19

S.L.D.: NON VERIFICATO
■ Domanda di spostamento : 15.58 mm
◆ Capacita' di spostamento : 7.33 mm
PgaSLD : .054 Ag/g
S.L.V.: NON VERIFICATO $q^*>3$
■ Domanda di spostamento : 39.81 mm
◆ Capacita' di spostamento : 34.78 mm
PgaSLV : .231 Ag/g



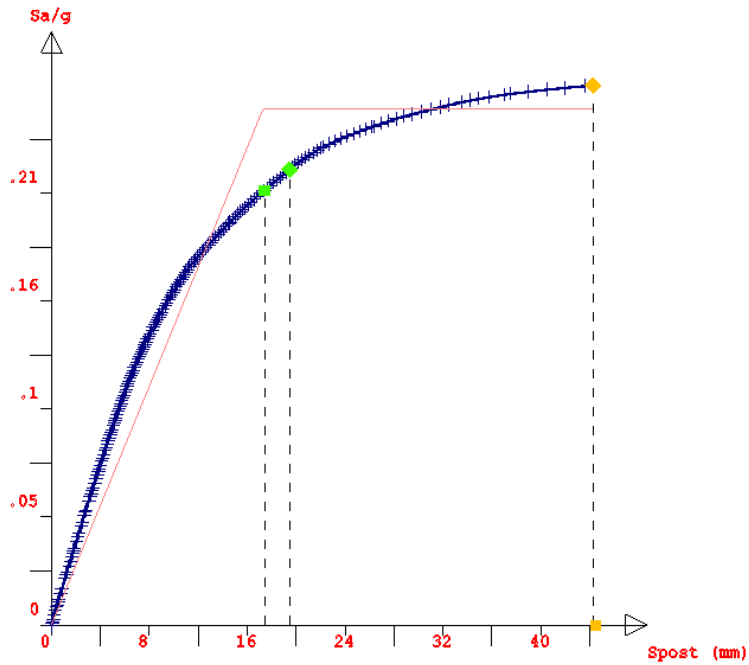
Push-Over Nro: 20

S.L.D.: NON VERIFICATO
■ Domanda di spostamento : 15.17 mm
◆ Capacita' di spostamento : 12.99 mm
PgaSLD : .09 Ag/g
S.L.V.: NON VERIFICATO $q^*>3$
■ Domanda di spostamento : 38.76 mm
◆ Capacita' di spostamento : 33.33 mm
PgaSLV : .228 Ag/g



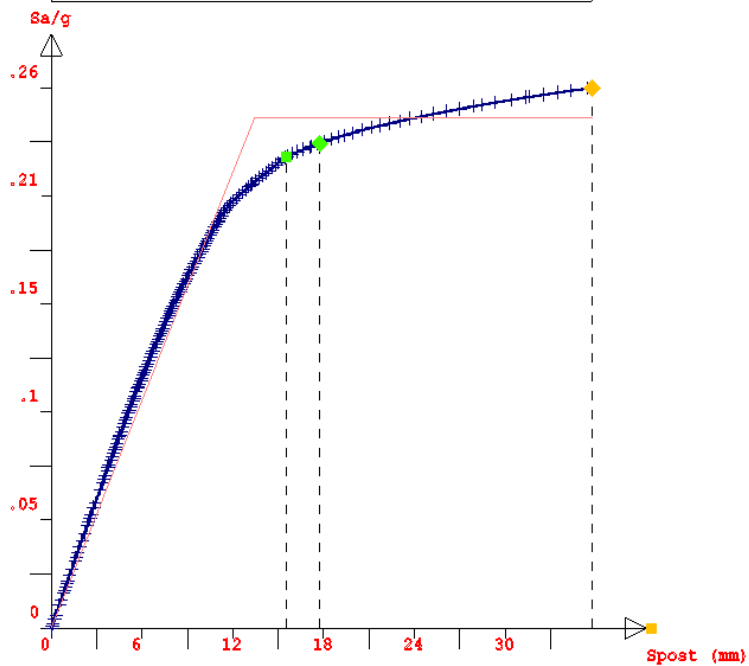
Push-Over Nro: 21

S.L.D.:
■ Domanda di spostamento : 17.41 mm
◆ Capacita' di spostamento : 19.47 mm
PgaSLD : .118 Ag/g
S.L.V.: NON VERIFICATO
■ Domanda di spostamento : 44.49 mm
◆ Capacita' di spostamento : 44.26 mm
PgaSLV : .271 Ag/g

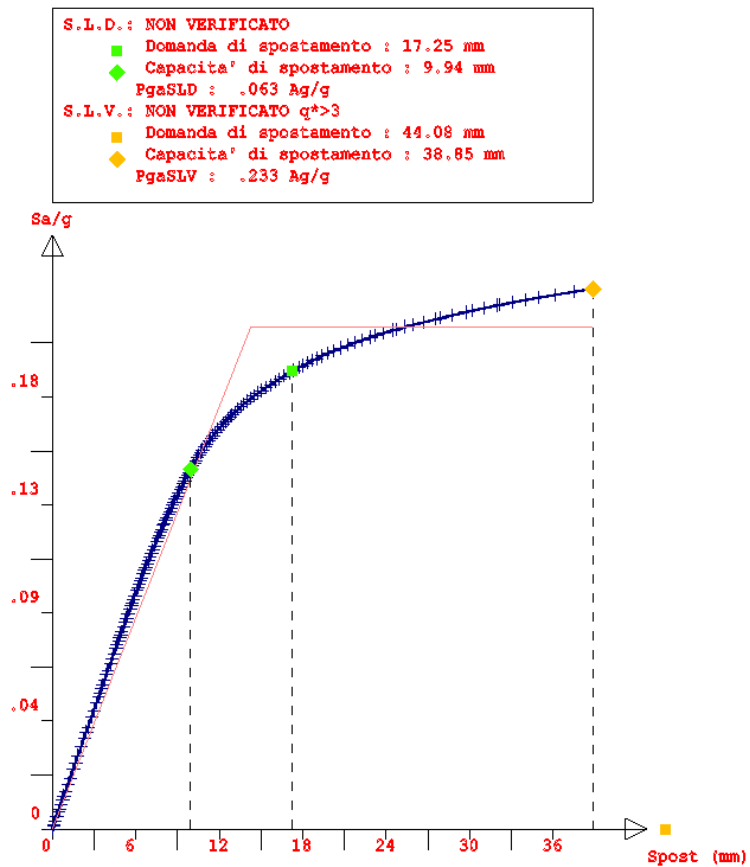


Push-Over Nro: 22

S.L.D.:
■ Domanda di spostamento : 15.51 mm
◆ Capacita' di spostamento : 17.74 mm
PgaSLD : .121 Ag/g
S.L.V.: NON VERIFICATO
■ Domanda di spostamento : 39.62 mm
◆ Capacita' di spostamento : 35.75 mm
PgaSLV : .24 Ag/g

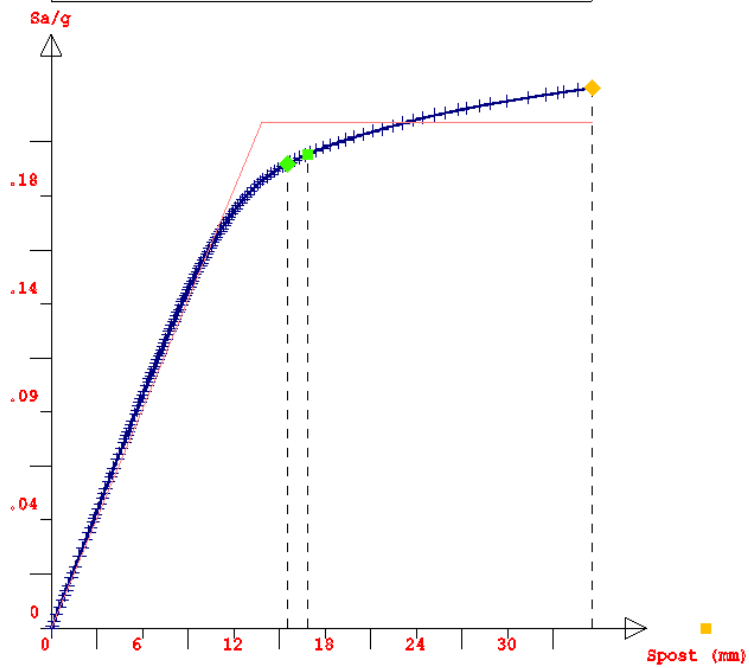


Push-Over Nro: 23



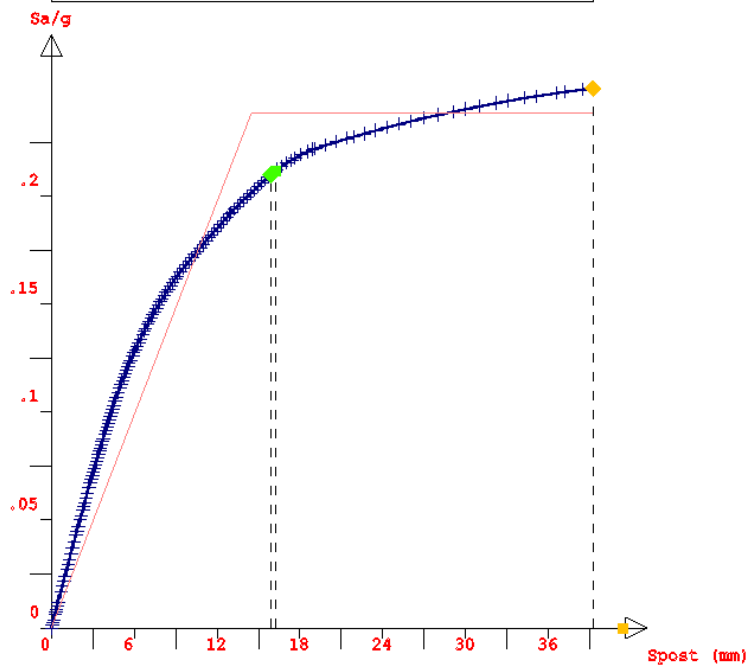
Push-Over Nro: 24

S.L.D.: NON VERIFICATO
■ Domanda di spostamento : 16.83 mm
◆ Capacita' di spostamento : 15.51 mm
PgaSLD : .098 Ag/g
S.L.V.: NON VERIFICATO $q^*>3$
■ Domanda di spostamento : 43.01 mm
◆ Capacita' di spostamento : 35.56 mm
PgaSLV : .219 Ag/g



Push-Over Nro: 25

S.L.D.: NON VERIFICATO
■ Domanda di spostamento : 16.21 mm
◆ Capacita' di spostamento : 15.88 mm
PgaSLD : .104 Ag/g
S.L.V.: NON VERIFICATO
■ Domanda di spostamento : 41.41 mm
◆ Capacita' di spostamento : 39.2 mm
PgaSLV : .255 Ag/g



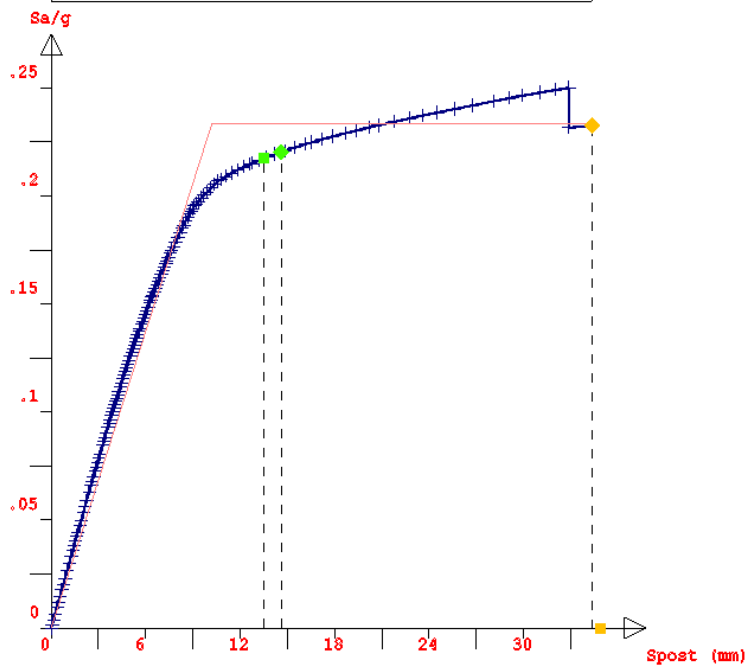
Push-Over Nro: 26

S.L.D.:

- Domanda di spostamento : 13.53 mm
- ◆ Capacita' di spostamento : 14.6 mm
- PgaSLD : .114 Ag/g

S.L.V.:

- Domanda di spostamento : 34.86 mm
- ◆ Capacita' di spostamento : 34.36 mm
- PgaSLV : .268 Ag/g



Push-Over Nro: 27

S.L.D.: NON VERIFICATO

■ Domanda di spostamento : 15.46 mm

◆ Capacita' di spostamento : 7.05 mm

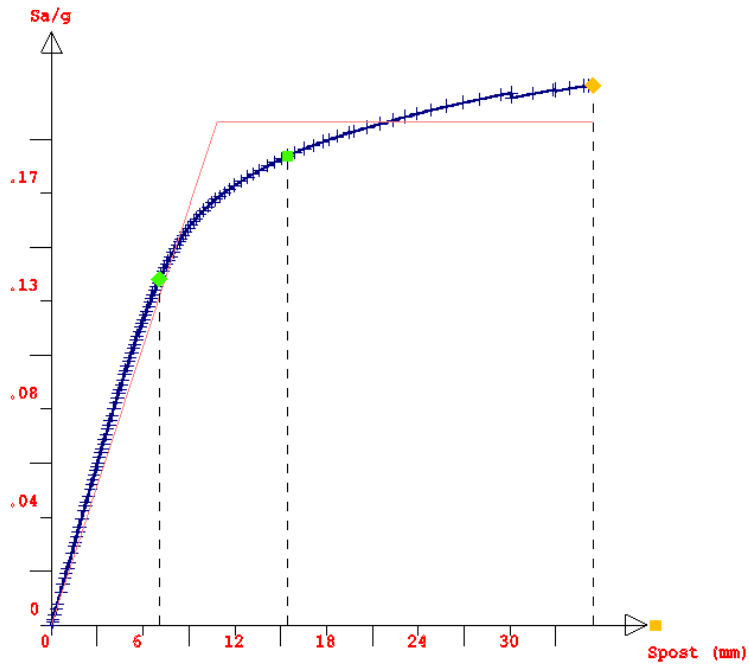
PgaSLD : .052 Ag/g

S.L.V.: NON VERIFICATO $q^*>3$

■ Domanda di spostamento : 39.5 mm

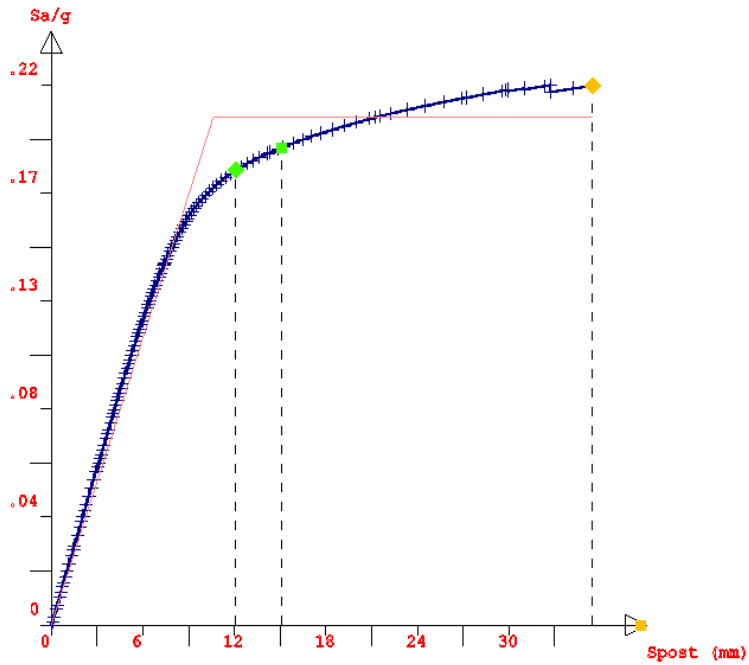
◆ Capacita' di spostamento : 35.42 mm

PgaSLV : .238 Ag/g



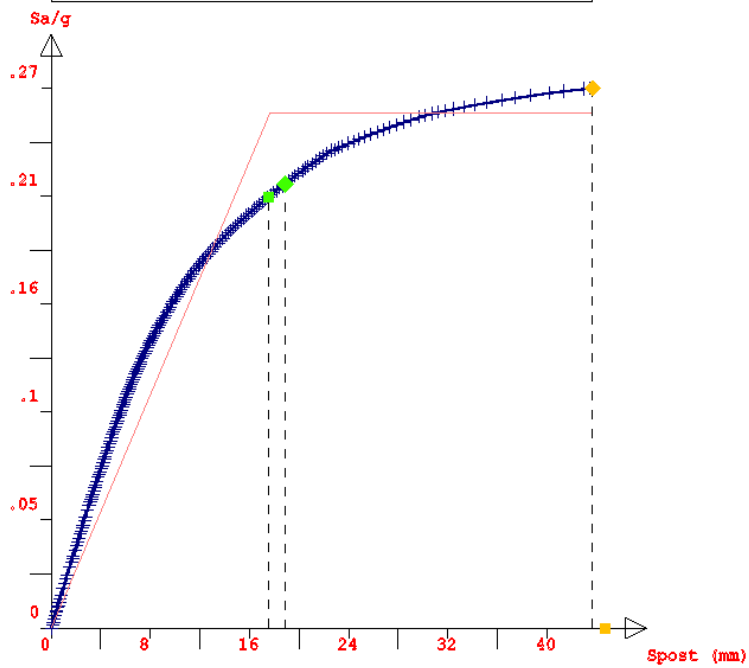
Push-Over Nro: 28

S.L.D.: NON VERIFICATO
■ Domanda di spostamento : 15.12 mm
◆ Capacita' di spostamento : 12.1 mm
PgaSLD : .084 Ag/g
S.L.V.: NON VERIFICATO $q^*>3$
■ Domanda di spostamento : 38.64 mm
◆ Capacita' di spostamento : 35.48 mm
PgaSLV : .245 Ag/g



Push-Over Nro: 29

S.L.D.:
■ Domanda di spostamento : 17.5 mm
◆ Capacita' di spostamento : 18.87 mm
PgaSLD : .114 Ag/g
S.L.V.: NON VERIFICATO
■ Domanda di spostamento : 44.71 mm
◆ Capacita' di spostamento : 43.69 mm
PgaSLV : .265 Ag/g



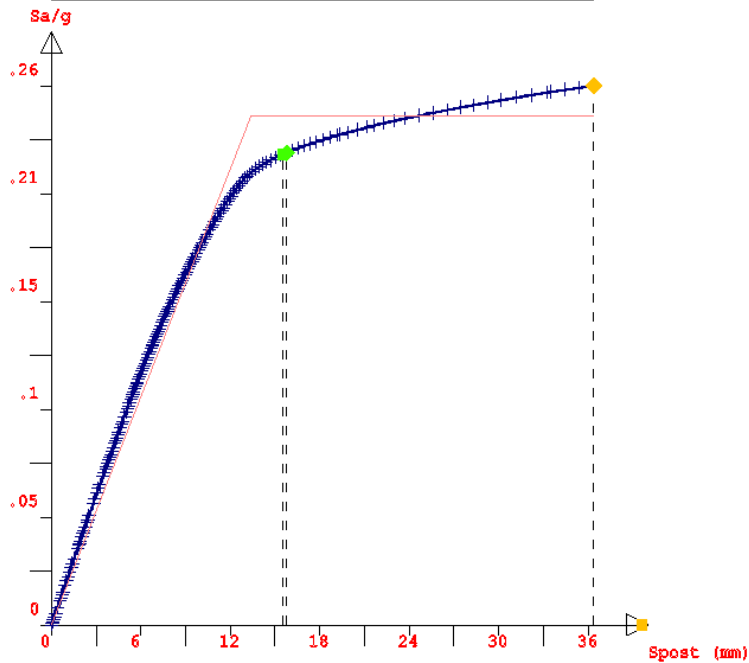
Push-Over Nro: 30

S.L.D.:

- Domanda di spostamento : 15.5 mm
- ◆ Capacita' di spostamento : 15.76 mm
- PgaSLD : .108 Ag/g

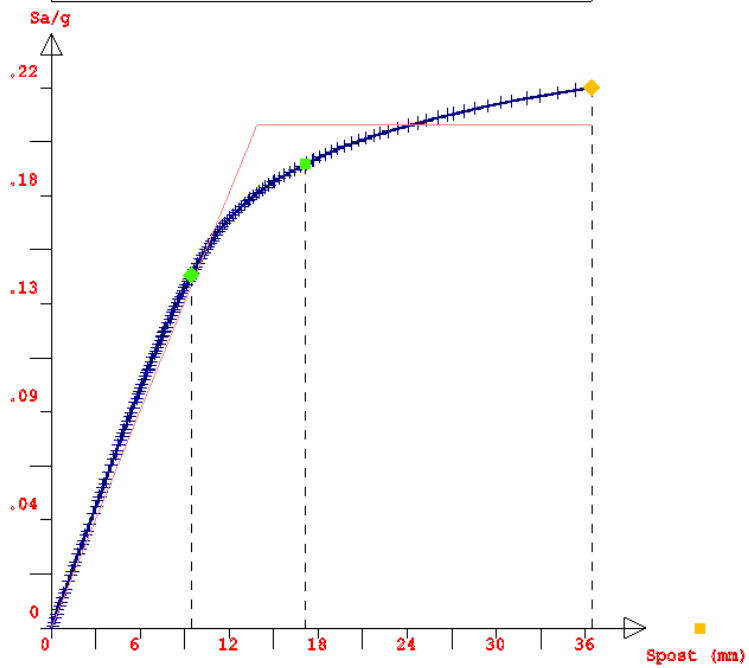
S.L.V.:

- Domanda di spostamento : 39.62 mm
- ◆ Capacita' di spostamento : 36.38 mm
- PgaSLV : .245 Ag/g



Push-Over Nro: 31

S.L.D.: NON VERIFICATO
■ Domanda di spostamento : 17.12 mm
◆ Capacita' di spostamento : 9.43 mm
PgaSLD : .061 Ag/g
S.L.V.: NON VERIFICATO $q^*>3$
■ Domanda di spostamento : 43.75 mm
◆ Capacita' di spostamento : 36.43 mm
PgaSLV : .22 Ag/g



Push-Over Nro: 32

S.L.D.: NON VERIFICATO
■ Domanda di spostamento : 16.89 mm
◆ Capacita' di spostamento : 14.43 mm
PgaSLD : .09 Ag/g
S.L.V.: NON VERIFICATO $q > 3$
■ Domanda di spostamento : 43.15 mm
◆ Capacita' di spostamento : 36.54 mm
PgaSLV : .224 Ag/g

