

Comune di Camerano
Provincia di Ancona

TABULATI DI CALCOLO
(Tomo 1 di 1)

OGGETTO: IMPIANTO SPORTIVO "DANIELE MONTENOVO" Lavori di
ristrutturazione e risanamento impianto sportivo Tribuna
TRIBUNA

COMMITTENTE: COMUNE DI CAMERANO

PORTO SANT'ELPIDIO, 10/05/2017

Il Progettista

(Dott.Ing. Solio Ruggieri)

Il Direttore dei Lavori

Il Collaudatore

(Dott. Ing. Solio Ruggieri)

Studio Tecnico Associato di Progettazione

Largo della Resistenza 3 - PORTO SANT'ELPIDIO

0734901652, 3382802588 - ingsolioruggieri@gmail.com

INFORMAZIONI GENERALI

Edificio	Cemento Armato
Costruzione	Nuova
Situazione	-
Intervento	-
Comune	Camerano
Provincia	Ancona
Oggetto	IMPIANTO SPORTIVO "DANIELE MONTENOVO"
Parte d'opera	Lavori di ristrutturazione e risanamento impianto sportivoTribuna
Normativa di riferimento	TRIBUNA
Zona sismica	D.M. 14/01/2008
Analisi sismica	-
	Dinamica solo Orizzontale

MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO

Caratteristiche calcestruzzo armato															
N _{id}	γ _k [N/m ³]	α _{T, i} [1/°C]	E [N/mm ²]	G [N/mm ²]	C _{Erid} [%]	Stz	R _{ck} [N/mm ²]	R _{cm} [N/mm ²]	%R _{ck}	γ _c	f _{cd} [N/mm ²]	f _{ctd} [N/mm ²]	f _{cfm} [N/mm ²]	N	n Ac
Cl_s C25/30_B450C - (C25/30)															
001	25.000	0,000010	31.447	13.103	60	P	30,00	-	0,85	1,50	14,11	1,19	3,07	15	002

LEGENDA:

N_{id}	Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
γ_k	Peso specifico.
α_{T, i}	Coefficiente di dilatazione termica.
E	Modulo elastico normale.
G	Modulo elastico tangenziale.
C_{Erid}	Coefficiente di riduzione del Modulo elastico normale per Analisi Sismica [E _{sisma} = E·C _{Erid}].
Stz	Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
R_{ck}	Resistenza caratteristica cubica.
R_{cm}	Resistenza media cubica.
%R_{ck}	Percentuale di riduzione della R _{ck}
γ_c	Coefficiente parziale di sicurezza del materiale.
f_{cd}	Resistenza di calcolo a compressione.
f_{ctd}	Resistenza di calcolo a trazione.
f_{cfm}	Resistenza media a trazione per flessione.
n Ac	Identificativo, nella relativa tabella materiali, dell'acciaio utilizzato: [-] = parametro NON significativo per il materiale.

MATERIALI ACCIAIO

Caratteristiche acciaio																
N _{id}	γ _k [N/m ³]	α _{T, i} [1/°C]	E [N/mm ²]	G [N/mm ²]	Stz	f _{yk,1} / f _{yk,2}	f _{tk,1} / f _{tk,2}	f _{yd,1} / f _{yd,2}	f _{td}	γ _s	γ _{M1}	γ _{M2}	γ _{M3,SLV}	γ _{M3,SLE}	γ _{M7} NCnt	Cnt
Acciaio B450C - (B450C)																
002	78.500	0,000010	210.000	80.769	-	450,00 -	-	391,30 -	-	1,15	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

N_{id}	Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
γ_k	Peso specifico.
α_{T, i}	Coefficiente di dilatazione termica.
E	Modulo elastico normale.
G	Modulo elastico tangenziale.
Stz	Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
f_{tk,1}	Resistenza caratteristica a Rottura (per profili con t ≤ 40 mm).
f_{tk,2}	Resistenza caratteristica a Rottura (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm).
f_{td}	Resistenza di calcolo a Rottura (Bulloni).
γ_s	Coefficiente parziale di sicurezza allo SLV del materiale.
γ_{M1}	Coefficiente parziale di sicurezza per instabilità.
γ_{M2}	Coefficiente parziale di sicurezza per sezioni tese indebolite.
γ_{M3,SLV}	Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLV (Bulloni).
γ_{M3,SLE}	Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLE (Bulloni).
γ_{M7}	Coefficiente parziale di sicurezza precarico di bulloni ad alta resistenza (Bulloni - NCnt = con serraggio NON controllato; Cnt = con serraggio controllato). [-] = parametro NON significativo per il materiale.
f_{yk,1}	Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con t ≤ 40 mm).
f_{yk,2}	Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm).
f_{yd,1}	Resistenza di calcolo (per profili con t ≤ 40 mm).
f_{yd,2}	Resistenza di calcolo (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm).
NOTE	[-] = Parametro non significativo per il materiale.

TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI

Tensioni ammissibili allo SLE dei vari materiali			
Materiale	SL	Tensione di verifica	σ _{d,amm} [N/mm ²]
Cl _s C25/30_B450C	Caratteristica(RARA)	Compressione Calcestruzzo	14,94
	Quasi permanente	Compressione Calcestruzzo	11,21
Acciaio B450C	Caratteristica(RARA)	Trazione Acciaio	360,00

LEGENDA:

SL	Stato limite di esercizio per cui si esegue la verifica.
σ_{d,amm}	Tensione ammissibile per la verifica.

TERRENI

Terreni										
N _{TRN}	γ _T	K			φ	c _u	c'	E _d	E _{cu}	A _{S-B}
		K _x	K _y	K _z						
	[N/m ³]	[N/cm ³]	[N/cm ³]	[N/cm ³]	[°]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	
Sabbia argillosa mediamente consolidata										
T001	18.000	60	60	200	32	0,000	0,000	60	0	0,000
RIPORTI										
T002	18.000	60	60	300	18	0,000	0,000	25	0	0,000
COLTRE COLLUVIALE										
T003	19.000	60	60	380	21	0,450	0,120	50	1	0,000
LIMI SABBIOSI E ARGILLOSI										
T004	20.000	60	60	310	24	0,900	0,250	90	1	0,000
LIMI ARGILLOSI COMPATTI										
T005	21.000	60	60	280	26	0,550	2,000	200	1	0,000

LEGENDA:

- N_{TRN}Numero identificativo del terreno.
- γ_TPeso specifico del terreno.
- KValori della costante di sottofondo del terreno nelle direzioni degli assi del riferimento globale X (K_x), Y (K_y), e Z (K_z).
- φAngolo di attrito del terreno.
- c_uCoesione non drenata.
- c'Coesione efficace.
- E_dModulo edometrico.
- E_{cu}Modulo elastico in condizione non drenate.
- A_{S-B}Parametro "A" di Skempton-Bjerrum per pressioni interstiziali.

STRATIGRAFIE

Stratigrafie						
N _{TRN}	Q _i	Q _f	Cmp. S.	Add	ΔEd	
	[m]	[m]				
[S002]-Stratigrafia 01						
T002	0,00	-0,20	incoerente	sciolto	nulla	
T003	-0,20	-2,00	incoerente	sciolto	nulla	
T004	-2,00	-14,20	incoerente	sciolto	nulla	
T004	-14,20	INF	incoerente	sciolto	nulla	
[S003]-Stratigrafia 02						
T002	3,00	2,80	incoerente	sciolto	nulla	
T003	2,80	1,00	coerente	denso	lineare	
T004	1,00	-11,20	coerente	denso	lineare	
T005	-11,20	INF	coerente	denso	radice quadrata	

LEGENDA:

- N_{TRN}Numero identificativo della stratigrafia.
- Q_iQuota iniziale dello strato (riferito alla quota iniziale della stratigrafia).
- Q_fQuota finale dello strato (riferito alla quota iniziale della stratigrafia). INF = infinito (profondità dello strato finale).
- Cmp. S.Comportamento dello strato.
- AddAddensamento dello strato.
- ΔEdVariazione con la profondità del modulo edometrico.

SEZIONI ASTE

Sezioni aste																					
N _{id}	Tp	Label	Dimensioni										v	A	Area per Taglio		Inerzia				
			B	H	Sp _w	L _w	Sp _{f,0}	L _{f,0}	Sp _{f,1}	L _{f,1}	L _{f,2}	L _{f,3}			A _{x,T}	A _{y,T}	I _x	I _T	I _y	I _{xy}	ΔΘI _{pr}
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		[cm²]	[cm²]	[cm²]	[cm⁴]	[cm⁴]	[cm⁴]	[cm⁴]	[°]	
001	▣	40x60	40	60	-	-	-	-	-	-	-	4	2.400	2.000	2.000	720.000	751.872	320.000	0	0,00	
002	▣	16x49	16	49	-	-	-	-	-	-	-	4	784	653	653	156.865	66.901	16.725	0	0,00	
003	L	L-80/11x50/1	80	50	11	39	11	69	-	-	-	8	1.309	782	536	243.501	52.796	816.931	-248.748	69,53	
004	●	Ø60	60	-	-	-	-	-	-	-	-	-	2.827	2.545	2.545	636.173	1.272.345	636.173	0	0,00	
005	L	L-80/11x50/1	80	50	11	39	11	69	-	-	-	8	1.309	782	536	243.501	52.796	816.931	248.748	290,47	

LEGENDA:

- N_{id}Numero identificativo della sezione.
- TpTipo di sezione.
- LabelIdentificativo della sezione come indicato nelle carpenterie.
- BBase/Diametro/Raggio.
- HAltezza/Lato/Altezza di colmo.
- Sp_wSpessore anima.
- L_wLunghezza anima.
- Sp_{f,0}Spessore ala 0.
- L_{f,0}Lunghezza ala 0.
- Sp_{f,1}Spessore ala 1.
- L_{f,1}Lunghezza ala 1.
- L_{f,2}Lunghezza ala 2.
- L_{f,3}Lunghezza ala 3.
- vNel caso di sezioni poligonali, indica il numero dei vertici della sezione.
- AArea della sezione.
- ΔΘI_{pr}Rotazione degli assi principali d'inerzia rispetto agli assi X, Y, espresse in gradi sessadecimali.
- InerziaInerzie della sezione rispetto agli assi.

ANALISI CARICHI

Analisi carichi								
N _{id}	T. C.	Descrizione del Carico	Tipologie di Carico	Peso Proprio		Permanente NON Strutturale		Carico Neve
				Descrizione	PP	Descrizione	PNS	

										[N/m ²]
001	S	LatCem Tribune	Locali Pubblici	Solaio di tipo tradizionale latero-cementizio di spessore 25 cm (20+5)	3.530	Pavimento e sottofondo	1.060	Ambienti suscettibili di grande affollamento: musei, sale da ballo, palestre, tribune, sale da concerto, palasport, ecc. (Cat. C3 – Tab. 3.1.II - DM 14.01.2008)	5.000	0
002	S	LatCem Balcone H20	Abitazioni	Solaio di tipo tradizionale latero-cementizio di spessore 20 cm (16+4)	2.800	Pavimento, sottofondo e intonaco inferiore	1.360	Balconi, ballatoi e scale comuni (Cat. C2 – Tab. 3.1.II - DM 14.01.2008)	4.000	0

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo dell'analisi di carico.

T. C. Identificativo del tipo di carico: [S] = Superficiale - [L] = Lineare - [C] = Concentrato.

PP, PNS, SA Valori, rispettivamente, del Peso Proprio, del Sovraccarico Permanente NON strutturale, del Sovraccarico Accidentale. Secondo il tipo di carico indicato nella colonna "T.C." ("S" - "L" - "C"), i valori riportati nelle colonne "PP", "PNS" e "SA", sono espressi in [N/m²] per carichi Superficiali, [N/m] per carichi Lineari, [N] per carichi Concentrati.

TIPOLOGIE DI CARICO

Tipologie di carico							
N _{id}	Descrizione	F+E	+/- F	CDC	ψ ₀	ψ ₁	ψ ₂
0001	Carico Permanente	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0002	Permanenti NON Strutturali	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0003	Abitazioni	SI	NO	Media	0,70	0,50	0,30
0004	Locali Pubblici	SI	NO	Media	0,70	0,70	0,60
0005	Sisma X	NO	NO	Media	1,00	1,00	1,00
0006	Sisma Y	NO	NO	Media	1,00	1,00	1,00
0007	Sisma Z	NO	NO	Media	1,00	1,00	1,00
0008	Sisma Ecc.X	NO	NO	Media	1,00	1,00	1,00
0009	Sisma Ecc.Y	NO	NO	Media	1,00	1,00	1,00

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo della Tipologia di Carico.

F+E Indica se la tipologia di carico considerata è AGENTE con il sisma.

+/- F Indica se la tipologia di carico è ALTERNATA (cioè considerata due volte con segno opposto) o meno.

CDC Indica la classe di durata del carico.

NOTA: dato significativo solo per elementi in materiale legnoso.

ψ₀ Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLU e SLE (carichi rari).

ψ₁ Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (carichi frequenti).

ψ₂ Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (carichi frequenti e quasi permanenti).

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche				
IdComb	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04
	Carico Permanente	Permanenti NON Strutturali	Abitazioni	Locali Pubblici
01	1,00	0,00	0,00	0,00
02	1,00	0,00	0,00	1,05
03	1,00	0,00	1,05	0,00
04	1,00	0,00	1,05	1,05
05	1,00	1,50	0,00	0,00
06	1,00	1,50	0,00	1,05
07	1,00	1,50	1,05	0,00
08	1,00	1,50	1,05	1,05
09	1,00	0,00	1,50	0,00
10	1,00	0,00	1,50	1,05
11	1,00	1,50	1,50	0,00
12	1,00	1,50	1,50	1,05
13	1,00	0,00	0,00	1,50
14	1,00	0,00	1,05	1,50
15	1,00	1,50	0,00	1,50
16	1,00	1,50	1,05	1,50
17	1,30	0,00	0,00	0,00
18	1,30	0,00	0,00	1,05
19	1,30	0,00	1,05	0,00
20	1,30	0,00	1,05	1,05
21	1,30	1,50	0,00	0,00
22	1,30	1,50	0,00	1,05
23	1,30	1,50	1,05	0,00
24	1,30	1,50	1,05	1,05
25	1,30	0,00	1,50	0,00
26	1,30	0,00	1,50	1,05
27	1,30	1,50	1,50	0,00
28	1,30	1,50	1,50	1,05
29	1,30	0,00	0,00	1,50
30	1,30	0,00	1,05	1,50
31	1,30	1,50	0,00	1,50
32	1,30	1,50	1,05	1,50

LEGENDA:

SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche				
IdComb	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Abitazioni	CC 04 Locali Pubblici
IdComb CC	Numero identificativo della Combinazione di Carico. Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella. CC 01= Carico Permanente CC 02= Permanenti NON Strutturali CC 03= Abitazioni CC 04= Locali Pubblici			

SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche				
IdComb	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Abitazioni	CC 04 Locali Pubblici
01	1,00	1,00	0,30	0,60

LEGENDA:

IdComb CC	Numero identificativo della Combinazione di Carico. Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella. CC 01= Carico Permanente CC 02= Permanenti NON Strutturali CC 03= Abitazioni CC 04= Locali Pubblici
--------------	-----------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------

COMBINAZIONI SISMICHE

Alle combinazioni riportate nella precedente tabella è stato aggiunto l'effetto del sisma secondo la formula (3.2.16) riportata al punto 3.2.4 del D.M. 14-01-2008. L'azione sismica è stata considerata come caratterizzata da tre componenti traslazionali lungo i tre assi globali X, Y e Z; la risposta della struttura è stata calcolata separatamente per i tre effetti e quindi combinata secondo la seguente espressione simbolica:

$$\alpha = \alpha_i + 0,3 \cdot \alpha_{ii} + 0,3 \cdot \alpha_{iii}$$

con α effetto totale dell'azione sismica, α_i , α_{ii} e α_{iii} azioni sismiche nelle tre direzioni. E' stata effettuata una rotazione degli indici e dei segni, per cui le combinazioni totali generate sono le:

(con α'_p sollecitazione dovuta alla combinazione delle condizioni statiche e α sollecitazione dovuta al sisma; in particolare α_x , α_y , α_z , α_{ex} , α_{ey} sono rispettivamente le sollecitazioni dovute al sisma agente in direzione x, in direzioni y, in direzione z, per eccentricità accidentale positiva in direzione x e per eccentricità accidentale positiva in direzione y)

- 1) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_z$; 2) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 3) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_z$; 4) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 5) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_z$; 6) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 7) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_z$; 8) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 9) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_z$; 10) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 11) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_z$; 12) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 13) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_z$; 14) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 15) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_z$; 16) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 17) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_z$; 18) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 19) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_z$; 20) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 21) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_z$; 22) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 23) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_z$; 24) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 25) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_z$; 26) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 27) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_z$; 28) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 29) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_z$; 30) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 31) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_z$; 32) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot \alpha_z$;
- 33) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$; 34) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$;
- 35) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$; 36) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$;
- 37) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$; 38) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$;
- 39) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$; 40) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$;
- 41) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$; 42) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$;
- 43) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$; 44) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y + \alpha_{ey})$;
- 45) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$; 46) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$;
- 47) $\alpha'_p + \alpha_z + 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$; 48) $\alpha'_p + \alpha_z - 0,3 \cdot (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0,3 \cdot (\alpha_y - \alpha_{ey})$.

Nel caso di verifiche effettuate con sollecitazioni composte, per tenere conto del fatto che le sollecitazioni sismiche sono state ricavate come CQC delle sollecitazioni derivanti dai modi di vibrazione, dette N, Mx, My, Tx e Ty le sollecitazioni dovute al sisma, per ognuna delle combinazioni precedenti, sono state ricavate 32 combinazioni di carico permutando nel seguente modo i segni delle sollecitazioni derivanti dal sisma:

- 1) N, Mx, My, Tx e Ty; 2) N, Mx, -My, Tx e Ty; 3) N, -Mx, My, Tx e Ty; 4) N, -Mx, -My, Tx e Ty; 5) -N, Mx, My, Tx e Ty; 6) -N, Mx, -My, Tx e Ty; 7) -N, -Mx, My, Tx e Ty; 8) -N, -Mx, -My, Tx e Ty; 9) N, Mx, My, Tx e -Ty; 10) N, Mx, -My, Tx e -Ty; 11) N, -Mx, My, Tx e -Ty; 12) N, -Mx, -My, Tx e -Ty; 13) -N, Mx, My, Tx e -Ty; 14) -N, Mx, -My, Tx e -Ty; 15) -N, -Mx, My, Tx e -Ty; 16) -N, -Mx, -My, Tx e -Ty; 17) N, Mx, My, -Tx e Ty; 18) N, Mx, -My, -Tx e Ty; 19) N, -Mx, My, -Tx e Ty; 20) N, -Mx, -My, -Tx e Ty; 21) -N, Mx, My, -Tx e Ty; 22) -N, Mx, -My, -Tx e Ty; 23) -N, -Mx, My, -Tx e Ty; 24) -N, -Mx, -My, -Tx e Ty; 25) N, Mx, My, -Tx e -Ty; 26) N, Mx, -My, -Tx e -Ty; 27) N, -Mx, My, -Tx e -Ty; 28) N, -Mx, -My, -Tx e -Ty; 29) -N, Mx, My, -Tx e -Ty; 30) -N, Mx, -My, -Tx e -Ty; 31) -N, -Mx, My, -Tx e -Ty; 32) -N, -Mx, -My, -Tx e -Ty.

SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)

SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)				
IdComb	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Abitazioni	CC 04 Locali Pubblici
01	1,00	1,00	0,70	0,70

SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)				
IdComb	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Abitazioni	CC 04 Locali Pubblici
02	1,00	1,00	1,00	0,70
03	1,00	1,00	0,70	1,00

LEGENDA:

IdComb Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
CC 01= Carico Permanente
CC 02= Permanenti NON Strutturali
CC 03= Abitazioni
CC 04= Locali Pubblici

SERVIZIO(SLE): Frequente

SERVIZIO(SLE): Frequente				
IdComb	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Abitazioni	CC 04 Locali Pubblici
01	1,00	1,00	0,30	0,60
02	1,00	1,00	0,50	0,60
03	1,00	1,00	0,30	0,70

LEGENDA:

IdComb Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
CC 01= Carico Permanente
CC 02= Permanenti NON Strutturali
CC 03= Abitazioni
CC 04= Locali Pubblici

SERVIZIO(SLE): Quasi permanente

SERVIZIO(SLE): Quasi permanente				
IdComb	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Abitazioni	CC 04 Locali Pubblici
01	1,00	1,00	0,30	0,60

LEGENDA:

IdComb Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
CC 01= Carico Permanente
CC 02= Permanenti NON Strutturali
CC 03= Abitazioni
CC 04= Locali Pubblici

DATI GENERALI ANALISI SISMICA

Dati generali analisi sismica											
Ang [°]	NV	CD	MP	Dir	TS	EcA	IrTmp	C.S.T.	RP	RH	ξ
0	100	B	ca	X Y	[T +C] [T +C]	S	N	C	SI	SI	5

LEGENDA:

Ang Direzione di una componente dell'azione sismica rispetto all'asse X (sistema di riferimento globale); la seconda componente dell'azione sismica e' assunta con direzione ruotata di 90 gradi rispetto alla prima.

NV Nel caso di analisi dinamica, indica il numero di modi di vibrazione considerati.

CD Classe di duttilità: [A] = Alta - [B] = Bassa - [ND] = Non Dissipativa - [-] = Nessuna.

MP Tipo di struttura sismo-resistente prevalente: [ca] = calcestruzzo armato - [caOld] = calcestruzzo armato esistente - [muOld] = muratura esistente - [muNew] = muratura nuova - [muArm] = muratura armata - [ac] = acciaio.

Dir Direzione del sisma.

TS Tipologia della struttura:
Cemento armato: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [P] = Pareti accoppiate o miste equivalenti a pareti - [2P NC] = Due pareti per direzione non accoppiate - [P NC] = Pareti non accoppiate - [DT] = Deformabili torsionalmente - [PI] = Pendolo inverso - [PM] = Pendolo inverso intelaiate monopiano;
Muratura: [P] = un solo piano - [PP] = più di un piano;
Acciaio: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [CT] = controventi concentrici diagonale tesa - [CV] = controventi concentrici a V - [M] = mensola o pendolo inverso - [TT] = telaio con tamponature.

EcA Eccentricità accidentale: [S] = considerata come condizione di carico statica aggiuntiva - [N] = Considerata come incremento delle sollecitazioni.

IrTmp Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [SI] = Distribuzione tamponamenti irregolare fortemente - [NO] = Distribuzione tamponamenti regolare.

C.S.T. Categoria di sottosuolo: [A] = Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi - [B] = Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti - [D] = Deposit di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti - [E] = Terreni dei sottosuoli di tipo C o D per spessore non superiore a 20 m - [S1] = Deposit di terreni caratterizzati da valori di $V_{s,30}$ inferiori a 100 m/s (ovvero $10 < c_{u,30} < 20$ kPa), che includono uno strato di almeno 8 m di terreni a grana fina di bassa consistenza, oppure che includono almeno 3 m di torba o di argille altamente organiche - [S2] = Deposit di terreni suscettibili di liquefazione, di argille sensitive o qualsiasi altra categoria di sottosuolo non classificabile nei tipi precedenti.

RP Regolarità in pianta: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare.

RH Regolarità in altezza: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare.

ξ Coefficiente viscoso equivalente.

NOTE [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.

DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI STRUTTURA

Dir. X				Dir. Y				Fattori di struttura
q	q ₀	α_u/α_1	K _w	q	q ₀	α_u/α_1	K _w	Dir. Z q
3,300	3,30	1,10	-	3,300	3,30	1,10	-	1,500

LEGENDA:

q Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU (Fattore di struttura).
q₀ Valore di base.
 α_u/α_1 Rapporto di sovrarigidità.
K_w Fattore di riduzione di q₀.

Stato Limite	T _r	a _g /g	Amplif. Stratigrafica S _s	C _c	F ₀	T _c *	T _B	T _C	T _D
	[t]					[s]	[s]	[s]	[s]
SLO	45	0,0556	1,500	1,598	2,540	0,280	0,149	0,447	1,823
SLD	75	0,0751	1,500	1,598	2,475	0,280	0,149	0,448	1,900
SLV	712	0,2089	1,388	1,553	2,486	0,306	0,158	0,474	2,436
SLC	1462	0,2718	1,292	1,538	2,502	0,314	0,161	0,484	2,687

LEGENDA:

T_r Periodo di ritorno dell'azione sismica. [t] = anni.
a_g/g Coefficiente di accelerazione al suolo.
S_s Coefficienti di Amplificazione Stratigrafica allo SLO/SLD/SLV/SLC.
C_c Coefficienti di Amplificazione di T_c allo SLO/SLD/SLV/SLC.
F₀ Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale.
T_c* Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.
T_B Periodo di inizio del tratto accelerazione costante dello spettro di progetto.
T_C Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro di progetto.
T_D Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro di progetto.

CI Ed	V _N	V _R	Lat.	Long.	Q _g	CTop	S _T
	[t]	[t]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		
3	50	75	43.5325	13.5522	231	T1	1,00

LEGENDA:

CI Ed Classe dell'edificio.
Lat. Latitudine geografica del sito.
Long. Longitudine geografica del sito.
Q_g Altitudine geografica del sito.
CTop Categoria topografica (Vedi NOTE).
S_T Coefficiente di amplificazione topografica.
NOTE [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.
 Categoria topografica.
 T1: Superficie piana, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i ≤ 15°.
 T2: Pendii con inclinazione media i > 15°.
 T3: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media 15° ≤ i ≤ 30°.
 T4: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media i > 30°.

PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA

Dir	M _{Str}	M _{SLU}	M _{Ecc,SLU}	M _{SLD}	M _{Ecc,SLD}	%T.M _{Ecc}	ΣV _{E_d,SLU}
	[N·s/m]	[N·s/m]	[N·s/m]	[N·s/m]	[N·s/m]	[%]	[N]
X	418.289	346.292	346.280	346.292	346.280	100,00	911.728
Y	418.289	346.292	346.276	346.292	346.276	100,00	920.279
Z	418.289	0	0	0	0	100,00	0

LEGENDA:

Dir Direzione del sisma.
M_{Str} Massa complessiva della struttura.
M_{SLU} Massa eccitabile allo SLU.
M_{Ecc,SLU} Massa Eccitata dal sisma allo SLU.
M_{SLD} Massa eccitabile della struttura allo SLD, nelle direzioni X, Y, Z.
M_{Ecc,SLD} Massa Eccitata dal sisma allo SLD.
%T.M_{Ecc} Percentuale Totale di Masse Eccitate dal sisma.
ΣV_{E_d,SLU} Tagliante totale, alla base, per sisma allo SLU.

RIEPILOGO MODI DI VIBRAZIONE MODI DI VIBRAZIONE N.100

Sp _{tr}	T	a _{g,0}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
	[s]	[m/s ²]	[m/s ²]			[%]	[N·s/m]
Modo Vibrazione n. 1							
SLU-X	0,048	2,633	0,000	563,227	0,0328	91,61	317.224
SLU-Y	0,048	2,633	0,000	0,155	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,048	1,628	0,000	563,227	0,0328	91,61	317.224
SLD-Y	0,048	1,628	0,000	0,155	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,628	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,628	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 2							

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
SLU-X	0,042	2,658	0,000	-0,129	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,042	2,658	0,000	536,793	0,0244	83,21	288.146
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,042	1,567	0,000	-0,129	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,042	1,567	0,000	536,793	0,0244	83,21	288.146
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,567	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,567	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 3							
SLU-X	0,038	2,678	0,000	-0,437	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,038	2,678	0,000	213,973	0,0077	13,22	45.784
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,038	1,517	0,000	-0,437	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,038	1,517	0,000	213,973	0,0077	13,22	45.784
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,517	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,517	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 4							
SLU-X	0,029	2,716	0,000	136,247	0,0029	5,36	18.563
SLU-Y	0,029	2,716	0,000	-0,260	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,029	1,422	0,000	136,247	0,0029	5,36	18.563
SLD-Y	0,029	1,422	0,000	-0,260	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,422	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,422	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 5							
SLU-X	0,040	2,670	0,000	-76,129	-0,0030	1,67	5.796
SLU-Y	0,040	2,670	0,000	-2,547	-0,0001	0,00	6
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,040	1,537	0,000	-76,129	-0,0030	1,67	5.796
SLD-Y	0,040	1,537	0,000	-2,547	-0,0001	0,00	6
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,537	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,537	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 6							
SLU-X	0,032	2,702	0,000	-0,110	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,032	2,702	0,000	-51,756	-0,0014	0,77	2.679
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,032	1,458	0,000	-0,110	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,032	1,458	0,000	-51,756	-0,0014	0,77	2.679
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,458	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,458	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 7							
SLU-X	0,032	2,703	0,000	-0,284	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,032	2,703	0,000	48,033	0,0013	0,67	2.307
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,032	1,455	0,000	-0,284	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,032	1,455	0,000	48,033	0,0013	0,67	2.307
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,455	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,455	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 8							
SLU-X	0,040	2,667	0,000	44,448	0,0018	0,57	1.976
SLU-Y	0,040	2,667	0,000	-2,110	-0,0001	0,00	4
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,040	1,545	0,000	44,448	0,0018	0,57	1.976
SLD-Y	0,040	1,545	0,000	-2,110	-0,0001	0,00	4
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,545	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,545	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 9							
SLU-X	0,030	2,714	0,000	33,297	0,0007	0,32	1.109
SLU-Y	0,030	2,714	0,000	4,432	0,0001	0,01	20
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,030	1,427	0,000	33,297	0,0007	0,32	1.109
SLD-Y	0,030	1,427	0,000	4,432	0,0001	0,01	20
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,427	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,427	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 10							
SLU-X	0,020	2,757	0,000	-0,037	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,020	2,757	0,000	32,336	0,0003	0,30	1.046
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,020	1,321	0,000	-0,037	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,020	1,321	0,000	32,336	0,0003	0,30	1.046
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,321	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,321	0,000	-	-	-	-

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 11							
SLU-X	0,031	2,708	0,000	-2,490	-0,0001	0,00	6
SLU-Y	0,031	2,708	0,000	31,990	0,0008	0,30	1.023
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,031	1,444	0,000	-2,490	-0,0001	0,00	6
SLD-Y	0,031	1,444	0,000	31,990	0,0008	0,30	1.023
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,444	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,444	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 12							
SLU-X	0,030	2,712	0,000	-0,964	0,0000	0,00	1
SLU-Y	0,030	2,712	0,000	23,593	0,0005	0,16	557
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,030	1,433	0,000	-0,964	0,0000	0,00	1
SLD-Y	0,030	1,433	0,000	23,593	0,0005	0,16	557
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,433	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,433	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 13							
SLU-X	0,028	2,722	0,000	0,135	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,028	2,722	0,000	21,449	0,0004	0,13	460
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,028	1,408	0,000	0,135	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,028	1,408	0,000	21,449	0,0004	0,13	460
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,408	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,408	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 14							
SLU-X	0,023	2,743	0,000	0,678	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,023	2,743	0,000	21,397	0,0003	0,13	458
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,023	1,357	0,000	0,678	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,023	1,357	0,000	21,397	0,0003	0,13	458
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,357	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,357	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 15							
SLU-X	0,022	2,746	0,000	20,399	0,0003	0,12	416
SLU-Y	0,022	2,746	0,000	-0,068	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,022	1,350	0,000	20,399	0,0003	0,12	416
SLD-Y	0,022	1,350	0,000	-0,068	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,350	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,350	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 16							
SLU-X	0,020	2,756	0,000	-2,047	0,0000	0,00	4
SLU-Y	0,020	2,756	0,000	20,129	0,0002	0,12	405
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,020	1,325	0,000	-2,047	0,0000	0,00	4
SLD-Y	0,020	1,325	0,000	20,129	0,0002	0,12	405
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,325	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,325	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 17							
SLU-X	0,023	2,742	0,000	-0,340	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,023	2,742	0,000	-19,030	-0,0003	0,10	362
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,023	1,359	0,000	-0,340	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,023	1,359	0,000	-19,030	-0,0003	0,10	362
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,359	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,359	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 18							
SLU-X	0,024	2,741	0,000	0,334	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,024	2,741	0,000	17,762	0,0003	0,09	316
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,024	1,362	0,000	0,334	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,024	1,362	0,000	17,762	0,0003	0,09	316
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,362	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,362	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 19							
SLU-X	0,025	2,733	0,000	0,348	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,025	2,733	0,000	17,489	0,0003	0,09	306
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,025	1,380	0,000	0,348	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,025	1,380	0,000	17,489	0,0003	0,09	306
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
Elast-X	-	1,380	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,380	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 20							
SLU-X	0,034	2,696	0,000	-0,332	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,034	2,696	0,000	16,523	0,0005	0,08	273
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,034	1,473	0,000	-0,332	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,034	1,473	0,000	16,523	0,0005	0,08	273
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,473	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,473	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 21							
SLU-X	0,030	2,710	0,000	-16,013	-0,0004	0,07	256
SLU-Y	0,030	2,710	0,000	-0,475	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,030	1,438	0,000	-16,013	-0,0004	0,07	256
SLD-Y	0,030	1,438	0,000	-0,475	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,438	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,438	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 22							
SLU-X	0,032	2,703	0,000	-1,576	0,0000	0,00	2
SLU-Y	0,032	2,703	0,000	15,330	0,0004	0,07	235
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,032	1,456	0,000	-1,576	0,0000	0,00	2
SLD-Y	0,032	1,456	0,000	15,330	0,0004	0,07	235
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,456	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,456	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 23							
SLU-X	0,020	2,758	0,000	-1,537	0,0000	0,00	2
SLU-Y	0,020	2,758	0,000	15,025	0,0001	0,07	226
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,020	1,320	0,000	-1,537	0,0000	0,00	2
SLD-Y	0,020	1,320	0,000	15,025	0,0001	0,07	226
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,320	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,320	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 24							
SLU-X	0,020	2,758	0,000	-1,405	0,0000	0,00	2
SLU-Y	0,020	2,758	0,000	-14,937	-0,0001	0,06	223
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,020	1,319	0,000	-1,405	0,0000	0,00	2
SLD-Y	0,020	1,319	0,000	-14,937	-0,0001	0,06	223
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,319	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,319	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 25							
SLU-X	0,020	2,756	0,000	-14,288	-0,0001	0,06	204
SLU-Y	0,020	2,756	0,000	0,007	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,020	1,325	0,000	-14,288	-0,0001	0,06	204
SLD-Y	0,020	1,325	0,000	0,007	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,325	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,325	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 26							
SLU-X	0,022	2,749	0,000	12,681	0,0002	0,05	161
SLU-Y	0,022	2,749	0,000	-6,137	-0,0001	0,01	38
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,022	1,343	0,000	12,681	0,0002	0,05	161
SLD-Y	0,022	1,343	0,000	-6,137	-0,0001	0,01	38
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,343	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,343	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 27							
SLU-X	0,022	2,747	0,000	1,995	0,0000	0,00	4
SLU-Y	0,022	2,747	0,000	12,616	0,0002	0,05	159
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,022	1,346	0,000	1,995	0,0000	0,00	4
SLD-Y	0,022	1,346	0,000	12,616	0,0002	0,05	159
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,346	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,346	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 28							
SLU-X	0,033	2,700	0,000	0,197	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,033	2,700	0,000	12,424	0,0003	0,04	154
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,033	1,463	0,000	0,197	0,0000	0,00	0

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
SLD-Y	0,033	1,463	0,000	12,424	0,0003	0,04	154
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,463	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,463	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 29							
SLU-X	0,021	2,754	0,000	0,115	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,021	2,754	0,000	12,413	0,0001	0,04	154
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,021	1,330	0,000	0,115	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,021	1,330	0,000	12,413	0,0001	0,04	154
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,330	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,330	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 30							
SLU-X	0,026	2,732	0,000	3,358	0,0001	0,00	11
SLU-Y	0,026	2,732	0,000	-10,280	-0,0002	0,03	106
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,026	1,384	0,000	3,358	0,0001	0,00	11
SLD-Y	0,026	1,384	0,000	-10,280	-0,0002	0,03	106
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,384	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,384	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 31							
SLU-X	0,029	2,716	0,000	10,139	0,0002	0,03	103
SLU-Y	0,029	2,716	0,000	4,606	0,0001	0,01	21
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,029	1,423	0,000	10,139	0,0002	0,03	103
SLD-Y	0,029	1,423	0,000	4,606	0,0001	0,01	21
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,423	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,423	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 32							
SLU-X	0,016	2,775	0,000	0,010	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,016	2,775	0,000	9,662	0,0001	0,03	93
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,016	1,278	0,000	0,010	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,016	1,278	0,000	9,662	0,0001	0,03	93
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,278	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,278	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 33							
SLU-X	0,018	2,763	0,000	0,175	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,018	2,763	0,000	-9,067	-0,0001	0,02	82
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,018	1,306	0,000	0,175	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,018	1,306	0,000	-9,067	-0,0001	0,02	82
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,306	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,306	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 34							
SLU-X	0,032	2,704	0,000	-5,708	-0,0001	0,01	33
SLU-Y	0,032	2,704	0,000	7,583	0,0002	0,02	58
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,032	1,453	0,000	-5,708	-0,0001	0,01	33
SLD-Y	0,032	1,453	0,000	7,583	0,0002	0,02	58
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,453	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,453	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 35							
SLU-X	0,015	2,779	0,000	0,084	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,015	2,779	0,000	7,432	0,0000	0,02	55
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,015	1,269	0,000	0,084	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,015	1,269	0,000	7,432	0,0000	0,02	55
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,269	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,269	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 36							
SLU-X	0,016	2,773	0,000	0,318	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,016	2,773	0,000	-7,223	0,0000	0,02	52
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,016	1,282	0,000	0,318	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,016	1,282	0,000	-7,223	0,0000	0,02	52
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,282	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,282	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 37							
SLU-X	0,013	2,789	0,000	-7,222	0,0000	0,02	52
SLU-Y	0,013	2,789	0,000	-0,290	0,0000	0,00	0

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,013	1,243	0,000	-7,222	0,0000	0,02	52
SLD-Y	0,013	1,243	0,000	-0,290	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,243	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,243	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 38							
SLU-X	0,022	2,748	0,000	3,309	0,0000	0,00	11
SLU-Y	0,022	2,748	0,000	7,080	0,0001	0,01	50
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,022	1,345	0,000	3,309	0,0000	0,00	11
SLD-Y	0,022	1,345	0,000	7,080	0,0001	0,01	50
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,345	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,345	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 39							
SLU-X	0,024	2,740	0,000	0,065	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,024	2,740	0,000	6,985	0,0001	0,01	49
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,024	1,365	0,000	0,065	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,024	1,365	0,000	6,985	0,0001	0,01	49
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,365	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,365	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 40							
SLU-X	0,020	2,756	0,000	6,572	0,0001	0,01	43
SLU-Y	0,020	2,756	0,000	5,955	0,0001	0,01	35
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,020	1,325	0,000	6,572	0,0001	0,01	43
SLD-Y	0,020	1,325	0,000	5,955	0,0001	0,01	35
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,325	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,325	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 41							
SLU-X	0,016	2,773	0,000	-0,387	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,016	2,773	0,000	6,528	0,0000	0,01	43
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,016	1,282	0,000	-0,387	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,016	1,282	0,000	6,528	0,0000	0,01	43
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,282	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,282	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 42							
SLU-X	0,017	2,771	0,000	0,140	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,017	2,771	0,000	-6,130	0,0000	0,01	38
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,017	1,287	0,000	0,140	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,017	1,287	0,000	-6,130	0,0000	0,01	38
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,287	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,287	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 43							
SLU-X	0,035	2,692	0,000	6,026	0,0002	0,01	36
SLU-Y	0,035	2,692	0,000	1,225	0,0000	0,00	2
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,035	1,483	0,000	6,026	0,0002	0,01	36
SLD-Y	0,035	1,483	0,000	1,225	0,0000	0,00	2
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,483	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,483	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 44							
SLU-X	0,014	2,784	0,000	5,768	0,0000	0,01	33
SLU-Y	0,014	2,784	0,000	0,014	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,014	1,255	0,000	5,768	0,0000	0,01	33
SLD-Y	0,014	1,255	0,000	0,014	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,255	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,255	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 45							
SLU-X	0,017	2,770	0,000	5,589	0,0000	0,01	31
SLU-Y	0,017	2,770	0,000	-0,607	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,017	1,291	0,000	5,589	0,0000	0,01	31
SLD-Y	0,017	1,291	0,000	-0,607	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,291	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,291	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 46							

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
SLU-X	0,032	2,705	0,000	-5,246	-0,0001	0,01	28
SLU-Y	0,032	2,705	0,000	-3,685	-0,0001	0,00	14
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,032	1,451	0,000	-5,246	-0,0001	0,01	28
SLD-Y	0,032	1,451	0,000	-3,685	-0,0001	0,00	14
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,451	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,451	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 47							
SLU-X	0,022	2,750	0,000	4,629	0,0001	0,01	21
SLU-Y	0,022	2,750	0,000	5,157	0,0001	0,01	27
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,022	1,341	0,000	4,629	0,0001	0,01	21
SLD-Y	0,022	1,341	0,000	5,157	0,0001	0,01	27
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,341	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,341	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 48							
SLU-X	0,026	2,729	0,000	-3,002	-0,0001	0,00	9
SLU-Y	0,026	2,729	0,000	4,526	0,0001	0,01	20
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,026	1,392	0,000	-3,002	-0,0001	0,00	9
SLD-Y	0,026	1,392	0,000	4,526	0,0001	0,01	20
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,392	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,392	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 49							
SLU-X	0,018	2,765	0,000	4,092	0,0000	0,00	17
SLU-Y	0,018	2,765	0,000	-1,645	0,0000	0,00	3
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,018	1,302	0,000	4,092	0,0000	0,00	17
SLD-Y	0,018	1,302	0,000	-1,645	0,0000	0,00	3
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,302	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,302	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 50							
SLU-X	0,019	2,762	0,000	3,815	0,0000	0,00	15
SLU-Y	0,019	2,762	0,000	0,488	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,019	1,309	0,000	3,815	0,0000	0,00	15
SLD-Y	0,019	1,309	0,000	0,488	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,309	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,309	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 51							
SLU-X	0,010	2,801	0,000	-3,746	0,0000	0,00	14
SLU-Y	0,010	2,801	0,000	-0,029	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,010	1,214	0,000	-3,746	0,0000	0,00	14
SLD-Y	0,010	1,214	0,000	-0,029	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,214	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,214	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 52							
SLU-X	0,017	2,772	0,000	-0,318	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,017	2,772	0,000	3,705	0,0000	0,00	14
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,017	1,285	0,000	-0,318	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,017	1,285	0,000	3,705	0,0000	0,00	14
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,285	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,285	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 53							
SLU-X	0,025	2,736	0,000	-3,702	-0,0001	0,00	14
SLU-Y	0,025	2,736	0,000	0,580	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,025	1,374	0,000	-3,702	-0,0001	0,00	14
SLD-Y	0,025	1,374	0,000	0,580	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,374	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,374	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 54							
SLU-X	0,014	2,785	0,000	-0,007	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,014	2,785	0,000	-3,702	0,0000	0,00	14
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,014	1,254	0,000	-0,007	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,014	1,254	0,000	-3,702	0,0000	0,00	14
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,254	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,254	0,000	-	-	-	-

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 55							
SLU-X	0,011	2,797	0,000	0,138	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,011	2,797	0,000	3,637	0,0000	0,00	13
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,011	1,223	0,000	0,138	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,011	1,223	0,000	3,637	0,0000	0,00	13
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,223	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,223	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 56							
SLU-X	0,023	2,742	0,000	-0,630	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,023	2,742	0,000	3,530	0,0000	0,00	12
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,023	1,360	0,000	-0,630	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,023	1,360	0,000	3,530	0,0000	0,00	12
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,360	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,360	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 57							
SLU-X	0,017	2,770	0,000	-1,314	0,0000	0,00	2
SLU-Y	0,017	2,770	0,000	-3,487	0,0000	0,00	12
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,017	1,291	0,000	-1,314	0,0000	0,00	2
SLD-Y	0,017	1,291	0,000	-3,487	0,0000	0,00	12
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,291	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,291	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 58							
SLU-X	0,015	2,777	0,000	0,296	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,015	2,777	0,000	3,462	0,0000	0,00	12
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,015	1,273	0,000	0,296	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,015	1,273	0,000	3,462	0,0000	0,00	12
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,273	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,273	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 59							
SLU-X	0,011	2,795	0,000	3,318	0,0000	0,00	11
SLU-Y	0,011	2,795	0,000	0,112	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,011	1,229	0,000	3,318	0,0000	0,00	11
SLD-Y	0,011	1,229	0,000	0,112	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,229	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,229	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 60							
SLU-X	0,033	2,700	0,000	3,274	0,0001	0,00	11
SLU-Y	0,033	2,700	0,000	-3,160	-0,0001	0,00	10
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,033	1,464	0,000	3,274	0,0001	0,00	11
SLD-Y	0,033	1,464	0,000	-3,160	-0,0001	0,00	10
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,464	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,464	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 61							
SLU-X	0,009	2,805	0,000	-0,006	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,009	2,805	0,000	-3,271	0,0000	0,00	11
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,009	1,204	0,000	-0,006	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,009	1,204	0,000	-3,271	0,0000	0,00	11
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,204	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,204	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 62							
SLU-X	0,013	2,789	0,000	3,221	0,0000	0,00	10
SLU-Y	0,013	2,789	0,000	-0,629	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,013	1,243	0,000	3,221	0,0000	0,00	10
SLD-Y	0,013	1,243	0,000	-0,629	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,243	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,243	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 63							
SLU-X	0,018	2,765	0,000	-1,773	0,0000	0,00	3
SLU-Y	0,018	2,765	0,000	-3,213	0,0000	0,00	10
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,018	1,303	0,000	-1,773	0,0000	0,00	3
SLD-Y	0,018	1,303	0,000	-3,213	0,0000	0,00	10
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
Elast-X	-	1,303	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,303	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 64							
SLU-X	0,011	2,796	0,000	-3,212	0,0000	0,00	10
SLU-Y	0,011	2,796	0,000	0,119	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,011	1,226	0,000	-3,212	0,0000	0,00	10
SLD-Y	0,011	1,226	0,000	0,119	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,226	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,226	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 65							
SLU-X	0,013	2,788	0,000	0,106	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,013	2,788	0,000	-3,053	0,0000	0,00	9
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,013	1,247	0,000	0,106	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,013	1,247	0,000	-3,053	0,0000	0,00	9
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,247	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,247	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 66							
SLU-X	0,009	2,806	0,000	0,063	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,009	2,806	0,000	2,929	0,0000	0,00	9
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,009	1,202	0,000	0,063	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,009	1,202	0,000	2,929	0,0000	0,00	9
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,202	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,202	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 67							
SLU-X	0,010	2,799	0,000	2,833	0,0000	0,00	8
SLU-Y	0,010	2,799	0,000	-0,042	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,010	1,219	0,000	2,833	0,0000	0,00	8
SLD-Y	0,010	1,219	0,000	-0,042	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,219	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,219	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 68							
SLU-X	0,012	2,794	0,000	0,191	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,012	2,794	0,000	-2,541	0,0000	0,00	6
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,012	1,231	0,000	0,191	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,012	1,231	0,000	-2,541	0,0000	0,00	6
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,231	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,231	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 69							
SLU-X	0,014	2,781	0,000	-2,397	0,0000	0,00	6
SLU-Y	0,014	2,781	0,000	0,019	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,014	1,262	0,000	-2,397	0,0000	0,00	6
SLD-Y	0,014	1,262	0,000	0,019	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,262	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,262	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 70							
SLU-X	0,013	2,787	0,000	2,333	0,0000	0,00	5
SLU-Y	0,013	2,787	0,000	0,046	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,013	1,249	0,000	2,333	0,0000	0,00	5
SLD-Y	0,013	1,249	0,000	0,046	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,249	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,249	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 71							
SLU-X	0,008	2,810	0,000	-0,015	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,008	2,810	0,000	-2,092	0,0000	0,00	4
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,008	1,191	0,000	-0,015	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,008	1,191	0,000	-2,092	0,0000	0,00	4
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,191	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,191	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 72							
SLU-X	0,024	2,739	0,000	-0,004	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,024	2,739	0,000	2,077	0,0000	0,00	4
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,024	1,367	0,000	-0,004	0,0000	0,00	0

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
SLD-Y	0,024	1,367	0,000	2,077	0,0000	0,00	4
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,367	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,367	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 73							
SLU-X	0,008	2,810	0,000	0,009	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,008	2,810	0,000	2,011	0,0000	0,00	4
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,008	1,191	0,000	0,009	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,008	1,191	0,000	2,011	0,0000	0,00	4
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,191	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,191	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 74							
SLU-X	0,009	2,806	0,000	-0,059	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,009	2,806	0,000	1,988	0,0000	0,00	4
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,009	1,202	0,000	-0,059	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,009	1,202	0,000	1,988	0,0000	0,00	4
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,202	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,202	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 75							
SLU-X	0,012	2,792	0,000	-0,013	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,012	2,792	0,000	-1,955	0,0000	0,00	4
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,012	1,237	0,000	-0,013	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,012	1,237	0,000	-1,955	0,0000	0,00	4
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,237	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,237	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 76							
SLU-X	0,011	2,797	0,000	1,943	0,0000	0,00	4
SLU-Y	0,011	2,797	0,000	0,044	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,011	1,224	0,000	1,943	0,0000	0,00	4
SLD-Y	0,011	1,224	0,000	0,044	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,224	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,224	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 77							
SLU-X	0,008	2,810	0,000	-0,026	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,008	2,810	0,000	1,871	0,0000	0,00	4
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,008	1,192	0,000	-0,026	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,008	1,192	0,000	1,871	0,0000	0,00	4
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,192	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,192	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 78							
SLU-X	0,008	2,811	0,000	0,038	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,008	2,811	0,000	1,833	0,0000	0,00	3
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,008	1,190	0,000	0,038	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,008	1,190	0,000	1,833	0,0000	0,00	3
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,190	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,190	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 79							
SLU-X	0,017	2,769	0,000	1,794	0,0000	0,00	3
SLU-Y	0,017	2,769	0,000	0,735	0,0000	0,00	1
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,017	1,294	0,000	1,794	0,0000	0,00	3
SLD-Y	0,017	1,294	0,000	0,735	0,0000	0,00	1
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,294	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,294	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 80							
SLU-X	0,020	2,759	0,000	0,736	0,0000	0,00	1
SLU-Y	0,020	2,759	0,000	1,583	0,0000	0,00	3
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,020	1,318	0,000	0,736	0,0000	0,00	1
SLD-Y	0,020	1,318	0,000	1,583	0,0000	0,00	3
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,318	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,318	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 81							
SLU-X	0,010	2,799	0,000	-0,853	0,0000	0,00	1
SLU-Y	0,010	2,799	0,000	-1,559	0,0000	0,00	2

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,010	1,219	0,000	-0,853	0,0000	0,00	1
SLD-Y	0,010	1,219	0,000	-1,559	0,0000	0,00	2
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,219	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,219	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 82							
SLU-X	0,009	2,805	0,000	1,516	0,0000	0,00	2
SLU-Y	0,009	2,805	0,000	0,114	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,009	1,204	0,000	1,516	0,0000	0,00	2
SLD-Y	0,009	1,204	0,000	0,114	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,204	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,204	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 83							
SLU-X	0,009	2,804	0,000	1,444	0,0000	0,00	2
SLU-Y	0,009	2,804	0,000	-0,484	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,009	1,207	0,000	1,444	0,0000	0,00	2
SLD-Y	0,009	1,207	0,000	-0,484	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,207	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,207	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 84							
SLU-X	0,021	2,751	0,000	1,375	0,0000	0,00	2
SLU-Y	0,021	2,751	0,000	-0,129	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,021	1,337	0,000	1,375	0,0000	0,00	2
SLD-Y	0,021	1,337	0,000	-0,129	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,337	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,337	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 85							
SLU-X	0,007	2,814	0,000	-0,023	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,007	2,814	0,000	1,347	0,0000	0,00	2
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,007	1,182	0,000	-0,023	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,007	1,182	0,000	1,347	0,0000	0,00	2
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,182	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,182	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 86							
SLU-X	0,006	2,818	0,000	-0,057	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,006	2,818	0,000	-1,331	0,0000	0,00	2
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,006	1,172	0,000	-0,057	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,006	1,172	0,000	-1,331	0,0000	0,00	2
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,172	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,172	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 87							
SLU-X	0,021	2,751	0,000	-0,550	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,021	2,751	0,000	-1,324	0,0000	0,00	2
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,021	1,337	0,000	-0,550	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,021	1,337	0,000	-1,324	0,0000	0,00	2
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,337	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,337	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 88							
SLU-X	0,020	2,758	0,000	-0,641	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,020	2,758	0,000	-1,323	0,0000	0,00	2
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,020	1,319	0,000	-0,641	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,020	1,319	0,000	-1,323	0,0000	0,00	2
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,319	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,319	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 89							
SLU-X	0,009	2,805	0,000	-0,142	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,009	2,805	0,000	1,291	0,0000	0,00	2
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,009	1,203	0,000	-0,142	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,009	1,203	0,000	1,291	0,0000	0,00	2
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,203	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,203	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 90							

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
SLU-X	0,012	2,793	0,000	-0,041	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,012	2,793	0,000	-1,271	0,0000	0,00	2
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,012	1,234	0,000	-0,041	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,012	1,234	0,000	-1,271	0,0000	0,00	2
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,234	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,234	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 91							
SLU-X	0,006	2,819	0,000	-0,199	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,006	2,819	0,000	-1,241	0,0000	0,00	2
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,006	1,169	0,000	-0,199	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,006	1,169	0,000	-1,241	0,0000	0,00	2
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,169	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,169	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 92							
SLU-X	0,005	2,823	0,000	0,031	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,005	2,823	0,000	1,239	0,0000	0,00	2
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,005	1,161	0,000	0,031	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,005	1,161	0,000	1,239	0,0000	0,00	2
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,161	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,161	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 93							
SLU-X	0,013	2,787	0,000	0,019	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,013	2,787	0,000	-1,221	0,0000	0,00	1
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,013	1,250	0,000	0,019	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,013	1,250	0,000	-1,221	0,0000	0,00	1
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,250	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,250	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 94							
SLU-X	0,007	2,815	0,000	-0,248	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,007	2,815	0,000	1,220	0,0000	0,00	1
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,007	1,179	0,000	-0,248	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,007	1,179	0,000	1,220	0,0000	0,00	1
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,179	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,179	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 95							
SLU-X	0,008	2,810	0,000	-0,060	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,008	2,810	0,000	-1,196	0,0000	0,00	1
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,008	1,191	0,000	-0,060	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,008	1,191	0,000	-1,196	0,0000	0,00	1
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,191	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,191	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 96							
SLU-X	0,012	2,794	0,000	-0,086	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,012	2,794	0,000	-1,139	0,0000	0,00	1
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,012	1,232	0,000	-0,086	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,012	1,232	0,000	-1,139	0,0000	0,00	1
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,232	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,232	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 97							
SLU-X	0,008	2,811	0,000	0,033	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,008	2,811	0,000	-1,119	0,0000	0,00	1
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,008	1,190	0,000	0,033	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,008	1,190	0,000	-1,119	0,0000	0,00	1
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,190	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,190	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 98							
SLU-X	0,011	2,795	0,000	-1,112	0,0000	0,00	1
SLU-Y	0,011	2,795	0,000	-0,028	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,011	1,228	0,000	-1,112	0,0000	0,00	1
SLD-Y	0,011	1,228	0,000	-0,028	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,228	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,228	0,000	-	-	-	-

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 99							
SLU-X	0,016	2,774	0,000	-0,240	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,016	2,774	0,000	1,112	0,0000	0,00	1
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,016	1,281	0,000	-0,240	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,016	1,281	0,000	1,112	0,0000	0,00	1
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,281	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,281	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 100							
SLU-X	0,010	2,802	0,000	-1,090	0,0000	0,00	1
SLU-Y	0,010	2,802	0,000	-0,093	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,265	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,010	1,212	0,000	-1,090	0,0000	0,00	1
SLD-Y	0,010	1,212	0,000	-0,093	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,272	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,212	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,212	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,265	-	-	-	-

- LEGENDA:**
- Sptr** Spettro di risposta considerato.
- T** Periodo del Modo di vibrazione.
- a_{g,o}** Valore dell'Accelerazione Spettrale Orizzontale, riferita al corrispondente periodo.
- a_{g,v}** Valore dell'Accelerazione Spettrale Verticale, riferita al corrispondente periodo.
- Γ** Coefficiente di partecipazione.
- CM** Coefficiente modale del modo di vibrazione.
- %M.M** Percentuale di mobilitazione delle masse nel modo di vibrazione.
- M_{Ecc}** Massa Eccitata nel modo di vibrazione.
- SLU-X** Spettro di progetto allo S.L. Ultimo per sisma in direzione X.
- SLU-Y** Spettro di progetto allo S.L. Ultimo per sisma in direzione Y.
- SLU-Z** Spettro di progetto allo S.L. Ultimo per sisma in direzione Z.
- SLD-X** Spettro di progetto allo S.L. di Danno per sisma in direzione X.
- SLD-Y** Spettro di progetto allo S.L. di Danno per sisma in direzione Y.
- SLD-Z** Spettro di progetto allo S.L. di Danno per sisma in direzione Z.
- Elast-X** Spettro Elastico per sisma in direzione X.
- Elast-Y** Spettro Elastico per sisma in direzione Y.
- Elast-Z** Spettro Elastico per sisma in direzione Z.

LIVELLI O PIANI

Livelli o piani																	
Id Lv	Descrizione	Z _{Lv}	H _{Lv}	Q _{ex,lv}	PR	Rd _{Temp}	Massa del piano			G _{st}		G _{SLU}		G _{SLD}		R _{SLU}	
		[m]	[m]	[m]			M _{L,St} [N·s²/m]	M _{L,SLU} [N·s²/m]	M _{L,SLD} [N·s²/m]	X [m]	Y [m]	X [m]	Y [m]	X [m]	Y [m]	X [m]	Y [m]
01	Piano Terra	0,00	3,00	3,00	NO	NO	182.492	149.402	149.402	25,98	16,08	25,97	16,09	25,97	16,09	0,00	0,00
02	Fondazione	0,00		0,00	NO	NO	235.801	196.891	196.891	25,93	13,13	25,93	13,12	25,93	13,12	0,00	0,00

- LEGENDA:**
- Id_{Lv}** Numero identificativo del livello o piano.
- Z_{Lv}** Quota di calpestio del livello o piano, relativa al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
- H_{Lv}** Altezza del livello o piano.
- Q_{ex,lv}** Quota dell'estradosso dell'impalcato del livello o piano.
- PR** Indica se l'impalcato (orizzontale) è considerato rigido nel calcolo: [SI] = Piano Rigido - [NO] = Piano non Rigido.
- Rd_{tmp}** In alternativa vedere tabella "Solai e Balconi" in quanto il comportamento rigido potrebbe essere stato assegnato ai singoli solai del livello.
Per i piani con riduzione dei tamponamenti, sono state incrementate le azioni di calcolo per gli elementi verticali (pilastri e pareti) di un fattore 1,4: [SI] = Piano con riduzione dei tamponamenti - [NO] = Piano senza riduzione dei tamponamenti.
- M_{L,St}** Massa del piano valutata in condizioni statiche.
- M_{L,SLU}** Massa del piano valutata allo SLU.
- M_{L,SLD}** Massa del piano valutata allo SLD.
- G_{st}** Coordinate del baricentro delle masse, valutate in condizioni statiche.
- G_{slu}** Coordinate del baricentro delle masse, valutate per SLU.
- G_{slD}** Coordinate del baricentro delle masse, valutate per SLD.
- R_{slu}** Coordinate del baricentro delle rigidzze, valutate per SLU.

TRAVI DI FONDAZIONE

Travi di fondazione																
Id _{Tr}	L _L	Id _{Sz}	Sezione		R _{tz}	V. Int.		B _{beam}	M _{trl}	Id _{Ter}	AA	Nd _i	Nd _f	Di _{Si-j}	Q _{LLI,i}	Clc Fnd
			Tp	Label		Iniz.	Fin.									
	[m]				[°sdc]									[m]	[m]	
Fondazione						Travata: Trave 55b-56b-57b-58b-59b-60b-61b-62b-63b (a)										
Trave 55b-56b	5,89	001	▣	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0028	0029	5,89	2,70	SI
Trave 56b-57b	5,89	001	▣	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0029	0048	5,89	2,70	SI
Trave 57b-58b	5,89	001	▣	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0048	0047	5,89	2,70	SI
Trave 58b-59b	5,89	001	▣	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0047	0007	5,89	2,70	SI
Trave 59b-60b	5,89	001	▣	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0007	0008	5,89	2,70	SI
Trave 60b-61b	5,89	001	▣	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0008	0009	5,89	2,70	SI
Trave 61b-62b	5,89	001	▣	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0009	0010	5,89	2,70	SI
Trave 62b-63b	5,89	001	▣	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0010	0011	5,89	2,70	SI
Fondazione						Travata: Trave 17b-18b-11b-12b-13b-14b-15b-16b-10b (a)										
Trave 17b-18b	5,89	001	▣	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0022	0034	5,89	-0,30	SI
Trave 18b-11b	5,89	001	▣	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0034	0001	5,89	-0,30	SI
Trave 11b-12b	5,89	001	▣	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0001	0002	5,89	-0,30	SI
Trave 12b-13b	5,89	001	▣	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0002	0003	5,89	-0,30	SI

Travi di fondazione																
Id _{Tr}	L _L	Id _{Sz}	Sezione	V. Int.		B _{beam}	M _{trl}	Id _{Ter}	AA	Nd _i	Nd _r	Dis _{i-j}	Q _{LLI,i}	Clc	Fnd	
	[m]		Label	R _{tz}	Iniz.	Fin.						[m]	[m]			
Trave 13b-14b	5,89	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0003	0004	5,89	-0,30	SI
Trave 14b-15b	5,89	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0004	0005	5,89	-0,30	SI
Trave 15b-16b	5,89	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0005	0021	5,89	-0,30	SI
Trave 16b-10b	5,90	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0021	0006	5,90	-0,30	SI
Fondazione					Travata: Trave 1b-2b-3b-4b-5b-6b-7b-8b-9b											
Trave 1b-2b	5,89	002	■	16x49	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0012	0013	5,89	-0,36	SI
Trave 2b-3b	5,89	002	■	16x49	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0013	0014	5,89	-0,36	SI
Trave 3b-4b	5,89	002	■	16x49	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0014	0015	5,89	-0,36	SI
Trave 4b-5b	5,89	002	■	16x49	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0015	0016	5,89	-0,36	SI
Trave 5b-6b	5,89	002	■	16x49	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0016	0017	5,89	-0,36	SI
Trave 6b-7b	5,89	002	■	16x49	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0017	0018	5,89	-0,36	SI
Trave 7b-8b	5,89	002	■	16x49	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0018	0019	5,89	-0,36	SI
Trave 8b-9b	5,89	002	■	16x49	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0019	0020	5,89	-0,36	SI
Fondazione					Travata: Trave 9b-10b-27b-36b-45b-54b-63b-72b											
Trave 9b-10b	1,79	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0020	0006	1,80	-0,30	SI
Trave 10b-27b	1,05	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0006	0064	0,95	-0,48	SI
Trave 27b-36b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0064	0063	0,85	0,24	SI
Trave 36b-45b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0063	0062	0,85	0,83	SI
Trave 45b-54b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0062	0061	0,85	1,43	SI
Trave 54b-63b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0061	0011	0,91	2,03	SI
Trave 63b-72b	1,36	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0011	0072	1,36	2,70	SI
Fondazione					Travata: Trave 7b-15b-23b-34b-43b-52b-61b-70b											
Trave 7b-15b	1,91	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0018	0005	1,92	-0,30	SI
Trave 15b-23b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0005	0056	0,85	-0,37	SI
Trave 23b-34b	0,90	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0056	0055	0,86	0,23	SI
Trave 34b-43b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0055	0054	0,85	0,84	SI
Trave 43b-52b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0054	0053	0,85	1,44	SI
Trave 52b-61b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0053	0009	0,91	2,04	SI
Trave 61b-70b	1,36	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0009	0069	1,36	2,70	SI
Fondazione					Travata: Trave 5b-13b-21b-32b-41b-50b-59b-68b											
Trave 5b-13b	1,91	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0016	0003	1,92	-0,30	SI
Trave 13b-21b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0003	0046	0,85	-0,37	SI
Trave 21b-32b	0,90	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0046	0045	0,86	0,23	SI
Trave 32b-41b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0045	0044	0,85	0,84	SI
Trave 41b-50b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0044	0043	0,85	1,44	SI
Trave 50b-59b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0043	0007	0,91	2,04	SI
Trave 59b-68b	1,36	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0007	0068	1,36	2,70	SI
Fondazione					Travata: Trave 3b-11b-24b-30b-39b-48b-57b-66b											
Trave 3b-11b	1,91	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0014	0001	1,92	-0,30	SI
Trave 11b-24b	0,89	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0001	0038	0,86	-0,36	SI
Trave 24b-30b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0038	0037	0,85	0,24	SI
Trave 30b-39b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0037	0036	0,85	0,84	SI
Trave 39b-48b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0036	0035	0,85	1,44	SI
Trave 48b-57b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0035	0048	0,91	2,04	SI
Trave 57b-66b	1,35	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0048	0066	1,35	2,70	SI
Fondazione					Travata: Trave 1b-17b-19b-28b-37b-46b-55b-64b											
Trave 1b-17b	1,91	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0012	0022	1,92	-0,30	SI
Trave 17b-19b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0022	0023	0,85	-0,35	SI
Trave 19b-28b	0,89	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0023	0024	0,86	0,24	SI
Trave 28b-37b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0024	0025	0,85	0,85	SI
Trave 37b-46b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0025	0026	0,85	1,45	SI
Trave 46b-55b	0,87	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0026	0028	0,91	2,05	SI
Trave 55b-64b	1,36	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0028	0027	1,36	2,70	SI
Fondazione					Travata: Trave 8b-16b											
Trave 8b-16b	1,91	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0019	0021	1,92	-0,30	SI
Fondazione					Travata: Trave 6b-14b											
Trave 6b-14b	1,91	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0017	0004	1,92	-0,30	SI
Fondazione					Travata: Trave 4b-12b											
Trave 4b-12b	1,91	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0015	0002	1,92	-0,30	SI
Fondazione					Travata: Trave 14b-22b-33b-42b-51b-60b-69b											
Trave 14b-22b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0004	0052	0,85	-0,36	SI
Trave 22b-33b	0,89	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0052	0051	0,86	0,23	SI
Trave 33b-42b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0051	0050	0,85	0,84	SI
Trave 42b-51b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0050	0049	0,85	1,44	SI
Trave 51b-60b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0049	0008	0,91	2,04	SI
Trave 60b-69b	1,36	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0008	0070	1,36	2,70	SI
Fondazione					Travata: Trave 12b-25b-31b-40b-49b-58b-67b											
Trave 12b-25b	0,89	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0002	0042	0,86	-0,36	SI
Trave 25b-31b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0042	0041	0,85	0,24	SI
Trave 31b-40b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0041	0040	0,85	0,84	SI
Trave 40b-49b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0040	0039	0,85	1,44	SI
Trave 49b-58b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0039	0047	0,91	2,04	SI
Trave 58b-67b	1,36	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0047	0067	1,36	2,70	SI
Fondazione					Travata: Trave 2b-18b-20b-29b-38b-47b-56b-65b											
Trave 2b-18b	1,91	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0013	0034	1,92	-0,30	SI
Trave 18b-20b	0,88	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0034	0033	0,85	-0,36	SI
Trave 20b-29b	0,90	001	■	40x60	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S									

Travi di fondazione																	
Id _{Tr}	L _{Li}	Sezione				V. Int.		B _{beam}	M _{trl}	Id _{Ter}	AA	Nd _i	Nd _f	Di _{Si-j}	Q _{LLI,i}	Clc Fnd	
		Id _{Sz}	Tp	Label	R _{tz}	Iniz.	Fin.										
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]		
Trave 35b-44b	0,88	001	▣	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0059	0058	0,85	0,84	SI	
Trave 44b-53b	0,88	001	▣	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0058	0057	0,85	1,44	SI	
Trave 53b-62b	0,88	001	▣	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0057	0010	0,91	2,04	SI	
Trave 62b-71b	1,36	001	▣	40x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	NO	001	T001	PCA	0010	0071	1,36	2,70	SI	

LEGENDA:

- Id_{Tr}**
Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- L_{Li}**
Lunghezza libera d'Inflessione.
- Id_{Sz}**
Identificativo della sezione, nella relativa tabella.
- Tp**
Tipo di sezione.
- Label**
Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.
- R_{tz}**
Angolo di rotazione della sezione.
- V. Int.**
Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi inferiore e superiore del pilastro, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente lungo gli assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli assi 1, 2 e 3 (Assi 1, 2, 3: riferimento locale). Il carattere " S " o " N " indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è presente o assente.
- B_{beam}**
[SI] = Nella valutazione della superficie di contatto con il terreno della trave di fondazione, non si considera la presenza del "magrone" aggettante rispetto alla base della sezione
- M_{trl}**
Identificativo del materiale.
- Id_{Ter}**
Identificativo del terreno, nella relativa tabella.
- AA**
Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Ordinarie (Poco aggressivo) - [MDA] = Aggressive (Moderatamente aggressivo) - [MLA] = Molto aggressive.
- Nd_i**
Identificativo del nodo iniziale, nella relativa tabella.
- Nd_f**
Identificativo del nodo finale, nella relativa tabella.
- Di_{Si-j}**
Distanza tra il nodo iniziale e finale.
- Q_{LLI,i}**
Quota dell'estremo iniziale del tratto di trave libero d'inflettersi (Lunghezza Libera d'Inflessione), valutata rispetto al livello (piano) di appartenenza.
- Clc Fnd**
[SI] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).

PALI

Pali										
Id _{Pl}	Id _{Nd}	D _p	Sz	L _{pl}	M _{trl}	Tp Pl	Tcn pl	A	α	N _{In,Str}
		[cm]		[m]						
PALO9	00006	60	•	7,00	001	Trivellato	in opera	0,80	0,30	3
PALO18	00011	60	•	10,00	001	Trivellato	in opera	0,80	0,30	3
PALO17	00010	60	•	10,00	001	Trivellato	in opera	0,80	0,30	3
PALO16	00009	60	•	10,00	001	Trivellato	in opera	0,80	0,30	3
PALO15	00008	60	•	10,00	001	Trivellato	in opera	0,80	0,30	3
PALO14	00007	60	•	10,00	001	Trivellato	in opera	0,80	0,30	3
PALO13	00047	60	•	10,00	001	Trivellato	in opera	0,80	0,30	3
PALO12	00048	60	•	10,00	001	Trivellato	in opera	0,80	0,30	3
PALO11	00029	60	•	10,00	001	Trivellato	in opera	0,80	0,30	3
PALO10	00028	60	•	10,00	001	Trivellato	in opera	0,80	0,30	3
PALO8	00021	60	•	7,00	001	Trivellato	in opera	0,80	0,30	3
PALO7	00005	60	•	7,00	001	Trivellato	in opera	0,80	0,30	3
PALO6	00004	60	•	7,00	001	Trivellato	in opera	0,80	0,30	3
PALO5	00003	60	•	7,00	001	Trivellato	in opera	0,80	0,30	3
PALO4	00002	60	•	7,00	001	Trivellato	in opera	0,80	0,30	3
PALO3	00001	60	•	7,00	001	Trivellato	in opera	0,80	0,30	3
PALO2	00034	60	•	7,00	001	Trivellato	in opera	0,80	0,30	3
PALO1	00022	60	•	7,00	001	Trivellato	in opera	0,80	0,30	3

LEGENDA:

- Id_{Pl}**
Identificativo del palo.
- Id_{Nd}**
Identificativo del nodo in testa al palo.
- D_p**
Diametro del palo.
- Sz**
Sezione del palo.
- L_{pl}**
Lunghezza del palo.
- M_{trl}**
Identificativo del materiale.
- Tp Pl**
Tipologia di palo (Trivellato, Battuto).
- Tcn pl**
Tecnologia adottata (in opera, Prefabbricato).
- A**
Coefficiente di riduzione dell'attrito terreno/palo.
- α**
Coefficiente di riduzione legato alla coesione.
- N_{In,Str}**
Numero di indagini stratigrafiche significative.

SOLAI E BALCONI

Solai e Balconi													
Id _{El} m	Vertici del solaio	A _{El}	Sp	Tipologia	B _{tr}	TA	B _{pg}	Sp _{s,s} up	Sp _{s,i} nf	Rpt		PR	I
		[m²]	[cm]		[cm]		[cm]	[cm]	[cm]	N	b		
Piano Terra													
Fondazione													
001	1b-2b-18b-17b	7,63	24,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O
002	2b-3b-11b-18b	7,63	24,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O
003	12b-11b-3b-4b	7,63	24,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O
004	4b-5b-13b-12b	7,64	24,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O
005	5b-6b-14b-13b	7,63	24,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O
006	6b-7b-15b-14b	7,63	24,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O
007	16b-15b-7b-8b	7,63	24,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O
008	10b-16b-8b-9b	7,63	24,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O
Piano Terra													
Fondazione													
009	-	3,52	20,00	Balcone a soletta piena	-	NO	-			-	-	-	-
010	-	3,53	20,00	Balcone a soletta piena	-	NO	-			-	-	-	-
011	-	17,87	20,00	Balcone a soletta piena	-	NO	-			-	-	-	-

Solai e Balconi													
Id _{EI} m	Vertici del solaio	A _{EI}	Sp	Tipologia	B _{tr}	TA	B _{pg}	Sp _{s,s} up	Sp _{s,i} nf	Rpt		PR	I
		[m²]	[cm]		[cm]		[cm]	[cm]	N	b			
012	-	3,55	20,00	Balcone a soletta piena	-	NO	-	[cm]	[cm]	-	[cm]	-	-
013	-	3,56	20,00	Balcone a soletta piena	-	NO	-			-	-	-	-
014	-	3,56	20,00	Balcone a soletta piena	-	NO	-			-	-	-	-
015	-	3,51	20,00	Balcone a soletta piena	-	NO	-			-	-	-	-

LEGENDA:

- Id_{EIm}

Identificativo dell'elemento strutturale.
- A_{EI}

Superficie elemento.
- Sp

Spessore dell'elemento.
- B_{tr}

Larghezza dell'anima del travetto.
- TA

[SI] = Solaio realizzato con travetti accoppiati.
- B_{pg}

Larghezza della Pignatta.
- Sp_{s,sup}

Spessore della soletta superiore.
- Sp_{s,inf}

Spessore della soletta inferiore.
- PR

Indica se l'impalcato (orizzontale) è considerato rigido nel calcolo: [SI] = Piano Rigido - [NO] = Piano non Rigido.
- I

In alternativa vedere tabella “Solai e Balconi” in quanto il comportamento rigido potrebbe essere stato assegnato ai singoli solai del livello.
- I

[O]: Solaio orizzontale; [I]: Solaio inclinato.
- Rpt/n

Numero di rompitratta.
- Rpt/b

Larghezza rompitratta.

SOLAI - SEZIONI DI CALCOLO

Solai - Sezioni di calcolo														
Id _{Cmp}	L _{cmp} [cm]	Id _{sol}	Mtrl	Id _{Nd,i}	Id _{Nd,f}	V. Int _i	V. Int _f	Tp	Label	B [cm]	H [cm]	t _w [cm]	L _{FP,i} [cm]	L _{FP,j} [cm]
Fondazione				Sezione di calcolo Solaio Solai 0.1					Braccetti Rigidi: NO					
Travetto 2-1	1,39	0001	001	0002	0001	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	T	Ts-50/10x24/4	50	24	10	15	15

LEGENDA:

- Id_{Cmp}

Identificativo della campata.
- L_{cmp}

Luce libera della campata.
- Id_{sol}

Numero identificativo del solaio, nella relativa tabella.
- Mtrl

Identificativo del materiale.
- Id_{Nd,i/j}

Identificativo del nodo iniziale/finale della campata nella tabella "Solai - Nodi".
- V. Int_{i/f}

Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi iniziale e finale della campata, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente lungo gli Assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli Assi 1, 2 e 3. Il carattere " S " o " N " indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è Presente o Assente.
- Tp

Tipo di sezione.
- Label

Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.
- B

Larghezza travetto.
- H

Altezza travetto.
- t_w

Spessore anima.
- L_{FP,i}

Larghezza della fascia piena all'estremo iniziale della campata.
- L_{FP,j}

Larghezza della fascia piena all'estremo finale della campata.
- BR

[SI] = Calcolo eseguito utilizzando i "Braccetti Rigidi".

CARICHI SULLE TRAVI

Carichi sulle travi															
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
Fondazione			Travata: Trave 28b-29b-30b-31b-32b-33b-34b-35b-36b						Trave: Trave 28b-29b			Peso proprio			-3.272
L	CR001	004	G	0,00	0	0	-4.000	0	-	-	0,01	0	0	-4.000	0
Fondazione			Travata: Trave 28b-29b-30b-31b-32b-33b-34b-35b-36b						Trave: Trave 29b-30b			Peso proprio			-3.272
L	CR001	004	G	0,00	0	0	-4.000	0	-	-	0,00	0	0	-4.000	0
Fondazione			Travata: Trave 28b-29b-30b-31b-32b-33b-34b-35b-36b						Trave: Trave 30b-31b			Peso proprio			-3.272
L	CR001	004	G	0,00	0	0	-4.000	0	-	-	0,00	0	0	-4.000	0
Fondazione			Travata: Trave 28b-29b-30b-31b-32b-33b-34b-35b-36b						Trave: Trave 31b-32b			Peso proprio			-3.272
L	CR001	004	G	0,00	0	0	-4.000	0	-	-	0,00	0	0	-4.000	0
Fondazione			Travata: Trave 28b-29b-30b-31b-32b-33b-34b-35b-36b						Trave: Trave 32b-33b			Peso proprio			-3.272
L	CR001	004	G	0,00	0	0	-4.000	0	-	-	0,00	0	0	-4.000	0
Fondazione			Travata: Trave 28b-29b-30b-31b-32b-33b-34b-35b-36b						Trave: Trave 33b-34b			Peso proprio			-3.272
L	CR001	004	G	0,00	0	0	-4.000	0	-	-	0,00	0	0	-4.000	0
Fondazione			Travata: Trave 28b-29b-30b-31b-32b-33b-34b-35b-36b						Trave: Trave 34b-35b			Peso proprio			-3.272
L	CR001	004	G	0,00	0	0	-4.000	0	-	-	0,00	0	0	-4.000	0
Fondazione			Travata: Trave 28b-29b-30b-31b-32b-33b-34b-35b-36b						Trave: Trave 35b-36b			Peso proprio			-3.272
L	CR001	004	G	0,00	0	0	-4.000	0	-	-	0,00	0	0	-4.000	0
Fondazione			Travata: Trave 37b-38b-39b-40b-41b-42b-43b-44b-45b						Trave: Trave 37b-38b			Peso proprio			-3.272
L	CR001	004	G	0,00	0	0	-4.000	0	-	-	0,01	0	0	-4.000	0
Fondazione			Travata: Trave 37b-38b-39b-40b-41b-42b-43b-44b-45b						Trave: Trave 38b-39b			Peso proprio			-3.272
L	CR001	004	G	0,00	0	0	-4.000	0	-	-	0,00	0	0	-4.000	0
Fondazione			Travata: Trave 37b-38b-39b-40b-41b-42b-43b-44b-45b						Trave: Trave 39b-40b			Peso proprio			-3.272
L	CR001	004	G	0,00	0	0	-4.000	0	-	-	0,00	0	0	-4.000	0
Fondazione			Travata: Trave						Trave: Trave 40b-41b			Peso proprio			-3.272

Carichi sulle travi															
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
Fondazione			Travata: Trave 55b-56b-57b-58b-59b-60b-61b-62b-63b (a)					Trave: Trave 55b-56b			Peso proprio			-6.000	
L	CR002	001	G	0,20	0	0	0	0	-	-	5,05	0	0	-1.791	-931
L	CR003	002	G	0,20	0	0	0	0	-	-	5,05	0	0	-870	-452
L	CR004	003	G	0,20	0	0	0	0	-	-	5,05	0	0	-2.559	-1.330
L	CR002	001	G	0,84	0	0	-1.791	-931	-	-	0,84	0	0	-1.794	-934
L	CR003	002	G	0,84	0	0	-870	-452	-	-	0,84	0	0	-871	-453
L	CR004	003	G	0,84	0	0	-2.559	-1.330	-	-	0,84	0	0	-2.563	-1.334
L	CR002	001	G	5,05	0	0	-1.794	-934	-	-	0,20	0	0	0	0
L	CR003	002	G	5,05	0	0	-871	-453	-	-	0,20	0	0	0	0
L	CR004	003	G	5,05	0	0	-2.563	-1.334	-	-	0,20	0	0	0	0
Fondazione			Travata: Trave 55b-56b-57b-58b-59b-60b-61b-62b-63b (a)					Trave: Trave 56b-57b			Peso proprio			-6.000	
L	CR002	001	G	0,20	0	0	0	0	-	-	5,05	0	0	-1.795	-934
L	CR003	002	G	0,20	0	0	0	0	-	-	5,05	0	0	-872	-454
L	CR004	003	G	0,20	0	0	0	0	-	-	5,05	0	0	-2.564	-1.335
L	CR002	001	G	0,84	0	0	-1.795	-934	-	-	0,84	0	0	-1.798	-937
L	CR003	002	G	0,84	0	0	-872	-454	-	-	0,84	0	0	-873	-455
L	CR004	003	G	0,84	0	0	-2.564	-1.335	-	-	0,84	0	0	-2.568	-1.338
L	CR002	001	G	5,05	0	0	-1.798	-937	-	-	0,20	0	0	0	0
L	CR003	002	G	5,05	0	0	-873	-455	-	-	0,20	0	0	0	0
L	CR004	003	G	5,05	0	0	-2.568	-1.338	-	-	0,20	0	0	0	0
Fondazione			Travata: Trave 55b-56b-57b-58b-59b-60b-61b-62b-63b (a)					Trave: Trave 57b-58b			Peso proprio			-6.000	
L	CR002	001	G	0,20	0	0	0	0	-	-	5,05	0	0	-1.799	-938
L	CR003	002	G	0,20	0	0	0	0	-	-	5,05	0	0	-874	-456
L	CR004	003	G	0,20	0	0	0	0	-	-	5,05	0	0	-2.570	-1.340
L	CR002	001	G	0,84	0	0	-1.799	-938	-	-	0,84	0	0	-1.805	-943
L	CR003	002	G	0,84	0	0	-874	-456	-	-	0,84	0	0	-876	-457
L	CR004	003	G	0,84	0	0	-2.570	-1.340	-	-	0,84	0	0	-2.578	-1.346
L	CR002	001	G	5,05	0	0	-1.805	-943	-	-	0,20	0	0	0	0
L	CR003	002	G	5,05	0	0	-876	-457	-	-	0,20	0	0	0	0
L	CR004	003	G	5,05	0	0	-2.578	-1.346	-	-	0,20	0	0	0	0
Fondazione			Travata: Trave 55b-56b-57b-58b-59b-60b-61b-62b-63b (a)					Trave: Trave 58b-59b			Peso proprio			-6.000	
L	CR002	001	G	0,20	0	0	0	0	-	-	4,15	0	0	-4.320	-4.197
L	CR003	002	G	0,20	0	0	0	0	-	-	4,15	0	0	-2.098	-2.038
L	CR004	003	G	0,20	0	0	0	0	-	-	4,15	0	0	-6.171	-5.995
L	CR002	001	G	1,74	0	0	-4.320	-4.197	-	-	1,74	0	0	-4.322	-4.200
L	CR003	002	G	1,74	0	0	-2.098	-2.038	-	-	1,74	0	0	-2.099	-2.040
L	CR004	003	G	1,74	0	0	-6.171	-5.995	-	-	1,74	0	0	-6.174	-6.000
L	CR002	001	G	4,15	0	0	-4.322	-4.200	-	-	0,20	0	0	0	0
L	CR003	002	G	4,15	0	0	-2.099	-2.040	-	-	0,20	0	0	0	0
L	CR004	003	G	4,15	0	0	-6.174	-6.000	-	-	0,20	0	0	0	0
Fondazione			Travata: Trave 55b-56b-57b-58b-59b-60b-61b-62b-63b (a)					Trave: Trave 59b-60b			Peso proprio			-6.000	
L	CR002	001	G	0,20	0	0	0	0	-	-	4,14	0	0	-4.324	-4.204
L	CR003	002	G	0,20	0	0	0	0	-	-	4,14	0	0	-2.100	-2.042
L	CR004	003	G	0,20	0	0	0	0	-	-	4,14	0	0	-6.178	-6.006
L	CR002	001	G	1,74	0	0	-4.324	-4.204	-	-	1,75	0	0	-4.326	-4.207
L	CR003	002	G	1,74	0	0	-2.100	-2.042	-	-	1,75	0	0	-2.101	-2.043
L	CR004	003	G	1,74	0	0	-6.178	-6.006	-	-	1,75	0	0	-6.180	-6.010
L	CR002	001	G	4,14	0	0	-4.326	-4.207	-	-	0,20	0	0	0	0
L	CR003	002	G	4,14	0	0	-2.101	-2.043	-	-	0,20	0	0	0	0
L	CR004	003	G	4,14	0	0	-6.180	-6.010	-	-	0,20	0	0	0	0
Fondazione			Travata: Trave 55b-56b-57b-58b-59b-60b-61b-62b-63b (a)					Trave: Trave 60b-61b			Peso proprio			-6.000	
L	CR002	001	G	0,20	0	0	0	0	-	-	5,04	0	0	-1.806	-944
L	CR003	002	G	0,20	0	0	0	0	-	-	5,04	0	0	-877	-458
L	CR004	003	G	0,20	0	0	0	0	-	-	5,04	0	0	-2.580	-1.348
L	CR002	001	G	0,85	0	0	-1.806	-944	-	-	0,85	0	0	-1.811	-948
L	CR003	002	G	0,85	0	0	-877	-458	-	-	0,85	0	0	-879	-460
L	CR004	003	G	0,85	0	0	-2.580	-1.348	-	-	0,85	0	0	-2.587	-1.354
L	CR002	001	G	5,04	0	0	-1.811	-948	-	-	0,20	0	0	0	0
L	CR003	002	G	5,04	0	0	-879	-460	-	-	0,20	0	0	0	0
L	CR004	003	G	5,04	0	0	-2.587	-1.354	-	-	0,20	0	0	0	0
Fondazione			Travata: Trave 55b-56b-57b-58b-59b-60b-61b-62b-63b (a)					Trave: Trave 61b-62b			Peso proprio			-6.000	
L	CR002	001	G	0,20	0	0	0	0	-	-	5,04	0	0	-1.812	-949
L	CR003	002	G	0,20	0	0	0	0	-	-	5,04	0	0	-880	-461
L	CR004	003	G	0,20	0	0	0	0	-	-	5,04	0	0	-2.589	-1.356
L	CR002	001	G	0,85	0	0	-1.812	-949	-	-	0,85	0	0	-1.815	-951
L	CR003	002	G	0,85	0	0	-880	-461	-	-	0,85	0	0	-882	-462
L	CR004	003	G	0,85	0	0	-2.589	-1.356	-	-	0,85	0	0	-2.593	-1.359
L	CR002	001	G	5,04	0	0	-1.815	-951	-	-	0,20	0	0	0	0
L	CR003	002	G	5,04	0	0	-882	-462	-	-	0,20	0	0	0	0
L	CR004	003	G	5,04	0	0	-2.593	-1.359	-	-	0,20	0	0	0	0
Fondazione			Travata: Trave 55b-56b-57b-58b-59b-60b-61b-62b-63b (a)					Trave: Trave 62b-63b			Peso proprio			-6.000	
L	CR002	001	G	0,20	0	0	0	0	-	-	5,04	0	0	-1.816	-952
L	CR003	002	G	0,20	0	0	0	0	-	-	5,04	0	0	-882	-462
L	CR004	003	G	0,20	0	0	0	0	-	-	5,04	0	0	-2.595	-1.361
L	CR002	001	G	0,85	0	0	-1.816	-952	-	-	0,85	0	0	-1.819	-955
L	CR003	002	G	0,85	0	0	-882	-462	-	-	0,85	0	0	-884	-464
L	CR004	003	G	0,85	0	0	-2.595	-1.361	-	-	0,85	0	0	-2.599	-1.364
L	CR002	001	G	5,04	0	0	-1.819	-955	-	-	0,20	0	0	0	0

															Carichi sulle travi	
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}	
				[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
L	CR006	002	G	0,20	0	0	-85	0	-	-	0,20	0	0	-85	0	
L	CR007	004	G	0,20	0	0	-400	0	-	-	0,20	0	0	-400	0	
Fondazione			Travata: Trave 1b-2b-3b-4b-5b-6b-7b-8b-9b					Trave: Trave 2b-3b			Peso proprio			-1.960		
L	CR005	001	G	0,20	0	0	-2.453	0	-	-	0,20	0	0	-2.453	0	
L	CR006	002	G	0,20	0	0	-737	0	-	-	0,20	0	0	-737	0	
L	CR007	004	G	0,20	0	0	-3.475	0	-	-	0,20	0	0	-3.475	0	
L	CR006	002	G	0,20	0	0	-85	0	-	-	0,20	0	0	-85	0	
L	CR007	004	G	0,20	0	0	-400	0	-	-	0,20	0	0	-400	0	
Fondazione			Travata: Trave 1b-2b-3b-4b-5b-6b-7b-8b-9b					Trave: Trave 3b-4b			Peso proprio			-1.960		
L	CR005	001	G	0,20	0	0	-2.453	0	-	-	0,20	0	0	-2.453	0	
L	CR006	002	G	0,20	0	0	-737	0	-	-	0,20	0	0	-737	0	
L	CR007	004	G	0,20	0	0	-3.475	0	-	-	0,20	0	0	-3.475	0	
L	CR006	002	G	0,20	0	0	-85	0	-	-	0,20	0	0	-85	0	
L	CR007	004	G	0,20	0	0	-400	0	-	-	0,20	0	0	-400	0	
Fondazione			Travata: Trave 1b-2b-3b-4b-5b-6b-7b-8b-9b					Trave: Trave 4b-5b			Peso proprio			-1.960		
L	CR005	001	G	0,20	0	0	-2.453	0	-	-	0,20	0	0	-2.453	0	
L	CR006	002	G	0,20	0	0	-737	0	-	-	0,20	0	0	-737	0	
L	CR007	004	G	0,20	0	0	-3.475	0	-	-	0,20	0	0	-3.475	0	
L	CR006	002	G	0,20	0	0	-85	0	-	-	0,20	0	0	-85	0	
L	CR007	004	G	0,20	0	0	-400	0	-	-	0,20	0	0	-400	0	
Fondazione			Travata: Trave 1b-2b-3b-4b-5b-6b-7b-8b-9b					Trave: Trave 5b-6b			Peso proprio			-1.960		
L	CR005	001	G	0,20	0	0	-2.453	0	-	-	0,20	0	0	-2.453	0	
L	CR006	002	G	0,20	0	0	-737	0	-	-	0,20	0	0	-737	0	
L	CR007	004	G	0,20	0	0	-3.475	0	-	-	0,20	0	0	-3.475	0	
L	CR006	002	G	0,20	0	0	-85	0	-	-	0,20	0	0	-85	0	
L	CR007	004	G	0,20	0	0	-400	0	-	-	0,20	0	0	-400	0	
Fondazione			Travata: Trave 1b-2b-3b-4b-5b-6b-7b-8b-9b					Trave: Trave 6b-7b			Peso proprio			-1.960		
L	CR005	001	G	0,20	0	0	-2.453	0	-	-	0,20	0	0	-2.453	0	
L	CR006	002	G	0,20	0	0	-737	0	-	-	0,20	0	0	-737	0	
L	CR007	004	G	0,20	0	0	-3.475	0	-	-	0,20	0	0	-3.475	0	
L	CR006	002	G	0,20	0	0	-85	0	-	-	0,20	0	0	-85	0	
L	CR007	004	G	0,20	0	0	-400	0	-	-	0,20	0	0	-400	0	
Fondazione			Travata: Trave 1b-2b-3b-4b-5b-6b-7b-8b-9b					Trave: Trave 7b-8b			Peso proprio			-1.960		
L	CR005	001	G	0,20	0	0	-2.453	0	-	-	0,20	0	0	-2.453	0	
L	CR006	002	G	0,20	0	0	-737	0	-	-	0,20	0	0	-737	0	
L	CR007	004	G	0,20	0	0	-3.475	0	-	-	0,20	0	0	-3.475	0	
L	CR006	002	G	0,20	0	0	-85	0	-	-	0,20	0	0	-85	0	
L	CR007	004	G	0,20	0	0	-400	0	-	-	0,20	0	0	-400	0	
Fondazione			Travata: Trave 1b-2b-3b-4b-5b-6b-7b-8b-9b					Trave: Trave 8b-9b			Peso proprio			-1.960		
L	CR005	001	G	0,20	0	0	-2.453	0	-	-	0,20	0	0	-2.453	0	
L	CR006	002	G	0,20	0	0	-737	0	-	-	0,20	0	0	-737	0	
L	CR007	004	G	0,20	0	0	-3.475	0	-	-	0,20	0	0	-3.475	0	
L	CR006	002	G	0,20	0	0	-85	0	-	-	0,20	0	0	-85	0	
L	CR007	004	G	0,20	0	0	-400	0	-	-	0,20	0	0	-400	0	
Fondazione			Travata: Trave 9b-10b-27b-36b-45b-54b-63b-72b					Trave: Trave 9b-10b			Peso proprio			-6.000		
L	CR006	002	G	0,08	0	0	-212	0	-	-	0,32	0	0	-212	0	
L	CR007	004	G	0,08	0	0	-1.000	0	-	-	0,32	0	0	-1.000	0	
Fondazione			Travata: Trave 9b-10b-27b-36b-45b-54b-63b-72b					Trave: Trave 10b-27b			Peso proprio			-6.000		
Fondazione			Travata: Trave 9b-10b-27b-36b-45b-54b-63b-72b					Trave: Trave 27b-36b			Peso proprio			-6.000		
Fondazione			Travata: Trave 9b-10b-27b-36b-45b-54b-63b-72b					Trave: Trave 36b-45b			Peso proprio			-6.000		
Fondazione			Travata: Trave 9b-10b-27b-36b-45b-54b-63b-72b					Trave: Trave 45b-54b			Peso proprio			-6.000		
Fondazione			Travata: Trave 9b-10b-27b-36b-45b-54b-63b-72b					Trave: Trave 54b-63b			Peso proprio			-6.000		
Fondazione			Travata: Trave 9b-10b-27b-36b-45b-54b-63b-72b					Trave: Trave 63b-72b			Peso proprio			-6.000		
L	CR002	001	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1.819	-955	
L	CR003	002	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-884	-464	
L	CR004	003	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-2.599	-1.364	
Fondazione			Travata: Trave 7b-15b-23b-34b-43b-52b-61b-70b					Trave: Trave 7b-15b			Peso proprio			-6.000		
L	CR006	002	G	0,08	0	0	-212	0	-	-	0,44	0	0	-212	0	
L	CR007	004	G	0,08	0	0	-1.000	0	-	-	0,44	0	0	-1.000	0	
L	CR006	002	G	0,08	0	0	-212	0	-	-	0,44	0	0	-212	0	
L	CR007	004	G	0,08	0	0	-1.000	0	-	-	0,44	0	0	-1.000	0	
Fondazione			Travata: Trave 7b-15b-23b-34b-43b-52b-61b-70b					Trave: Trave 15b-23b			Peso proprio			-6.000		
Fondazione			Travata: Trave 7b-15b-23b-34b-43b-52b-61b-70b					Trave: Trave 23b-34b			Peso proprio			-6.000		
Fondazione			Travata: Trave 7b-15b-23b-34b-43b-52b-61b-70b					Trave: Trave 34b-43b			Peso proprio			-6.000		
Fondazione			Travata: Trave 7b-15b-23b-34b-43b-52b-61b-70b					Trave: Trave 43b-52b			Peso proprio			-6.000		
Fondazione			Travata: Trave 7b-15b-23b-34b-43b-52b-61b-70b					Trave: Trave 52b-61b			Peso proprio			-6.000		
Fondazione			Travata: Trave 7b-15b-23b-34b-43b-52b-61b-70b					Trave: Trave 61b-70b			Peso proprio			-6.000		
L	CR002	001	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1.811	-948	
L	CR003	002	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-879	-460	
L	CR004	003	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-2.587	-1.354	
L	CR002	001	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1.812	949	
L	CR003	002	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-880	461	
L	CR004	003	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-2.588	1.355	
Fondazione			Travata: Trave 5b-13b-21b-32b-41b-50b-59b-68b					Trave: Trave 5b-13b			Peso proprio			-6.000		
L	CR006	002	G	0,08	0	0	-212	0	-	-	0,44	0	0	-212	0	
L	CR007	004	G	0,08	0	0	-1.000	0	-	-	0,44	0	0	-1.000	0	
L	CR006	002	G	0,08	0	0	-212	0	-	-	0,44	0	0	-212	0	
L	CR007	004	G	0,08	0	0	-1.000	0	-	-	0,44	0	0	-1.000	0	
Fondazione			Travata: Trave 5b-13b-21b-32b-41b-50b-59b-68b					Trave: Trave 13b-21b			Peso proprio			-6.000		
Fondazione			Travata: Trave 5b-13b-21b-32b-41b-50b-59b-68b					Trave: Trave 21b-32b			Peso proprio			-6.000		
Fondazione			Travata: Trave 5b-13b-21b-32b-41b-50b-59b-68b					Trave: Trave 32b-41b			Peso proprio			-6.000		
Fondazione			Travata: Trave 5b-13b-21b-32b-41b-50b-59b-68b					Trave: Trave 41b-50b			Peso proprio			-6.000		
Fondazione			Travata: Trave 5b-13b-21b-32b-41b-50b-59b-68b					Trave: Trave 50b-59b			Peso proprio			-6.000		
Fondazione			Travata: Trave 5b-13b-21b-32b-41b-50b-59b-68b					Trave: Trave 59b-68b			Peso proprio			-6.000		
L	CR002	001	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1.805	943	
L	CR003	002	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-877	458	

Carichi sulle travi															
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}
				[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]	[N-m/m]	[N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m]
L	CR004	003	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-2.579	1.347
L	CR002	001	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1.805	-943
L	CR003	002	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-877	-458
L	CR004	003	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-2.579	-1.347
Fondazione			Travata: Trave 3b-11b-24b-30b-39b-48b-57b-66b						Trave: Trave 3b-11b			Peso proprio			-6.000
L	CR006	002	G	0,08	0	0	-212	0	-	-	0,44	0	0	-212	0
L	CR007	004	G	0,08	0	0	-1.000	0	-	-	0,44	0	0	-1.000	0
L	CR006	002	G	0,08	0	0	-212	0	-	-	0,44	0	0	-212	0
L	CR007	004	G	0,08	0	0	-1.000	0	-	-	0,44	0	0	-1.000	0
Fondazione			Travata: Trave 3b-11b-24b-30b-39b-48b-57b-66b						Trave: Trave 11b-24b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 3b-11b-24b-30b-39b-48b-57b-66b						Trave: Trave 24b-30b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 3b-11b-24b-30b-39b-48b-57b-66b						Trave: Trave 30b-39b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 3b-11b-24b-30b-39b-48b-57b-66b						Trave: Trave 39b-48b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 3b-11b-24b-30b-39b-48b-57b-66b						Trave: Trave 48b-57b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 3b-11b-24b-30b-39b-48b-57b-66b						Trave: Trave 57b-66b			Peso proprio			-6.000
L	CR002	001	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1.798	-937
L	CR003	002	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-873	-455
L	CR004	003	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-2.568	-1.338
L	CR002	001	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1.798	937
L	CR003	002	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-873	455
L	CR004	003	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-2.569	1.339
Fondazione			Travata: Trave 1b-17b-19b-28b-37b-46b-55b-64b						Trave: Trave 1b-17b			Peso proprio			-6.000
L	CR006	002	G	0,08	0	0	-212	0	-	-	0,44	0	0	-212	0
L	CR007	004	G	0,08	0	0	-1.000	0	-	-	0,44	0	0	-1.000	0
Fondazione			Travata: Trave 1b-17b-19b-28b-37b-46b-55b-64b						Trave: Trave 17b-19b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 1b-17b-19b-28b-37b-46b-55b-64b						Trave: Trave 19b-28b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 1b-17b-19b-28b-37b-46b-55b-64b						Trave: Trave 28b-37b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 1b-17b-19b-28b-37b-46b-55b-64b						Trave: Trave 37b-46b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 1b-17b-19b-28b-37b-46b-55b-64b						Trave: Trave 46b-55b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 1b-17b-19b-28b-37b-46b-55b-64b						Trave: Trave 55b-64b			Peso proprio			-6.000
L	CR002	001	G	0,72	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1.791	931
L	CR003	002	G	0,72	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-870	452
L	CR004	003	G	0,72	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-2.558	1.330
Fondazione			Travata: Trave 8b-16b						Trave: Trave 8b-16b			Peso proprio			-6.000
L	CR006	002	G	0,08	0	0	-212	0	-	-	0,44	0	0	-212	0
L	CR007	004	G	0,08	0	0	-1.000	0	-	-	0,44	0	0	-1.000	0
L	CR006	002	G	0,08	0	0	-212	0	-	-	0,44	0	0	-212	0
L	CR007	004	G	0,08	0	0	-1.000	0	-	-	0,44	0	0	-1.000	0
Fondazione			Travata: Trave 6b-14b						Trave: Trave 6b-14b			Peso proprio			-6.000
L	CR006	002	G	0,08	0	0	-212	0	-	-	0,44	0	0	-212	0
L	CR007	004	G	0,08	0	0	-1.000	0	-	-	0,44	0	0	-1.000	0
L	CR006	002	G	0,08	0	0	-212	0	-	-	0,44	0	0	-212	0
L	CR007	004	G	0,08	0	0	-1.000	0	-	-	0,44	0	0	-1.000	0
Fondazione			Travata: Trave 4b-12b						Trave: Trave 4b-12b			Peso proprio			-6.000
L	CR006	002	G	0,08	0	0	-212	0	-	-	0,44	0	0	-212	0
L	CR007	004	G	0,08	0	0	-1.000	0	-	-	0,44	0	0	-1.000	0
L	CR006	002	G	0,08	0	0	-212	0	-	-	0,44	0	0	-212	0
L	CR007	004	G	0,08	0	0	-1.000	0	-	-	0,44	0	0	-1.000	0
Fondazione			Travata: Trave 14b-22b-33b-42b-51b-60b-69b						Trave: Trave 14b-22b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 14b-22b-33b-42b-51b-60b-69b						Trave: Trave 22b-33b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 14b-22b-33b-42b-51b-60b-69b						Trave: Trave 33b-42b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 14b-22b-33b-42b-51b-60b-69b						Trave: Trave 42b-51b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 14b-22b-33b-42b-51b-60b-69b						Trave: Trave 51b-60b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 14b-22b-33b-42b-51b-60b-69b						Trave: Trave 60b-69b			Peso proprio			-6.000
L	CR002	001	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1.809	-946
L	CR003	002	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-879	-460
L	CR004	003	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-2.584	-1.352
L	CR002	001	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1.805	943
L	CR003	002	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-877	458
L	CR004	003	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-2.579	1.347
Fondazione			Travata: Trave 12b-25b-31b-40b-49b-58b-67b						Trave: Trave 12b-25b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 12b-25b-31b-40b-49b-58b-67b						Trave: Trave 25b-31b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 12b-25b-31b-40b-49b-58b-67b						Trave: Trave 31b-40b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 12b-25b-31b-40b-49b-58b-67b						Trave: Trave 40b-49b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 12b-25b-31b-40b-49b-58b-67b						Trave: Trave 49b-58b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 12b-25b-31b-40b-49b-58b-67b						Trave: Trave 58b-67b			Peso proprio			-6.000
L	CR002	001	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1.805	-943
L	CR003	002	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-876	-457
L	CR004	003	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-2.578	-1.346
L	CR002	001	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1.805	943
L	CR003	002	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-877	458
L	CR004	003	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-2.579	1.347
Fondazione			Travata: Trave 2b-18b-20b-29b-38b-47b-56b-65b						Trave: Trave 2b-18b			Peso proprio			-6.000
L	CR006	002	G	0,08	0	0	-212	0	-	-	0,44	0	0	-212	0
L	CR007	004	G	0,08	0	0	-1.000	0	-	-	0,44	0	0	-1.000	0
L	CR006	002	G	0,08	0	0	-212	0	-	-	0,44	0	0	-212	0
L	CR007	004	G	0,08	0	0	-1.000	0	-	-	0,44	0	0	-1.000	0
Fondazione			Travata: Trave 2b-18b-20b-29b-38b-47b-56b-65b						Trave: Trave 18b-20b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 2b-18b-20b-29b-38b-47b-56b-65b						Trave: Trave 20b-29b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 2b-18b-20b-29b-38b-47b-56b-65b						Trave: Trave 29b-38b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 2b-18b-20b-29b-38b-47b-56b-65b						Trave: Trave 38b-47b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 2b-18b-20b-29b-38b-47b-56b-65b						Trave: Trave 47b-56b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 2b-18b-20b-29b-38b-47b-56b-65b						Trave: Trave 56b-65b			Peso proprio			-6.000
L	CR002	001	G	0,72	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1.794	-934
L	CR003	002	G	0,72	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-871	-453
L	CR004	003	G	0,72	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-2.563	-1.334

Carichi sulle travi															
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
L	CR002	001	G	0,72	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1.794	934
L	CR003	002	G	0,72	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-872	454
L	CR004	003	G	0,72	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-2.563	1.334
Fondazione			Travata: Trave 16b-26b-35b-44b-53b-62b-71b						Trave: Trave 16b-26b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 16b-26b-35b-44b-53b-62b-71b						Trave: Trave 26b-35b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 16b-26b-35b-44b-53b-62b-71b						Trave: Trave 35b-44b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 16b-26b-35b-44b-53b-62b-71b						Trave: Trave 44b-53b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 16b-26b-35b-44b-53b-62b-71b						Trave: Trave 53b-62b			Peso proprio			-6.000
Fondazione			Travata: Trave 16b-26b-35b-44b-53b-62b-71b						Trave: Trave 62b-71b			Peso proprio			-6.000
L	CR002	001	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1.815	-951
L	CR003	002	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-882	-462
L	CR004	003	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-2.593	-1.359
L	CR002	001	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-1.816	952
L	CR003	002	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-882	462
L	CR004	003	G	0,71	0	0	0	0	-	-	0,00	0	0	-2.594	1.360

LEGENDA:

TC	Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.														
C	Descrizione del carico: CR001= Forza lineare CR002= BALCONE: LatCem Balcone H20 CR003= BALCONE: LatCem Balcone H20 (sovraccarico permanente) CR004= BALCONE: LatCem Balcone H20 (sovraccarico accidentale) CR005= SOLAIO: LatCem Tribune CR006= SOLAIO: LatCem Tribune (sovraccarico permanente) CR007= SOLAIO: LatCem Tribune (sovraccarico accidentale)														
CC	Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.														
SR	Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.														
Dis_i	Distanza del punto "i" dall'estremo iniziale dell'elemento. Il punto "i" indica il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito sul bordo.														
M_{X,i}/M_{T,i}	Se nella colonna "TC" è riportato "Concentrato", è il valore del vettore momento concentrato collocato nel punto "i", riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R.". Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 (asse dell'elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
Dis_f	Distanza del punto "f" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.														
M_{T,f}	Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "f", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 (asse dell'elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
F_{X,i}/Q_{X,i}	Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
F_{Y,i}/Q_{Y,i}															
F_{Z,i}/Q_{Z,i}															
M_{Y,i} M_{Z,i}	Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
Q_{X,f} Q_{Y,f}	Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
Q_{Z,f}															
ΔT₁ ΔT₂ ΔT₃	Variazione di temperatura rispettivamente lungo gli assi 1, 2 o 3 del sistema locale.														

CARICHI SUI SOLAI

Carichi sui solai													
TC	C	CC	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}
			[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N·m]	[N·m;N·m/m]	[N·m;N·m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]
Fondazione			Solaio: Travetto 2-1						Peso proprio		-1.765		
L	CR001	001	0,00	0	0	-1.765	0	0	-	0,00	0	0	-1.765
L	CR002	002	0,00	0	0	-530	0	0	-	0,00	0	0	-530
L	CR003	004	0,00	0	0	-2.500	0	0	-	0,00	0	0	-2.500

LEGENDA:

TC	Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.														
C	Descrizione del carico: CR001= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Tribune CR002= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Tribune (sovraccarico permanente) CR003= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Tribune (sovraccarico accidentale)														
CC	Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.														
Dis_i	Distanza del punto "i" dall'estremo iniziale dell'elemento. Il punto "i" indica il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito sul bordo.														
M_{X,i}	Se nella colonna "TC" è riportato "Concentrato", è il valore del vettore momento concentrato collocato nel punto "i", riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R.". Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
Dis_f	Distanza del punto "f" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.														
F_{X,i}/Q_{X,i}	Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
F_{Y,i}/Q_{Y,i}															
F_{Z,i}/Q_{Z,i}															
M_{Y,i} M_{Z,i}	Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
Q_{X,f} Q_{Y,f}	Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
Q_{Z,f}															

TRAVI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE

Travi - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche															
Id _{Tr}	CC	Estr. Inz.							Estr. Fin.						
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	
Fondazione		Travata: Trave 28b-29b-30b-31b-32b-33b-34b-35b-36b													
Trave 28b-29b	001	10	8.077	-2.360	928	2.286	-8.849		10	9.115	4.017	928	-4.451	9.202	
	002	-1	6	-32	4	-9	-2		-1	-6	20	4	-9	-2	
	003	-1	10	-61	-40	-17	-3		-1	-10	42	-40	-17	-3	
	004	13	9.873	-2.734	1.223	2.826	-10.816		13	11.154	4.883	1.223	-5.401	11.220	
Trave 29b-30b	001	-2	8.786	3.897	774	3.486	-9.000		-2	8.963	3.216	774	-3.255	9.060	
	002	0	3	11	4	5	-1		0	-3	-17	4	5	-1	
	003	0	9	34	-42	15	-3		0	-9	-56	-42	15	-3	
	004	-2	10.731	4.740	1.026	4.245	-10.981		-2	10.967	3.976	1.026	-3.992	11.079	
Trave 30b-31b	001	-2	8.771	3.252	591	3.357	-9.000		-2	8.936	3.325	591	-3.382	9.056	
	002	-1	0	-25	-6	-6	0		-1	-1	13	-6	-6	0	
	003	-4	3	-72	-55	-18	-1		-4	-4	36	-55	-18	-1	

Id _{Tr}	CC	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
Trave 31b-32b	004	0	10.719	4.035	804	4.120	-11.002	0	10.928	4.037	804	-4.121	11.073
	001	-2	8.839	3.291	440	3.356	-9.024	-2	8.892	3.380	440	-3.387	9.042
	002	-1	0	-12	-29	-8	0	-1	1	37	-29	-8	0
	003	-3	2	-33	-113	-24	0	-3	3	108	-113	-24	0
Trave 32b-33b	004	0	10.804	4.053	665	4.125	-11.032	0	10.869	4.041	665	-4.121	11.054
	001	2	8.875	3.381	430	3.383	-9.033	2	8.820	3.293	430	-3.353	9.014
	002	1	1	37	-30	8	0	1	0	-12	-30	8	0
	003	3	3	108	-113	24	0	3	1	-33	-113	24	0
Trave 33b-34b	004	0	10.847	4.043	652	4.117	-11.042	0	10.782	4.054	652	-4.120	11.020
	001	2	8.930	3.310	559	3.377	-9.053	2	8.763	3.259	559	-3.360	8.997
	002	1	-1	12	-8	6	0	1	0	-25	-8	6	0
	003	4	-4	35	-55	18	1	4	3	-71	-55	18	1
Trave 34b-35b	004	0	10.920	4.018	765	4.115	-11.069	0	10.710	4.045	765	-4.124	10.998
	001	2	8.964	3.204	723	3.246	-9.059	2	8.777	3.930	723	-3.493	8.995
	002	0	-3	-18	0	-5	1	0	3	12	0	-5	1
	003	0	-9	-55	-42	-15	3	0	9	34	-42	-15	3
Trave 35b-36b	004	2	10.968	3.965	964	3.984	-11.078	2	10.719	4.767	964	-4.257	10.994
	001	-11	9.151	4.024	879	4.458	-9.215	-11	8.009	-2.396	879	-2.276	8.827
	002	1	-6	20	1	9	2	1	5	-32	1	9	2
	003	1	-10	42	-40	18	3	1	11	-61	-40	18	3
Fondazione	004	-15	11.180	4.882	1.160	5.419	-11.262	-15	9.807	-2.777	1.160	-2.816	10.795
Fondazione		Travata: Trave 37b-38b-39b-40b-41b-42b-43b-44b-45b											
Trave 37b-38b	001	-14	8.009	-1.914	1.798	2.349	-8.844	-14	9.079	4.093	1.798	-4.389	9.207
	002	0	6	-47	-34	-12	-2	0	-5	25	-34	-12	-2
	003	-1	7	-121	-117	-31	-2	-1	-5	59	-117	-31	-2
	004	-18	9.791	-2.089	2.426	2.923	-10.810	-18	11.104	4.957	2.426	-5.304	11.225
Trave 38b-39b	001	1	8.847	3.791	1.466	3.460	-9.018	1	8.916	3.260	1.466	-3.280	9.042
	002	0	3	26	-8	10	-1	0	-4	-33	-8	10	-1
	003	0	7	73	-47	29	-3	0	-9	-98	-47	29	-3
	004	2	10.810	4.556	1.895	4.197	-11.007	2	10.908	4.076	1.895	-4.040	11.056
Trave 39b-40b	001	-2	8.801	3.170	1.150	3.328	-9.010	-2	8.909	3.414	1.150	-3.411	9.047
	002	-1	-1	-39	4	-13	0	-1	-1	34	4	-13	0
	003	-2	-3	-114	-13	-36	0	-2	-3	99	-13	-36	0
	004	0	10.762	3.969	1.450	4.100	-11.015	0	10.893	4.092	1.450	-4.142	11.059
Trave 40b-41b	001	-1	8.853	3.219	821	3.334	-9.027	-1	8.888	3.440	821	-3.409	9.039
	002	-1	0	-36	-65	-16	0	-1	3	60	-65	-16	0
	003	-2	1	-104	-213	-48	1	-2	9	176	-213	-48	1
	004	0	10.823	4.024	1.211	4.117	-11.037	0	10.858	4.056	1.211	-4.128	11.049
Trave 41b-42b	001	1	8.874	3.442	818	3.406	-9.030	1	8.832	3.215	818	-3.329	9.016
	002	1	3	60	-65	16	0	1	0	-36	-65	16	0
	003	2	9	176	-213	48	-1	2	1	-104	-213	48	-1
	004	0	10.841	4.059	1.207	4.125	-11.038	0	10.797	4.020	1.207	-4.112	11.023
Trave 42b-43b	001	2	8.906	3.400	1.153	3.406	-9.045	2	8.790	3.177	1.153	-3.331	9.005
	002	1	-1	34	3	12	0	1	-1	-39	3	12	0
	003	2	-3	99	-13	36	0	2	-3	-113	-13	36	0
	004	0	10.889	4.075	1.450	4.136	-11.057	0	10.749	3.978	1.450	-4.103	11.010
Trave 43b-44b	001	-1	8.922	3.262	1.485	3.280	-9.042	-1	8.832	3.788	1.485	-3.459	9.012
	002	0	-4	-33	-9	-10	1	0	3	26	-9	-10	1
	003	0	-9	-99	-49	-29	3	0	7	74	-49	-29	3
	004	-2	10.914	4.079	1.911	4.040	-11.057	-2	10.791	4.551	1.911	-4.201	11.015
Trave 44b-45b	001	12	9.105	4.069	1.843	4.378	-9.215	12	7.961	-1.884	1.843	-2.356	8.827
	002	0	-5	25	-35	12	2	0	5	-47	-35	12	2
	003	1	-5	60	-120	31	2	1	7	-124	-120	31	2
	004	16	11.121	4.933	2.470	5.306	-11.262	16	9.747	-2.062	2.470	-2.929	10.795
Fondazione		Travata: Trave 46b-47b-48b-49b-50b-51b-52b-53b-54b											
Trave 46b-47b	001	-30	8.061	-698	4.033	2.506	-8.861	-30	9.027	4.384	4.033	-4.231	9.189
	002	1	-3	-63	-68	-15	1	1	2	23	-68	-15	1
	003	2	-20	-172	-219	-38	6	2	15	51	-219	-38	6
	004	-40	9.902	-486	5.261	3.135	-10.845	-40	11.008	5.313	5.261	-5.093	11.190
Trave 47b-48b	001	3	8.925	3.321	1.995	3.347	-9.043	3	8.847	3.457	1.995	-3.394	9.017
	002	0	0	34	-4	12	0	0	-1	-38	-4	12	0
	003	0	-2	97	-19	36	0	0	-2	-115	-19	36	0
	004	3	10.917	3.956	2.456	4.047	-11.028	3	10.813	4.330	2.456	-4.185	11.022
Trave 48b-49b	001	2	8.841	3.118	1.367	3.304	-9.022	2	8.881	3.504	1.367	-3.435	9.035
	002	1	-7	-38	51	-16	2	1	5	57	51	-16	2
	003	3	-22	-111	139	-47	6	3	16	166	139	-47	6
	004	0	10.829	3.910	1.559	4.081	-11.035	0	10.842	4.142	1.559	-4.160	11.039
Trave 49b-50b	001	2	8.862	3.145	824	3.318	-9.028	2	8.888	3.458	824	-3.425	9.037
	002	1	-5	-62	-93	-21	2	1	8	64	-93	-21	2
	003	3	-15	-181	-286	-62	6	3	23	187	-286	-62	6
	004	0	10.847	4.001	1.265	4.111	-11.043	0	10.846	4.069	1.265	-4.134	11.043
Trave 50b-51b	001	-2	8.873	3.459	817	3.422	-9.029	-2	8.841	3.137	817	-3.313	9.018
	002	-1	8	63	-94	21	-2	-1	-5	-62	-94	21	-2
	003	-3	23	186	-288	63	-6	-3	-15	-182	-288	63	-6
	004	0	10.828	4.070	1.256	4.132	-11.032	0	10.822	3.993	1.256	-4.106	11.030
Trave 51b-52b	001	-2	8.877	3.496	1.382	3.432	-9.033	-2	8.832	3.120	1.382	-3.305	9.018
	002	-1	5	57	51	16	-2	-1	-7	-38	51	16	-2
	003	-3	16	166	138	47	-6	-3	-21	-110	138	47	-6
	004	0	10.837	4.132	1.573	4.157	-11.037	0	10.818	3.912	1.573	-4.082	11.030
Trave 52b-53b	001	-3	8.849	3.468	2.044	3.399	-9.017	-3	8.911	3.297	2.044	-3.340	9.038
	002	0	-1	-39	-4	-13	0	0	0	35	-4	-13	0
	003	0	-2	-116	-21	-37	0	0	-2	100	-21	-37	0
	004	-4	10.816	4.339	2.503	4.189	-11.022	-4	10.899	3.934	2.503	-4.052	11.050
Trave 53b-54b	001	29	9.041	4.352	4.133	4.217	-9.193	29	8.030	-651	4.133	-2.517	8.849

Travi - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche													
Id _{Tr}	CC	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
	002	-1	2	24	-70	15	-1	-1	-4	-64	-70	15	-1
	003	-2	15	52	-224	39	-6	-2	-19	-176	-224	39	-6
	004	39	11.014	5.290	5.360	5.092	-11.222	39	9.875	-445	5.360	-3.143	10.835
Fondazione		Travata: Trave 55b-56b-57b-58b-59b-60b-61b-62b-63b (b)											
Trave 55b-56b	001	-21	8.635	1.216	4.034	2.830	-8.997	-21	8.797	4.387	4.034	-3.907	9.052
	002	2	-32	-45	132	-10	8	2	16	12	132	-10	8
	003	7	-102	-94	375	-17	27	7	55	3	375	-17	27
	004	-34	10.764	1.939	3.724	3.558	-11.049	-34	10.657	5.238	3.724	-4.675	11.001
Trave 56b-57b	001	2	8.948	2.694	1.459	3.190	-9.053	2	8.815	3.760	1.459	-3.551	9.008
	002	0	0	-12	-1	-4	0	0	0	13	-1	-4	0
	003	1	-2	-35	-4	-12	0	1	0	37	-4	-12	0
	004	2	10.938	3.420	1.655	3.937	-11.067	2	10.777	4.509	1.655	-4.307	11.013
Trave 57b-58b	001	11	8.834	3.261	693	3.349	-9.013	11	8.926	3.381	693	-3.390	9.044
	002	5	-23	17	-98	1	10	5	36	9	-98	1	10
	003	16	-69	49	-292	4	30	16	106	26	-292	4	30
	004	0	10.859	3.956	1.094	4.095	-11.044	0	10.821	4.106	1.094	-4.146	11.031
Trave 58b-59b	001	10	8.807	3.271	1.069	3.370	-9.014	10	8.918	3.282	1.069	-3.373	9.052
	002	5	-35	-9	134	2	10	5	23	-19	134	2	10
	003	14	-103	-28	386	5	29	14	68	-55	386	5	29
	004	0	10.855	4.025	986	4.117	-11.045	0	10.844	4.061	986	-4.129	11.041
Trave 59b-60b	001	-10	8.899	3.283	1.062	3.372	-9.042	-10	8.789	3.257	1.062	-3.363	9.005
	002	-5	23	-18	135	-1	-10	-5	-35	-10	135	-1	-10
	003	-14	68	-54	390	-4	-29	-14	-103	-29	390	-4	-29
	004	0	10.821	4.059	975	4.127	-11.029	0	10.833	4.011	975	-4.110	11.033
Trave 60b-61b	001	-11	8.918	3.382	690	3.391	-9.040	-11	8.829	3.252	690	-3.347	9.010
	002	-5	36	9	-97	-1	-10	-5	-23	16	-97	-1	-10
	003	-16	105	26	-290	-4	-29	-16	-69	49	-290	-4	-29
	004	0	10.813	4.105	1.089	4.146	-11.027	0	10.852	3.950	1.089	-4.093	11.040
Trave 61b-62b	001	-2	8.810	3.762	1.447	3.553	-9.005	-2	8.941	2.679	1.447	-3.185	9.049
	002	0	0	13	1	4	0	0	0	-12	1	4	0
	003	-1	-1	36	0	12	0	-1	-1	-35	0	12	0
	004	-2	10.773	4.506	1.631	4.306	-11.010	-2	10.927	3.414	1.631	-3.935	11.062
Trave 62b-63b	001	20	8.797	4.362	3.998	3.900	-9.050	20	8.623	1.226	3.998	-2.834	8.991
	002	-2	16	12	135	10	-8	-2	-32	-46	135	10	-8
	003	-7	55	4	386	17	-27	-7	-104	-98	386	17	-27
	004	34	10.650	5.226	3.653	4.675	-11.010	34	10.755	1.946	3.653	-3.560	11.046
Fondazione		Travata: Trave 19b-20b-24b-25b-21b-22b-23b-26b-27b											
Trave 19b-20b	001	27	8.238	-2.021	1.048	2.326	-8.869	27	9.158	4.119	1.048	-4.411	9.182
	002	-1	-3	-35	60	-9	0	-1	-1	16	60	-9	0
	003	-1	8	-26	-19	-8	-3	-1	-8	22	-19	-8	-3
	004	34	10.083	-2.328	1.303	2.871	-10.844	34	11.199	5.023	1.303	-5.357	11.195
Trave 20b-24b	001	-3	8.708	3.843	38	3.478	-8.980	-3	8.998	3.208	38	-3.262	9.079
	002	0	-2	3	21	1	1	0	1	-6	21	1	1
	003	0	7	11	-23	6	-2	0	-6	-23	-23	6	-2
	004	-4	10.639	4.699	78	4.244	-10.956	-4	11.006	3.934	78	-3.992	11.101
Trave 24b-25b	001	-2	8.768	3.316	-169	3.377	-8.999	-2	8.938	3.277	-169	-3.363	9.057
	002	-1	-1	-10	0	-2	0	-1	1	2	0	-2	0
	003	-3	3	-29	-33	-6	-1	-3	-3	5	-33	-6	-1
	004	0	10.716	4.080	-154	4.134	-11.001	0	10.930	4.002	-154	-4.108	11.073
Trave 25b-21b	001	-1	8.837	3.333	-226	3.373	-9.023	-1	8.893	3.325	-226	-3.370	9.042
	002	-1	-1	0	-12	-3	0	-1	1	15	-12	-3	0
	003	-2	0	-1	-51	-8	0	-2	1	44	-51	-8	0
	004	0	10.802	4.076	-207	4.131	-11.031	0	10.871	4.030	-207	-4.115	11.054
Trave 21b-22b	001	2	8.870	3.326	-244	3.366	-9.031	2	8.823	3.334	-244	-3.369	9.015
	002	1	0	15	-13	3	0	1	0	0	-13	3	0
	003	2	1	44	-51	8	0	2	0	-1	-51	8	0
	004	0	10.843	4.030	-227	4.111	-11.041	0	10.786	4.077	-227	-4.126	11.021
Trave 22b-23b	001	2	8.926	3.265	-220	3.360	-9.052	2	8.769	3.318	-220	-3.378	8.998
	002	1	0	2	-3	2	0	1	-1	-10	-3	2	0
	003	3	-2	5	-34	6	1	3	3	-29	-34	6	1
	004	0	10.914	3.987	-212	4.103	-11.067	0	10.718	4.085	-212	-4.136	11.000
Trave 23b-26b	001	3	8.988	3.178	-102	3.244	-9.074	3	8.712	3.915	-102	-3.494	8.980
	002	0	1	-6	15	-2	0	0	-1	3	15	-2	0
	003	0	-6	-23	-24	-6	2	0	6	12	-24	-6	2
	004	4	10.994	3.904	-80	3.974	-11.095	4	10.643	4.768	-80	-4.267	10.976
Trave 26b-27b	001	-26	9.179	4.221	773	4.469	-9.191	-26	8.177	-2.268	773	-2.265	8.851
	002	1	-1	15	42	8	0	1	-2	-33	42	8	0
	003	1	-8	21	-19	8	3	1	8	-25	-19	8	3
	004	-34	11.209	5.126	981	5.434	-11.229	-34	10.025	-2.622	981	-2.801	10.827
Fondazione		Travata: Trave 55b-56b-57b-58b-59b-60b-61b-62b-63b (a)											
Trave 55b-56b	001	1.963	-1.864	-3.162	-2.190	-1.265	2.750	-2.558	-2.865	-921	-2.190	1.805	-3.216
	002	1.129	-10	401	-45	391	11	-1.065	-9	449	-45	-257	-10
	003	3.325	43	1.208	-107	1.207	-62	-3.133	108	1.426	-107	-884	132
	004	-487	-1.540	-7.406	-1.865	-6.678	2.382	-487	-2.813	-5.494	-1.865	6.908	-3.130
Trave 56b-57b	001	2.297	-2.183	-467	857	-1.456	2.873	-2.241	-2.880	-966	857	1.776	-3.404
	002	1.106	-5	431	11	244	8	-1.099	-21	423	11	-238	-21
	003	3.253	124	1.358	22	840	-144	-3.231	80	1.346	22	-829	108
	004	24	-2.114	-4.780	1.189	-6.396	2.798	24	-2.853	-5.419	1.189	6.812	-3.369
Trave 57b-58b	001	2.438	-2.724	-811	1.422	-1.723	3.347	-2.122	-2.765	-1.278	1.422	2.521	-3.334
	002	1.185	-10	411	44	219	14	-1.029	11	239	44	141	13
	003	3.484	111	1.308	120	769	-129	-3.027	173	803	120	285	209
	004	-2	-2.702	-5.186	1.676	-6.690	3.323	-2	-2.798	-5.332	1.676	6.768	-3.371
Trave 58b-59b	001	8.435	-2.713	-83	1.298	-1.643	3.298	-8.154	-2.680	-360	1.298	2.270	-3.250
	002	4.096	16	787	-9	267	-20	-3.960	43	673	-9	24	51

Travi - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche													
Id _{Tr}	CC	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]	M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]
	003	12.048	188	2.415	-36	913	-229	-11.649	267	2.080	-36	-58	319
	004	1	-2.748	-5.247	1.643	-6.719	3.345	1	-2.775	-5.300	1.643	6.752	-3.361
Trave 59b-60b	001	8.151	-2.682	-348	1.290	-2.263	3.252	-8.431	-2.707	-74	1.290	1.637	-3.296
	002	3.958	43	674	-9	-23	-51	-4.095	17	789	-9	-270	21
	003	11.642	266	2.081	-37	60	-319	-12.046	190	2.421	-37	-920	232
	004	1	-2.776	-5.286	1.638	-6.745	3.363	1	-2.745	-5.242	1.638	6.717	-3.345
Trave 60b-61b	001	2.132	-2.767	-1.280	1.391	-2.523	3.335	-2.449	-2.724	-820	1.391	1.742	-3.351
	002	1.033	12	241	44	-139	-14	-1.190	-9	413	44	-219	-13
	003	3.041	175	811	119	-280	-212	-3.502	113	1.314	119	-770	132
	004	3	-2.802	-5.339	1.653	-6.774	3.374	3	-2.706	-5.199	1.653	6.710	-3.331
Trave 61b-62b	001	2.267	-2.894	-981	793	-1.800	3.417	-2.333	-2.198	-487	793	1.492	-2.900
	002	1.114	-19	427	11	240	20	-1.121	-3	437	11	-248	-6
	003	3.276	83	1.359	21	835	-111	-3.298	127	1.377	21	-851	147
	004	-29	-2.870	-5.442	1.151	-6.840	3.387	-29	-2.140	-4.829	1.151	6.462	-2.836
Trave 62b-63b	001	2.593	-2.917	-949	-2.269	-1.850	3.274	-2.019	-1.979	-3.242	-2.269	1.402	-2.906
	002	1.086	-8	458	-46	263	9	-1.153	-9	406	-46	-396	-11
	003	3.196	110	1.450	-110	899	-134	-3.394	45	1.224	-110	-1.223	63
	004	484	-2.864	-5.558	-1.902	-6.986	3.188	484	-1.619	-7.473	-1.902	6.788	-2.487
Fondazione		Travata: Trave 17b-18b-11b-12b-13b-14b-15b-16b-10b (b)											
Trave 18b-17b	001	20	-8.927	4.103	763	4.132	9.066	20	-8.684	-391	763	-2.605	-8.983
	002	-1	-14	25	245	18	8	-1	32	-83	245	18	8
	003	0	3	15	-9	7	-1	0	-5	-24	-9	7	-1
	004	23	-10.897	4.924	544	4.965	11.044	23	-10.651	-124	544	-3.262	-10.991
Trave 11b-18b	001	-1	-8.914	3.271	-1.472	3.318	9.051	-1	-8.792	3.581	-1.472	-3.423	-9.010
	002	0	-2	-2	-7	-1	1	0	4	3	-7	-1	1
	003	0	1	0	-7	0	0	0	-1	-2	-7	0	0
	004	-1	-10.896	3.987	-1.788	4.053	11.064	-1	-10.752	4.390	-1.788	-4.182	-10.993
Trave 12b-11b	001	-1	-8.881	3.267	-1.116	3.355	9.034	-1	-8.844	3.353	-1.116	-3.384	-9.022
	002	0	-1	-3	-15	-1	0	0	1	1	-15	-1	0
	003	-1	-1	-2	-8	0	0	-1	0	-4	-8	0	0
	004	0	-10.856	3.993	-1.338	4.101	11.045	0	-10.812	4.110	-1.338	-4.141	-11.030
Trave 13b-12b	001	-1	-8.878	3.300	-899	3.365	9.035	-1	-8.865	3.335	-899	-3.377	-9.031
	002	0	0	0	-12	0	0	0	1	3	-12	0	0
	003	-1	-1	3	-4	-1	0	-1	1	7	-4	-1	0
	004	0	-10.852	4.032	-1.079	4.116	11.045	0	-10.839	4.075	-1.079	-4.130	-11.040
Trave 14b-13b	001	1	-8.847	3.322	-904	3.371	9.021	1	-8.858	3.306	-904	-3.365	-9.025
	002	0	1	3	-11	0	0	0	0	0	-11	0	0
	003	1	1	7	-4	1	0	1	-1	2	-4	1	0
	004	0	-10.817	4.059	-1.084	4.122	11.029	0	-10.829	4.040	-1.084	-4.115	-11.033
Trave 15b-14b	001	1	-8.840	3.339	-1.123	3.380	9.019	1	-8.873	3.273	-1.123	-3.357	-9.031
	002	0	1	1	-14	1	0	0	-1	-3	-14	1	0
	003	1	0	-4	-8	0	0	1	-1	-2	-8	0	0
	004	0	-10.806	4.095	-1.343	4.136	11.026	0	-10.847	3.998	-1.343	-4.103	-11.040
Trave 16b-15b	001	1	-8.789	3.550	-1.481	3.414	9.007	1	-8.905	3.289	-1.481	-3.325	-9.047
	002	0	4	2	-3	1	-1	0	-2	-1	-3	1	-1
	003	0	-1	-2	-8	0	0	0	1	0	-8	0	0
	004	1	-10.748	4.347	-1.793	4.178	11.012	1	-10.886	4.009	-1.793	-4.063	-11.059
Trave 10b-16b	001	-16	-8.681	-142	919	2.669	8.992	-16	-8.988	4.044	919	-4.088	-9.096
	002	1	33	-80	263	-18	-8	1	-14	24	263	-18	-8
	003	0	-5	-25	-10	-7	1	0	4	17	-10	-7	1
	004	-21	-10.658	191	713	3.319	10.948	-21	-10.963	4.842	713	-4.916	-11.108
Fondazione		Travata: Trave 17b-18b-11b-12b-13b-14b-15b-16b-10b (a)											
Trave 17b-18b	001	278	454	-4.015	-8.563	-2.321	1.054	278	-1.428	-2.683	-8.563	4.305	-1.798
	002	-12	17	584	-349	830	-16	-12	34	803	-349	-823	36
	003	-3	-53	-14	12	-31	72	-3	-78	-49	12	57	-93
	004	329	1.253	-6.262	-9.946	-5.210	300	329	-937	-4.970	-9.946	7.632	-1.224
Trave 18b-11b	001	-12	-2.066	-3.821	-3.375	-5.028	2.274	-12	-1.914	-3.213	-3.375	4.629	-2.358
	002	-1	19	731	-67	783	-28	-1	25	762	-67	-803	28
	003	-2	-80	-35	-9	-49	97	-2	-84	-50	-9	60	-104
	004	-13	-1.717	-6.276	-4.032	-8.472	1.804	-13	-1.519	-5.575	-4.032	8.020	-1.889
Trave 11b-12b	001	-9	-2.023	-3.458	-2.212	-4.760	2.423	-9	-1.936	-3.278	-2.212	4.648	-2.366
	002	-5	18	758	-34	802	-25	-5	28	768	-34	-813	31
	003	-15	-91	-37	-13	-51	107	-15	-71	-23	-13	26	-93
	004	2	-1.652	-5.886	-2.655	-8.189	1.968	2	-1.556	-5.676	-2.655	8.073	-1.906
Trave 12b-13b	001	-10	-1.987	-3.372	-1.763	-4.700	2.391	-10	-1.946	-3.305	-1.763	4.645	-2.363
	002	-4	19	770	-20	816	-26	-4	28	779	-20	-827	33
	003	-13	-92	-9	4	-15	104	-13	-68	12	4	-16	-84
	004	-1	-1.605	-5.805	-2.130	-8.147	1.930	-1	-1.573	-5.741	-2.130	8.106	-1.911
Trave 13b-14b	001	8	-1.953	-3.296	-1.744	-4.641	2.368	8	-1.983	-3.359	-1.744	4.688	-2.389
	002	4	28	779	-19	827	-33	4	19	770	-19	-815	26
	003	13	-68	12	4	16	85	13	-94	-10	4	16	-106
	004	-1	-1.582	-5.730	-2.104	-8.102	1.917	-1	-1.600	-5.789	-2.104	8.134	-1.926
Trave 14b-15b	001	10	-1.934	-3.274	-2.217	-4.641	2.363	10	-2.009	-3.442	-2.217	4.744	-2.410
	002	5	27	767	-31	812	-30	5	17	757	-31	-801	24
	003	15	-73	-24	-14	-28	95	15	-93	-39	-14	53	-110
	004	-1	-1.553	-5.672	-2.654	-8.066	1.901	-1	-1.634	-5.864	-2.654	8.170	-1.950
Trave 15b-16b	001	19	-1.911	-3.210	-3.366	-4.623	2.351	19	-2.051	-3.810	-3.366	5.025	-2.267
	002	1	24	761	-61	801	-27	1	18	731	-61	-783	27
	003	2	-86	-52	-10	-62	106	2	-82	-36	-10	51	-99
	004	21	-1.512	-5.573	-4.008	-8.014	1.877	21	-1.691	-6.277	-4.008	8.487	-1.790
Trave 16b-10b	001	-232	-1.443	-2.708	-8.714	-4.337	1.823	-232	163	-4.357	-8.714	2.669	-1.275
	002	14	32	804	-345	823	-33	14	9	581	-345	-822	9
	003	4	-80	-51	10	-59	95	4	-53	-15	10	33	-72
	004	-301	-955	-5.010	-10.058	-7.678	1.249	-301	963	-6.528	-10.058	5.493	-497

Travi - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche													
Id _{Tr}	CC	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
Fondazione		Travata: Trave 1b-2b-3b-4b-5b-6b-7b-8b-9b											
Trave 1b-2b	001	15	-342	-140	1.089	430	915	15	-425	901	1.089	-1.027	-902
	002	-1	6	91	-13	216	-9	-1	7	180	-13	-149	17
	003	0	-12	-4	13	-14	29	0	-16	-14	13	23	-37
	004	10	-244	253	1.125	1.460	695	10	-347	1.601	1.125	-1.912	-710
Trave 2b-3b	001	0	-277	874	447	1.022	729	0	-447	879	447	-1.010	-999
	002	0	7	177	-14	149	-17	0	6	176	-14	-147	14
	003	0	-15	-13	9	-22	36	0	-18	-18	9	28	-41
	004	-1	-181	1.569	408	1.912	517	-1	-373	1.574	408	-1.896	-823
Trave 3b-4b	001	0	-380	872	221	1.005	921	0	-423	863	221	-986	-967
	002	0	6	176	-13	147	-14	0	7	168	-13	-134	15
	003	0	-17	-17	6	-28	41	0	-17	-41	6	66	-38
	004	0	-299	1.563	167	1.887	737	0	-347	1.573	167	-1.898	-789
Trave 4b-5b	001	0	-395	860	124	984	934	0	-406	848	124	-962	-944
	002	0	7	168	-14	134	-15	0	7	162	-14	-124	17
	003	0	-16	-40	-1	-66	38	0	-14	-60	-1	97	-32
	004	0	-317	1.569	68	1.894	753	0	-331	1.570	68	-1.895	-769
Trave 5b-6b	001	0	-407	848	125	962	946	0	-393	860	125	-981	-932
	002	0	8	162	-15	123	-17	0	6	168	-15	-134	15
	003	0	-14	-60	-1	-97	32	0	-16	-40	-1	65	-38
	004	0	-332	1.570	69	1.894	770	0	-315	1.568	69	-1.891	-750
Trave 6b-7b	001	0	-424	861	231	983	967	0	-377	873	231	-1.005	-915
	002	0	7	168	-14	134	-15	0	6	176	-14	-147	14
	003	0	-17	-41	6	-66	39	0	-18	-17	6	28	-42
	004	0	-347	1.571	175	1.894	788	0	-295	1.564	175	-1.887	-730
Trave 7b-8b	001	1	-446	880	464	1.010	997	1	-276	889	464	-1.043	-729
	002	0	6	176	-16	147	-14	0	7	177	-16	-149	16
	003	0	-18	-18	10	-28	42	0	-16	-13	10	22	-37
	004	1	-371	1.573	421	1.894	819	1	-181	1.582	421	-1.930	-517
Trave 8b-9b	001	-12	-428	914	1.113	1.047	906	-12	-357	-88	1.113	-627	-950
	002	1	7	181	-16	149	-16	1	5	95	-16	-225	8
	003	0	-17	-14	14	-23	38	0	-12	-3	14	12	-29
	004	-8	-348	1.612	1.135	1.929	712	-8	-251	283	1.135	-1.559	-710
Fondazione		Travata: Trave 9b-10b-27b-36b-45b-54b-63b-72b											
Trave 9b-10b	001	27	-357	40	951	-628	1.112	27	1.656	2.742	951	-1.160	870
	002	-95	5	1	-8	-225	-16	-95	-34	96	-8	61	-32
	003	2	-12	1	29	12	14	2	15	-64	29	61	16
	004	-346	-251	30	710	-1.560	1.134	-346	1.778	923	710	2.064	830
Trave 10b-27b	001	2.052	3.932	6.546	18.565	12.122	-8.231	2.052	-5.236	-5.375	14.285	11.146	-9.282
	002	-78	108	-42	-46	-107	-61	-78	34	28	-46	-44	-76
	003	-10	-6	-221	320	-48	7	-10	0	-135	320	-129	4
	004	2.676	4.837	5.123	12.544	8.882	-10.081	2.676	-6.389	-5.198	12.544	11.284	-11.365
Trave 27b-36b	001	784	3.024	-2.857	7.408	5.235	-8.383	784	-4.858	-8.070	3.809	6.799	-9.439
	002	-25	39	32	-49	-36	-34	-25	8	71	-49	-65	-37
	003	-1	24	-130	314	-123	-17	-1	6	39	314	-276	-25
	004	1.000	3.640	-2.132	4.145	4.026	-10.256	1.000	-5.985	-7.439	4.145	8.200	-11.509
Trave 36b-45b	001	-263	3.251	-5.548	-3.040	783	-8.560	-263	-4.734	-7.181	-6.638	2.824	-9.457
	002	1	27	76	-55	-58	-36	1	-6	163	-55	-145	-40
	003	29	48	48	303	-261	-65	29	-16	382	303	-509	-82
	004	-381	3.862	-4.366	-4.216	814	-10.349	-381	-5.778	-7.185	-4.216	5.505	-11.401
Trave 45b-54b	001	-1.341	3.032	-4.706	-13.451	-3.262	-7.615	-1.341	-3.965	-2.246	-17.050	-2.674	-8.137
	002	25	23	167	-62	-135	-75	25	-46	335	-62	-242	-84
	003	82	58	393	288	-482	-202	82	-133	943	288	-754	-233
	004	-1.822	3.597	-4.171	-12.526	-1.982	-8.931	-1.822	-4.594	-4.110	-12.526	1.519	-9.502
Trave 54b-63b	001	-2.665	3.210	169	-23.810	-8.914	-4.005	-2.665	-378	8.702	-27.408	-10.766	-4.046
	002	55	-16	338	-68	-228	-153	55	-156	568	-68	-273	-162
	003	155	-55	949	275	-717	-457	155	-475	1.646	275	-798	-488
	004	-3.650	4.050	-1.164	-20.775	-6.177	-4.142	-3.650	362	3.608	-20.775	-5.035	-4.130
Trave 63b-72b	001	310	-63	1.254	0	865	4	0	0	0	0	0	0
	002	151	0	-45	0	-156	0	0	0	0	0	0	0
	003	443	1	-95	0	-406	0	0	0	0	0	0	0
	004	0	-24	-708	0	-2.182	-55	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 7b-15b-23b-34b-43b-52b-61b-70b											
Trave 7b-15b	001	19	70	105	1.912	-2.015	-233	19	-448	2.242	1.912	2.055	-370
	002	0	0	-1	-28	-294	2	0	-2	16	-28	210	-3
	003	-1	1	5	84	56	-3	-1	-6	-177	84	131	-4
	004	23	76	84	1.549	-3.781	-246	23	-501	2.066	1.549	4.547	-424
Trave 15b-23b	001	90	-448	11.694	31.371	21.204	626	90	57	-7.639	27.776	23.238	527
	002	-5	-6	-69	-159	-194	10	-5	3	45	-159	-90	10
	003	-21	6	-473	629	-157	-10	-21	-3	-291	629	-273	-10
	004	130	-548	12.185	27.610	20.791	769	130	74	-8.224	27.610	26.133	652
Trave 23b-34b	001	6	-184	-3.192	14.635	9.174	409	6	166	-13.756	10.992	14.902	388
	002	-10	7	47	-161	-87	-8	-10	0	134	-161	-131	-7
	003	-25	9	-285	625	-263	-20	-25	-9	61	625	-545	-20
	004	30	-235	-2.795	11.550	8.926	520	30	213	-14.747	11.550	18.308	499
Trave 34b-43b	001	-33	-17	-9.240	-2.141	860	224	-33	202	-13.064	-5.741	7.702	284
	002	-9	7	139	-166	-121	-15	-9	-6	311	-166	-284	-15
	003	-23	11	75	612	-515	-34	-23	-19	730	612	-994	-35
	004	-21	-27	-9.239	-4.492	1.111	301	-21	267	-14.989	-4.492	11.842	378
Trave 43b-52b	001	-48	157	-8.556	-18.865	-6.341	-49	-48	161	-5.290	-22.465	-1.634	62
	002	1	-2	318	-175	-264	-3	1	-5	645	-175	-472	-2
	003	3	-11	750	585	-934	1	3	-11	1.824	585	-1.482	1
	004	-65	212	-9.497	-20.511	-5.382	-83	-65	197	-8.829	-20.511	3.252	55
Trave 52b-61b	001	-4	347	-817	-35.534	-15.753	-601	-4	-133	12.535	-39.134	-15.101	-490

Travi - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche														
IdTr	CC	Estr. Inz.						Estr. Fin.						
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	
	002	25	-14	650	-185	-445	52	25	33	1.103	-185	-542	54	
	003	73	-42	1.840	553	-1.405	160	73	101	3.221	553	-1.604	164	
	004	-70	454	-3.376	-36.459	-14.079	-875	-70	-258	6.949	-36.459	-10.116	-741	
Trave 61b-70b	001	0	67	613	0	-1.147	-112	0	0	0	0	0	0	
	002	0	0	-32	0	-234	-1	0	0	0	0	0	0	
	003	0	1	-36	0	-597	-3	0	0	0	0	0	0	
	004	0	85	-914	0	-3.647	-139	0	0	0	0	0	0	
Fondazione														
Trave 5b-13b	001	1	1	104	1.890	-1.924	-2	1	-3	1.993	1.890	2.189	-4	
	002	0	0	-2	-35	-247	0	0	0	-108	-35	273	0	
	003	0	0	3	63	195	0	0	0	-542	63	317	0	
	004	1	1	85	1.539	-3.789	-1	1	-2	2.078	1.539	4.549	-3	
Trave 13b-21b	001	-1	14	11.188	31.267	21.085	-29	-1	-13	-8.024	27.672	23.051	-32	
	002	0	1	-347	-234	-281	-1	0	0	-142	-234	-223	-1	
	003	0	0	-1.292	412	-413	0	0	0	-843	412	-665	0	
	004	-1	18	12.263	27.658	20.862	-35	-1	-15	-8.223	27.658	26.237	-39	
Trave 21b-32b	001	4	2	-3.623	14.582	8.885	-15	4	-13	-13.812	10.939	14.304	-19	
	002	0	0	-146	-232	-228	0	0	0	133	-232	-444	0	
	003	0	0	-854	419	-679	0	0	0	57	419	-1.465	0	
	004	4	3	-2.835	11.651	8.927	-19	4	-16	-14.811	11.651	18.362	-24	
Trave 32b-41b	001	2	1	-9.349	-2.137	108	-9	2	-8	-12.257	-5.737	6.332	-13	
	002	0	0	125	-225	-459	0	0	0	729	-225	-947	0	
	003	0	0	34	440	-1.508	0	0	0	1.959	440	-2.943	0	
	004	2	2	-9.337	-4.351	1.041	-12	2	-11	-15.052	-4.351	11.832	-16	
Trave 41b-50b	001	-2	5	-7.807	-18.787	-7.903	-10	-2	-5	-2.801	-22.388	-4.010	-13	
	002	0	0	718	-211	-976	1	0	0	1.857	-211	-1.597	0	
	003	0	0	1.928	480	-3.029	1	0	0	5.391	480	-4.791	1	
	004	-2	6	-9.587	-20.338	-5.499	-12	-2	-7	-8.837	-20.338	3.178	-16	
Trave 50b-59b	001	-5	8	1.650	-35.420	-18.272	-5	-5	2	17.499	-39.021	-18.094	-7	
	002	0	0	1.850	-196	-1.637	1	0	1	3.491	-196	-1.969	1	
	003	0	-1	5.371	525	-4.909	2	0	2	10.245	525	-5.803	3	
	004	-6	9	-3.378	-36.308	-14.159	-7	-6	2	7.009	-36.308	-10.180	-8	
Trave 59b-68b	001	0	-1	339	0	-2.430	2	0	0	453	0	1.007	0	
	002	0	0	-172	0	-867	0	0	0	220	0	489	0	
	003	0	0	-450	0	-2.461	0	0	0	647	0	1.439	0	
	004	0	-1	-893	0	-3.621	2	0	0	0	0	0	0	
Fondazione														
Trave 3b-11b	001	-20	-67	105	1.920	-2.015	226	-20	437	2.235	1.920	2.064	360	
	002	0	0	-2	-28	-294	-1	0	3	16	-28	209	4	
	003	1	-1	5	82	56	3	1	6	-177	82	130	3	
	004	-24	-73	85	1.561	-3.783	241	-24	493	2.064	1.561	4.555	416	
Trave 11b-24b	001	-101	479	11.731	31.443	21.214	-670	-101	-73	-7.862	27.804	23.308	-577	
	002	4	8	-67	-166	-193	-14	4	-4	47	-166	-88	-14	
	003	21	-6	-468	614	-157	10	21	3	-284	614	-274	10	
	004	-145	587	12.217	27.703	20.798	-822	-145	-92	-8.480	27.703	26.241	-711	
Trave 24b-30b	001	4	144	-3.272	14.667	9.226	-371	4	-173	-13.748	11.066	14.919	-360	
	002	10	-8	50	-168	-85	8	10	-1	135	-168	-130	7	
	003	25	-9	-277	609	-263	20	25	9	63	609	-541	21	
	004	-19	190	-2.874	11.645	9.017	-480	-19	-222	-14.739	11.645	18.322	-470	
Trave 30b-39b	001	39	-9	-9.233	-2.068	870	-176	39	-190	-13.070	-5.668	7.723	-244	
	002	9	-8	139	-173	-120	17	9	6	310	-173	-281	16	
	003	23	-11	77	596	-510	34	23	20	726	-596	-986	35	
	004	29	-3	-9.231	-4.400	1.119	-248	29	-254	-14.992	-4.400	11.858	-334	
Trave 39b-48b	001	48	-158	-8.561	-18.796	-6.320	72	48	-143	-5.318	-22.396	-1.603	-42	
	002	-1	2	317	-182	-261	5	-1	5	640	-182	-467	4	
	003	-4	11	746	569	-926	1	-4	12	1.811	569	-1.469	1	
	004	67	-215	-9.498	-20.424	-5.365	111	67	-178	-8.848	-20.424	3.273	-31	
Trave 48b-57b	001	1	-330	-843	-35.472	-15.720	586	1	136	12.479	-39.072	-15.065	472	
	002	-25	14	645	-192	-441	-51	-25	-32	1.093	-192	-536	-53	
	003	-74	41	1.826	537	-1.392	-157	-74	-99	3.193	537	-1.586	-161	
	004	67	-439	-3.392	-36.378	-14.057	866	67	265	6.915	-36.378	-10.096	730	
Trave 57b-66b	001	0	-71	613	0	-1.136	118	0	0	0	0	0	0	
	002	0	0	-32	0	-232	1	0	0	0	0	0	0	
	003	0	-1	-38	0	-593	3	0	0	0	0	0	0	
	004	0	-89	-908	0	-3.635	144	0	0	0	0	0	0	
Fondazione														
Trave 1b-17b	001	-80	342	36	915	-430	-1.089	-80	-1.714	2.070	915	-471	-748	
	002	90	-6	1	-9	-216	13	90	29	45	-9	113	30	
	003	-3	12	1	29	14	-13	-3	-15	-78	29	67	-15	
	004	315	244	28	695	-1.460	-1.125	315	-1.846	274	695	2.870	-702	
Trave 17b-19b	001	-2.249	-3.128	6.680	19.001	13.142	8.743	-2.249	4.896	-4.302	15.438	12.296	9.617	
	002	91	-122	-12	-44	-88	91	91	-38	38	-44	-39	99	
	003	12	5	-229	312	-67	-7	12	0	-143	312	-137	-4	
	004	-2.913	-3.878	5.208	13.274	10.168	10.759	-2.913	5.973	-4.434	13.274	12.183	11.783	
Trave 19b-28b	001	-873	-3.195	-1.764	8.577	6.214	8.570	-873	4.916	-7.725	4.940	7.375	9.573	
	002	26	-42	42	-48	-31	39	26	-7	77	-48	-60	40	
	003	2	-22	-138	306	-131	15	2	-5	38	306	-279	23	
	004	-1.110	-3.861	-1.342	4.896	4.722	10.481	-1.110	6.041	-7.206	4.896	8.628	11.667	
Trave 28b-37b	001	226	-3.237	-5.207	-1.921	1.336	8.645	226	4.801	-7.186	-5.515	3.080	9.507	
	002	-1	-26	82	-54	-53	36	-1	8	164	-54	-140	40	
	003	-28	-47	46	295	-265	64	-28	16	381	295	-506	80	
	004	325	-3.846	-4.140	-3.475	1.219	10.444	325	5.850	-7.209	-3.475	5.689	11.449	
Trave 37b-46b	001	1.339	-3.038	-4.711	-12.343	-3.012	7.710	1.339	4.030	-2.403	-15.937	-2.556	8.215	
	002	-25	-22	169	-61	-130	74	-25	46	331	-61	-236	82	

Travi - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche													
IdTr	CC	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
	003	-81	-56	391	279	-479	198	-81	131	935	279	-744	228
	004	1.807	-3.599	-4.198	-11.797	-1.804	9.024	1.807	4.659	-4.241	-11.797	1.596	9.572
Trave 46b-55b	001	2.711	-3.229	13	-22.709	-8.795	4.182	2.711	470	8.343	-26.265	-10.610	4.215
	002	-55	17	334	-67	-222	150	-55	153	556	-67	-266	159
	003	-153	58	940	267	-708	448	-153	464	1.618	267	-784	477
	004	3.699	-4.073	-1.297	-20.055	-6.102	4.311	3.699	-282	3.367	-20.055	-4.966	4.290
Trave 55b-64b	001	-298	48	1.287	0	953	14	0	0	0	0	0	0
	002	-145	0	-46	0	-156	0	0	0	0	0	0	0
	003	-425	-1	-100	0	-406	1	0	0	0	0	0	0
	004	0	14	-684	0	-2.130	69	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 8b-16b											
Trave 8b-16b	001	61	152	103	1.635	-2.091	-649	61	-1.224	2.426	1.635	1.985	-904
	002	4	0	-3	-32	-299	0	4	-8	29	-32	202	-8
	003	-1	1	4	75	44	-4	-1	-6	-143	75	110	-4
	004	70	167	77	1.229	-3.858	-714	70	-1.395	2.249	1.229	4.483	-1.045
Fondazione		Travata: Trave 6b-14b											
Trave 6b-14b	001	7	31	104	1.899	-1.964	-105	7	-207	2.100	1.899	2.134	-169
	002	0	0	-2	-30	-268	-1	0	-4	-52	-30	245	-3
	003	0	1	4	78	132	-7	0	-13	-377	78	236	-7
	004	9	33	85	1.538	-3.785	-106	9	-222	2.072	1.538	4.550	-189
Fondazione		Travata: Trave 4b-12b											
Trave 4b-12b	001	-8	-28	105	1.901	-1.970	97	-8	192	2.111	1.901	2.133	158
	002	0	0	-2	-31	-269	1	0	5	-52	-31	245	3
	003	0	-1	4	76	132	7	0	13	-377	76	235	7
	004	-10	-30	85	1.542	-3.792	99	-10	209	2.084	1.542	4.548	178
Fondazione		Travata: Trave 14b-22b-33b-42b-51b-60b-69b											
Trave 14b-22b	001	6	-215	11.450	31.336	21.173	293	6	22	-7.843	27.746	23.186	250
	002	-12	-9	-220	-188	-241	11	-12	1	-56	-188	-164	11
	003	-39	-18	-920	550	-298	16	-39	-2	-590	550	-491	19
	004	41	-247	12.265	27.633	20.872	343	41	30	-8.221	27.633	26.252	290
Trave 22b-33b	001	-16	-99	-3.439	14.667	9.022	226	-16	98	-13.806	11.029	14.601	223
	002	-15	3	-56	-188	-163	1	-15	5	135	-188	-302	4
	003	-44	6	-590	550	-489	2	-44	10	63	550	-1.047	9
	004	17	-125	-2.837	11.646	8.932	274	17	112	-14.811	11.646	18.367	266
Trave 33b-42b	001	-14	26	-9.328	-2.050	435	94	-14	121	-12.647	-5.645	6.960	128
	002	-5	20	135	-188	-300	-18	-5	5	537	-188	-639	-15
	003	-13	54	64	548	-1.041	-49	-13	14	1.395	548	-2.038	-41
	004	-7	-12	-9.339	-4.340	1.041	153	-7	136	-15.049	-4.340	11.828	190
Trave 42b-51b	001	34	172	-8.174	-18.715	-7.208	-206	34	11	-3.957	-22.311	-2.926	-157
	002	26	44	538	-190	-635	-83	26	-29	1.291	-190	-1.066	-84
	003	76	129	1.398	544	-2.027	-241	76	-84	3.727	544	-3.229	-243
	004	-25	103	-9.584	-20.313	-5.506	-53	-25	83	-8.828	-20.313	3.169	10
Trave 51b-60b	001	136	179	510	-35.367	-17.098	-723	136	-442	15.184	-38.962	-16.694	-683
	002	76	25	1.292	-192	-1.061	-229	76	-179	2.362	-192	-1.285	-233
	003	224	73	3.731	537	-3.215	-670	224	-526	6.924	537	-3.790	-684
	004	-25	153	-3.371	-36.267	-14.171	-308	-25	-91	7.019	-36.267	-10.190	-246
Trave 60b-69b	001	36	33	836	0	-1.653	-54	35	0	350	0	779	0
	002	18	0	67	0	-492	1	17	0	170	0	378	0
	003	52	-2	254	0	-1.358	2	50	0	500	0	1.113	0
	004	0	43	-890	0	-3.617	-69	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 12b-25b-31b-40b-49b-58b-67b											
Trave 12b-25b	001	-18	223	11.480	31.375	21.180	-298	-18	-24	-8.073	27.738	23.245	-260
	002	12	10	-220	-192	-241	-13	12	-1	-54	-192	-164	-14
	003	39	18	-918	538	-298	-17	39	2	-583	538	-494	-19
	004	-55	258	12.298	27.683	20.879	-350	-55	-31	-8.481	27.683	26.355	-302
Trave 25b-31b	001	22	80	-3.518	14.645	9.074	-202	22	-97	-13.801	11.046	14.616	-205
	002	16	-3	-54	-192	-163	-1	16	-5	135	-192	-301	-4
	003	44	-6	-584	538	-492	-1	44	-10	64	538	-1.046	-9
	004	-12	104	-2.913	11.677	9.026	-248	-12	-111	-14.806	11.677	18.383	-246
Trave 31b-40b	001	21	-45	-9.322	-2.046	442	-55	21	-109	-12.653	-5.645	6.978	-94
	002	5	-20	135	-193	-299	19	5	-5	538	-193	-639	15
	003	14	-54	65	537	-1.040	49	14	-14	1.396	537	-2.037	41
	004	14	-12	-9.332	-4.326	1.048	-107	14	-123	-15.055	-4.326	11.846	-150
Trave 40b-49b	001	-31	-180	-8.178	-18.728	-7.199	235	-31	5	-3.971	-22.327	-2.910	183
	002	-26	-45	538	-194	-635	84	-26	29	1.291	-194	-1.065	85
	003	-76	-129	1.398	533	-2.026	241	-76	84	3.728	533	-3.229	243
	004	28	-114	-9.588	-20.315	-5.498	89	28	-64	-8.842	-20.315	3.185	23
Trave 49b-58b	001	-136	-175	498	-35.397	-17.090	726	-136	448	15.171	-38.996	-16.685	685
	002	-77	-25	1.293	-196	-1.061	229	-77	180	2.362	-196	-1.284	234
	003	-225	-72	3.732	526	-3.215	669	-225	526	6.925	526	-3.788	683
	004	26	-151	-3.383	-36.286	-14.164	318	26	101	7.006	-36.286	-10.183	254
Trave 58b-67b	001	-34	-36	849	0	-1.647	58	-34	0	354	0	788	0
	002	-17	0	73	0	-489	0	-17	0	172	0	383	0
	003	-49	2	272	0	-1.349	-2	-49	0	505	0	1.126	0
	004	0	-46	-888	0	-3.615	73	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 2b-18b-20b-29b-38b-47b-56b-65b											
Trave 2b-18b	001	-62	-148	105	1.632	-2.049	642	-62	1.221	2.300	1.632	2.086	897
	002	-4	0	-3	-34	-298	2	-4	11	25	-34	205	10
	003	1	-1	4	74	45	4	1	5	-145	74	109	3
	004	-71	-165	78	1.227	-3.824	716	-71	1.406	2.138	1.227	4.577	1.046
Trave 18b-20b	001	117	821	12.548	30.708	21.965	-1.289	117	-248	-7.472	27.140	24.388	-1.180
	002	3	1	-49	-188	-189	-14	3	-11	57	-188	-77	-12
	003	12	-20	-405	559	-134	26	12	3	-251	559	-231	28
	004	125	1.046	13.130	26.825	21.659	-1.615	125	-295	-8.063	26.825	27.417	-1.483

Travi - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche													
Id _{Tr}	CC	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
Trave 20b-29b	001	197	-155	-3.438	14.492	9.151	-192	197	-351	-14.231	10.849	15.473	-276
	002	10	-22	52	-183	-86	27	10	1	131	-183	-112	26
	003	12	-15	-257	566	-243	32	12	15	54	566	-481	37
	004	225	-164	-3.133	11.389	8.852	-281	225	-449	-15.301	11.389	18.898	-393
Trave 29b-38b	001	17	-130	-10.080	-1.813	178	-122	17	-328	-13.608	-5.413	7.716	-342
	002	7	-11	126	-176	-124	27	7	13	288	-176	-259	27
	003	14	-5	42	581	-510	38	14	32	661	581	-915	46
	004	1	-159	-10.224	-4.072	272	-196	1	-447	-15.569	-4.072	11.763	-476
Trave 38b-47b	001	-208	-286	-9.396	-18.136	-7.512	-10	-208	-418	-5.378	-21.737	-2.194	-290
	002	-1	8	282	-166	-278	1	-1	9	606	-166	-454	2
	003	0	34	644	607	-968	-24	0	17	1.709	607	-1.427	-16
	004	-252	-413	-10.410	-19.625	-6.748	55	-252	-519	-8.835	-19.625	2.530	-297
Trave 47b-56b	001	-366	-928	-1.068	-34.588	-17.183	1.748	-366	494	13.205	-38.150	-16.117	1.520
	002	-18	19	601	-155	-478	-62	-18	-36	1.066	-155	-550	-63
	003	-49	65	1.695	635	-1.495	-216	-49	-124	3.106	635	-1.626	-217
	004	-353	-1.218	-3.563	-35.330	-15.651	2.508	-353	846	7.849	-35.330	-11.294	2.232
Trave 56b-65b	001	0	-66	698	0	-1.088	139	0	0	0	0	0	0
	002	0	-1	-23	0	-226	2	0	0	0	0	0	0
	003	0	-2	-10	0	-574	4	0	0	0	0	0	0
	004	0	-92	-831	0	-3.590	180	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 16b-26b-35b-44b-53b-62b-71b											
Trave 16b-26b	001	-188	-824	12.602	30.588	21.920	1.269	-188	243	-7.782	26.949	24.411	1.150
	002	-5	5	-54	-181	-192	6	-5	9	55	-181	-78	4
	003	-12	20	-411	574	-133	-26	-12	-3	-254	574	-234	-27
	004	-203	-1.039	13.238	26.694	21.646	1.567	-203	281	-8.401	26.694	27.546	1.426
Trave 26b-35b	001	-164	104	-3.635	14.325	9.106	275	-164	368	-14.265	10.725	15.419	351
	002	-9	19	51	-177	-86	-24	-9	-2	130	-177	-113	-24
	003	-12	15	-260	580	-246	-32	-12	-15	50	580	-484	-36
	004	-186	107	-3.320	11.254	8.870	364	-186	458	-15.350	11.254	18.877	464
Trave 35b-44b	001	12	98	-10.137	-1.940	108	195	12	358	-13.625	-5.540	7.695	410
	002	-6	9	124	-170	-125	-24	-6	-13	289	-170	-262	-25
	003	-14	6	38	595	-513	-38	-14	-32	662	595	-923	-46
	004	29	124	-10.292	-4.242	201	268	29	473	-15.603	-4.242	11.757	541
Trave 44b-53b	001	225	277	-9.430	-18.270	-7.524	53	225	447	-5.421	-21.871	-2.164	332
	002	0	-8	282	-159	-282	0	0	-9	611	-159	-460	-1
	003	0	-35	644	622	-978	24	0	-17	1.721	622	-1.445	17
	004	265	407	-10.457	-19.833	-6.778	-18	265	545	-8.882	-19.833	2.559	331
Trave 53b-62b	001	357	949	-1.126	-34.730	-17.134	-1.756	357	-494	13.240	-38.330	-16.053	-1.527
	002	18	-20	605	-148	-485	65	18	38	1.083	-148	-559	65
	003	49	-67	1.706	651	-1.515	220	49	128	3.154	651	-1.652	221
	004	340	1.248	-3.618	-35.583	-15.650	-2.526	340	-852	7.879	-35.583	-11.235	-2.248
Trave 62b-71b	001	0	58	723	0	-1.067	-128	0	0	0	0	0	0
	002	0	1	-20	0	-225	-2	0	0	0	0	0	0
	003	0	2	-3	0	-574	-4	0	0	0	0	0	0
	004	0	86	-814	0	-3.572	-171	0	0	0	0	0	0

LEGENDA:

- Id_{Tr}**Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- CC**Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
- Estr.**Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).
- Inz./Fin.**

TRAVI - SOLLECITAZIONI PER EFFETTO DEL SISMA

Travi - Sollecitazioni per effetto del sisma													
Id _{Tr}	Di r	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
Fondazione		Travata: Trave 28b-29b-30b-31b-32b-33b-34b-35b-36b											
Trave 28b-29b	X	3	548	2.322	2.432	633	178	3	516	1.402	2.432	633	178
	Y	8	68	211	168	85	26	8	81	277	168	85	26
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 29b-30b	X	3	507	985	1.618	361	176	3	524	1.134	1.618	361	176
	Y	3	52	214	88	41	16	3	36	43	88	41	16
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 30b-31b	X	3	542	1.218	901	412	187	3	551	1.202	901	412	187
	Y	4	30	24	40	12	10	4	26	20	40	12	10
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 31b-32b	X	0	570	1.212	293	411	195	0	567	1.223	293	411	195
	Y	3	14	8	40	7	10	3	11	23	40	7	10
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 32b-33b	X	3	570	1.224	240	410	195	3	571	1.222	240	410	195
	Y	3	17	15	31	4	4	3	24	6	31	4	4
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 33b-34b	X	0	560	1.218	796	412	189	0	553	1.240	796	412	189
	Y	2	27	17	26	5	9	2	37	22	26	5	9
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 34b-35b	X	2	533	1.159	1.485	365	176	2	509	1.001	1.485	365	176
	Y	2	44	49	74	47	14	2	52	221	74	47	14
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 35b-36b	X	1	536	1.434	2.364	648	185	1	558	2.392	2.364	648	185
	Y	5	68	295	181	88	19	5	55	216	181	88	19
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 37b-38b-39b-40b-41b-42b-43b-44b-45b											

Id _{Tr}	Dir	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
Trave 37b-38b	X	0	230	2.931	2.486	831	89	0	291	1.968	2.486	831	89
	Y	3	52	115	162	66	22	3	55	285	162	66	22
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 38b-39b	X	0	332	1.528	1.833	547	109	0	317	1.669	1.833	547	109
	Y	5	37	177	86	29	11	5	24	33	86	29	11
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 39b-40b	X	0	306	1.733	1.092	589	100	0	300	1.715	1.092	589	100
	Y	2	25	45	41	13	7	2	23	21	41	13	7
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 40b-41b	X	0	289	1.709	378	579	98	0	287	1.718	378	579	98
	Y	3	11	14	0	4	9	3	14	27	0	4	9
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 41b-42b	X	0	288	1.716	318	597	97	0	289	1.726	318	597	97
	Y	3	18	23	24	7	4	3	20	5	24	7	4
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 42b-43b	X	0	294	1.724	994	591	100	0	294	1.745	994	591	100
	Y	1	22	23	43	12	7	1	21	37	43	12	7
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 43b-44b	X	0	308	1.687	1.717	550	107	0	326	1.539	1.717	550	107
	Y	0	28	25	113	32	8	0	36	183	113	32	8
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 44b-45b	X	0	276	1.985	2.436	843	82	0	218	2.969	2.436	843	82
	Y	3	46	282	194	60	17	3	47	117	194	60	17
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 46b-47b-48b-49b-50b-51b-52b-53b-54b											
Trave 46b-47b	X	0	802	3.101	2.385	939	290	0	868	2.412	2.385	939	290
	Y	3	63	193	815	101	21	3	61	389	815	101	21
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 47b-48b	X	2	928	2.089	2.063	712	310	2	904	2.138	2.063	712	310
	Y	2	43	46	218	14	10	2	30	33	218	14	10
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 48b-49b	X	3	891	2.152	1.369	726	296	3	878	2.130	1.369	726	296
	Y	1	22	66	54	22	12	1	23	63	54	22	12
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 49b-50b	X	3	875	2.117	528	718	292	3	862	2.104	528	718	292
	Y	6	25	28	33	12	7	6	10	50	33	12	7
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 50b-51b	X	0	864	2.104	474	714	293	0	874	2.128	474	714	293
	Y	3	16	56	39	25	9	3	22	31	39	25	9
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 51b-52b	X	0	878	2.146	1.262	736	298	0	882	2.174	1.262	736	298
	Y	3	20	42	73	16	6	3	17	67	73	16	6
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 52b-53b	X	0	898	2.165	1.919	723	306	0	920	2.100	1.919	723	306
	Y	1	25	24	238	9	9	1	34	44	238	9	9
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 53b-54b	X	3	866	2.431	2.255	947	276	3	785	3.130	2.255	947	276
	Y	6	59	378	843	90	22	6	56	187	843	90	22
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 55b-56b-57b-58b-59b-60b-61b-62b-63b (b)											
Trave 55b-56b	X	1	439	1.692	3.684	578	146	1	415	1.743	3.684	578	146
	Y	5	161	1.405	1.094	411	49	5	105	1.041	1.094	411	49
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 56b-57b	X	0	398	1.913	2.154	639	133	0	390	1.873	2.154	639	133
	Y	3	26	141	44	34	14	3	26	101	44	34	14
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 57b-58b	X	3	383	1.847	1.715	625	129	3	375	1.847	1.715	625	129
	Y	3	16	121	17	32	5	3	21	120	17	32	5
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 58b-59b	X	0	360	1.866	788	631	125	0	353	1.884	788	631	125
	Y	3	11	73	43	27	3	3	8	82	43	27	3
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 59b-60b	X	0	360	1.874	851	635	122	0	366	1.855	851	635	122
	Y	0	7	89	47	30	5	0	9	78	47	30	5
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 60b-61b	X	3	374	1.835	1.693	622	128	3	379	1.833	1.693	622	128
	Y	0	16	92	21	36	3	0	16	107	21	36	3
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 61b-62b	X	0	389	1.870	2.127	645	138	0	397	1.905	2.127	645	138
	Y	0	19	105	43	49	8	0	23	139	43	49	8
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 62b-63b	X	3	414	1.753	3.520	593	143	3	434	1.727	3.520	593	143
	Y	3	101	1.026	1.110	420	43	3	159	1.403	1.110	420	43
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 19b-20b-24b-25b-21b-22b-23b-26b-27b											
Trave 19b-20b	X	3	919	1.342	1.866	351	319	3	962	718	1.866	351	319
	Y	9	102	431	244	126	37	9	118	316	244	126	37
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 20b-24b	X	1	1.002	441	1.153	169	341	1	1.019	534	1.153	169	341
	Y	3	67	146	104	25	17	3	53	32	104	25	17
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 24b-25b	X	2	1.046	581	622	195	360	2	1.055	570	622	195	360
	Y	6	36	15	90	22	12	6	26	28	90	22	12

Id _{Tr}	Di r	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 25b-21b	X	0	1.072	585	259	196	366	0	1.073	592	259	196	366
	Y	4	13	6	114	11	7	4	9	12	114	11	7
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 21b-22b	X	3	1.071	593	115	197	366	3	1.074	600	115	197	366
	Y	0	27	16	113	10	5	0	29	7	113	10	5
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 22b-23b	X	1	1.055	585	470	202	359	1	1.055	615	470	202	359
	Y	1	31	29	75	9	12	1	40	24	75	9	12
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 23b-26b	X	4	1.026	554	1.002	170	341	4	1.005	438	1.002	170	341
	Y	3	60	34	114	28	20	3	70	162	114	28	20
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 26b-27b	X	1	970	783	1.571	383	322	1	926	1.498	1.571	383	322
	Y	10	104	305	354	126	32	10	82	433	354	126	32
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 55b-56b-57b-58b-59b-60b-61b-62b-63b (a)													
Trave 55b-56b	X	31	948	1.922	6.258	1.114	340	31	1.331	1.802	6.258	1.254	843
	Y	5	4.019	978	1.958	1.923	5.767	5	5.960	1.527	1.958	2.054	7.792
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 56b-57b	X	5	1.309	1.732	4.416	1.167	809	5	1.240	1.672	4.416	1.130	752
	Y	6	5.899	1.303	328	1.913	7.842	6	6.160	1.597	328	2.226	8.111
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 57b-58b	X	7	1.256	1.686	3.281	1.162	787	7	1.201	1.533	3.281	1.038	733
	Y	11	6.194	1.545	136	2.195	8.162	11	6.416	1.552	136	2.176	8.480
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 58b-59b	X	3	1.235	1.559	1.365	1.076	767	3	1.229	1.444	1.365	981	758
	Y	9	6.473	1.494	113	2.126	8.525	9	6.618	1.444	113	2.036	8.743
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 59b-60b	X	5	1.220	1.441	1.296	985	754	5	1.237	1.577	1.296	1.084	770
	Y	13	6.618	1.449	109	2.040	8.736	13	6.447	1.510	109	2.149	8.508
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 60b-61b	X	0	1.204	1.553	3.113	1.053	735	0	1.254	1.703	3.113	1.174	791
	Y	14	6.399	1.562	134	2.185	8.457	14	6.178	1.543	134	2.195	8.161
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 61b-62b	X	5	1.239	1.691	4.167	1.144	759	5	1.298	1.725	4.167	1.160	808
	Y	3	6.157	1.595	380	2.229	8.127	3	5.902	1.316	380	1.927	7.837
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 62b-63b	X	27	1.326	1.795	6.054	1.234	831	27	963	1.862	6.054	1.064	356
	Y	9	5.970	1.527	2.012	2.056	7.804	9	4.088	959	2.012	1.867	5.864
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 17b-18b-11b-12b-13b-14b-15b-16b-10b (b)													
Trave 18b-17b	X	3	272	693	249	225	91	3	263	638	249	225	91
	Y	2	102	658	1.184	317	40	2	149	1.240	1.184	317	40
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 11b-18b	X	0	290	693	235	235	97	0	286	687	235	235	97
	Y	2	25	145	351	48	6	2	26	97	351	48	6
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 12b-11b	X	0	291	684	102	231	102	0	290	668	102	231	102
	Y	3	10	72	352	21	11	3	11	52	352	21	11
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 13b-12b	X	0	294	675	24	228	99	0	296	671	24	228	99
	Y	3	4	17	296	10	3	3	4	7	296	10	3
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 14b-13b	X	0	294	683	63	233	99	0	292	676	63	233	99
	Y	3	10	5	286	2	2	3	5	20	286	2	2
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 15b-14b	X	0	291	653	131	226	102	0	292	674	131	226	102
	Y	3	10	48	334	18	4	3	9	66	334	18	4
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 16b-15b	X	0	271	654	268	231	94	0	282	674	268	231	94
	Y	0	16	60	319	26	3	0	16	119	319	26	3
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 10b-16b	X	3	262	450	155	180	87	3	271	598	155	180	87
	Y	3	156	1.395	728	352	43	3	99	690	728	352	43
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 17b-18b-11b-12b-13b-14b-15b-16b-10b (a)													
Trave 17b-18b	X	14	854	1.228	183	746	806	14	450	1.576	183	1.135	219
	Y	30	4.592	808	2.503	1.341	6.555	30	5.967	1.877	2.503	2.527	7.881
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 18b-11b	X	4	643	1.440	366	942	456	4	604	1.568	366	1.083	387
	Y	10	6.159	1.569	890	2.328	8.089	10	6.483	1.660	890	2.315	8.582
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 11b-12b	X	4	568	1.547	178	1.043	336	4	629	1.587	178	1.082	410
	Y	13	6.592	1.582	687	2.267	8.673	13	6.761	1.695	687	2.372	8.925
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 12b-13b	X	2	584	1.564	59	1.070	345	2	610	1.577	59	1.084	383
	Y	3	6.805	1.660	572	2.355	8.958	3	6.849	1.768	572	2.469	9.035
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 13b-14b	X	5	606	1.590	71	1.086	377	5	583	1.578	71	1.074	344
	Y	8	6.838	1.756	574	2.475	9.051	8	6.788	1.661	574	2.355	8.948
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 14b-15b	X	3	630	1.580	185	1.082	405	3	563	1.558	185	1.051	338

Id _{Tr}	Di r	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
	Y	5	6.753	1.700	665	2.380	8.906	5	6.578	1.570	665	2.255	8.661
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 15b-16b	X	0	592	1.595	234	1.108	375	0	628	1.405	234	904	444
	Y	12	6.486	1.688	729	2.336	8.574	12	6.217	1.604	729	2.356	8.132
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 16b-10b	X	18	444	1.537	294	1.091	214	18	726	1.344	294	810	727
	Y	28	5.924	1.865	1.812	2.518	7.850	28	4.445	901	1.812	1.528	6.472
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 1b-2b-3b-4b-5b-6b-7b-8b-9b											
Trave 1b-2b	X	3	53	868	460	566	75	3	146	816	460	780	215
	Y	0	1.041	105	359	156	2.771	0	1.188	376	359	605	3.157
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 2b-3b	X	0	115	784	12	728	128	0	124	777	12	758	158
	Y	2	1.223	191	55	443	3.207	2	1.282	360	55	660	3.403
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 3b-4b	X	0	129	729	19	665	181	0	120	771	19	747	157
	Y	2	1.309	319	67	615	3.437	2	1.341	331	67	626	3.536
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 4b-5b	X	0	133	742	16	679	182	0	128	745	16	696	163
	Y	3	1.344	347	65	635	3.552	3	1.361	328	65	623	3.579
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 5b-6b	X	0	127	746	11	707	171	0	136	732	11	666	181
	Y	3	1.361	351	101	646	3.579	3	1.342	362	101	671	3.542
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 6b-7b	X	0	118	754	16	727	156	0	131	724	16	649	170
	Y	2	1.329	352	113	665	3.534	2	1.305	345	113	640	3.437
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 7b-8b	X	0	129	785	16	763	164	0	114	768	16	706	134
	Y	2	1.289	330	59	628	3.408	2	1.212	149	59	381	3.196
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 8b-9b	X	3	146	805	390	788	213	3	25	831	390	544	99
	Y	2	1.192	394	403	619	3.158	2	1.050	112	403	202	2.781
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 9b-10b-27b-36b-45b-54b-63b-72b											
Trave 9b-10b	X	394	25	177	517	619	4.310	394	2.092	145	517	118	6.659
	Y	185	1.050	665	1.480	266	1.540	185	1.926	666	1.480	1.645	1.840
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 10b-27b	X	1.335	723	266	974	97	3.736	1.335	319	130	974	332	3.357
	Y	398	756	3.350	2.961	7.923	310	398	448	1.638	2.961	1.704	336
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 27b-36b	X	129	1.848	67	1.011	192	4.403	129	877	22	1.011	329	2.034
	Y	201	132	1.352	2.128	5.680	118	201	105	1.531	2.128	917	78
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 36b-45b	X	517	3.441	175	827	401	6.340	517	741	64	827	170	529
	Y	96	65	1.200	6.639	4.919	135	96	41	1.194	6.639	302	63
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 45b-54b	X	681	3.976	372	335	611	8.203	681	657	87	335	65	2.495
	Y	43	60	1.204	11.197	4.374	149	43	162	663	11.197	347	256
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 54b-63b	X	573	2.931	439	392	777	10.283	573	4.034	28	392	300	5.617
	Y	500	256	1.323	15.670	3.773	952	500	1.169	348	15.670	1.105	1.094
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 63b-72b	X	405	1.804	289	41	375	4.196	405	0	13	41	20	1.343
	Y	40	251	1.502	1.366	1.804	241	40	0	414	1.366	107	141
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 7b-15b-23b-34b-43b-52b-61b-70b											
Trave 7b-15b	X	168	259	28	96	86	4.905	168	2.000	38	96	6	6.761
	Y	9	24	2.171	1.547	1.533	56	9	101	2.479	1.547	3.633	120
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 15b-23b	X	1.277	2.222	82	174	94	1.590	1.277	266	20	174	77	5.611
	Y	41	223	1.914	10.985	8.055	349	41	57	2.152	10.985	1.193	284
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 23b-34b	X	281	2.239	14	151	32	4.711	281	1.204	30	151	35	2.303
	Y	34	39	2.999	3.000	8.354	125	34	73	1.256	3.000	1.159	92
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 34b-43b	X	691	4.283	42	134	31	7.866	691	506	31	134	22	1.007
	Y	37	40	3.322	5.130	8.401	54	37	38	916	5.130	1.211	41
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 43b-52b	X	493	5.178	38	120	45	10.817	493	1.476	10	120	34	4.490
	Y	9	22	3.081	13.059	8.353	49	9	26	1.174	13.059	1.381	44
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 52b-61b	X	413	4.334	10	129	40	14.098	413	5.773	28	129	41	8.937
	Y	9	80	2.221	20.843	8.322	173	9	73	2.211	20.843	1.730	174
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 61b-70b	X	481	1.955	19	4	7	4.707	481	0	3	4	20	1.598
	Y	4	25	1.483	1.595	1.643	25	4	0	485	1.595	122	16
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 5b-13b-21b-32b-41b-50b-59b-68b											
Trave 5b-13b	X	171	250	8	6	0	4.909	171	1.995	7	6	7	6.778
	Y	17	0	2.140	2.004	1.437	13	17	4	2.379	2.004	3.650	6
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 13b-21b	X	1.308	2.366	0	7	7	1.582	1.308	288	5	7	7	5.838
	Y	9	10	2.218	12.175	8.546	20	9	0	2.201	12.175	1.477	17

Travi - Sollecitazioni per effetto del sisma

Id _{Tr}	Di r	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 21b-32b	X	284	2.238	0	12	6	4.687	284	1.256	0	12	6	2.405
	Y	2	7	2.863	4.292	8.511	13	2	4	1.492	4.292	1.229	10
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 32b-41b	X	700	4.324	3	10	5	7.958	700	512	3	10	8	996
	Y	4	5	3.013	3.822	8.350	5	4	5	1.169	3.822	1.115	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 41b-50b	X	494	5.151	2	17	13	10.865	494	1.506	3	17	1	4.424
	Y	10	6	2.808	11.698	8.234	6	10	4	1.305	11.698	1.083	10
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 50b-59b	X	463	4.184	8	10	11	13.778	463	5.575	4	10	1	8.440
	Y	4	11	2.049	19.457	8.036	9	4	4	1.951	19.457	1.078	5
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 59b-68b	X	646	1.557	0	3	2	4.617	646	0	2	3	5	2.124
	Y	4	5	1.371	2.117	1.390	0	4	0	638	2.117	75	7
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 3b-11b-24b-30b-39b-48b-57b-66b													
Trave 3b-11b	X	181	256	17	107	66	4.906	181	2.002	18	107	10	6.763
	Y	8	20	2.171	1.587	1.539	51	8	97	2.469	1.587	3.620	114
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 11b-24b	X	1.237	2.205	98	190	96	1.542	1.237	324	11	190	81	5.705
	Y	30	212	1.994	10.908	8.049	332	30	62	2.123	10.908	1.083	270
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 24b-30b	X	283	2.226	17	182	42	4.658	283	1.233	42	182	43	2.298
	Y	22	39	2.899	2.943	8.204	123	22	75	1.228	2.943	1.108	99
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 30b-39b	X	683	4.278	49	156	32	7.825	683	517	29	156	28	983
	Y	25	46	3.280	5.175	8.318	56	25	40	888	5.175	1.135	42
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 39b-48b	X	484	5.151	34	160	46	10.777	484	1.473	9	160	44	4.470
	Y	8	21	3.062	13.117	8.290	57	8	28	1.148	13.117	1.343	49
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 48b-57b	X	429	4.299	19	159	46	14.029	429	5.759	28	159	40	8.883
	Y	10	80	2.194	20.906	8.329	169	10	69	2.242	20.906	1.734	178
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 57b-66b	X	495	1.910	9	5	20	4.657	495	0	5	5	17	1.633
	Y	5	18	1.433	1.577	1.630	17	5	0	478	1.577	82	17
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 1b-17b-19b-28b-37b-46b-55b-64b													
Trave 1b-17b	X	416	53	208	661	645	4.608	416	2.277	147	661	116	6.993
	Y	145	1.041	603	1.764	248	1.325	145	1.682	642	1.764	1.486	1.589
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 17b-19b	X	1.605	1.003	296	983	120	2.553	1.605	210	169	983	380	3.604
	Y	432	660	2.836	2.519	7.380	265	432	466	1.270	2.519	2.057	267
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 19b-28b	X	176	1.846	120	1.039	138	4.341	176	949	36	1.039	356	2.181
	Y	179	180	1.622	2.541	5.991	126	179	142	1.435	2.541	986	103
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 28b-37b	X	514	3.434	150	849	349	6.261	514	803	67	849	196	576
	Y	90	39	1.164	7.037	4.963	124	90	51	1.187	7.037	295	60
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 37b-46b	X	674	3.976	366	352	566	8.194	674	652	104	352	65	2.513
	Y	50	61	1.153	11.585	4.322	140	50	157	689	11.585	361	239
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 46b-55b	X	573	2.890	443	381	759	10.402	573	4.134	30	381	301	5.817
	Y	490	269	1.234	16.048	3.720	952	490	1.143	297	16.048	1.034	1.090
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 55b-64b	X	398	1.792	293	39	377	4.165	398	0	12	39	19	1.325
	Y	41	241	1.541	1.354	1.862	232	41	0	398	1.354	130	134
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 8b-16b													
Trave 8b-16b	X	215	255	22	70	34	4.893	215	2.021	63	70	87	6.763
	Y	48	29	2.079	1.186	1.537	33	48	76	2.477	1.186	3.648	131
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 6b-14b													
Trave 6b-14b	X	165	254	7	63	41	4.908	165	1.992	7	63	8	6.761
	Y	7	13	2.140	1.850	1.441	25	7	54	2.407	1.850	3.638	51
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 4b-12b													
Trave 4b-12b	X	170	254	10	58	39	4.911	170	1.990	17	58	8	6.766
	Y	5	14	2.179	1.882	1.491	35	5	53	2.419	1.882	3.624	56
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 14b-22b-33b-42b-51b-60b-69b													
Trave 14b-22b	X	1.297	2.361	64	135	68	1.575	1.297	298	9	135	42	5.844
	Y	26	90	2.244	11.151	8.481	148	26	37	2.128	11.151	1.442	118
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 22b-33b	X	288	2.242	21	126	40	4.691	288	1.261	14	126	22	2.393
	Y	0	23	2.951	3.234	8.502	75	0	40	1.407	3.234	1.219	56
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 33b-42b	X	696	4.313	11	135	21	7.929	696	516	19	135	4	1.002
	Y	4	12	3.094	4.865	8.359	39	4	22	1.088	4.865	1.140	28
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 42b-51b	X	489	5.162	22	142	11	10.861	489	1.485	11	142	13	4.449

Travi - Sollecitazioni per effetto del sisma													
Id _{Tr}	Di r	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
	Y	3	23	2.875	12.764	8.223	62	3	22	1.252	12.764	1.161	55
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 51b-60b	X	437	4.256	10	149	9	13.973	437	5.681	21	149	9	8.686
	Y	21	60	2.104	20.527	8.110	140	21	71	2.044	20.527	1.330	133
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 60b-69b	X	604	1.637	19	7	20	4.616	604	0	3	7	20	1.998
	Y	2	14	1.464	1.998	1.534	11	2	0	596	1.998	98	7
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 12b-25b-31b-40b-49b-58b-67b											
Trave 12b-25b	X	1.274	2.340	60	144	71	1.563	1.274	342	13	144	44	5.881
	Y	16	70	2.249	11.215	8.477	132	16	33	2.130	11.215	1.345	103
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 25b-31b	X	287	2.246	19	142	38	4.657	287	1.267	13	142	18	2.361
	Y	0	25	2.870	3.253	8.401	75	0	34	1.388	3.253	1.211	57
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 31b-40b	X	696	4.317	6	152	17	7.926	696	520	13	152	20	992
	Y	0	13	3.109	4.799	8.346	37	0	22	1.076	4.799	1.120	32
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 40b-49b	X	486	5.159	17	153	19	10.836	486	1.481	11	153	7	4.429
	Y	1	23	2.863	12.690	8.202	60	1	24	1.261	12.690	1.154	48
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 49b-58b	X	443	4.236	7	153	13	13.932	443	5.673	8	153	8	8.650
	Y	21	49	2.089	20.451	8.094	138	21	57	2.055	20.451	1.295	136
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 58b-67b	X	604	1.640	14	4	21	4.610	604	0	0	4	15	1.998
	Y	3	11	1.452	2.011	1.522	12	3	0	605	2.011	94	5
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 2b-18b-20b-29b-38b-47b-56b-65b											
Trave 2b-18b	X	205	263	13	98	28	4.911	205	2.008	48	98	88	6.768
	Y	20	32	2.098	1.162	1.551	81	20	144	2.516	1.162	3.660	175
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 18b-20b	X	1.124	2.121	427	809	415	1.520	1.124	242	100	809	324	5.465
	Y	161	282	1.115	12.851	6.897	534	161	140	2.250	12.851	650	426
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 20b-29b	X	350	2.228	36	682	158	4.664	350	1.191	117	682	165	2.281
	Y	14	77	2.814	4.899	7.711	261	14	129	1.099	4.899	945	187
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 29b-38b	X	687	4.274	213	564	110	7.752	687	539	167	564	20	966
	Y	49	41	3.343	3.135	8.072	117	49	52	743	3.135	1.145	79
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 38b-47b	X	406	5.215	250	459	266	10.786	406	1.465	65	459	149	4.583
	Y	84	96	3.181	11.052	8.212	150	84	49	1.048	11.052	1.443	109
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 47b-56b	X	559	4.398	113	393	365	14.467	559	6.023	176	393	308	9.534
	Y	120	316	2.267	18.815	8.330	677	120	272	2.229	18.815	1.964	653
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 56b-65b	X	482	1.772	17	6	28	4.400	482	0	2	6	19	1.597
	Y	10	36	1.333	1.591	1.436	51	10	0	483	1.591	86	30
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 16b-26b-35b-44b-53b-62b-71b											
Trave 16b-26b	X	1.109	2.154	437	816	436	1.580	1.109	262	95	816	336	5.509
	Y	166	344	1.183	12.845	7.034	578	166	131	2.318	12.845	673	466
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 26b-35b	X	356	2.280	37	679	139	4.739	356	1.170	129	679	157	2.133
	Y	23	65	2.737	4.897	7.698	247	23	121	1.156	4.897	1.033	165
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 35b-44b	X	680	4.286	229	557	124	7.825	680	512	174	557	16	1.008
	Y	69	36	3.356	3.112	8.109	113	69	51	753	3.112	1.206	71
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 44b-53b	X	408	5.232	256	446	290	10.796	408	1.456	61	446	156	4.562
	Y	88	98	3.249	11.031	8.294	145	88	62	1.043	11.031	1.499	103
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 53b-62b	X	539	4.455	118	392	377	14.426	539	6.011	188	392	309	9.438
	Y	105	308	2.367	18.827	8.440	668	105	265	2.217	18.827	1.995	634
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 62b-71b	X	486	1.769	21	13	32	4.417	486	0	0	13	26	1.605
	Y	6	51	1.323	1.602	1.442	58	6	0	478	1.602	73	30
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

LEGENDA:
Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
Dir Direzione del sisma.
Estr. Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).
Inz./Fin.

TRAVI - SOLLECITAZIONI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE

Travi - Sollecitazioni per eccentricità accidentale													
Id _{Tr}	Di r	e	Estr. Inz.					Estr. Fin.					
			M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₃
			[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]
Fondazione			Travata: Trave 28b-29b-30b-31b-32b-33b-34b-35b-36b										
Trave 28b-29b	X	+	0	-70	37	4	14	23	0	68	-44	4	14
	X	-	0	70	-37	-4	-14	-23	0	-68	44	-4	-14

Id _{Tr}	D r	e	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
			M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
			[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
	Y	+	12	-2.431	1.297	151	479	811	12	2.345	-1.523	151	479	811
	Y	-	-12	2.431	-1.297	-151	-479	-811	-12	-2.345	1.523	-151	-479	-811
Trave 29b-30b	X	+	0	-59	31	26	11	20	0	58	-32	26	11	20
	X	-	0	59	-31	-26	-11	-20	0	-58	32	-26	-11	-20
	Y	+	-2	-2.033	1.077	901	369	685	-2	2.001	-1.100	901	369	685
	Y	-	2	2.033	-1.077	-901	-369	-685	2	-2.001	1.100	-901	-369	-685
Trave 30b-31b	X	+	0	-56	29	21	10	19	0	55	-28	21	10	19
	X	-	0	56	-29	-21	-10	-19	0	-55	28	-21	-10	-19
	Y	+	-1	-1.943	1.008	715	337	656	-1	1.920	-978	715	337	656
	Y	-	1	1.943	-1.008	-715	-337	-656	1	-1.920	978	-715	-337	-656
Trave 31b-32b	X	+	0	-54	27	6	9	18	0	54	-27	6	9	18
	X	-	0	54	-27	-6	-9	-18	0	-54	27	-6	-9	-18
	Y	+	0	-1.888	927	201	315	639	0	1.880	-928	201	315	639
	Y	-	0	1.888	-927	-201	-315	-639	0	-1.880	928	-201	-315	-639
Trave 32b-33b	X	+	0	-54	27	-10	9	18	0	54	-27	-10	9	18
	X	-	0	54	-27	10	-9	-18	0	-54	27	10	-9	-18
	Y	+	0	-1.883	930	-351	316	641	0	1.891	-931	-351	316	641
	Y	-	0	1.883	-930	351	-316	-641	0	-1.891	931	351	-316	-641
Trave 33b-34b	X	+	0	-55	28	-24	10	19	0	56	-29	-24	10	19
	X	-	0	55	-28	24	-10	-19	0	-56	29	24	-10	-19
	Y	+	-1	-1.922	981	-840	338	656	-1	1.944	-1.012	-840	338	656
	Y	-	1	1.922	-981	840	-338	-656	1	-1.944	1.012	840	-338	-656
Trave 34b-35b	X	+	0	-58	31	-29	10	20	0	58	-30	-29	10	20
	X	-	0	58	-31	29	-10	-20	0	-58	30	29	-10	-20
	Y	+	-2	-1.999	1.089	-989	362	684	-2	2.030	-1.045	-989	362	684
	Y	-	2	1.999	-1.089	989	-362	-684	2	-2.030	1.045	989	-362	-684
Trave 35b-36b	X	+	0	-67	44	-7	14	23	0	69	-38	-7	14	23
	X	-	0	67	-44	7	-14	-23	0	-69	38	7	-14	-23
	Y	+	12	-2.338	1.525	-257	485	806	12	2.409	-1.327	-257	485	806
	Y	-	-12	2.338	-1.525	257	-485	-806	-12	-2.409	1.327	257	-485	-806
Fondazione														
Travata: Trave 37b-38b-39b-40b-41b-42b-43b-44b-45b														
Trave 37b-38b	X	+	1	-88	35	124	12	29	1	82	-36	124	12	29
	X	-	-1	88	-35	-124	-12	-29	-1	-82	36	-124	-12	-29
	Y	+	21	-3.056	1.220	4.293	420	1.002	21	2.844	-1.253	4.293	420	1.002
	Y	-	-21	3.056	-1.220	-4.293	-420	-1.002	-21	-2.844	1.253	-4.293	-420	-1.002
Trave 38b-39b	X	+	0	-69	2	108	2	23	0	66	-8	108	2	23
	X	-	0	69	-2	-108	-2	-23	0	-66	8	-108	-2	-23
	Y	+	-1	-2.379	81	3.749	59	795	-1	2.306	-267	3.749	59	795
	Y	-	1	2.379	-81	-3.749	-59	-795	1	-2.306	267	-3.749	-59	-795
Trave 39b-40b	X	+	0	-64	11	55	4	21	0	63	-11	55	4	21
	X	-	0	64	-11	-55	-4	-21	0	-63	11	-55	-4	-21
	Y	+	-1	-2.205	370	1.913	127	744	-1	2.179	-376	1.913	127	744
	Y	-	1	2.205	-370	-1.913	-127	-744	1	-2.179	376	-1.913	-127	-744
Trave 40b-41b	X	+	0	-62	11	14	4	21	0	62	-12	14	4	21
	X	-	0	62	-11	-14	-4	-21	0	-62	12	-14	-4	-21
	Y	+	0	-2.143	392	502	137	726	0	2.136	-414	502	137	726
	Y	-	0	2.143	-392	-502	-137	-726	0	-2.136	414	-502	-137	-726
Trave 41b-42b	X	+	0	-62	12	-20	4	21	0	62	-12	-20	4	21
	X	-	0	62	-12	20	-4	-21	0	-62	12	20	-4	-21
	Y	+	0	-2.140	418	-685	139	728	0	2.147	-400	-685	139	728
	Y	-	0	2.140	-418	685	-139	-728	0	-2.147	400	685	-139	-728
Trave 42b-43b	X	+	0	-63	11	-59	4	21	0	64	-11	-59	4	21
	X	-	0	63	-11	59	-4	-21	0	-64	11	59	-4	-21
	Y	+	-1	-2.183	387	-2.065	131	746	-1	2.210	-387	-2.065	131	746
	Y	-	1	2.183	-387	2.065	-131	-746	1	-2.210	387	2.065	-131	-746
Trave 43b-44b	X	+	0	-67	8	-110	2	23	0	69	-2	-110	2	23
	X	-	0	67	-8	110	-2	-23	0	-69	2	110	-2	-23
	Y	+	-1	-2.312	275	-3.825	58	798	-1	2.386	-68	-3.825	58	798
	Y	-	1	2.312	-275	3.825	-58	-798	1	-2.386	68	3.825	-58	-798
Trave 44b-45b	X	+	1	-82	37	-125	13	29	1	88	-37	-125	13	29
	X	-	-1	82	-37	125	-13	-29	-1	-88	37	125	-13	-29
	Y	+	21	-2.858	1.289	-4.327	440	1.006	21	3.062	-1.298	-4.327	440	1.006
	Y	-	-21	2.858	-1.289	4.327	-440	-1.006	-21	-3.062	1.298	4.327	-440	-1.006
Fondazione														
Travata: Trave 46b-47b-48b-49b-50b-51b-52b-53b-54b														
Trave 46b-47b	X	+	1	-52	-254	471	-81	16	1	42	223	471	-81	16
	X	-	-1	52	254	-471	81	-16	-1	-42	-223	-471	81	-16
	Y	+	23	-1.803	-8.816	16.333	-2.814	553	23	1.456	7.753	16.333	-2.814	553
	Y	-	-23	1.803	8.816	-16.333	2.814	-553	-23	-1.456	-7.753	-16.333	2.814	-553
Trave 47b-48b	X	+	0	-27	-238	188	-77	9	0	25	214	188	-77	9
	X	-	0	27	238	-188	77	-9	0	-25	-214	-188	77	-9
	Y	+	-1	-926	-8.267	6.532	-2.666	307	-1	881	7.443	6.532	-2.666	307
	Y	-	1	926	8.267	-6.532	2.666	-307	1	-881	-7.443	-6.532	2.666	-307
Trave 48b-49b	X	+	0	-24	-190	56	-64	8	0	25	185	56	-64	8
	X	-	0	24	190	-56	64	-8	0	-25	-185	-56	64	-8
	Y	+	0	-845	-6.601	1.954	-2.210	289	0	859	6.416	1.954	-2.210	289
	Y	-	0	845	6.601	-1.954	2.210	-289	0	-859	-6.416	-1.954	2.210	-289
Trave 49b-50b	X	+	0	-25	-179	10	-60	9	0	25	177	10	-60	9
	X	-	0	25	179	-10	60	-9	0	-25	-177	-10	60	-9
	Y	+	0	-873	-6.204	351	-2.095	297	0	879	6.146	351	-2.095	297
	Y	-	0	873	6.204	-351	2.095	-297	0	-879	-6.146	-351	2.095	-297
Trave 50b-51b	X	+	0	-25	-177	-17	-60	9	0	25	179	-17	-60	9
	X	-	0	25	177	17	60	-9	0	-25	-179	17	60	-9
	Y	+	0	-882	-6.144	-593	-2.096	299	0	878	6.198	-593	-2.096	299
	Y	-	0	882	6.144	593	2.096	-299	0	-878	-6.198	593	2.096	-299

Travi - Sollecitazioni per eccentricità accidentale

Id _{Tr}	D _r	e	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
			M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
			[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
Trave 51b-52b	X	+	0	-25	-184	-64	-63	8	0	25	189	-64	-63	8
	X	-	0	25	184	64	63	-8	0	-25	-189	64	63	-8
	Y	+	0	-870	-6.397	-2.206	-2.202	294	0	860	6.570	-2.206	-2.202	294
	Y	-	0	870	6.397	2.206	2.202	-294	0	-860	-6.570	2.206	2.202	-294
Trave 52b-53b	X	+	0	-26	-213	-194	-76	9	0	28	237	-194	-76	9
	X	-	0	26	213	194	76	-9	0	-28	-237	194	76	-9
	Y	+	-1	-909	-7.402	-6.726	-2.654	318	-1	963	8.231	-6.726	-2.654	318
	Y	-	1	909	7.402	6.726	2.654	-318	1	-963	-8.231	6.726	2.654	-318
Trave 53b-54b	X	+	1	-44	-219	-477	-79	16	1	54	248	-477	-79	16
	X	-	-1	44	219	477	79	-16	-1	-54	-248	477	79	-16
	Y	+	23	-1.512	-7.611	-16.553	-2.754	573	23	1.859	8.600	-16.553	-2.754	573
	Y	-	-23	1.512	7.611	16.553	2.754	-573	-23	-1.859	-8.600	16.553	2.754	-573
Fondazione														
Travata: Trave 55b-56b-57b-58b-59b-60b-61b-62b-63b (b)														
Trave 55b-56b	X	+	0	162	-2.133	724	-683	-53	0	-152	1.888	724	-683	-53
	X	-	0	-162	2.133	-724	683	53	0	152	-1.888	-724	683	53
	Y	+	4	5.613	-74.044	25.147	-23.701	-1.847	4	-5.262	65.529	25.147	-23.701	-1.847
	Y	-	-4	-5.613	74.044	-25.147	23.701	1.847	-4	5.262	-65.529	-25.147	23.701	1.847
Trave 56b-57b	X	+	0	142	-1.709	77	-573	-48	0	-140	1.665	77	-573	-48
	X	-	0	-142	1.709	-77	573	48	0	140	-1.665	-77	573	48
	Y	+	0	4.936	-59.320	2.661	-19.877	-1.663	0	-4.863	57.806	2.661	-19.877	-1.663
	Y	-	0	-4.936	59.320	-2.661	19.877	1.663	0	4.863	-57.806	-2.661	19.877	1.663
Trave 57b-58b	X	+	0	137	-1.619	20	-548	-46	0	-136	1.609	20	-548	-46
	X	-	0	-137	1.619	-20	548	46	0	136	-1.609	-20	548	46
	Y	+	0	4.766	-56.198	712	-19.018	-1.612	0	-4.731	55.843	712	-19.018	-1.612
	Y	-	0	-4.766	56.198	-712	19.018	1.612	0	4.731	-55.843	-712	19.018	1.612
Trave 58b-59b	X	+	0	135	-1.597	24	-542	-46	0	-135	1.595	24	-542	-46
	X	-	0	-135	1.597	-24	542	46	0	135	-1.595	-24	542	46
	Y	+	0	4.690	-55.450	827	-18.802	-1.590	0	-4.681	55.373	827	-18.802	-1.590
	Y	-	0	-4.690	55.450	-827	18.802	1.590	0	4.681	-55.373	-827	18.802	1.590
Trave 59b-60b	X	+	0	135	-1.596	33	-542	-46	0	-135	1.597	33	-542	-46
	X	-	0	-135	1.596	-33	542	46	0	135	-1.597	-33	542	46
	Y	+	0	4.683	-55.397	1.145	-18.826	-1.592	0	-4.690	55.449	1.145	-18.826	-1.592
	Y	-	0	-4.683	55.397	-1.145	18.826	1.592	0	4.690	-55.449	-1.145	18.826	1.592
Trave 60b-61b	X	+	0	136	-1.607	34	-547	-46	0	-137	1.616	34	-547	-46
	X	-	0	-136	1.607	-34	547	46	0	137	-1.616	-34	547	46
	Y	+	0	4.722	-55.776	1.195	-18.999	-1.609	0	-4.755	56.110	1.195	-18.999	-1.609
	Y	-	0	-4.722	55.776	-1.195	18.999	1.609	0	4.755	-56.110	-1.195	18.999	1.609
Trave 61b-62b	X	+	0	140	-1.664	-33	-573	-48	0	-142	1.709	-33	-573	-48
	X	-	0	-140	1.664	33	573	48	0	142	-1.709	33	573	48
	Y	+	0	4.854	-57.753	-1.129	-19.876	-1.661	0	-4.933	59.328	-1.129	-19.876	-1.661
	Y	-	0	-4.854	57.753	1.129	19.876	1.661	0	4.933	-59.328	1.129	19.876	1.661
Trave 62b-63b	X	+	0	152	-1.893	-686	-686	-53	0	-162	2.144	-686	-686	-53
	X	-	0	-152	1.893	686	686	53	0	162	-2.144	686	686	53
	Y	+	4	5.261	-65.707	-23.803	-23.804	-1.848	4	-5.616	74.416	-23.803	-23.804	-1.848
	Y	-	-4	-5.261	65.707	23.803	23.804	1.848	-4	5.616	-74.416	23.803	23.804	1.848
Fondazione														
Travata: Trave 19b-20b-24b-25b-21b-22b-23b-26b-27b														
Trave 19b-20b	X	+	0	-41	18	-20	7	14	0	41	-25	-20	7	14
	X	-	0	41	-18	20	-7	-14	0	-41	25	20	-7	-14
	Y	+	2	-1.423	611	-677	250	481	2	1.408	-862	-677	250	481
	Y	-	-2	1.423	-611	677	-250	-481	-2	-1.408	862	677	-250	-481
Trave 20b-24b	X	+	0	-35	26	-11	9	12	0	35	-26	-11	9	12
	X	-	0	35	-26	11	-9	-12	0	-35	26	11	-9	-12
	Y	+	-2	-1.216	898	-386	307	412	-2	1.209	-908	-386	307	412
	Y	-	2	1.216	-898	386	-307	-412	2	-1.209	908	386	-307	-412
Trave 24b-25b	X	+	0	-34	23	-3	8	12	0	34	-23	-3	8	12
	X	-	0	34	-23	3	-8	-12	0	-34	23	3	-8	-12
	Y	+	-1	-1.192	801	-112	273	403	-1	1.183	-806	-112	273	403
	Y	-	1	1.192	-801	112	-273	-403	1	-1.183	806	112	-273	-403
Trave 25b-21b	X	+	0	-34	22	-1	7	11	0	33	-22	-1	7	11
	X	-	0	34	-22	1	-7	-11	0	-33	22	1	-7	-11
	Y	+	0	-1.168	754	-46	255	395	0	1.162	-749	-46	255	395
	Y	-	0	1.168	-754	46	-255	-395	0	-1.162	749	46	-255	-395
Trave 21b-22b	X	+	0	-33	21	-3	7	11	0	34	-21	-3	7	11
	X	-	0	33	-21	3	-7	-11	0	-34	21	3	-7	-11
	Y	+	0	-1.163	745	-118	253	396	0	1.168	-746	-118	253	396
	Y	-	0	1.163	-745	118	-253	-396	0	-1.168	746	118	-253	-396
Trave 22b-23b	X	+	0	-34	23	-4	8	12	0	34	-22	-4	8	12
	X	-	0	34	-23	4	-8	-12	0	-34	22	4	-8	-12
	Y	+	-1	-1.183	787	-151	266	403	-1	1.193	-777	-151	266	403
	Y	-	1	1.183	-787	151	-266	-403	1	-1.193	777	151	-266	-403
Trave 23b-26b	X	+	0	-35	25	-2	8	12	0	35	-25	-2	8	12
	X	-	0	35	-25	2	-8	-12	0	-35	25	2	-8	-12
	Y	+	-2	-1.217	874	-60	294	415	-2	1.230	-860	-60	294	415
	Y	-	2	1.217	-874	60	-294	-415	2	-1.230	860	60	-294	-415
Trave 26b-27b	X	+	0	-41	25	2	8	14	0	41	-19	2	8	14
	X	-	0	41	-25	-2	-8	-14	0	-41	19	-2	-8	-14
	Y	+	2	-1.422	878	84	261	483	2	1.418	-659	84	261	483
	Y	-	-2	1.422	-878	-84	-261	-483	-2	-1.418	659	-84	-261	-483
Fondazione														
Travata: Trave 55b-56b-57b-58b-59b-60b-61b-62b-63b (a)														
Trave 55b-56b	X	+	2	1.162	145	-1.315	138	-635	2	-969	-194	-1.315	144	-593
	X	-	-2	-1.162	-145	1.315	-138	635	-2	969	194	1.315	-144	593
	Y	+	54	40.349	5.019	-45.650	4.789	-22.050	54	-33.641	-6.750	-45.650	5.001	-20.573
	Y	-	-54	-40.349	-5.019	45.650	-4.789	22.050	-54	33.641	6.750	45.650	-5.001	20.573
Trave 56b-57b	X	+	0	960	170	-378	106	-596	0	-897	-198	-378	138	-552

Travi - Sollecitazioni per eccentricità accidentale

Id _{Tr}	D _r	e	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
			M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
			[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
	X	-	0	-960	-170	378	-106	596	0	897	198	378	-138	552
	Y	+	-5	33.316	5.900	-13.126	3.683	-20.705	-5	-31.147	-6.865	-13.126	4.784	-19.174
	Y	-	5	-33.316	-5.900	13.126	-3.683	20.705	5	31.147	6.865	13.126	-4.784	19.174
Trave 57b-58b	X	+	0	899	192	-130	129	-558	0	-881	-187	-130	128	-544
	X	-	0	-899	-192	130	-129	558	0	881	187	130	-128	544
	Y	+	3	31.210	6.649	-4.527	4.481	-19.364	3	-30.590	-6.496	-4.527	4.438	-18.891
	Y	-	-3	-31.210	-6.649	4.527	-4.481	19.364	-3	30.590	6.496	4.527	-4.438	18.891
Trave 58b-59b	X	+	0	883	187	-39	128	-547	0	-878	-185	-39	126	-544
	X	-	0	-883	-187	39	-128	547	0	878	185	39	-126	544
	Y	+	0	30.643	6.481	-1.341	4.426	-18.993	0	-30.489	-6.409	-1.341	4.376	-18.868
	Y	-	0	-30.643	-6.481	1.341	-4.426	18.993	0	30.489	6.409	1.341	-4.376	18.868
Trave 59b-60b	X	+	0	879	185	18	126	-544	0	-882	-186	18	127	-546
	X	-	0	-879	-185	-18	-126	544	0	882	186	-18	-127	546
	Y	+	0	30.497	6.416	632	4.384	-18.869	0	-30.607	-6.466	632	4.416	-18.962
	Y	-	0	-30.497	-6.416	-632	-4.384	18.869	0	30.607	6.466	-632	-4.416	18.962
Trave 60b-61b	X	+	0	880	187	106	127	-544	0	-897	-190	106	128	-557
	X	-	0	-880	-187	-106	-127	544	0	897	190	-106	-128	557
	Y	+	3	30.558	6.478	3.692	4.426	-18.874	3	-31.140	-6.599	3.692	4.446	-19.320
	Y	-	-3	-30.558	-6.478	-3.692	-4.426	18.874	-3	31.140	6.599	-3.692	-4.446	19.320
Trave 61b-62b	X	+	0	895	196	355	137	-551	0	-961	-170	355	106	-597
	X	-	0	-895	-196	-355	-137	551	0	961	170	-355	-106	597
	Y	+	-6	31.071	6.811	12.306	4.745	-19.118	-6	-33.348	-5.885	12.306	3.678	-20.734
	Y	-	6	-31.071	-6.811	-12.306	-4.745	19.118	6	33.348	5.885	-12.306	-3.678	20.734
Trave 62b-63b	X	+	2	970	194	1.293	144	-593	2	-1.167	-138	1.293	133	-636
	X	-	-2	-970	-194	-1.293	-144	593	-2	1.167	138	-1.293	-133	636
	Y	+	58	33.660	6.725	44.902	4.984	-20.570	58	-40.522	-4.804	44.902	4.604	-22.094
	Y	-	-58	-33.660	-6.725	-44.902	-4.984	20.570	-58	40.522	4.804	-44.902	-4.604	22.094
Fondazione														
Travata: Trave 17b-18b-11b-12b-13b-14b-15b-16b-10b (b)														
Trave 18b-17b	X	+	0	-6	-11	0	-3	2	0	5	6	0	-3	2
	X	-	0	6	11	0	3	-2	0	-5	-6	0	3	-2
	Y	+	-12	-193	-394	-12	-105	61	-12	167	223	-12	-105	61
	Y	-	12	193	394	12	105	-61	12	-167	-223	12	105	-61
Trave 11b-18b	X	+	0	-4	-18	-12	-6	1	0	4	17	-12	-6	1
	X	-	0	4	18	12	6	-1	0	-4	-17	12	6	-1
	Y	+	1	-132	-635	-402	-209	44	1	127	594	-402	-209	44
	Y	-	-1	132	635	402	209	-44	-1	-127	-594	402	209	-44
Trave 12b-11b	X	+	0	-4	-16	-7	-5	1	0	4	15	-7	-5	1
	X	-	0	4	16	7	5	-1	0	-4	-15	7	5	-1
	Y	+	0	-132	-552	-248	-183	45	0	131	525	-248	-183	45
	Y	-	0	132	552	248	183	-45	0	-131	-525	248	183	-45
Trave 13b-12b	X	+	0	-4	-15	-2	-5	1	0	4	14	-2	-5	1
	X	-	0	4	15	2	5	-1	0	-4	-14	2	5	-1
	Y	+	0	-130	-508	-73	-171	44	0	130	501	-73	-171	44
	Y	-	0	130	508	73	171	-44	0	-130	-501	73	171	-44
Trave 14b-13b	X	+	0	-4	-14	3	-5	1	0	4	15	3	-5	1
	X	-	0	4	14	-3	5	-1	0	-4	-15	-3	5	-1
	Y	+	0	-131	-502	91	-172	44	0	131	508	91	-172	44
	Y	-	0	131	502	-91	172	-44	0	-131	-508	-91	172	-44
Trave 15b-14b	X	+	0	-4	-15	7	-5	1	0	4	16	7	-5	1
	X	-	0	4	15	-7	5	-1	0	-4	-16	-7	5	-1
	Y	+	0	-133	-518	250	-181	45	0	134	548	250	-181	45
	Y	-	0	133	518	-250	181	-45	0	-134	-548	-250	181	-45
Trave 16b-15b	X	+	0	-4	-17	13	-6	1	0	4	18	13	-6	1
	X	-	0	4	17	-13	6	-1	0	-4	-18	-13	6	-1
	Y	+	1	-123	-596	445	-208	43	1	131	628	445	-208	43
	Y	-	-1	123	596	-445	208	-43	-1	-131	-628	-445	208	-43
Trave 10b-16b	X	+	0	-4	-4	-2	-2	2	0	5	10	-2	-2	2
	X	-	0	4	4	2	2	-2	0	-5	-10	2	2	-2
	Y	+	-13	-150	-148	-59	-85	56	-13	183	352	-59	-85	56
	Y	-	13	150	148	59	85	-56	13	-183	-352	59	85	-56
Fondazione														
Travata: Trave 17b-18b-11b-12b-13b-14b-15b-16b-10b (a)														
Trave 17b-18b	X	+	-5	-51	-71	16	-94	67	-5	-11	21	16	-18	-20
	X	-	5	51	71	-16	94	-67	5	11	-21	-16	18	20
	Y	+	-164	-1.764	-2.448	546	-3.266	2.334	-164	-386	718	546	-631	-686
	Y	-	164	1.764	2.448	-546	3.266	-2.334	164	386	-718	-546	631	686
Trave 18b-11b	X	+	0	-23	-10	-19	-1	26	0	6	20	-19	-15	1
	X	-	0	23	10	19	1	-26	0	-6	-20	19	15	-1
	Y	+	8	-816	-336	-666	-46	889	8	194	703	-666	-534	27
	Y	-	-8	816	336	666	46	-889	-8	-194	-703	666	534	-27
Trave 11b-12b	X	+	0	-12	-16	-14	-10	10	0	11	18	-14	-12	7
	X	-	0	12	16	14	10	-10	0	-11	-18	14	12	-7
	Y	+	4	-429	-565	-481	-340	335	4	383	626	-481	-430	251
	Y	-	-4	429	565	481	340	-335	-4	-383	-626	481	430	-251
Trave 12b-13b	X	+	0	-10	-18	-5	-12	6	0	11	17	-5	-12	7
	X	-	0	10	18	5	12	-6	0	-11	-17	5	12	-7
	Y	+	0	-341	-621	-172	-424	194	0	379	607	-172	-413	238
	Y	-	0	341	621	172	424	-194	0	-379	-607	172	413	-238
Trave 13b-14b	X	+	0	-11	-18	5	-12	7	0	10	18	5	-12	6
	X	-	0	11	18	-5	12	-7	0	-10	-18	-5	12	-6
	Y	+	0	-372	-612	175	-420	229	0	347	621	175	-423	201
	Y	-	0	372	612	-175	420	-229	0	-347	-621	-175	423	-201
Trave 14b-15b	X	+	0	-11	-18	14	-12	7	0	12	17	14	-10	9
	X	-	0	11	18	-14	12	-7	0	-12	-17	-14	10	-9
	Y	+	4	-382	-627	489	-431	248	4	424	588	489	-357	327

Travi - Sollecitazioni per eccentricità accidentale

Id _{Tr}	Direzione	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
Trave 15b-16b	Y -	-4	382	627	-489	431	-248	-4	-424	-588	-489	357	-327
	X +	0	-6	-21	16	-16	1	0	23	8	16	-1	25
	X -	0	6	21	-16	16	-1	0	-23	-8	-16	1	-25
	Y +	8	-202	-725	563	-550	38	8	792	292	563	-20	856
	Y -	-8	202	725	-563	550	-38	-8	-792	-292	-563	20	-856
Trave 16b-10b	X +	-5	10	-19	-26	-17	-19	-5	49	71	-26	-98	66
	X -	5	-10	19	26	17	19	5	-49	-71	26	98	-66
	Y +	-190	359	-651	-905	-580	-647	-190	1.702	2.468	-905	-3.403	2.292
	Y -	190	-359	651	905	580	647	190	-1.702	-2.468	905	3.403	-2.292
Fondazione													
Travata: Trave 1b-2b-3b-4b-5b-6b-7b-8b-9b													
Trave 1b-2b	X +	0	-9	3	-1	13	26	0	-4	3	-1	0	-10
	X -	0	9	-3	1	-13	-26	0	4	-3	1	0	10
	Y +	-14	-318	91	-35	469	915	-14	-154	93	-35	-9	-352
	Y -	14	318	-91	35	-469	-915	14	154	-93	35	9	352
Trave 2b-3b	X +	0	-2	-7	6	-9	7	0	-2	3	6	-2	-3
	X -	0	2	7	-6	9	-7	0	2	-3	-6	2	3
	Y +	1	-68	-249	208	-308	238	1	-56	93	208	-64	-102
	Y -	-1	68	249	-208	308	-238	-1	56	-93	-208	64	102
Trave 3b-4b	X +	0	0	-4	4	-5	0	0	-1	2	4	-2	-1
	X -	0	0	4	-4	5	0	0	1	-2	-4	2	1
	Y +	1	14	-145	142	-160	9	1	-24	87	142	-81	-25
	Y -	-1	-14	145	-142	160	-9	-1	24	-87	-142	81	25
Trave 4b-5b	X +	0	1	-3	2	-2	-1	0	-1	3	2	-2	-1
	X -	0	-1	3	-2	2	1	0	1	-3	-2	2	1
	Y +	0	34	-88	63	-83	-52	0	-26	87	63	-81	-33
	Y -	0	-34	88	-63	83	52	0	26	-87	-63	81	33
Trave 5b-6b	X +	0	1	-3	-2	-2	-1	0	-1	2	-2	-2	-1
	X -	0	-1	3	2	2	1	0	1	-2	2	2	1
	Y +	0	27	-87	-58	-82	-37	0	-33	84	-58	-78	-49
	Y -	0	-27	87	58	82	37	0	33	-84	58	78	49
Trave 6b-7b	X +	0	1	-2	-5	-2	-1	0	0	3	-5	-3	0
	X -	0	-1	2	5	2	1	0	0	-3	5	3	0
	Y +	1	25	-86	-185	-83	-28	1	-16	103	-185	-118	4
	Y -	-1	-25	86	185	83	28	-1	16	-103	185	118	-4
Trave 7b-8b	X +	0	2	-2	-3	-1	-3	0	2	8	-3	-9	7
	X -	0	-2	2	3	1	3	0	-2	-8	3	9	-7
	Y +	1	55	-58	-93	-35	-99	1	65	276	-93	-327	227
	Y -	-1	-55	58	93	35	99	-1	-65	-276	93	327	-227
Trave 8b-9b	X +	0	4	-4	1	-1	-10	0	9	-4	1	17	27
	X -	0	-4	4	-1	1	10	0	-9	4	-1	-17	-27
	Y +	-16	147	-133	20	-52	-335	-16	326	-154	20	606	924
	Y -	16	-147	133	-20	52	335	16	-326	154	-20	-606	-924
Fondazione													
Travata: Trave 9b-10b-27b-36b-45b-54b-63b-72b													
Trave 9b-10b	X +	5	9	5	-53	5	3	5	-7	-6	-53	-27	-20
	X -	-5	-9	-5	53	-5	-3	-5	7	6	53	27	20
	Y +	175	326	191	-1.834	191	97	175	-260	-212	-1.834	-923	-711
	Y -	-175	-326	-191	1.834	-191	-97	-175	260	212	1.834	923	711
Trave 10b-27b	X +	-29	79	61	-582	-8	-21	-29	48	59	-582	7	-44
	X -	29	-79	-61	582	8	21	29	-48	-59	582	-7	44
	Y +	-995	2.747	2.127	-20.214	-283	-741	-995	1.649	2.060	-20.214	226	-1.521
	Y -	995	-2.747	-2.127	20.214	283	741	995	-1.649	-2.060	20.214	-226	1.521
Trave 27b-36b	X +	-29	91	68	-598	7	-41	-29	32	59	-598	16	-103
	X -	29	-91	-68	598	-7	41	29	-32	-59	598	-16	103
	Y +	-1.002	3.159	2.373	-20.763	258	-1.429	-1.002	1.096	2.050	-20.763	567	-3.578
	Y -	1.002	-3.159	-2.373	20.763	-258	1.429	1.002	-1.096	-2.050	20.763	-567	3.578
Trave 36b-45b	X +	-30	112	73	-625	18	-110	-30	-40	42	-625	61	-249
	X -	30	-112	-73	625	-18	110	30	40	-42	625	-61	249
	Y +	-1.031	3.880	2.530	-21.701	635	-3.835	-1.031	-1.393	1.445	-21.701	2.115	-8.627
	Y -	1.031	-3.880	-2.530	21.701	-635	3.835	1.031	1.393	-1.445	21.701	-2.115	8.627
Trave 45b-54b	X +	-93	68	56	-657	59	-373	-93	-358	-38	-657	167	-606
	X -	93	-68	-56	657	-59	373	93	358	38	657	-167	606
	Y +	-3.215	2.368	1.957	-22.797	2.053	-12.954	-3.215	-12.436	-1.315	-22.797	5.784	-21.024
	Y -	3.215	-2.368	-1.957	22.797	-2.053	12.954	3.215	12.436	1.315	22.797	-5.784	21.024
Trave 54b-63b	X +	-536	-390	-51	-636	88	-1.082	-536	-1.459	-204	-636	265	-1.311
	X -	536	390	51	636	-88	1.082	536	1.459	204	636	-265	1.311
	Y +	-18.621	-13.524	-1.783	-22.065	3.068	-37.577	-18.621	-50.642	-7.068	-22.065	9.189	-45.521
	Y -	18.621	13.524	1.783	22.065	-3.068	37.577	18.621	50.642	7.068	22.065	-9.189	45.521
Trave 63b-72b	X +	0	-2.129	-48	0	-69	-1.323	0	-3.470	0	0	0	0
	X -	0	2.129	48	0	69	1.323	0	3.470	0	0	0	0
	Y +	0	-73.919	-1.670	0	-2.410	-45.927	0	-120.456	0	0	0	0
	Y -	0	73.919	1.670	0	2.410	45.927	0	120.456	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 7b-15b-23b-34b-43b-52b-61b-70b													
Trave 7b-15b	X +	-2	-2	-1	-2	0	19	-2	10	0	-2	1	-5
	X -	2	2	1	2	0	-19	2	-10	0	2	-1	5
	Y +	-59	-72	-19	-79	5	648	-59	357	-11	-79	29	-160
	Y -	59	72	19	79	-5	-648	59	-357	11	79	-29	160
Trave 15b-23b	X +	-30	110	-9	28	-9	-90	-30	23	-3	28	-5	-112
	X -	30	-110	9	-28	9	90	30	-23	3	-28	5	112
	Y +	-1.031	3.831	-310	955	-314	-3.139	-1.031	803	-101	955	-163	-3.876
	Y -	1.031	-3.831	310	-955	314	3.139	1.031	-803	101	-955	163	3.876
Trave 23b-34b	X +	-20	107	-3	28	-5	-114	-20	-20	0	28	-3	-180
	X -	20	-107	3	-28	5	114	20	20	0	-28	3	180
	Y +	-692	3.715	-116	979	-183	-3.967	-692	-700	1	979	-93	-6.253

Id _{Tr}	D i r	e	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
			M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]	M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]
Trave 34b-43b	Y	-	692	-3.715	116	-979	183	3.967	692	700	-1	-979	93	6.253
	X	+	-15	108	0	29	-3	-176	-15	-102	2	29	-3	-311
	X	-	15	-108	0	-29	3	176	15	102	-2	-29	3	311
	Y	+	-522	3.746	-17	1.014	-102	-6.103	-522	-3.526	68	1.014	-107	-10.801
	Y	-	522	-3.746	17	-1.014	102	6.103	522	3.526	-68	-1.014	107	10.801
Trave 43b-52b	X	+	-34	18	2	30	-1	-260	-34	-300	3	30	-3	-468
	X	-	34	-18	-2	-30	1	260	34	300	-3	-30	3	468
	Y	+	-1.177	631	72	1.027	-18	-9.041	-1.177	-10.404	121	1.027	-103	-16.235
	Y	-	1.177	-631	-72	-1.027	18	9.041	1.177	10.404	-121	-1.027	103	16.235
Trave 52b-61b	X	+	-362	-445	6	24	9	-338	-362	-836	0	24	6	-525
	X	-	362	445	-6	-24	-9	338	362	836	0	-24	-6	525
	Y	+	-12.571	-15.432	225	845	312	-11.716	-12.571	-29.013	0	845	200	-18.220
	Y	-	12.571	15.432	-225	-845	-312	11.716	12.571	29.013	0	-845	-200	18.220
Trave 61b-70b	X	+	0	-2.284	2	0	3	-1.162	0	-3.470	0	0	0	0
	X	-	0	2.284	-2	0	-3	1.162	0	3.470	0	0	0	0
	Y	+	0	-79.279	60	0	106	-40.340	0	-120.456	0	0	0	0
	Y	-	0	79.279	-60	0	-106	40.340	0	120.456	0	0	0	0
Fondazione			Travata: Trave 5b-13b-21b-32b-41b-50b-59b-68b											
Trave 5b-13b	X	+	-1	-2	0	0	0	17	-1	9	0	0	0	-6
	X	-	1	2	0	0	0	-17	1	-9	0	0	0	6
	Y	+	-50	-53	4	2	4	599	-50	301	-5	2	6	-217
	Y	-	50	53	-4	-2	-4	-599	50	-301	5	-2	-6	217
Trave 13b-21b	X	+	-29	106	0	1	0	-86	-29	21	0	1	0	-109
	X	-	29	-106	0	-1	0	86	29	-21	0	-1	0	109
	Y	+	-1.010	3.664	-8	24	-11	-2.999	-1.010	742	-1	24	-6	-3.770
	Y	-	1.010	-3.664	8	-24	11	2.999	1.010	-742	1	-24	6	3.770
Trave 21b-32b	X	+	-20	100	0	1	0	-107	-20	-20	0	1	0	-172
	X	-	20	-100	0	-1	0	107	20	20	0	-1	0	172
	Y	+	-687	3.479	-1	24	-4	-3.699	-687	-694	2	24	-1	-5.962
	Y	-	687	-3.479	1	-24	4	3.699	687	694	-2	-24	1	5.962
Trave 32b-41b	X	+	-13	99	0	1	0	-156	-13	-92	0	1	0	-287
	X	-	13	-99	0	-1	0	156	13	92	0	-1	0	287
	Y	+	-459	3.429	0	26	-2	-5.411	-459	-3.180	1	26	-1	-9.970
	Y	-	459	-3.429	0	-26	2	5.411	459	3.180	-1	-26	1	9.970
Trave 41b-50b	X	+	-32	26	0	1	0	-253	-32	-283	0	1	0	-454
	X	-	32	-26	0	-1	0	253	32	283	0	-1	0	454
	Y	+	-1.113	894	0	29	-2	-8.783	-1.113	-9.811	2	29	-2	-15.745
	Y	-	1.113	-894	0	-29	2	8.783	1.113	9.811	-2	-29	2	15.745
Trave 50b-59b	X	+	-360	-399	0	1	0	-426	-360	-867	0	1	0	-611
	X	-	360	399	0	-1	0	426	360	867	0	-1	0	611
	Y	+	-12.486	-13.846	1	30	-1	-14.801	-12.486	-30.094	2	30	-2	-21.214
	Y	-	12.486	13.846	-1	-30	1	14.801	12.486	30.094	-2	-30	2	21.214
Trave 59b-68b	X	+	0	-2.298	0	0	0	-1.148	0	-3.470	0	0	0	0
	X	-	0	2.298	0	0	0	1.148	0	3.470	0	0	0	0
	Y	+	0	-79.786	2	0	3	-39.838	0	-120.456	0	0	0	0
	Y	-	0	79.786	-2	0	-3	39.838	0	120.456	0	0	0	0
Fondazione			Travata: Trave 3b-11b-24b-30b-39b-48b-57b-66b											
Trave 3b-11b	X	+	-1	-2	0	3	-1	18	-1	10	1	3	-1	-5
	X	-	1	2	0	-3	1	-18	1	-10	-1	-3	1	5
	Y	+	-34	-70	10	90	-20	641	-34	350	21	90	-38	-164
	Y	-	34	70	-10	-90	20	-641	34	-350	-21	-90	38	164
Trave 11b-24b	X	+	-29	109	9	-28	9	-88	-29	23	3	-28	5	-110
	X	-	29	-109	-9	28	-9	88	29	-23	-3	28	-5	110
	Y	+	-1.014	3.791	316	-983	324	-3.053	-1.014	798	101	-983	162	-3.805
	Y	-	1.014	-3.791	-316	983	-324	3.053	1.014	-798	-101	983	-162	3.805
Trave 24b-30b	X	+	-21	108	3	-29	5	-118	-21	-20	0	-29	3	-183
	X	-	21	-108	-3	29	-5	118	21	20	0	29	-3	183
	Y	+	-715	3.758	116	-1.006	189	-4.079	-715	-697	-1	-1.006	93	-6.338
	Y	-	715	-3.758	-116	1.006	-189	4.079	715	697	1	1.006	-93	6.338
Trave 30b-39b	X	+	-15	108	1	-30	3	-177	-15	-103	-2	-30	3	-312
	X	-	15	-108	-1	30	-3	177	15	103	2	30	-3	312
	Y	+	-523	3.750	19	-1.047	108	-6.152	-523	-3.559	-69	-1.047	107	-10.837
	Y	-	523	-3.750	-19	1.047	-108	6.152	523	3.559	69	1.047	-107	10.837
Trave 39b-48b	X	+	-34	17	-2	-31	1	-259	-34	-300	-4	-31	3	-466
	X	-	34	-17	2	31	-1	259	34	300	4	31	-3	466
	Y	+	-1.170	576	-71	-1.062	24	-9.001	-1.170	-10.415	-123	-1.062	103	-16.172
	Y	-	1.170	-576	71	1.062	-24	9.001	1.170	10.415	123	1.062	-103	16.172
Trave 48b-57b	X	+	-363	-447	-7	-25	-9	-334	-363	-834	0	-25	-6	-520
	X	-	363	447	7	25	9	334	363	834	0	25	6	520
	Y	+	-12.603	-15.500	-228	-871	-312	-11.593	-12.603	-28.953	-1	-871	-204	-18.046
	Y	-	12.603	15.500	228	871	312	11.593	12.603	28.953	1	871	204	18.046
Trave 57b-66b	X	+	0	-2.295	-2	0	-3	-1.157	0	-3.470	0	0	0	0
	X	-	0	2.295	2	0	3	1.157	0	3.470	0	0	0	0
	Y	+	0	-79.657	-60	0	-108	-40.146	0	-120.456	0	0	0	0
	Y	-	0	79.657	60	0	108	40.146	0	120.456	0	0	0	0
Fondazione			Travata: Trave 1b-17b-19b-28b-37b-46b-55b-64b											
Trave 1b-17b	X	+	4	9	-1	36	-1	5	4	-5	-6	36	41	-18
	X	-	-4	-9	1	-36	1	-5	-4	5	6	-36	-41	18
	Y	+	129	318	-28	1.246	-32	179	129	-173	-195	1.246	1.416	-639
	Y	-	-129	-318	28	-1.246	32	-179	-129	173	195	-1.246	-1.416	639
Trave 17b-19b	X	+	-36	101	-62	604	6	-49	-36	52	-60	604	-6	-66

Id _{Tr}	Dire	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
	X -	36	-101	62	-604	-6	49	36	-52	60	-604	6	66
	Y +	-1.252	3.501	-2.137	20.962	223	-1.691	-1.252	1.813	-2.093	20.962	-212	-2.295
	Y -	1.252	-3.501	2.137	-20.962	-223	1.691	1.252	-1.813	2.093	-20.962	212	2.295
Trave 19b-28b	X +	-29	94	-68	619	-6	-47	-29	29	-59	619	-17	-107
	X -	29	-94	68	-619	6	47	29	-29	59	-619	17	107
	Y +	-997	3.246	-2.377	21.504	-219	-1.618	-997	1.023	-2.059	21.504	-583	-3.714
	Y -	997	-3.246	2.377	-21.504	219	1.618	997	-1.023	2.059	-21.504	583	3.714
Trave 28b-37b	X +	-29	109	-73	647	-19	-111	-29	-43	-41	647	-62	-249
	X -	29	-109	73	-647	19	111	29	43	41	-647	62	249
	Y +	-1.012	3.797	-2.530	22.444	-644	-3.865	-1.012	-1.489	-1.425	22.444	-2.150	-8.636
	Y -	1.012	-3.797	2.530	-22.444	644	3.865	1.012	1.489	1.425	-22.444	2.150	8.636
Trave 37b-46b	X +	-93	63	-55	678	-60	-372	-93	-362	39	678	-167	-604
	X -	93	-63	55	-678	60	372	93	362	-39	-678	167	604
	Y +	-3.213	2.194	-1.920	23.528	-2.072	-12.929	-3.213	-12.572	1.368	23.528	-5.798	-20.972
	Y -	3.213	-2.194	1.920	-23.528	2.072	12.929	3.213	12.572	-1.368	-23.528	5.798	20.972
Trave 46b-55b	X +	-535	-402	53	655	-88	-1.075	-535	-1.450	201	655	-260	-1.299
	X -	535	402	-53	-655	88	1.075	535	1.450	-201	-655	260	1.299
	Y +	-18.566	-13.950	1.831	22.750	-3.038	-37.305	-18.566	-50.349	6.982	22.750	-9.030	-45.090
	Y -	18.566	13.950	-1.831	-22.750	3.038	37.305	18.566	50.349	-6.982	-22.750	9.030	45.090
Trave 55b-64b	X +	0	-2.138	48	0	70	-1.317	0	-3.470	0	0	0	0
	X -	0	2.138	-48	0	-70	1.317	0	3.470	0	0	0	0
	Y +	0	-74.209	1.682	0	2.446	-45.719	0	-120.456	0	0	0	0
	Y -	0	74.209	-1.682	0	-2.446	45.719	0	120.456	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 8b-16b											
Trave 8b-16b	X +	1	-2	-1	-14	2	19	1	10	-4	-14	5	-4
	X -	-1	2	1	14	-2	-19	-1	-10	4	14	-5	4
	Y +	28	-82	-40	-499	61	657	28	360	-123	-499	179	-135
	Y -	-28	82	40	499	-61	-657	-28	-360	123	499	-179	135
Fondazione		Travata: Trave 6b-14b											
Trave 6b-14b	X +	-2	-2	0	1	0	18	-2	9	0	1	0	-6
	X -	2	2	0	-1	0	-18	2	-9	0	-1	0	6
	Y +	-53	-58	-2	25	-7	613	-53	320	7	25	-3	-200
	Y -	53	58	2	-25	7	-613	53	-320	-7	-25	3	200
Fondazione		Travata: Trave 4b-12b											
Trave 4b-12b	X +	-1	-2	0	-1	0	18	-1	9	0	-1	0	-6
	X -	1	2	0	1	0	-18	1	-9	0	1	0	6
	Y +	-51	-58	2	-26	4	613	-51	319	-7	-26	4	-201
	Y -	51	58	-2	26	-4	-613	51	-319	7	26	-4	201
Fondazione		Travata: Trave 14b-22b-33b-42b-51b-60b-69b											
Trave 14b-22b	X +	-29	107	1	0	1	-88	-29	22	0	0	1	-110
	X -	29	-107	-1	0	-1	88	29	-22	0	0	-1	110
	Y +	-1.021	3.723	24	-11	41	-3.057	-1.021	755	-3	-11	21	-3.822
	Y -	1.021	-3.723	-24	11	-41	3.057	1.021	-755	3	11	-21	3.822
Trave 22b-33b	X +	-20	102	0	0	0	-109	-20	-21	0	0	0	-175
	X -	20	-102	0	0	0	109	20	21	0	0	0	175
	Y +	-698	3.539	-10	1	13	-3.789	-698	-714	-14	1	-2	-6.062
	Y -	698	-3.539	10	-1	-13	3.789	698	714	14	-1	2	6.062
Trave 33b-42b	X +	-14	100	-1	1	0	-161	-14	-94	0	1	-1	-293
	X -	14	-100	1	-1	0	161	14	94	0	-1	1	293
	Y +	-477	3.487	-27	25	-15	-5.573	-477	-3.275	-7	25	-30	-10.168
	Y -	477	-3.487	27	-25	15	5.573	477	3.275	7	-25	30	10.168
Trave 42b-51b	X +	-32	23	0	1	0	-253	-32	-286	0	1	-1	-455
	X -	32	-23	0	-1	0	253	32	286	0	-1	1	455
	Y +	-1.111	807	-11	38	-15	-8.788	-1.111	-9.918	13	38	-40	-15.799
	Y -	1.111	-807	11	-38	15	8.788	1.111	9.918	-13	-38	40	15.799
Trave 51b-60b	X +	-359	-408	1	0	2	-409	-359	-860	0	0	1	-594
	X -	359	408	-1	0	-2	409	359	860	0	0	-1	594
	Y +	-12.472	-14.154	40	-15	52	-14.186	-12.472	-29.859	8	-15	20	-20.614
	Y -	12.472	14.154	-40	15	-52	14.186	12.472	29.859	-8	15	-20	20.614
Trave 60b-69b	X +	0	-2.294	0	0	0	-1.152	0	-3.470	0	0	0	0
	X -	0	2.294	0	0	0	1.152	0	3.470	0	0	0	0
	Y +	0	-79.620	3	0	6	-39.973	0	-120.456	0	0	0	0
	Y -	0	79.620	-3	0	-6	39.973	0	120.456	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 12b-25b-31b-40b-49b-58b-67b											
Trave 12b-25b	X +	-29	107	-1	0	-1	-87	-29	21	0	0	-1	-109
	X -	29	-107	1	0	1	87	29	-21	0	0	1	109
	Y +	-1.004	3.697	-30	6	-51	-3.003	-1.004	736	4	6	-26	-3.782
	Y -	1.004	-3.697	30	-6	51	3.003	1.004	-736	-4	-6	26	3.782
Trave 25b-31b	X +	-20	102	0	0	0	-111	-20	-20	1	0	0	-176
	X -	20	-102	0	0	0	111	20	20	-1	0	0	176
	Y +	-707	3.549	14	-9	-14	-3.847	-707	-701	18	-9	3	-6.097
	Y -	707	-3.549	-14	9	14	3.847	707	701	-18	9	-3	6.097
Trave 31b-40b	X +	-14	101	1	-1	0	-161	-14	-94	0	-1	1	-293
	X -	14	-101	-1	1	0	161	14	94	0	1	-1	293
	Y +	-477	3.489	31	-35	16	-5.583	-477	-3.280	10	-35	33	-10.168
	Y -	477	-3.489	-31	35	-16	5.583	477	3.280	-10	35	-33	10.168
Trave 40b-49b	X +	-32	23	0	-1	0	-252	-32	-286	0	-1	1	-454
	X -	32	-23	0	1	0	252	32	286	0	1	-1	454
	Y +	-1.111	786	13	-46	16	-8.757	-1.111	-9.911	-13	-46	44	-15.756
	Y -	1.111	-786	-13	46	-16	8.757	1.111	9.911	13	46	-44	15.756
Trave 49b-58b	X +	-360	-408	-1	0	-2	-408	-360	-860	0	0	0	-592
	X -	360	408	1	0	2	408	360	860	0	0	0	592

Travi - Sollecitazioni per eccentricità accidentale														
Id _{Tr}	Dir	e	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
			M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
			[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
	Y	+	-12.495	-14.165	-43	13	-54	-14.153	-12.495	-29.839	-12	13	-16	-20.561
	Y	-	12.495	14.165	43	-13	54	14.153	12.495	29.839	12	-13	16	20.561
Trave 58b-67b	X	+	0	-2.296	0	0	0	-1.151	0	-3.470	0	0	0	0
	X	-	0	2.296	0	0	0	1.151	0	3.470	0	0	0	0
	Y	+	0	-79.704	-5	0	-8	-39.945	0	-120.456	0	0	0	0
	Y	-	0	79.704	5	0	8	39.945	0	120.456	0	0	0	0
Fondazione			Travata: Trave 2b-18b-20b-29b-38b-47b-56b-65b											
Trave 2b-18b	X	+	0	-2	1	16	-2	19	0	11	4	16	-6	-4
	X	-	0	2	-1	-16	2	-19	0	-11	-4	-16	6	4
	Y	+	1	-86	31	552	-83	672	1	376	145	552	-198	-124
	Y	-	-1	86	-31	-552	83	-672	-1	-376	-145	-552	198	124
Trave 18b-20b	X	+	-30	116	39	-111	47	-97	-30	24	8	-111	25	-117
	X	-	30	-116	-39	111	-47	97	30	-24	-8	111	-25	117
	Y	+	-1.037	4.023	1.341	-3.858	1.620	-3.364	-1.037	841	268	-3.858	852	-4.051
	Y	-	1.037	-4.023	-1.341	3.858	-1.620	3.364	1.037	-841	-268	3.858	-852	4.051
Trave 20b-29b	X	+	-23	116	8	-112	22	-125	-23	-20	-4	-112	7	-190
	X	-	23	-116	-8	112	-22	125	23	20	4	112	-7	190
	Y	+	-799	4.030	275	-3.894	768	-4.342	-799	-708	-154	-3.894	247	-6.611
	Y	-	799	-4.030	-275	3.894	-768	4.342	799	708	154	3.894	-247	6.611
Trave 29b-38b	X	+	-24	129	-2	-117	8	-212	-24	-114	-6	-117	2	-351
	X	-	24	-129	2	117	-8	212	24	114	6	117	-2	351
	Y	+	-817	4.470	-57	-4.056	288	-7.361	-817	-3.951	-198	-4.056	77	-12.172
	Y	-	817	-4.470	57	4.056	-288	7.361	817	3.951	198	4.056	-77	12.172
Trave 38b-47b	X	+	-50	36	0	-127	9	-335	-50	-351	-8	-127	10	-551
	X	-	50	-36	0	127	-9	335	50	351	8	127	-10	551
	Y	+	-1.736	1.265	1	-4.403	306	-11.628	-1.736	-12.182	-265	-4.403	331	-19.129
	Y	-	1.736	-1.265	-1	4.403	-306	11.628	1.736	12.182	265	4.403	-331	19.129
Trave 47b-56b	X	+	-377	-515	-6	-131	3	-269	-377	-844	-10	-131	8	-459
	X	-	377	515	6	131	-3	269	377	844	10	131	-8	459
	Y	+	-13.078	-17.876	-193	-4.559	90	-9.329	-13.078	-29.298	-342	-4.559	268	-15.935
	Y	-	13.078	17.876	193	4.559	-90	9.329	13.078	29.298	342	4.559	-268	15.935
Trave 56b-65b	X	+	0	-2.255	-10	0	-16	-1.195	0	-3.470	0	0	0	0
	X	-	0	2.255	10	0	16	1.195	0	3.470	0	0	0	0
	Y	+	0	-78.263	-349	0	-543	-41.477	0	-120.456	0	0	0	0
	Y	-	0	78.263	349	0	543	41.477	0	120.456	0	0	0	0
Fondazione			Travata: Trave 16b-26b-35b-44b-53b-62b-71b											
Trave 16b-26b	X	+	-31	118	-36	107	-44	-99	-31	22	-7	107	-23	-119
	X	-	31	-118	36	-107	44	99	31	-22	7	-107	23	119
	Y	+	-1.066	4.084	-1.267	3.709	-1.533	-3.427	-1.066	774	-242	3.709	-784	-4.143
	Y	-	1.066	-4.084	1.267	-3.709	1.533	3.427	1.066	-774	242	-3.709	784	4.143
Trave 26b-35b	X	+	-23	114	-7	108	-21	-124	-23	-20	4	108	-7	-189
	X	-	23	-114	7	-108	21	124	23	20	-4	-108	7	189
	Y	+	-788	3.949	-259	3.754	-724	-4.287	-788	-689	141	3.754	-230	-6.556
	Y	-	788	-3.949	259	-3.754	724	4.287	788	689	-141	-3.754	230	6.556
Trave 35b-44b	X	+	-24	129	1	113	-8	-210	-24	-112	5	113	-2	-349
	X	-	24	-129	-1	-113	8	210	24	112	-5	-113	2	349
	Y	+	-824	4.468	39	3.918	-284	-7.289	-824	-3.891	179	3.918	-77	-12.106
	Y	-	824	-4.468	-39	-3.918	284	7.289	824	3.891	-179	-3.918	77	12.106
Trave 44b-53b	X	+	-50	39	-1	123	-9	-334	-50	-348	7	123	-10	-551
	X	-	50	-39	1	-123	9	334	50	348	-7	-123	10	551
	Y	+	-1.751	1.350	-30	4.276	-323	-11.603	-1.751	-12.080	251	4.276	-347	-19.120
	Y	-	1.751	-1.350	30	-4.276	323	11.603	1.751	12.080	-251	-4.276	347	19.120
Trave 53b-62b	X	+	-372	-510	5	128	-4	-268	-372	-843	10	128	-9	-461
	X	-	372	510	-5	-128	4	268	372	843	-10	-128	9	461
	Y	+	-12.921	-17.687	165	4.458	-142	-9.292	-12.921	-29.253	364	4.458	-325	-16.010
	Y	-	12.921	17.687	-165	-4.458	142	9.292	12.921	29.253	-364	-4.458	325	16.010
Trave 62b-71b	X	+	0	-2.252	10	0	15	-1.196	0	-3.470	0	0	0	0
	X	-	0	2.252	-10	0	-15	1.196	0	3.470	0	0	0	0
	Y	+	0	-78.190	347	0	537	-41.518	0	-120.456	0	0	0	0
	Y	-	0	78.190	-347	0	-537	41.518	0	120.456	0	0	0	0

LEGENDA:

- Id_{Tr}

Dir

e

Estr.

Inz./Fin.
- Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.

Direzione del sisma.

Segno dell'eccentricità accidentale.

Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).

TRAVI - SOLLECITAZIONI ALLO SLD

Travi - Sollecitazioni allo SLD														
Id _{Tr}	Dir	Estr. Inz.						Estr. Fin.						
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	
Fondazione			Travata: Trave 28b-29b-30b-31b-32b-33b-34b-35b-36b											
Trave 28b-29b	X	1	284	1.199	1.267	326	94	1	268	724	1.267	326	94	
	Y	4	36	109	80	45	14	4	42	142	80	45	14	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Trave 29b-30b	X	1	263	512	851	188	91	1	271	590	851	188	91	
	Y	1	29	101	42	20	8	1	20	16	42	20	8	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	

Id _{Tr}	Di r	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
Trave 30b-31b	X	1	281	632	477	212	97	1	285	624	477	212	97
	Y	0	15	15	19	7	6	0	15	12	19	7	6
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 31b-32b	X	0	297	628	155	214	100	0	295	634	155	214	100
	Y	1	6	6	18	3	6	1	6	9	18	3	6
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 32b-33b	X	1	297	636	126	216	100	1	295	632	126	216	100
	Y	1	11	9	18	1	2	1	11	0	18	1	2
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 33b-34b	X	0	291	631	418	213	99	0	288	641	418	213	99
	Y	2	15	11	13	2	4	2	20	9	13	2	4
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 34b-35b	X	0	274	603	780	189	90	0	261	523	780	189	90
	Y	2	21	22	37	23	9	2	26	112	37	23	9
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 35b-36b	X	0	277	739	1.232	333	95	0	288	1.232	1.232	333	95
	Y	3	37	144	85	44	11	3	29	109	85	44	11
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 37b-38b-39b-40b-41b-42b-43b-44b-45b											
Trave 37b-38b	X	0	125	1.515	1.284	433	48	0	159	1.020	1.284	433	48
	Y	0	28	60	79	34	12	0	30	147	79	34	12
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 38b-39b	X	0	179	799	951	286	59	0	171	869	951	286	59
	Y	3	20	87	37	18	6	3	14	13	37	18	6
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 39b-40b	X	0	167	902	571	306	55	0	164	893	571	306	55
	Y	1	13	21	21	6	4	1	13	13	21	6	4
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 40b-41b	X	0	157	892	201	304	55	0	156	893	201	304	55
	Y	1	5	6	9	0	0	1	6	16	9	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 41b-42b	X	0	156	893	166	309	54	0	156	900	166	309	54
	Y	1	8	13	9	1	2	1	9	0	9	1	2
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 42b-43b	X	0	160	897	518	307	55	0	160	909	518	307	55
	Y	1	11	12	22	5	4	1	12	20	22	5	4
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 43b-44b	X	0	167	878	889	285	58	0	177	802	889	285	58
	Y	0	15	13	53	17	6	0	18	88	53	17	6
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 44b-45b	X	0	150	1.028	1.257	436	44	0	118	1.534	1.257	436	44
	Y	1	26	139	88	32	9	1	26	61	88	32	9
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 46b-47b-48b-49b-50b-51b-52b-53b-54b											
Trave 46b-47b	X	0	427	1.597	1.199	485	153	0	463	1.243	1.199	485	153
	Y	2	35	99	392	57	11	2	33	194	392	57	11
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 47b-48b	X	1	492	1.081	1.054	373	165	1	480	1.107	1.054	373	165
	Y	2	23	23	105	6	5	2	16	15	105	6	5
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 48b-49b	X	1	474	1.113	703	376	158	1	466	1.103	703	376	158
	Y	0	14	30	25	12	6	0	13	29	25	12	6
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 49b-50b	X	1	464	1.096	273	372	155	1	459	1.087	273	372	155
	Y	2	10	16	18	6	0	2	2	26	18	6	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 50b-51b	X	0	459	1.088	241	373	157	0	463	1.100	241	373	157
	Y	1	10	30	19	12	5	1	11	16	19	12	5
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 51b-52b	X	0	466	1.112	647	380	159	0	466	1.123	647	380	159
	Y	1	12	24	33	11	2	1	10	33	33	11	2
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 52b-53b	X	0	475	1.117	980	375	163	0	487	1.088	980	375	163
	Y	1	14	14	112	3	5	1	19	21	112	3	5
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 53b-54b	X	1	458	1.250	1.130	487	146	1	416	1.607	1.130	487	146
	Y	3	31	191	407	46	12	3	32	95	407	46	12
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 55b-56b-57b-58b-59b-60b-61b-62b-63b (b)											
Trave 55b-56b	X	0	230	875	1.825	299	77	0	216	900	1.825	299	77
	Y	3	83	689	521	205	24	3	54	519	521	205	24
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 56b-57b	X	0	205	985	1.088	331	69	0	201	964	1.088	331	69
	Y	1	14	69	21	19	7	1	12	50	21	19	7
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 57b-58b	X	1	200	952	874	322	67	1	197	949	874	322	67
	Y	1	8	61	6	18	3	1	11	60	6	18	3
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 58b-59b	X	0	189	961	399	326	67	0	187	971	399	326	67
	Y	1	6	39	18	13	1	1	5	44	18	13	1
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 59b-60b	X	0	190	967	434	328	66	0	193	957	434	328	66
	Y	0	4	47	20	16	2	0	5	40	20	16	2

Id _{Tr}	Dir	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]	M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 60b-61b	X	1	197	947	861	322	67	1	198	948	861	322	67
	Y	0	6	47	11	19	2	0	6	55	11	19	2
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 61b-62b	X	0	203	962	1.081	331	71	0	207	981	1.081	331	71
	Y	0	10	54	22	24	4	0	13	72	22	24	4
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 62b-63b	X	1	216	904	1.746	304	76	1	227	896	1.746	304	76
	Y	1	49	510	529	204	22	1	79	691	529	204	22
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 19b-20b-24b-25b-21b-22b-23b-26b-27b											
Trave 19b-20b	X	1	479	680	971	176	169	1	500	360	971	176	169
	Y	5	54	212	116	63	19	5	61	156	116	63	19
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 20b-24b	X	0	523	217	606	85	179	0	531	266	606	85	179
	Y	1	34	70	46	15	7	1	27	17	46	15	7
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 24b-25b	X	1	547	289	330	96	188	1	554	283	330	96	188
	Y	2	18	11	48	7	6	2	13	16	48	7	6
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 25b-21b	X	0	563	290	135	99	191	0	563	292	135	99	191
	Y	0	7	0	62	6	3	0	7	8	62	6	3
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 21b-22b	X	1	563	295	60	98	191	1	562	295	60	98	191
	Y	0	12	8	61	7	3	0	12	5	61	7	3
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 22b-23b	X	0	554	294	249	100	186	0	553	307	249	100	186
	Y	2	17	15	39	4	6	2	21	13	39	4	6
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 23b-26b	X	1	537	277	522	86	177	1	525	218	522	86	177
	Y	1	30	14	54	15	11	1	34	80	54	15	11
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 26b-27b	X	0	507	392	809	194	167	0	484	756	809	194	167
	Y	4	52	150	170	62	16	4	42	215	170	62	16
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 55b-56b-57b-58b-59b-60b-61b-62b-63b (a)											
Trave 55b-56b	X	15	486	1.000	3.151	576	168	15	692	947	3.151	660	439
	Y	0	1.929	479	933	943	2.765	0	2.909	762	933	1.024	3.799
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 56b-57b	X	4	677	912	2.232	612	416	4	641	881	2.232	595	390
	Y	5	2.889	648	147	954	3.834	5	3.023	806	147	1.121	3.985
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 57b-58b	X	0	654	890	1.663	614	409	0	625	809	1.663	549	382
	Y	6	3.044	777	62	1.106	4.013	6	3.170	786	62	1.103	4.187
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 58b-59b	X	0	640	826	691	570	398	0	637	765	691	521	393
	Y	5	3.196	755	61	1.076	4.208	5	3.274	734	61	1.035	4.326
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 59b-60b	X	3	637	765	658	523	395	3	643	833	658	574	401
	Y	5	3.273	735	59	1.035	4.322	5	3.187	764	59	1.085	4.199
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 60b-61b	X	1	625	819	1.578	556	381	1	648	896	1.578	619	407
	Y	9	3.158	789	58	1.104	4.172	9	3.037	775	58	1.105	4.012
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 61b-62b	X	4	642	892	2.117	606	395	4	674	906	2.117	609	417
	Y	0	3.022	803	176	1.124	3.987	0	2.890	654	176	961	3.835
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 62b-63b	X	13	687	945	3.052	652	432	13	495	967	3.052	552	178
	Y	6	2.910	763	962	1.027	3.812	6	1.966	473	962	917	2.815
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 17b-18b-11b-12b-13b-14b-15b-16b-10b (b)											
Trave 18b-17b	X	1	139	362	122	117	48	1	135	332	122	117	48
	Y	2	51	319	573	156	20	2	72	595	573	156	20
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 11b-18b	X	0	149	362	120	123	50	0	146	357	120	123	50
	Y	2	10	76	180	23	2	2	10	52	180	23	2
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 12b-11b	X	0	151	359	54	120	52	0	149	351	54	120	52
	Y	1	6	37	182	11	5	1	8	29	182	11	5
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 13b-12b	X	0	151	353	13	121	52	0	151	351	13	121	52
	Y	1	3	10	159	5	2	1	4	4	159	5	2
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 14b-13b	X	0	151	358	32	123	52	0	150	355	32	123	52
	Y	1	6	3	151	4	2	1	3	10	151	4	2
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 15b-14b	X	0	151	340	69	119	52	0	151	353	69	119	52
	Y	1	4	24	175	12	2	1	4	34	175	12	2
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 16b-15b	X	0	140	342	137	119	48	0	146	354	137	119	48
	Y	0	9	30	164	13	2	0	9	64	164	13	2
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 10b-16b	X	1	134	236	82	94	46	1	138	315	82	94	46

Id _{Tr}	Di r	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
	Y	1	76	675	356	172	22	1	48	339	356	172	22
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 17b-18b-11b-12b-13b-14b-15b-16b-10b (a)													
Trave 17b-18b	X	6	447	634	95	388	425	6	229	806	95	582	109
	Y	16	2.220	392	1.217	652	3.166	16	2.908	940	1.217	1.267	3.841
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 18b-11b	X	4	336	733	187	479	241	4	313	804	187	557	200
	Y	4	3.013	794	448	1.172	3.956	4	3.183	840	448	1.166	4.216
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 11b-12b	X	1	296	789	93	531	174	1	327	810	93	552	212
	Y	5	3.245	797	355	1.143	4.267	5	3.337	858	355	1.201	4.410
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 12b-13b	X	3	302	803	29	546	179	3	315	808	29	556	198
	Y	1	3.359	843	302	1.192	4.425	1	3.386	900	302	1.261	4.470
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 13b-14b	X	0	315	811	38	553	199	0	303	807	38	548	179
	Y	3	3.384	893	302	1.260	4.477	3	3.357	840	302	1.193	4.421
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 14b-15b	X	3	329	808	99	556	211	3	294	795	99	536	177
	Y	4	3.337	863	343	1.208	4.403	4	3.240	795	343	1.139	4.264
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 15b-16b	X	3	303	816	122	569	194	3	329	715	122	464	232
	Y	9	3.188	851	369	1.179	4.214	9	3.039	807	369	1.185	3.973
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 16b-10b	X	9	226	782	158	558	108	9	380	691	158	421	384
	Y	12	2.889	935	884	1.264	3.827	12	2.146	441	884	742	3.126
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 1b-2b-3b-4b-5b-6b-7b-8b-9b													
Trave 1b-2b	X	1	25	439	235	283	41	1	75	419	235	400	112
	Y	0	504	47	173	77	1.335	0	579	186	173	302	1.540
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 2b-3b	X	0	57	397	7	370	64	0	63	398	7	386	81
	Y	2	594	93	31	218	1.569	2	629	181	31	331	1.671
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 3b-4b	X	0	67	371	9	339	91	0	62	393	9	379	80
	Y	2	644	158	37	308	1.691	2	663	166	37	316	1.749
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 4b-5b	X	0	67	376	7	345	92	0	65	377	7	353	84
	Y	1	666	174	36	319	1.756	1	673	165	36	311	1.772
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 5b-6b	X	0	65	379	4	358	87	0	68	373	4	337	92
	Y	1	673	177	56	324	1.772	1	665	183	56	336	1.750
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 6b-7b	X	0	62	382	9	366	80	0	67	366	9	330	86
	Y	2	657	178	60	335	1.744	2	641	175	60	322	1.690
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 7b-8b	X	0	65	398	8	386	85	0	56	391	8	358	66
	Y	2	632	167	24	316	1.672	2	589	73	24	190	1.564
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 8b-9b	X	1	75	409	200	401	112	1	12	417	200	268	55
	Y	1	580	198	195	308	1.541	1	511	54	195	102	1.343
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 9b-10b-27b-36b-45b-54b-63b-72b													
Trave 9b-10b	X	201	12	95	267	323	2.184	201	1.052	78	267	56	3.372
	Y	88	511	313	736	122	750	88	933	315	736	795	896
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 10b-27b	X	692	332	144	529	52	1.813	692	141	71	529	175	1.766
	Y	196	356	1.658	1.363	3.856	131	196	219	781	1.363	859	153
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 27b-36b	X	66	955	35	546	101	2.218	66	469	12	546	168	1.061
	Y	98	65	648	1.080	2.737	53	98	53	753	1.080	464	32
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 36b-45b	X	276	1.804	92	440	215	3.278	276	390	31	440	86	239
	Y	49	33	543	3.271	2.337	72	49	22	595	3.271	151	35
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 45b-54b	X	358	2.067	198	174	326	4.250	358	356	45	174	32	1.334
	Y	22	31	546	5.479	2.056	63	22	81	327	5.479	177	112
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 54b-63b	X	273	1.470	233	216	412	5.245	273	2.091	12	216	156	2.901
	Y	245	127	620	7.636	1.749	448	245	556	171	7.636	562	516
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 63b-72b	X	187	922	153	20	198	2.097	187	0	7	20	10	627
	Y	18	109	723	651	886	109	18	0	196	651	46	64
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
Travata: Trave 7b-15b-23b-34b-43b-52b-61b-70b													
Trave 7b-15b	X	84	132	16	47	45	2.490	84	1.002	18	47	2	3.419
	Y	6	13	1.058	784	736	29	6	51	1.217	784	1.803	60
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 15b-23b	X	664	1.182	39	77	40	695	664	139	9	77	36	2.953
	Y	21	112	943	5.444	3.972	178	21	28	1.072	5.444	611	143
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 23b-34b	X	147	1.150	6	66	14	2.363	147	641	18	66	19	1.205
	Y	17	18	1.470	1.464	4.102	65	17	41	628	1.464	587	49

Id _{Tr}	Di r	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 34b-43b	X	367	2.255	19	63	14	4.087	367	263	17	63	10	545
	Y	18	20	1.633	2.563	4.129	26	18	21	457	2.563	612	20
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 43b-52b	X	259	2.710	21	56	22	5.633	259	788	6	56	18	2.397
	Y	6	12	1.506	6.494	4.098	25	6	13	588	6.494	689	23
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 52b-61b	X	221	2.205	6	57	19	7.245	221	3.014	13	57	20	4.645
	Y	5	42	1.072	10.348	4.060	88	5	35	1.084	10.348	839	87
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 61b-70b	X	228	1.001	7	0	0	2.356	228	0	2	0	5	756
	Y	0	14	737	781	823	11	0	0	235	781	53	10
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 5b-13b-21b-32b-41b-50b-59b-68b											
Trave 5b-13b	X	84	128	4	2	2	2.494	84	996	5	2	2	3.425
	Y	7	0	1.053	1.015	685	6	7	2	1.175	1.015	1.824	4
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 13b-21b	X	681	1.258	4	0	4	703	681	153	3	0	1	3.069
	Y	3	6	1.108	6.082	4.247	8	3	0	1.102	6.082	764	7
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 21b-32b	X	151	1.149	3	0	3	2.347	151	671	0	0	4	1.263
	Y	0	1	1.410	2.127	4.205	6	0	4	756	2.127	635	3
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 32b-41b	X	371	2.279	0	4	0	4.138	371	270	3	4	6	539
	Y	1	2	1.475	1.909	4.119	4	1	3	597	1.909	567	4
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 41b-50b	X	260	2.697	0	5	5	5.667	260	806	0	5	0	2.368
	Y	6	0	1.368	5.854	4.047	0	6	3	655	5.854	537	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 50b-59b	X	247	2.132	3	3	0	7.095	247	2.916	2	3	4	4.403
	Y	1	4	1.000	9.723	3.931	2	1	0	950	9.723	506	4
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 59b-68b	X	309	803	0	4	2	2.313	309	0	1	4	3	1.023
	Y	0	9	682	1.047	704	0	0	0	316	1.047	31	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 3b-11b-24b-30b-39b-48b-57b-66b											
Trave 3b-11b	X	89	132	10	54	31	2.491	89	1.002	10	54	5	3.418
	Y	5	11	1.064	801	740	27	5	51	1.214	801	1.792	59
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 11b-24b	X	644	1.172	47	79	47	673	644	172	4	79	39	2.998
	Y	15	111	979	5.408	3.966	171	15	28	1.054	5.408	555	138
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 24b-30b	X	148	1.145	7	85	21	2.334	148	657	19	85	22	1.202
	Y	13	20	1.423	1.439	4.031	66	13	37	610	1.439	562	52
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 30b-39b	X	362	2.251	25	74	13	4.066	362	270	16	74	10	531
	Y	12	22	1.612	2.582	4.087	29	12	22	451	2.582	575	21
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 39b-48b	X	258	2.691	18	73	23	5.611	258	787	3	73	20	2.384
	Y	0	14	1.498	6.525	4.070	31	0	15	576	6.525	668	26
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 48b-57b	X	231	2.183	6	74	25	7.205	231	3.003	13	74	22	4.617
	Y	7	43	1.060	10.377	4.060	82	7	36	1.096	10.377	837	86
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 57b-66b	X	231	981	5	2	4	2.335	231	0	4	2	6	771
	Y	1	8	711	775	819	8	1	0	236	775	35	6
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 1b-17b-19b-28b-37b-46b-55b-64b											
Trave 1b-17b	X	212	25	109	344	335	2.339	212	1.145	79	344	53	3.538
	Y	73	504	282	877	117	642	73	814	299	877	710	773
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 17b-19b	X	832	523	156	531	62	1.187	832	90	91	531	199	1.902
	Y	211	307	1.409	1.136	3.595	112	211	228	600	1.136	1.030	113
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 19b-28b	X	88	952	62	558	73	2.175	88	507	19	558	186	1.136
	Y	89	81	780	1.284	2.891	57	89	72	704	1.284	497	46
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 28b-37b	X	274	1.803	80	452	189	3.237	274	419	36	452	98	254
	Y	47	21	533	3.466	2.364	67	47	26	590	3.466	147	32
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 37b-46b	X	352	2.068	193	182	304	4.246	352	353	53	182	31	1.342
	Y	27	32	517	5.666	2.034	62	27	76	337	5.666	183	107
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 46b-55b	X	275	1.451	233	206	404	5.302	275	2.141	13	206	157	2.999
	Y	241	136	569	7.820	1.724	436	241	541	141	7.820	526	508
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 55b-64b	X	184	914	154	18	198	2.081	184	0	7	18	9	621
	Y	18	106	747	639	913	99	18	0	187	639	52	62
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 8b-16b											
Trave 8b-16b	X	106	132	9	37	19	2.484	106	1.013	29	37	45	3.423
	Y	24	16	1.011	596	735	17	24	40	1.210	596	1.802	66
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

Travi - Sollecitazioni allo SLD													
Id _{Tr}	Di r	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
Fondazione		Travata: Trave 6b-14b											
Trave 6b-14b	X	82	130	0	31	22	2.493	82	997	5	31	3	3.418
	Y	4	6	1.045	936	692	11	4	28	1.187	936	1.811	25
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 4b-12b											
Trave 4b-12b	X	85	130	4	27	20	2.493	85	995	8	27	3	3.420
	Y	4	6	1.067	957	717	18	4	28	1.191	957	1.801	30
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 14b-22b-33b-42b-51b-60b-69b											
Trave 14b-22b	X	677	1.255	31	63	33	699	677	158	3	63	20	3.074
	Y	13	49	1.119	5.549	4.208	79	13	16	1.063	5.549	740	64
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 22b-33b	X	152	1.155	10	60	20	2.351	152	673	5	60	9	1.254
	Y	2	12	1.452	1.584	4.198	40	2	22	710	1.584	624	32
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 33b-42b	X	370	2.271	6	64	11	4.120	370	270	9	64	3	541
	Y	0	11	1.518	2.439	4.119	20	0	11	551	2.439	580	15
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 42b-51b	X	258	2.700	10	68	5	5.659	258	794	6	68	2	2.376
	Y	1	11	1.400	6.381	4.042	31	1	13	630	6.381	580	30
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 51b-60b	X	234	2.165	4	75	0	7.187	234	2.966	7	75	0	4.523
	Y	11	31	1.020	10.235	3.962	72	11	36	997	10.235	633	68
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 60b-69b	X	289	844	9	4	9	2.315	289	0	1	4	8	958
	Y	2	11	727	984	776	4	2	0	296	984	41	6
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 12b-25b-31b-40b-49b-58b-67b											
Trave 12b-25b	X	665	1.245	30	67	39	692	665	182	7	67	23	3.090
	Y	10	41	1.124	5.584	4.203	69	10	16	1.060	5.584	697	54
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 25b-31b	X	152	1.151	11	67	18	2.330	152	674	5	67	9	1.236
	Y	0	13	1.413	1.603	4.148	42	0	20	699	1.603	620	30
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 31b-40b	X	369	2.273	5	73	8	4.121	369	272	5	73	9	536
	Y	3	3	1.522	2.404	4.111	21	3	12	547	2.404	570	17
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 40b-49b	X	258	2.700	6	76	11	5.647	258	791	6	76	4	2.366
	Y	3	13	1.399	6.339	4.035	31	3	12	632	6.339	578	26
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 49b-58b	X	240	2.154	0	78	5	7.167	240	2.963	5	78	5	4.505
	Y	6	24	1.013	10.198	3.954	71	6	32	1.003	10.198	618	73
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 58b-67b	X	288	842	6	2	11	2.310	288	0	0	2	5	961
	Y	0	5	722	988	767	7	0	0	299	988	40	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 2b-18b-20b-29b-38b-47b-56b-65b											
Trave 2b-18b	X	105	136	4	52	15	2.495	105	1.006	25	52	40	3.423
	Y	12	19	1.022	580	744	40	12	73	1.232	580	1.808	90
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 18b-20b	X	587	1.128	226	424	223	662	587	125	52	424	172	2.872
	Y	82	146	529	6.352	3.365	277	82	70	1.115	6.352	336	220
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 20b-29b	X	183	1.143	17	358	86	2.337	183	635	60	358	90	1.194
	Y	5	41	1.360	2.419	3.753	141	5	66	550	2.419	472	100
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 29b-38b	X	363	2.243	113	300	52	4.022	363	280	89	300	10	523
	Y	29	20	1.634	1.542	3.938	64	29	28	368	1.542	570	41
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 38b-47b	X	213	2.722	132	249	141	5.605	213	782	36	249	77	2.438
	Y	43	52	1.554	5.447	4.008	81	43	24	519	5.447	718	56
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 47b-56b	X	297	2.230	62	212	194	7.421	297	3.133	92	212	163	4.942
	Y	58	157	1.094	9.266	4.050	340	58	139	1.087	9.266	950	328
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 56b-65b	X	228	909	8	4	15	2.202	228	0	1	4	8	754
	Y	0	18	656	778	718	22	0	0	239	778	36	13
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 16b-26b-35b-44b-53b-62b-71b											
Trave 16b-26b	X	581	1.146	231	428	233	686	581	135	50	428	177	2.896
	Y	82	174	561	6.351	3.432	294	82	64	1.152	6.351	348	238
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 26b-35b	X	186	1.172	16	360	76	2.382	186	624	69	360	86	1.115
	Y	11	34	1.326	2.420	3.745	128	11	65	576	2.420	514	87
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 35b-44b	X	360	2.254	121	295	63	4.062	360	267	92	295	10	548
	Y	33	18	1.640	1.535	3.960	60	33	27	373	1.535	601	37
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 44b-53b	X	213	2.727	137	242	154	5.615	213	773	32	242	81	2.426
	Y	43	49	1.587	5.444	4.054	76	43	31	515	5.444	746	51
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 53b-62b	X	285	2.262	61	215	200	7.402	285	3.129	100	215	163	4.892
	Y	53	153	1.148	9.278	4.101	336	53	134	1.078	9.278	966	318

Travi - Sollecitazioni allo SLD													
Id _{Tr}	Di r	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]	M ₁ [N-m]	M ₂ [N-m]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	T ₃ [N]
Trave 62b-71b	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	229	908	8	3	17	2.211	229	0	3	3	8	759
	Y	4	22	654	784	718	26	4	0	234	784	31	13
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

LEGENDA:

- Id_{Tr}**
Dir
Estr.
Inz./Fin.
- Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
Direzione del sisma.
Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).

SOLAI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE

Solai - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche							
Id _{Cmp}	CC	Estr. Inz.			Estr. Fin.		
		M ₃ [N·m]	N [N]	T ₂ [N]	M ₃ [N·m]	N [N]	T ₂ [N]
					Sezione solaio: Solai 0.1		
Fondazione Travetto 2-1	001	0	0	1.314	0	0	-1.138
	002	0	0	395	0	0	-342
	004	0	0	1.862	0	0	-1.612

LEGENDA:

- CC**
Estr. Inz. /Fin.
- Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).

NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER TIPOLOGIE DI CARICO NON SISMICHE

Nodi - Reazioni vincolari esterne per tipologie di carico non sismiche							
Id _{Nd}	CC	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
00001	001	489	2.054	44.737	8.801	-103	2
00001	002	6	90	1.141	-429	-2	0
00001	003	2	264	60	-122	5	0
00001	004	588	881	36.872	9.415	-129	3
00002	001	210	2.047	44.641	8.672	-40	1
00002	002	2	111	1.076	-504	1	0
00002	003	-3	323	-131	-342	5	1
00002	004	257	820	36.918	9.445	-53	1
00003	001	-11	2.064	44.499	8.533	4	0
00003	002	0	121	1.015	-568	0	0
00003	003	0	353	-310	-530	0	0
00003	004	-11	816	36.895	9.434	4	0
00004	001	-230	2.047	44.609	8.654	36	-1
00004	002	-1	112	1.078	-503	-1	0
00004	003	3	327	-126	-340	-5	-1
00004	004	-277	818	36.878	9.424	48	-1
00005	001	-511	2.033	44.708	8.798	97	-2
00005	002	-5	93	1.143	-429	2	0
00005	003	-2	269	65	-120	-5	0
00005	004	-610	852	36.831	9.405	122	-3
00006	001	-1.171	3.779	29.415	5.729	4.450	138
00006	002	52	68	639	-219	343	0
00006	003	-9	174	87	-34	-17	1
00006	004	-1.465	2.631	18.976	5.355	4.886	155
00007	001	-6	9.906	52.111	-3.782	5	0
00007	002	0	-1.081	683	3.819	0	0
00007	003	0	-3.655	1.615	11.252	0	0
00007	004	-5	13.033	38.554	-15.252	7	0
00008	001	359	10.682	52.137	-6.176	434	1
00008	002	56	-695	714	2.647	229	0
00008	003	163	-2.521	1.706	7.805	674	0
00008	004	306	13.019	38.520	-15.233	-47	2
00009	001	537	11.583	52.242	-8.868	-106	5
00009	002	9	-272	742	1.317	-7	0
00009	003	25	-1.275	1.790	3.893	-18	1
00009	004	643	13.054	38.560	-15.178	-118	4
00010	001	888	10.798	52.821	-9.427	-355	19
00010	002	11	-288	806	1.258	0	0
00010	003	29	-1.312	1.976	3.723	8	0
00010	004	1.047	12.157	39.061	-15.680	-460	20
00011	001	2.320	10.422	35.376	-4.502	5.365	44
00011	002	73	-140	475	696	300	0
00011	003	212	-674	1.186	2.041	913	-1
00011	004	2.323	9.891	20.411	-7.386	4.374	44
00021	001	-776	1.184	45.090	9.074	337	-21
00021	002	-5	75	1.153	-415	23	0
00021	003	-5	235	73	-91	-6	0
00021	004	-933	-120	37.268	9.699	387	-25
00022	001	1.691	3.797	30.018	4.973	-4.305	-150
00022	002	-43	66	607	-243	-331	-1
00022	003	11	180	63	-53	17	-1
00022	004	2.059	2.663	19.831	4.880	-4.752	-169
00028	001	-2.358	9.874	34.708	-4.348	-5.403	-43
00028	002	-72	-136	465	685	-294	0

Nodi - Reazioni vincolari esterne per tipologie di carico non sismiche							
IdNd	CC	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
00028	003	-208	-660	1.166	2.004	-896	1
00028	004	-2.364	9.535	20.031	-7.283	-4.413	-44
00029	001	-913	10.693	52.814	-9.427	351	-19
00029	002	-11	-280	795	1.239	-1	0
00029	003	-29	-1.289	1.941	3.667	-10	0
00029	004	-1.071	12.018	39.056	-15.635	455	-19
00034	001	746	1.209	45.125	8.975	-348	22
00034	002	6	72	1.148	-417	-23	0
00034	003	4	232	66	-95	6	0
00034	004	901	-94	37.271	9.609	-400	26
00047	001	-375	10.694	52.177	-6.204	-439	-1
00047	002	-56	-693	715	2.649	-229	0
00047	003	-162	-2.516	1.707	7.812	-675	0
00047	004	-322	13.025	38.560	-15.269	42	-1
00048	001	-555	11.578	52.233	-8.936	100	-4
00048	002	-10	-266	741	1.308	6	0
00048	003	-26	-1.260	1.785	3.867	16	-1
00048	004	-660	13.032	38.558	-15.230	114	-4

LEGENDA:

IdNd Identificativo del nodo.

CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

F_x, F_y, F_z Reazioni vincolari relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

M_x, M_y, M_z

NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER EFFETTO DEL SISMA

Nodi - Reazioni vincolari esterne per effetto del sisma							
IdNd	Dir	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
00001	X	25.724	81	59	21	1.955	49
00001	Y	282	21.151	5.539	515	54	3
00001	Z	0	0	0	0	0	0
00002	X	25.784	99	16	18	1.978	51
00002	Y	121	21.869	5.816	412	27	1
00002	Z	0	0	0	0	0	0
00003	X	25.801	4	3	3	1.988	51
00003	Y	12	22.067	6.195	373	8	0
00003	Z	0	0	0	0	0	0
00004	X	25.783	94	17	20	1.985	51
00004	Y	140	21.854	5.817	449	28	1
00004	Z	0	0	0	0	0	0
00005	X	25.725	65	65	18	1.979	49
00005	Y	293	21.131	5.570	512	69	3
00005	Z	0	0	0	0	0	0
00006	X	25.476	1.219	494	387	1.862	27
00006	Y	480	16.964	4.533	425	455	78
00006	Z	0	0	0	0	0	0
00007	X	28.083	4	2	1	2.162	102
00007	Y	2	28.286	7.791	739	2	0
00007	Z	0	0	0	0	0	0
00008	X	27.635	63	60	7	2.342	102
00008	Y	22	27.351	7.799	427	41	1
00008	Z	0	0	0	0	0	0
00009	X	26.702	45	67	28	2.536	104
00009	Y	40	26.136	7.463	211	44	1
00009	Z	0	0	0	0	0	0
00010	X	25.527	74	360	171	2.624	109
00010	Y	72	25.267	6.607	249	159	6
00010	Z	0	0	0	0	0	0
00011	X	23.558	1.536	692	591	3.204	111
00011	Y	75	20.041	8.171	292	1.102	60
00011	Z	0	0	0	0	0	0
00021	X	25.601	288	227	24	1.839	45
00021	Y	469	19.577	6.148	381	183	10
00021	Z	0	0	0	0	0	0
00022	X	25.448	1.232	377	393	1.717	37
00022	Y	523	16.956	4.064	423	382	66
00022	Z	0	0	0	0	0	0
00028	X	23.321	1.502	722	592	3.313	109
00028	Y	73	19.632	8.222	315	1.125	57
00028	Z	0	0	0	0	0	0
00029	X	25.409	82	361	168	2.639	109
00029	Y	62	25.234	6.618	215	160	6
00029	Z	0	0	0	0	0	0
00034	X	25.613	298	232	15	1.896	47
00034	Y	455	19.587	6.086	425	219	7
00034	Z	0	0	0	0	0	0
00047	X	27.624	65	66	9	2.317	102
00047	Y	25	27.426	7.807	465	41	1
00047	Z	0	0	0	0	0	0
00048	X	26.639	53	78	28	2.508	104
00048	Y	44	26.130	7.513	223	46	2
00048	Z	0	0	0	0	0	0

Nodi - Reazioni vincolari esterne per effetto del sisma

Id _{Nd}	Dir	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]

LEGENDA:

Id_{Nd} Identificativo del nodo.
Dir Direzione del sisma.
F_x, F_y, F_z Reazioni vincolari relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
M_x, M_y, M_z

NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE

Nodi - Reazioni vincolari esterne per eccentricità accidentale

Id _{Nd}	Dir	e	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
			[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
00001	X	+	-57	11	-8	-3	-23	1
00001	X	-	57	-11	8	3	23	-1
00001	Y	+	-1.985	387	-291	-111	-788	27
00001	Y	-	1.985	-387	291	111	788	-27
00002	X	+	-61	-2	0	0	-22	1
00002	X	-	61	2	0	0	22	-1
00002	Y	+	-2.113	-78	-9	-10	-781	31
00002	Y	-	2.113	78	9	10	781	-31
00003	X	+	-62	0	0	0	-22	1
00003	X	-	62	0	0	0	22	-1
00003	Y	+	-2.153	-12	10	0	-766	31
00003	Y	-	2.153	12	-10	0	766	-31
00004	X	+	-61	2	0	0	-23	1
00004	X	-	61	-2	0	0	23	-1
00004	Y	+	-2.115	66	10	7	-782	31
00004	Y	-	2.115	-66	-10	-7	782	-31
00005	X	+	-57	-10	8	3	-24	1
00005	X	-	57	10	-8	-3	24	-1
00005	Y	+	-1.993	-363	287	109	-816	27
00005	Y	-	1.993	363	-287	-109	816	-27
00006	X	+	-48	-131	-284	-123	-5	0
00006	X	-	48	131	284	123	5	0
00006	Y	+	-1.659	-4.541	-9.857	-4.264	-187	-8
00006	Y	-	1.659	4.541	9.857	4.264	187	8
00007	X	+	-470	0	0	0	277	-74
00007	X	-	470	0	0	0	-277	74
00007	Y	+	-16.332	1	-14	-1	9.598	-2.552
00007	Y	-	16.332	-1	14	1	-9.598	2.552
00008	X	+	-468	3	-1	0	279	-74
00008	X	-	468	-3	1	0	-279	74
00008	Y	+	-16.249	105	-33	6	9.684	-2.559
00008	Y	-	16.249	-105	33	-6	-9.684	2.559
00009	X	+	-456	4	-16	2	288	-75
00009	X	-	456	-4	16	-2	-288	75
00009	Y	+	-15.831	149	-573	81	10.013	-2.603
00009	Y	-	15.831	-149	573	-81	-10.013	2.603
00010	X	+	-449	2	-62	-2	273	-80
00010	X	-	449	-2	62	2	-273	80
00010	Y	+	-15.590	58	-2.141	-86	9.490	-2.791
00010	Y	-	15.590	-58	2.141	86	-9.490	2.791
00011	X	+	-619	-650	224	45	126	-110
00011	X	-	619	650	-224	-45	-126	110
00011	Y	+	-21.478	-22.566	7.788	1.566	4.389	-3.809
00011	Y	-	21.478	22.566	-7.788	-1.566	-4.389	3.809
00021	X	+	-51	-54	30	9	-19	1
00021	X	-	51	54	-30	-9	19	-1
00021	Y	+	-1.780	-1.875	1.042	311	-669	22
00021	Y	-	1.780	1.875	-1.042	-311	669	-22
00022	X	+	-47	137	288	105	-11	0
00022	X	-	47	-137	-288	-105	11	0
00022	Y	+	-1.626	4.752	9.986	3.630	-373	-3
00022	Y	-	1.626	-4.752	-9.986	-3.630	373	3
00028	X	+	-610	636	-233	-42	134	-109
00028	X	-	610	-636	233	42	-134	109
00028	Y	+	-21.158	22.082	-8.100	-1.472	4.643	-3.786
00028	Y	-	21.158	-22.082	8.100	1.472	-4.643	3.786
00029	X	+	-447	0	63	2	274	-80
00029	X	-	447	0	-63	-2	-274	80
00029	Y	+	-15.500	-6	2.200	63	9.523	-2.789
00029	Y	-	15.500	6	-2.200	-63	-9.523	2.789
00034	X	+	-51	57	-31	-9	-21	1
00034	X	-	51	-57	31	9	21	-1
00034	Y	+	-1.782	1.963	-1.075	-312	-734	22
00034	Y	-	1.782	-1.963	1.075	312	734	-22
00047	X	+	-463	-4	1	0	280	-74
00047	X	-	463	4	-1	0	-280	74
00047	Y	+	-16.083	-128	38	-4	9.709	-2.563
00047	Y	-	16.083	128	-38	4	-9.709	2.563
00048	X	+	-445	-4	17	-2	291	-75
00048	X	-	445	4	-17	2	-291	75
00048	Y	+	-15.450	-132	582	-82	10.091	-2.609
00048	Y	-	15.450	132	-582	82	-10.091	2.609

Nodi - Reazioni vincolari esterne per eccentricità accidentale

Id_{Nd}	Dir	e	F_x	F_y	F_z	M_x	M_y	M_z
			[N]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]	[N·m]

LEGENDA:

Id_{Nd} Identificativo del nodo.
Dir Direzione del sisma.
e Segno dell'eccentricità accidentale.
F_x, F_y, F_z, M_x, M_y, M_z Reazioni vincolari relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU													
Id_{Tr}	%L_{LI}	N_{Ed,s}	M_{Ed,3,s}	N_{Ed,i}	M_{Ed,3,i}	A_{s,s}	A_{s,i}	CS_s	(X/d)_s	CS_i	(X/d)_i	R_f	
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]						
Fondazione							Travata: Trave 28b-29b-30b-31b-32b-33b-34b-35b-36b						
Trave 28b-29b	0%	3.040	21.204	-	-	4,21	4,21	3,64	0,06	-	VNR	NO	
	12,5%	3.040	12.668	3.004	4.882	4,21	4,21	6,08	0,06	14,91	0,11	NO	
	25%	-	-	3.004	14.367	4,21	4,21	-	VNR	5,07	0,11	NO	
	37,5%	-	-	3.004	18.292	4,21	4,21	-	VNR	3,98	0,11	NO	
	50%	-	-	3.004	18.273	4,21	4,21	-	VNR	3,98	0,11	NO	
	62,5%	-	-	3.004	17.216	4,21	4,21	-	VNR	4,23	0,11	NO	
	75%	3.004	3.265	3.004	10.789	4,21	4,21	23,61	0,06	6,75	0,11	NO	
	87,5%	3.004	21.563	-	-	4,21	4,21	3,57	0,06	-	VNR	NO	
	100%	3.004	31.176	-	-	4,21	4,21	2,47	0,06	-	VNR	NO	
Trave 29b-30b	0%	2.507	30.069	-	-	4,21	4,21	2,56	0,06	-	VNR	NO	
	12,5%	2.507	20.970	-	-	4,21	4,21	3,67	0,06	-	VNR	NO	
	25%	2.507	3.875	2.545	8.806	4,21	4,21	19,88	0,06	8,25	0,11	NO	
	37,5%	-	-	2.507	14.011	4,21	4,21	-	VNR	5,18	0,11	NO	
	50%	-	-	2.507	14.543	4,21	4,21	-	VNR	4,99	0,11	NO	
	62,5%	-	-	2.507	14.038	4,21	4,21	-	VNR	5,17	0,11	NO	
	75%	2.545	3.747	2.507	8.886	4,21	4,21	20,56	0,06	8,17	0,11	NO	
	87,5%	2.545	20.788	-	-	4,21	4,21	3,71	0,06	-	VNR	NO	
	100%	2.545	29.867	-	-	4,21	4,21	2,58	0,06	-	VNR	NO	
Trave 30b-31b	0%	1.974	29.340	-	-	4,21	4,21	2,62	0,06	-	VNR	NO	
	12,5%	1.974	20.286	-	-	4,21	4,21	3,79	0,06	-	VNR	NO	
	25%	1.974	3.293	1.907	9.288	4,21	4,21	23,37	0,06	7,80	0,11	NO	
	37,5%	-	-	1.907	14.396	4,21	4,21	-	VNR	5,03	0,11	NO	
	50%	-	-	1.907	14.883	4,21	4,21	-	VNR	4,87	0,11	NO	
	62,5%	-	-	1.907	14.334	4,21	4,21	-	VNR	5,05	0,11	NO	
	75%	1.907	3.641	1.907	9.081	4,21	4,21	21,14	0,06	7,98	0,11	NO	
	87,5%	1.907	20.771	-	-	4,21	4,21	3,70	0,06	-	VNR	NO	
	100%	1.907	29.885	-	-	4,21	4,21	2,58	0,06	-	VNR	NO	
Trave 31b-32b	0%	1.570	29.570	-	-	4,21	4,21	2,60	0,06	-	VNR	NO	
	12,5%	1.570	20.483	-	-	4,21	4,21	3,76	0,06	-	VNR	NO	
	25%	1.570	3.431	1.526	9.186	4,21	4,21	22,42	0,06	7,87	0,11	NO	
	37,5%	-	-	1.570	14.349	4,21	4,21	-	VNR	5,04	0,11	NO	
	50%	-	-	1.570	14.860	4,21	4,21	-	VNR	4,87	0,11	NO	
	62,5%	-	-	1.570	14.330	4,21	4,21	-	VNR	5,05	0,11	NO	
	75%	1.407	3.599	1.570	9.118	4,21	4,21	21,37	0,06	7,93	0,11	NO	
	87,5%	1.407	20.705	-	-	4,21	4,21	3,71	0,06	-	VNR	NO	
	100%	1.407	29.817	-	-	4,21	4,21	2,58	0,06	-	VNR	NO	
Trave 32b-33b	0%	1.373	29.773	-	-	4,21	4,21	2,58	0,06	-	VNR	NO	
	12,5%	1.373	20.692	-	-	4,21	4,21	3,72	0,06	-	VNR	NO	
	25%	1.373	3.618	1.537	9.092	4,21	4,21	21,25	0,06	7,95	0,11	NO	
	37,5%	-	-	1.537	14.288	4,21	4,21	-	VNR	5,06	0,11	NO	
	50%	-	-	1.537	14.817	4,21	4,21	-	VNR	4,88	0,11	NO	
	62,5%	-	-	1.537	14.310	4,21	4,21	-	VNR	5,05	0,11	NO	
	75%	1.373	3.442	1.537	9.163	4,21	4,21	22,34	0,06	7,89	0,11	NO	
	87,5%	1.537	20.457	-	-	4,21	4,21	3,76	0,06	-	VNR	NO	
	100%	1.537	29.513	-	-	4,21	4,21	2,61	0,06	-	VNR	NO	
Trave 33b-34b	0%	1.805	29.848	-	-	4,21	4,21	2,58	0,06	-	VNR	NO	
	12,5%	1.805	20.746	-	-	4,21	4,21	3,71	0,06	-	VNR	NO	
	25%	1.805	3.628	1.805	9.083	4,21	4,21	21,21	0,06	7,97	0,11	NO	
	37,5%	-	-	1.805	14.330	4,21	4,21	-	VNR	5,05	0,11	NO	
	50%	-	-	1.805	14.878	4,21	4,21	-	VNR	4,87	0,11	NO	
	62,5%	-	-	1.805	14.389	4,21	4,21	-	VNR	5,03	0,11	NO	
	75%	1.875	3.302	1.805	9.284	4,21	4,21	23,30	0,06	7,80	0,11	NO	
	87,5%	1.875	20.285	-	-	4,21	4,21	3,79	0,06	-	VNR	NO	
	100%	1.875	29.330	-	-	4,21	4,21	2,62	0,06	-	VNR	NO	
Trave 34b-35b	0%	2.386	29.867	-	-	4,21	4,21	2,58	0,06	-	VNR	NO	
	12,5%	2.386	20.797	-	-	4,21	4,21	3,70	0,06	-	VNR	NO	
	25%	2.386	3.764	2.342	8.868	4,21	4,21	20,46	0,06	8,18	0,11	NO	
	37,5%	-	-	2.342	14.014	4,21	4,21	-	VNR	5,18	0,11	NO	
	50%	-	-	2.342	14.518	4,21	4,21	-	VNR	5,00	0,11	NO	
	62,5%	-	-	2.342	13.989	4,21	4,21	-	VNR	5,19	0,11	NO	
	75%	2.342	3.895	2.386	8.785	4,21	4,21	19,77	0,06	8,26	0,11	NO	
	87,5%	2.342	20.980	-	-	4,21	4,21	3,67	0,06	-	VNR	NO	
	100%	2.342	30.072	-	-	4,21	4,21	2,56	0,06	-	VNR	NO	
Trave 35b-36b	0%	2.843	31.254	-	-	4,21	4,21	2,47	0,06	-	VNR	NO	
	12,5%	2.843	21.642	-	-	4,21	4,21	3,56	0,06	-	VNR	NO	
	25%	2.841	3.321	2.843	10.772	4,21	4,21	23,20	0,06	6,75	0,11	NO	
	37,5%	-	-	2.843	17.231	4,21	4,21	-	VNR	4,22	0,11	NO	
	50%	-	-	2.843	18.301	4,21	4,21	-	VNR	3,97	0,11	NO	
	62,5%	-	-	2.843	18.338	4,21	4,21	-	VNR	3,97	0,11	NO	
	75%	-	-	2.843	14.457	4,21	4,21	-	VNR	5,03	0,11	NO	
	87,5%	2.883	12.477	2.843	5.025	4,21	4,21	6,18	0,06	14,47	0,11	NO	

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Lt}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
	100%	2.883	20.982	-	-	4,21	4,21	3,67	0,06	-	VNR	NO
Fondazione						Travata: Trave 37b-38b-39b-40b-41b-42b-43b-44b-45b						
Trave 37b-38b	0%	5.976	21.547	-	-	4,21	4,21	3,59	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	5.976	12.991	5.802	4.638	4,21	4,21	5,96	0,06	15,89	0,11	NO
	25%	-	-	5.802	14.162	4,21	4,21	-	VNR	5,20	0,11	NO
	37,5%	-	-	5.802	18.131	4,21	4,21	-	VNR	4,06	0,11	NO
	50%	-	-	5.802	18.129	4,21	4,21	-	VNR	4,07	0,11	NO
	62,5%	-	-	5.802	17.094	4,21	4,21	-	VNR	4,31	0,11	NO
	75%	5.802	3.297	5.802	10.710	4,21	4,21	23,47	0,06	6,88	0,11	NO
	87,5%	5.802	21.551	-	-	4,21	4,21	3,59	0,06	-	VNR	NO
	100%	5.802	31.143	-	-	4,21	4,21	2,48	0,06	-	VNR	NO
Trave 38b-39b	0%	4.687	30.130	-	-	4,21	4,21	2,56	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	4.687	21.022	-	-	4,21	4,21	3,67	0,06	-	VNR	NO
	25%	4.687	3.908	4.748	8.799	4,21	4,21	19,77	0,06	8,34	0,11	NO
	37,5%	-	-	4.687	14.016	4,21	4,21	-	VNR	5,23	0,11	NO
	50%	-	-	4.687	14.556	4,21	4,21	-	VNR	5,04	0,11	NO
	62,5%	-	-	4.687	14.060	4,21	4,21	-	VNR	5,22	0,11	NO
	75%	4.748	3.706	4.687	8.927	4,21	4,21	20,85	0,06	8,21	0,11	NO
	87,5%	4.748	20.738	-	-	4,21	4,21	3,73	0,06	-	VNR	NO
	100%	4.748	29.809	-	-	4,21	4,21	2,59	0,06	-	VNR	NO
Trave 39b-40b	0%	3.670	29.366	-	-	4,21	4,21	2,63	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	3.670	20.311	-	-	4,21	4,21	3,80	0,06	-	VNR	NO
	25%	3.670	3.310	3.662	9.285	4,21	4,21	23,31	0,06	7,86	0,11	NO
	37,5%	-	-	3.662	14.390	4,21	4,21	-	VNR	5,07	0,11	NO
	50%	-	-	3.662	14.875	4,21	4,21	-	VNR	4,91	0,11	NO
	62,5%	-	-	3.656	14.324	4,21	4,21	-	VNR	5,10	0,11	NO
	75%	3.662	3.656	3.670	9.081	4,21	4,21	21,10	0,06	8,04	0,11	NO
	87,5%	3.662	20.791	-	-	4,21	4,21	3,71	0,06	-	VNR	NO
	100%	3.662	29.906	-	-	4,21	4,21	2,58	0,06	-	VNR	NO
Trave 40b-41b	0%	2.883	29.566	-	-	4,21	4,21	2,61	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	2.883	20.480	-	-	4,21	4,21	3,76	0,06	-	VNR	NO
	25%	2.883	3.429	2.561	9.188	4,21	4,21	22,47	0,06	7,91	0,11	NO
	37,5%	-	-	2.561	14.329	4,21	4,21	-	VNR	5,07	0,11	NO
	50%	-	-	2.785	14.848	4,21	4,21	-	VNR	4,90	0,11	NO
	62,5%	-	-	2.883	14.324	4,21	4,21	-	VNR	5,08	0,11	NO
	75%	2.561	3.639	2.883	9.110	4,21	4,21	21,17	0,06	7,98	0,11	NO
	87,5%	2.561	20.759	-	-	4,21	4,21	3,71	0,06	-	VNR	NO
	100%	2.561	29.878	-	-	4,21	4,21	2,58	0,06	-	VNR	NO
Trave 41b-42b	0%	2.551	29.845	-	-	4,21	4,21	2,58	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	2.551	20.759	-	-	4,21	4,21	3,71	0,06	-	VNR	NO
	25%	2.551	3.668	2.873	9.075	4,21	4,21	21,00	0,06	8,02	0,11	NO
	37,5%	-	-	2.873	14.277	4,21	4,21	-	VNR	5,09	0,11	NO
	50%	-	-	2.873	14.806	4,21	4,21	-	VNR	4,91	0,11	NO
	62,5%	-	-	2.649	14.290	4,21	4,21	-	VNR	5,08	0,11	NO
	75%	2.873	3.442	2.551	9.158	4,21	4,21	22,39	0,06	7,93	0,11	NO
	87,5%	2.873	20.452	-	-	4,21	4,21	3,77	0,06	-	VNR	NO
	100%	2.873	29.508	-	-	4,21	4,21	2,61	0,06	-	VNR	NO
Trave 42b-43b	0%	3.664	29.882	-	-	4,21	4,21	2,58	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	3.664	20.778	-	-	4,21	4,21	3,71	0,06	-	VNR	NO
	25%	3.664	3.654	3.674	9.077	4,21	4,21	21,11	0,06	8,04	0,11	NO
	37,5%	-	-	3.660	14.318	4,21	4,21	-	VNR	5,10	0,11	NO
	50%	-	-	3.664	14.869	4,21	4,21	-	VNR	4,91	0,11	NO
	62,5%	-	-	3.664	14.383	4,21	4,21	-	VNR	5,08	0,11	NO
	75%	3.674	3.311	3.664	9.284	4,21	4,21	23,30	0,06	7,86	0,11	NO
	87,5%	3.674	20.297	-	-	4,21	4,21	3,80	0,06	-	VNR	NO
	100%	3.674	29.343	-	-	4,21	4,21	2,63	0,06	-	VNR	NO
Trave 43b-44b	0%	4.796	29.827	-	-	4,21	4,21	2,59	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	4.796	20.759	-	-	4,21	4,21	3,72	0,06	-	VNR	NO
	25%	4.796	3.731	4.731	8.908	4,21	4,21	20,71	0,06	8,23	0,11	NO
	37,5%	-	-	4.731	14.044	4,21	4,21	-	VNR	5,22	0,11	NO
	50%	-	-	4.731	14.546	4,21	4,21	-	VNR	5,04	0,11	NO
	62,5%	-	-	4.731	14.014	4,21	4,21	-	VNR	5,23	0,11	NO
	75%	4.731	3.891	4.796	8.804	4,21	4,21	19,86	0,06	8,33	0,11	NO
	87,5%	4.731	20.989	-	-	4,21	4,21	3,68	0,06	-	VNR	NO
	100%	4.731	30.084	-	-	4,21	4,21	2,57	0,06	-	VNR	NO
Trave 44b-45b	0%	5.923	31.178	-	-	4,21	4,21	2,48	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	5.923	21.594	-	-	4,21	4,21	3,58	0,06	-	VNR	NO
	25%	5.923	3.337	5.923	10.682	4,21	4,21	23,19	0,06	6,90	0,11	NO
	37,5%	-	-	5.923	17.076	4,21	4,21	-	VNR	4,32	0,11	NO
	50%	-	-	5.923	18.116	4,21	4,21	-	VNR	4,07	0,11	NO
	62,5%	-	-	5.923	18.126	4,21	4,21	-	VNR	4,07	0,11	NO
	75%	-	-	5.923	14.180	4,21	4,21	-	VNR	5,20	0,11	NO
	87,5%	6.101	12.917	5.923	4.683	4,21	4,21	5,99	0,06	15,75	0,11	NO
	100%	6.101	21.453	-	-	4,21	4,21	3,61	0,06	-	VNR	NO
Fondazione						Travata: Trave 46b-47b-48b-49b-50b-51b-52b-53b-54b						
Trave 46b-47b	0%	13.135	23.160	-	-	4,21	4,21	3,37	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	13.135	14.526	12.803	3.363	4,21	4,21	5,38	0,06	22,59	0,12	NO
	25%	-	-	12.803	13.062	4,21	4,21	-	VNR	5,82	0,12	NO
	37,5%	-	-	12.803	17.205	4,21	4,21	-	VNR	4,42	0,12	NO
	50%	-	-	12.803	17.277	4,21	4,21	-	VNR	4,40	0,12	NO
	62,5%	-	-	12.803	16.316	4,21	4,21	-	VNR	4,66	0,12	NO
	75%	12.803	3.698	12.803	10.109	4,21	4,21	21,13	0,06	7,52	0,12	NO
	87,5%	12.803	21.778	-	-	4,21	4,21	3,59	0,06	-	VNR	NO
	100%	12.803	31.294	-	-	4,21	4,21	2,50	0,06	-	VNR	NO
Trave 47b-48b	0%	6.251	29.848	-	-	4,21	4,21	2,59	0,06	-	VNR	NO

Id _{Tr}	%L _{Lt}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	12,5%	6.251	20.754	-	-	4,21	4,21	3,73	0,06	-	VNR	NO
	25%	6.251	3.677	6.277	8.990	4,21	4,21	21,06	0,06	8,22	0,11	NO
	37,5%	-	-	6.257	14.172	4,21	4,21	-	VNR	5,21	0,11	NO
	50%	-	-	6.251	14.694	4,21	4,21	-	VNR	5,03	0,11	NO
	62,5%	-	-	6.251	14.180	4,21	4,21	-	VNR	5,21	0,11	NO
	75%	6.277	3.662	6.251	9.007	4,21	4,21	21,14	0,06	8,20	0,11	NO
	87,5%	6.277	20.732	-	-	4,21	4,21	3,73	0,06	-	VNR	NO
	100%	6.277	29.820	-	-	4,21	4,21	2,60	0,06	-	VNR	NO
Trave 48b-49b	0%	4.115	29.454	-	-	4,21	4,21	2,62	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	4.115	20.391	-	-	4,21	4,21	3,79	0,06	-	VNR	NO
	25%	4.115	3.378	4.337	9.236	4,21	4,21	22,85	0,06	7,93	0,11	NO
	37,5%	-	-	4.115	14.344	4,21	4,21	-	VNR	5,10	0,11	NO
	50%	-	-	4.115	14.842	4,21	4,21	-	VNR	4,93	0,11	NO
	62,5%	-	-	4.115	14.305	4,21	4,21	-	VNR	5,11	0,11	NO
	75%	4.337	3.684	4.115	9.079	4,21	4,21	20,96	0,06	8,06	0,11	NO
	87,5%	4.337	20.814	-	-	4,21	4,21	3,71	0,06	-	VNR	NO
	100%	4.337	29.927	-	-	4,21	4,21	2,58	0,06	-	VNR	NO
Trave 49b-50b	0%	2.969	29.565	-	-	4,21	4,21	2,61	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	2.969	20.479	-	-	4,21	4,21	3,76	0,06	-	VNR	NO
	25%	2.969	3.431	2.529	9.224	4,21	4,21	22,46	0,06	7,87	0,11	NO
	37,5%	-	-	2.529	14.353	4,21	4,21	-	VNR	5,06	0,11	NO
	50%	-	-	2.529	14.846	4,21	4,21	-	VNR	4,89	0,11	NO
	62,5%	-	-	2.529	14.303	4,21	4,21	-	VNR	5,08	0,11	NO
	75%	2.529	3.652	2.969	9.109	4,21	4,21	21,09	0,06	7,99	0,11	NO
	87,5%	2.529	20.783	-	-	4,21	4,21	3,71	0,06	-	VNR	NO
	100%	2.529	29.907	-	-	4,21	4,21	2,58	0,06	-	VNR	NO
Trave 50b-51b	0%	2.503	29.866	-	-	4,21	4,21	2,58	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	2.503	20.772	-	-	4,21	4,21	3,71	0,06	-	VNR	NO
	25%	2.503	3.672	2.946	9.085	4,21	4,21	20,98	0,06	8,01	0,11	NO
	37,5%	-	-	2.503	14.264	4,21	4,21	-	VNR	5,09	0,11	NO
	50%	-	-	2.503	14.809	4,21	4,21	-	VNR	4,90	0,11	NO
	62,5%	-	-	2.503	14.317	4,21	4,21	-	VNR	5,07	0,11	NO
	75%	2.946	3.429	2.503	9.206	4,21	4,21	22,48	0,06	7,89	0,11	NO
	87,5%	2.946	20.439	-	-	4,21	4,21	3,77	0,06	-	VNR	NO
	100%	2.946	29.493	-	-	4,21	4,21	2,61	0,06	-	VNR	NO
Trave 51b-52b	0%	4.378	29.912	-	-	4,21	4,21	2,58	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	4.378	20.809	-	-	4,21	4,21	3,71	0,06	-	VNR	NO
	25%	4.378	3.686	4.157	9.076	4,21	4,21	20,95	0,06	8,06	0,11	NO
	37,5%	-	-	4.157	14.298	4,21	4,21	-	VNR	5,12	0,11	NO
	50%	-	-	4.157	14.836	4,21	4,21	-	VNR	4,93	0,11	NO
	62,5%	-	-	4.157	14.340	4,21	4,21	-	VNR	5,10	0,11	NO
	75%	4.157	3.371	4.378	9.233	4,21	4,21	22,90	0,06	7,93	0,11	NO
	87,5%	4.157	20.372	-	-	4,21	4,21	3,79	0,06	-	VNR	NO
	100%	4.157	29.424	-	-	4,21	4,21	2,62	0,06	-	VNR	NO
Trave 52b-53b	0%	6.411	29.830	-	-	4,21	4,21	2,60	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	6.411	20.745	-	-	4,21	4,21	3,73	0,06	-	VNR	NO
	25%	6.411	3.676	6.383	9.003	4,21	4,21	21,07	0,06	8,21	0,11	NO
	37,5%	-	-	6.383	14.180	4,21	4,21	-	VNR	5,21	0,11	NO
	50%	-	-	6.383	14.695	4,21	4,21	-	VNR	5,03	0,11	NO
	62,5%	-	-	6.383	14.180	4,21	4,21	-	VNR	5,21	0,11	NO
	75%	6.383	3.640	6.411	9.011	4,21	4,21	21,27	0,06	8,20	0,11	NO
	87,5%	6.383	20.699	-	-	4,21	4,21	3,74	0,06	-	VNR	NO
	100%	6.383	29.780	-	-	4,21	4,21	2,60	0,06	-	VNR	NO
Trave 53b-54b	0%	13.073	31.292	-	-	4,21	4,21	2,50	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	13.073	21.786	-	-	4,21	4,21	3,59	0,06	-	VNR	NO
	25%	13.073	3.717	13.073	10.093	4,21	4,21	21,02	0,06	7,54	0,12	NO
	37,5%	-	-	13.073	16.300	4,21	4,21	-	VNR	4,67	0,12	NO
	50%	-	-	13.073	17.263	4,21	4,21	-	VNR	4,41	0,12	NO
	62,5%	-	-	13.073	17.192	4,21	4,21	-	VNR	4,42	0,12	NO
	75%	-	-	13.073	13.058	4,21	4,21	-	VNR	5,83	0,12	NO
	87,5%	13.413	14.500	13.073	3.377	4,21	4,21	5,39	0,06	22,53	0,12	NO
	100%	13.413	23.121	-	-	4,21	4,21	3,38	0,06	-	VNR	NO
Fondazione												
Travata: Trave 55b-56b-57b-58b-59b-60b-61b-62b-63b (b)												
Trave 55b-56b	0%	10.830	27.212	-	-	4,21	4,21	2,86	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	10.830	18.315	6.004	420	4,21	4,21	4,25	0,06	NS	0,11	NO
	25%	10.830	1.671	11.422	10.618	4,21	4,21	46,63	0,06	7,11	0,11	NO
	37,5%	-	-	11.422	15.354	4,21	4,21	-	VNR	4,92	0,11	NO
	50%	-	-	11.422	15.682	4,21	4,21	-	VNR	4,82	0,11	NO
	62,5%	-	-	11.422	14.976	4,21	4,21	-	VNR	5,04	0,11	NO
	75%	11.422	3.767	10.830	9.357	4,21	4,21	20,70	0,06	8,05	0,11	NO
	87,5%	11.422	21.252	-	-	4,21	4,21	3,67	0,06	-	VNR	NO
	100%	11.422	30.509	-	-	4,21	4,21	2,56	0,06	-	VNR	NO
Trave 56b-57b	0%	4.379	29.287	-	-	4,21	4,21	2,64	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	4.379	20.235	-	-	4,21	4,21	3,82	0,06	-	VNR	NO
	25%	4.379	3.251	4.373	9.304	4,21	4,21	23,75	0,06	7,87	0,11	NO
	37,5%	-	-	4.373	14.397	4,21	4,21	-	VNR	5,09	0,11	NO
	50%	-	-	4.375	14.882	4,21	4,21	-	VNR	4,92	0,11	NO
	62,5%	-	-	4.375	14.325	4,21	4,21	-	VNR	5,11	0,11	NO
	75%	4.373	3.689	4.379	9.056	4,21	4,21	20,93	0,06	8,09	0,11	NO
	87,5%	4.373	20.844	-	-	4,21	4,21	3,70	0,06	-	VNR	NO
	100%	4.373	29.972	-	-	4,21	4,21	2,58	0,06	-	VNR	NO
Trave 57b-58b	0%	2.542	29.576	-	-	4,21	4,21	2,60	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	2.542	20.505	-	-	4,21	4,21	3,76	0,06	-	VNR	NO
	25%	2.542	3.469	2.088	9.137	4,21	4,21	22,20	0,06	7,93	0,11	NO
	37,5%	-	-	2.542	14.298	4,21	4,21	-	VNR	5,08	0,11	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	50%	-	-	2.542	14.806	4,21	4,21	-	VNR	4,91	0,11	NO
	62,5%	-	-	2.542	14.278	4,21	4,21	-	VNR	5,09	0,11	NO
	75%	2.088	3.718	2.542	9.075	4,21	4,21	20,70	0,06	8,00	0,11	NO
	87,5%	2.088	20.831	-	-	4,21	4,21	3,70	0,06	-	VNR	NO
	100%	2.088	29.937	-	-	4,21	4,21	2,57	0,06	-	VNR	NO
Trave 58b-59b	0%	2.869	29.579	-	-	4,21	4,21	2,61	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	2.869	20.490	-	-	4,21	4,21	3,76	0,06	-	VNR	NO
	25%	2.869	3.432	3.475	9.284	4,21	4,21	22,45	0,06	7,86	0,11	NO
	37,5%	-	-	3.475	14.424	4,21	4,21	-	VNR	5,06	0,11	NO
	50%	-	-	3.475	14.925	4,21	4,21	-	VNR	4,89	0,11	NO
	62,5%	-	-	2.869	14.348	4,21	4,21	-	VNR	5,07	0,11	NO
	75%	3.475	3.546	2.869	9.143	4,21	4,21	21,75	0,06	7,96	0,11	NO
	87,5%	3.475	20.670	-	-	4,21	4,21	3,73	0,06	-	VNR	NO
	100%	3.475	29.786	-	-	4,21	4,21	2,59	0,06	-	VNR	NO
Trave 59b-60b	0%	3.454	29.736	-	-	4,21	4,21	2,59	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	3.454	20.649	-	-	4,21	4,21	3,73	0,06	-	VNR	NO
	25%	3.454	3.557	2.843	9.122	4,21	4,21	21,68	0,06	7,97	0,11	NO
	37,5%	-	-	2.843	14.312	4,21	4,21	-	VNR	5,08	0,11	NO
	50%	-	-	3.454	14.888	4,21	4,21	-	VNR	4,90	0,11	NO
	62,5%	-	-	3.454	14.396	4,21	4,21	-	VNR	5,07	0,11	NO
	75%	2.843	3.429	3.454	9.272	4,21	4,21	22,47	0,06	7,87	0,11	NO
	87,5%	2.843	20.453	-	-	4,21	4,21	3,77	0,06	-	VNR	NO
	100%	2.843	29.512	-	-	4,21	4,21	2,61	0,06	-	VNR	NO
Trave 60b-61b	0%	2.081	29.916	-	-	4,21	4,21	2,57	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	2.081	20.822	-	-	4,21	4,21	3,70	0,06	-	VNR	NO
	25%	2.081	3.717	2.531	9.070	4,21	4,21	20,71	0,06	8,01	0,11	NO
	37,5%	-	-	2.531	14.270	4,21	4,21	-	VNR	5,09	0,11	NO
	50%	-	-	2.531	14.799	4,21	4,21	-	VNR	4,91	0,11	NO
	62,5%	-	-	2.385	14.280	4,21	4,21	-	VNR	5,08	0,11	NO
	75%	2.531	3.466	2.081	9.135	4,21	4,21	22,22	0,06	7,93	0,11	NO
	87,5%	2.531	20.489	-	-	4,21	4,21	3,76	0,06	-	VNR	NO
	100%	2.531	29.551	-	-	4,21	4,21	2,61	0,06	-	VNR	NO
Trave 61b-62b	0%	4.329	29.963	-	-	4,21	4,21	2,58	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	4.329	20.844	-	-	4,21	4,21	3,70	0,06	-	VNR	NO
	25%	4.329	3.698	4.327	9.050	4,21	4,21	20,88	0,06	8,09	0,11	NO
	37,5%	-	-	4.327	14.314	4,21	4,21	-	VNR	5,12	0,11	NO
	50%	-	-	4.327	14.869	4,21	4,21	-	VNR	4,92	0,11	NO
	62,5%	-	-	4.329	14.394	4,21	4,21	-	VNR	5,09	0,11	NO
	75%	4.327	3.239	4.329	9.305	4,21	4,21	23,84	0,06	7,87	0,11	NO
	87,5%	4.327	20.209	-	-	4,21	4,21	3,82	0,06	-	VNR	NO
	100%	4.327	29.251	-	-	4,21	4,21	2,64	0,06	-	VNR	NO
Trave 62b-63b	0%	11.284	30.489	-	-	4,21	4,21	2,56	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	11.284	21.243	-	-	4,21	4,21	3,67	0,06	-	VNR	NO
	25%	11.284	3.772	10.677	9.344	4,21	4,21	20,67	0,06	8,06	0,11	NO
	37,5%	-	-	11.284	14.960	4,21	4,21	-	VNR	5,05	0,11	NO
	50%	-	-	11.284	15.665	4,21	4,21	-	VNR	4,82	0,11	NO
	62,5%	-	-	11.284	15.338	4,21	4,21	-	VNR	4,92	0,11	NO
	75%	10.677	1.679	11.284	10.604	4,21	4,21	46,39	0,06	7,12	0,11	NO
	87,5%	10.677	18.312	5.978	424	4,21	4,21	4,25	0,06	NS	0,11	NO
	100%	10.677	27.199	-	-	4,21	4,21	2,86	0,06	-	VNR	NO
Fondazione												
Travata: Trave 19b-20b-24b-25b-21b-22b-23b-26b-27b												
Trave 19b-20b	0%	3.316	22.061	-	-	4,21	4,21	3,50	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	3.316	13.491	3.386	4.150	4,21	4,21	5,72	0,06	17,57	0,11	NO
	25%	-	-	3.386	13.711	4,21	4,21	-	VNR	5,32	0,11	NO
	37,5%	-	-	3.386	17.713	4,21	4,21	-	VNR	4,12	0,11	NO
	50%	-	-	3.386	17.727	4,21	4,21	-	VNR	4,11	0,11	NO
	62,5%	-	-	3.296	16.698	4,21	4,21	-	VNR	4,36	0,11	NO
	75%	3.406	3.614	3.296	10.352	4,21	4,21	21,34	0,06	7,04	0,11	NO
	87,5%	3.406	21.834	-	-	4,21	4,21	3,53	0,06	-	VNR	NO
	100%	3.406	31.415	-	-	4,21	4,21	2,45	0,06	-	VNR	NO
Trave 20b-24b	0%	142	29.778	-	-	4,21	4,21	2,58	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	142	20.700	-	-	4,21	4,21	3,71	0,06	-	VNR	NO
	25%	142	3.659	166	8.963	4,21	4,21	20,98	0,06	8,02	0,11	NO
	37,5%	-	-	142	14.122	4,21	4,21	-	VNR	5,09	0,11	NO
	50%	-	-	142	14.635	4,21	4,21	-	VNR	4,91	0,11	NO
	62,5%	-	-	142	14.108	4,21	4,21	-	VNR	5,09	0,11	NO
	75%	198	3.767	142	8.907	4,21	4,21	20,38	0,06	8,07	0,11	NO
	87,5%	198	20.853	-	-	4,21	4,21	3,68	0,06	-	VNR	NO
	100%	198	29.949	-	-	4,21	4,21	2,56	0,06	-	VNR	NO
Trave 24b-25b	0%	-451	29.385	-	-	4,21	4,21	2,61	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	-451	20.328	-	-	4,21	4,21	3,77	0,06	-	VNR	NO
	25%	-451	3.324	-486	9.260	4,21	4,21	23,08	0,06	7,74	0,11	NO
	37,5%	-	-	-486	14.383	4,21	4,21	-	VNR	4,98	0,11	NO
	50%	-	-	-486	14.876	4,21	4,21	-	VNR	4,82	0,11	NO
	62,5%	-	-	-486	14.331	4,21	4,21	-	VNR	5,00	0,11	NO
	75%	-451	3.614	-486	9.094	4,21	4,21	21,22	0,06	7,88	0,11	NO
	87,5%	-451	20.729	-	-	4,21	4,21	3,70	0,06	-	VNR	NO
	100%	-486	29.834	-	-	4,21	4,21	2,57	0,06	-	VNR	NO
Trave 25b-21b	0%	-658	29.596	-	-	4,21	4,21	2,59	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	-658	20.507	-	-	4,21	4,21	3,74	0,06	-	VNR	NO
	25%	-658	3.452	-604	9.176	4,21	4,21	22,21	0,06	7,80	0,11	NO
	37,5%	-	-	-604	14.346	4,21	4,21	-	VNR	4,99	0,11	NO
	50%	-	-	-604	14.856	4,21	4,21	-	VNR	4,82	0,11	NO
	62,5%	-	-	-604	14.331	4,21	4,21	-	VNR	5,00	0,11	NO
	75%	-676	3.559	-604	9.126	4,21	4,21	21,55	0,06	7,85	0,11	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
Trave 21b-22b	87,5%	-676	20.653	-	-	4,21	4,21	3,71	0,06	-	VNR	NO
	100%	-676	29.758	-	-	4,21	4,21	2,58	0,06	-	VNR	NO
	0%	-731	29.691	-	-	4,21	4,21	2,58	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	-731	20.618	-	-	4,21	4,21	3,72	0,06	-	VNR	NO
	25%	-731	3.559	-657	9.108	4,21	4,21	21,54	0,06	7,86	0,11	NO
	37,5%	-	-	-657	14.294	4,21	4,21	-	VNR	5,01	0,11	NO
	50%	-	-	-657	14.817	4,21	4,21	-	VNR	4,83	0,11	NO
	62,5%	-	-	-657	14.307	4,21	4,21	-	VNR	5,00	0,11	NO
	75%	-731	3.468	-657	9.148	4,21	4,21	22,11	0,06	7,83	0,11	NO
	87,5%	-711	20.496	-	-	4,21	4,21	3,74	0,06	-	VNR	NO
	100%	-711	29.556	-	-	4,21	4,21	2,59	0,06	-	VNR	NO
Trave 22b-23b	0%	-644	29.785	-	-	4,21	4,21	2,57	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	-644	20.692	-	-	4,21	4,21	3,71	0,06	-	VNR	NO
	25%	-604	3.593	-644	9.100	4,21	4,21	21,34	0,06	7,87	0,11	NO
	37,5%	-	-	-644	14.328	4,21	4,21	-	VNR	5,00	0,11	NO
	50%	-	-	-644	14.868	4,21	4,21	-	VNR	4,82	0,11	NO
	62,5%	-	-	-644	14.372	4,21	4,21	-	VNR	4,98	0,11	NO
	75%	-604	3.336	-644	9.249	4,21	4,21	22,99	0,06	7,74	0,11	NO
	87,5%	-604	20.334	-	-	4,21	4,21	3,77	0,06	-	VNR	NO
	100%	-604	29.385	-	-	4,21	4,21	2,61	0,06	-	VNR	NO
Trave 23b-26b	0%	-253	29.889	-	-	4,21	4,21	2,57	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	-253	20.809	-	-	4,21	4,21	3,69	0,06	-	VNR	NO
	25%	-253	3.748	-278	8.900	4,21	4,21	20,47	0,06	8,06	0,11	NO
	37,5%	-	-	-278	14.078	4,21	4,21	-	VNR	5,09	0,11	NO
	50%	-	-	-278	14.598	4,21	4,21	-	VNR	4,91	0,11	NO
	62,5%	-	-	-278	14.081	4,21	4,21	-	VNR	5,09	0,11	NO
	75%	-256	3.734	-253	8.907	4,21	4,21	20,55	0,06	8,05	0,11	NO
	87,5%	-256	20.788	-	-	4,21	4,21	3,69	0,06	-	VNR	NO
	100%	-256	29.867	-	-	4,21	4,21	2,57	0,06	-	VNR	NO
Trave 26b-27b	0%	2.520	31.546	-	-	4,21	4,21	2,44	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	2.520	21.952	-	-	4,21	4,21	3,51	0,06	-	VNR	NO
	25%	2.520	3.679	2.457	10.359	4,21	4,21	20,94	0,06	7,01	0,11	NO
	37,5%	-	-	2.520	16.771	4,21	4,21	-	VNR	4,33	0,11	NO
	50%	-	-	2.520	17.821	4,21	4,21	-	VNR	4,08	0,11	NO
	62,5%	-	-	2.520	17.839	4,21	4,21	-	VNR	4,07	0,11	NO
	75%	-	-	2.520	13.909	4,21	4,21	-	VNR	5,22	0,11	NO
	87,5%	2.457	13.118	2.520	4.431	4,21	4,21	5,87	0,06	16,39	0,11	NO
	100%	2.457	21.643	-	-	4,21	4,21	3,56	0,06	-	VNR	NO
Fondazione						Travata: Trave 17b-18b-11b-12b-13b-14b-15b-16b-10b (b)						
Trave 18b-17b	0%	2.167	30.670	-	-	4,21	4,21	2,51	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	2.167	21.303	-	-	4,21	4,21	3,61	0,06	-	VNR	NO
	25%	2.167	3.575	1.799	9.831	4,21	4,21	21,53	0,06	7,36	0,11	NO
	37,5%	-	-	1.799	15.675	4,21	4,21	-	VNR	4,62	0,11	NO
	50%	-	-	2.167	16.509	4,21	4,21	-	VNR	4,39	0,11	NO
	62,5%	-	-	2.167	16.288	4,21	4,21	-	VNR	4,45	0,11	NO
	75%	1.579	137	2.167	11.796	4,21	4,21	NS	0,06	6,15	0,11	NO
	87,5%	1.808	16.511	2.167	1.750	4,21	4,21	4,66	0,06	41,43	0,11	NO
	100%	1.808	25.294	-	-	4,21	4,21	3,04	0,06	-	VNR	NO
Trave 11b-18b	0%	-4.613	29.747	-	-	4,21	4,21	2,56	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	-4.606	20.660	-	-	4,21	4,21	3,69	0,06	-	VNR	NO
	25%	-4.606	3.593	-4.613	9.049	4,21	4,21	21,22	0,06	7,77	0,11	NO
	37,5%	-	-	-4.613	14.233	4,21	4,21	-	VNR	4,94	0,11	NO
	50%	-	-	-4.613	14.752	4,21	4,21	-	VNR	4,77	0,11	NO
	62,5%	-	-	-4.613	14.234	4,21	4,21	-	VNR	4,94	0,11	NO
	75%	-4.596	3.594	-4.613	9.049	4,21	4,21	21,22	0,06	7,77	0,11	NO
	87,5%	-4.596	20.663	-	-	4,21	4,21	3,69	0,06	-	VNR	NO
	100%	-4.596	29.751	-	-	4,21	4,21	2,56	0,06	-	VNR	NO
Trave 12b-11b	0%	-3.488	29.653	-	-	4,21	4,21	2,58	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	-3.488	20.569	-	-	4,21	4,21	3,71	0,06	-	VNR	NO
	25%	-3.488	3.509	-3.466	9.128	4,21	4,21	21,77	0,06	7,74	0,11	NO
	37,5%	-	-	-3.466	14.310	4,21	4,21	-	VNR	4,94	0,11	NO
	50%	-	-	-3.466	14.828	4,21	4,21	-	VNR	4,77	0,11	NO
	62,5%	-	-	-3.466	14.310	4,21	4,21	-	VNR	4,94	0,11	NO
	75%	-3.488	3.508	-3.466	9.130	4,21	4,21	21,77	0,06	7,74	0,11	NO
	87,5%	-3.488	20.569	-	-	4,21	4,21	3,71	0,06	-	VNR	NO
	100%	-3.488	29.650	-	-	4,21	4,21	2,58	0,06	-	VNR	NO
Trave 13b-12b	0%	-2.809	29.680	-	-	4,21	4,21	2,58	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	-2.809	20.583	-	-	4,21	4,21	3,71	0,06	-	VNR	NO
	25%	-2.809	3.510	-2.805	9.138	4,21	4,21	21,78	0,06	7,76	0,11	NO
	37,5%	-	-	-2.805	14.323	4,21	4,21	-	VNR	4,95	0,11	NO
	50%	-	-	-2.805	14.843	4,21	4,21	-	VNR	4,78	0,11	NO
	62,5%	-	-	-2.805	14.324	4,21	4,21	-	VNR	4,95	0,11	NO
	75%	-2.809	3.513	-2.805	9.136	4,21	4,21	21,76	0,06	7,76	0,11	NO
	87,5%	-2.809	20.589	-	-	4,21	4,21	3,71	0,06	-	VNR	NO
	100%	-2.809	29.686	-	-	4,21	4,21	2,58	0,06	-	VNR	NO
Trave 14b-13b	0%	-2.805	29.617	-	-	4,21	4,21	2,58	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	-2.805	20.551	-	-	4,21	4,21	3,72	0,06	-	VNR	NO
	25%	-2.805	3.512	-2.817	9.120	4,21	4,21	21,77	0,06	7,77	0,11	NO
	37,5%	-	-	-2.817	14.289	4,21	4,21	-	VNR	4,96	0,11	NO
	50%	-	-	-2.817	14.806	4,21	4,21	-	VNR	4,79	0,11	NO
	62,5%	-	-	-2.817	14.290	4,21	4,21	-	VNR	4,96	0,11	NO
	75%	-2.801	3.517	-2.817	9.117	4,21	4,21	21,74	0,06	7,77	0,11	NO
	87,5%	-2.817	20.559	-	-	4,21	4,21	3,72	0,06	-	VNR	NO
	100%	-2.817	29.628	-	-	4,21	4,21	2,58	0,06	-	VNR	NO
Trave 15b-14b	0%	-3.474	29.618	-	-	4,21	4,21	2,58	0,06	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	12,5%	-3.474	20.548	-	-	4,21	4,21	3,72	0,06	-	VNR	NO
	25%	-3.474	3.501	-3.503	9.133	4,21	4,21	21,82	0,06	7,74	0,11	NO
	37,5%	-	-	-3.503	14.305	4,21	4,21	-	VNR	4,94	0,11	NO
	50%	-	-	-3.503	14.824	4,21	4,21	-	VNR	4,77	0,11	NO
	62,5%	-	-	-3.503	14.304	4,21	4,21	-	VNR	4,94	0,11	NO
	75%	-3.474	3.515	-3.503	9.126	4,21	4,21	21,73	0,06	7,74	0,11	NO
	87,5%	-3.474	20.567	-	-	4,21	4,21	3,71	0,06	-	VNR	NO
	100%	-3.474	29.640	-	-	4,21	4,21	2,58	0,06	-	VNR	NO
Trave 16b-15b	0%	-4.623	29.703	-	-	4,21	4,21	2,57	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	-4.623	20.626	-	-	4,21	4,21	3,70	0,06	-	VNR	NO
	25%	-4.623	3.576	-4.627	9.057	4,21	4,21	21,32	0,06	7,76	0,11	NO
	37,5%	-	-	-4.627	14.227	4,21	4,21	-	VNR	4,94	0,11	NO
	50%	-	-	-4.627	14.744	4,21	4,21	-	VNR	4,77	0,11	NO
	62,5%	-	-	-4.627	14.226	4,21	4,21	-	VNR	4,94	0,11	NO
	75%	-4.627	3.606	-4.627	9.038	4,21	4,21	21,15	0,06	7,78	0,11	NO
	87,5%	-4.627	20.666	-	-	4,21	4,21	3,69	0,06	-	VNR	NO
	100%	-4.627	29.748	-	-	4,21	4,21	2,56	0,06	-	VNR	NO
Trave 10b-16b	0%	2.265	25.585	-	-	4,21	4,21	3,01	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	2.265	16.729	2.649	1.600	4,21	4,21	4,60	0,06	45,42	0,11	NO
	25%	2.265	259	2.649	11.726	4,21	4,21	NS	0,06	6,20	0,11	NO
	37,5%	-	-	2.649	16.269	4,21	4,21	-	VNR	4,47	0,11	NO
	50%	-	-	2.255	16.478	4,21	4,21	-	VNR	4,40	0,11	NO
	62,5%	-	-	2.255	15.676	4,21	4,21	-	VNR	4,63	0,11	NO
	75%	2.649	3.575	2.265	9.830	4,21	4,21	21,55	0,06	7,38	0,11	NO
	87,5%	2.649	21.352	-	-	4,21	4,21	3,61	0,06	-	VNR	NO
	100%	2.649	30.771	-	-	4,21	4,21	2,50	0,06	-	VNR	NO

LEGENDA:

Id _{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L _{Li}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{Li}), a partire dall'estremo iniziale.
N _{Ed,s} , M _{Ed,3,s}	Sollecitazioni di progetto per armatura superiore.
N _{Ed,i} , M _{Ed,3,i}	Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore.
A _{s,s} , A _{s,i}	Armatura a flessione superiore e inferiore.
(X/d) _s	Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).
(X/d) _i	Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).
CS _{sup} , CS _{inf}	Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori e inferiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
R _f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU															
Id_{Tr}	%L_{Li}	+/-	V_{Ed,2}	CS	V_{Rcd}	V_{Rsd,s}	N_{Ed}	V_{Rsd,p}	V_{R1}	V_{fd}	Ctg_Θ	A_{sw}	A_{sw,p}	A_{s,Dg}	R_f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Fondazione									Travata: Trave 28b-29b-30b-31b-32b-33b-34b-35b-36b						
Trave 28b-29b	0%	+	41.979	2,67	112.125	457.630	868	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.645	7,17	112.125	457.630	868	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	37.805	2,97	112.125	164.747	868	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.053	6,21	112.125	164.747	868	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	33.629	3,33	112.125	164.747	868	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.462	5,48	112.125	164.747	868	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	29.454	3,81	112.125	164.747	868	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.870	4,90	112.125	164.747	868	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	25.279	4,44	112.125	164.747	868	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.279	4,44	112.125	164.747	868	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	22.871	4,90	112.125	164.747	868	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.454	3,81	112.125	164.747	868	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	20.463	5,48	112.125	164.747	868	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.629	3,33	112.125	164.747	868	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	18.055	6,21	112.125	164.747	868	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	-	-37.803	2,97	112.125	164.747	868	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	15.646	7,17	112.125	164.747	868	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO	
	-	-41.959	2,67	112.125	164.747	868	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO	
Trave 29b-30b	0%	+	41.954	2,67	112.115	164.747	711	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.621	7,18	112.115	164.747	711	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	37.789	2,97	112.115	164.747	711	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.030	6,22	112.115	164.747	711	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	33.612	3,34	112.115	164.747	711	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.440	5,49	112.115	164.747	711	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	29.435	3,81	112.115	164.747	711	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.849	4,91	112.115	164.747	711	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	25.258	4,44	112.115	164.747	711	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.259	4,44	112.115	164.747	711	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	22.848	4,91	112.115	164.747	711	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.436	3,81	112.115	164.747	711	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	20.439	5,49	112.115	164.747	711	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.612	3,34	112.115	164.747	711	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	18.029	6,22	112.115	164.747	711	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	-	-37.790	2,97	112.115	164.747	711	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	15.620	7,18	112.115	164.747	711	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO	
	-	-41.966	2,67	112.115	164.747	711	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO	
Trave 30b-31b	0%	+	41.958	2,67	112.103	164.747	500	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.614	7,18	112.103	164.747	500	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%o _{LLI}	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg ⊗	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r
	[‰]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	12,5%	+	37.782	2,97	112.103	164.747	500	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.023	6,22	112.103	164.747	500	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	33.605	3,34	112.103	164.747	500	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.432	5,49	112.103	164.747	500	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	29.429	3,81	112.103	164.747	500	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.841	4,91	112.103	164.747	500	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	25.252	4,44	112.103	164.747	500	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.251	4,44	112.103	164.747	500	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	22.843	4,91	112.103	164.747	500	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.426	3,81	112.103	164.747	500	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	20.434	5,49	112.103	164.747	500	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.603	3,34	112.103	164.747	500	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	18.025	6,22	112.103	164.747	500	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.779	2,97	112.103	164.747	500	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	15.615	7,18	112.103	164.747	500	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.957	2,67	112.103	164.747	500	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
Trave 31b-32b	0%	+	41.946	2,67	112.086	164.747	226	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.588	7,19	112.086	164.747	226	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	37.767	2,97	112.086	164.747	226	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.998	6,23	112.086	164.747	226	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	33.589	3,34	112.086	164.747	226	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.408	5,49	112.086	164.747	226	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	29.410	3,81	112.086	164.747	226	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.819	4,91	112.086	164.747	226	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	25.232	4,44	112.086	164.747	226	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.229	4,44	112.086	164.747	226	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	22.822	4,91	112.086	164.747	226	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.407	3,81	112.086	164.747	226	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	20.411	5,49	112.086	164.747	226	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.586	3,34	112.086	164.747	226	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	18.001	6,23	112.086	164.747	226	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.764	2,97	112.086	164.747	226	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
Trave 32b-33b	0%	+	41.951	2,67	112.085	164.747	215	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.627	7,17	112.085	164.747	215	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	37.777	2,97	112.085	164.747	215	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.035	6,21	112.085	164.747	215	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	33.603	3,34	112.085	164.747	215	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.443	5,48	112.085	164.747	215	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	29.430	3,81	112.085	164.747	215	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.850	4,91	112.085	164.747	215	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	25.255	4,44	112.085	164.747	215	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.259	4,44	112.085	164.747	215	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	22.847	4,91	112.085	164.747	215	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.433	3,81	112.085	164.747	215	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	20.439	5,48	112.085	164.747	215	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.607	3,34	112.085	164.747	215	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	18.031	6,22	112.085	164.747	215	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.781	2,97	112.085	164.747	215	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
Trave 33b-34b	0%	+	41.957	2,67	112.101	164.747	465	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.626	7,17	112.101	164.747	465	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	37.783	2,97	112.101	164.747	465	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.034	6,22	112.101	164.747	465	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	33.607	3,34	112.101	164.747	465	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.443	5,48	112.101	164.747	465	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	29.433	3,81	112.101	164.747	465	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.851	4,91	112.101	164.747	465	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	25.258	4,44	112.101	164.747	465	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.259	4,44	112.101	164.747	465	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	22.850	4,91	112.101	164.747	465	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.434	3,81	112.101	164.747	465	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	20.441	5,48	112.101	164.747	465	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.609	3,34	112.101	164.747	465	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	18.033	6,22	112.101	164.747	465	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.784	2,97	112.101	164.747	465	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
Trave 34b-35b	0%	+	41.966	2,67	112.112	164.747	660	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.626	7,17	112.112	164.747	660	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	37.790	2,97	112.112	164.747	660	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.035	6,22	112.112	164.747	660	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	33.614	3,34	112.112	164.747	660	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.444	5,48	112.112	164.747	660	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	29.439	3,81	112.112	164.747	660	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.852	4,91	112.112	164.747	660	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	25.263	4,44	112.112	164.747	660	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.261	4,44	112.112	164.747	660	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	22.853	4,91	112.112	164.747	660	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.438	3,81	112.112	164.747	660	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	20.444	5,48	112.112	164.747	660	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%o _{LLI}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r
	[‰]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
Trave 56b-57b	100%	+	15.790	7,11	112.317	164.747	4.034	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.123	2,67	112.317	164.747	4.034	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	41.999	2,67	112.160	164.747	1.451	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.651	7,17	112.160	164.747	1.451	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	37.821	2,97	112.160	164.747	1.451	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.061	6,21	112.160	164.747	1.451	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	33.645	3,33	112.160	164.747	1.451	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.470	5,48	112.160	164.747	1.451	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	29.467	3,81	112.160	164.747	1.451	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.880	4,90	112.160	164.747	1.451	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	25.290	4,43	112.160	164.747	1.451	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.289	4,44	112.160	164.747	1.451	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	22.880	4,90	112.160	164.747	1.451	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.467	3,81	112.160	164.747	1.451	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	20.470	5,48	112.160	164.747	1.451	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.645	3,33	112.160	164.747	1.451	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	18.061	6,21	112.160	164.747	1.451	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.821	2,97	112.160	164.747	1.451	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	15.651	7,17	112.160	164.747	1.451	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.999	2,67	112.160	164.747	1.451	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
Trave 57b-58b	0%	+	41.968	2,67	112.079	164.747	108	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.618	7,18	112.079	164.747	108	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	37.792	2,97	112.079	164.747	108	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.026	6,22	112.079	164.747	108	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	33.615	3,33	112.079	164.747	108	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.436	5,48	112.079	164.747	108	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	29.439	3,81	112.079	164.747	108	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.845	4,91	112.079	164.747	108	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	25.263	4,44	112.079	164.747	108	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.254	4,44	112.079	164.747	108	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	22.854	4,90	112.079	164.747	108	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.430	3,81	112.079	164.747	108	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	20.444	5,48	112.079	164.747	108	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.607	3,33	112.079	164.747	108	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
Trave 58b-59b	0%	+	41.969	2,67	112.137	164.747	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.625	7,18	112.137	164.747	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	37.791	2,97	112.137	164.747	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.035	6,22	112.137	164.747	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	33.613	3,34	112.137	164.747	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.445	5,48	112.137	164.747	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	29.434	3,81	112.137	164.747	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.857	4,91	112.137	164.747	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	25.256	4,44	112.137	164.747	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.267	4,44	112.137	164.747	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	22.845	4,91	112.137	164.747	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.445	3,81	112.137	164.747	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	20.435	5,49	112.137	164.747	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.623	3,34	112.137	164.747	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
Trave 59b-60b	0%	+	41.989	2,67	112.137	164.747	1.062	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.651	7,16	112.137	164.747	1.062	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	37.815	2,97	112.137	164.747	1.062	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.059	6,21	112.137	164.747	1.062	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	33.641	3,33	112.137	164.747	1.062	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.467	5,48	112.137	164.747	1.062	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	29.467	3,81	112.137	164.747	1.062	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.874	4,90	112.137	164.747	1.062	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	25.293	4,43	112.137	164.747	1.062	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.282	4,44	112.137	164.747	1.062	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	22.885	4,90	112.137	164.747	1.062	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.456	3,81	112.137	164.747	1.062	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	20.477	5,48	112.137	164.747	1.062	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.630	3,33	112.137	164.747	1.062	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
Trave 60b-61b	0%	+	41.962	2,67	112.079	164.747	109	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.638	7,17	112.079	164.747	109	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	37.788	2,97	112.079	164.747	109	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.046	6,21	112.079	164.747	109	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	33.612	3,33	112.079	164.747	109	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.455	5,48	112.079	164.747	109	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	29.438	3,81	112.079	164.747	109	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.863	4,90	112.079	164.747	109	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	25.263	4,44	112.079	164.747	109	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.863	4,44	112.079	164.747	109	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{LI}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg _⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	-	-	-33.587	3,34	112.127	164.747	904	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	17.972	6,24	112.127	164.747	904	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-37.771	2,97	112.127	164.747	904	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	15.558	7,21	112.127	164.747	904	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	-	-	-41.956	2,67	112.127	164.747	904	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO

LEGENDA:

- Id_{Tr}Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{LI}Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
- +/-[+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
- V_{Ed,2}Taglio di progetto in direzione 2.
- CSCoefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
- V_{Rcd}Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- V_{Rsd,s}Resistenza a taglio trazione delle staffe.
- N_{Ed}Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
- V_{Rsd,p}Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
- V_{R1}Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
- V_{fd}Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
- Ctg_⊙Cotangente dell'angolo ⊙ utilizzata nella verifica.
- A_{sw}Area delle staffe per unità di lunghezza.
- A_{sw,p}Area dei ferri piegati.
- A_{s,Dg}Area di ferri incrociati nelle zone critiche.
- R_f[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{LI}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
Fondazione												
Travata: Trave 28b-29b-30b-31b-32b-33b-34b-35b-36b												
Trave 28b-29b	0%	1.653	11.709	-	-	4,21	4,21	7,68	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	1.653	6.988	1.653	2.709	4,21	4,21	12,86	0,05	30,80	0,11	NO
	25%	-	-	1.653	7.954	4,21	4,21	-	VNR	10,49	0,11	NO
	37,5%	-	-	1.653	10.126	4,21	4,21	-	VNR	8,24	0,11	NO
	50%	-	-	1.653	10.114	4,21	4,21	-	VNR	8,25	0,11	NO
	62,5%	-	-	1.653	9.529	4,21	4,21	-	VNR	8,76	0,11	NO
	75%	1.653	1.801	1.653	5.974	4,21	4,21	49,90	0,05	13,97	0,11	NO
	87,5%	1.653	11.923	-	-	4,21	4,21	7,54	0,05	-	VNR	NO
	100%	1.653	17.241	-	-	4,21	4,21	5,21	0,05	-	VNR	NO
Trave 29b-30b	0%	1.379	16.633	-	-	4,21	4,21	5,40	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	1.379	11.599	-	-	4,21	4,21	7,75	0,05	-	VNR	NO
	25%	1.379	2.145	1.379	4.866	4,21	4,21	41,88	0,05	17,13	0,11	NO
	37,5%	-	-	1.379	7.748	4,21	4,21	-	VNR	10,76	0,11	NO
	50%	-	-	1.379	8.042	4,21	4,21	-	VNR	10,36	0,11	NO
	62,5%	-	-	1.379	7.761	4,21	4,21	-	VNR	10,74	0,11	NO
	75%	1.379	2.062	1.379	4.911	4,21	4,21	43,57	0,05	16,97	0,11	NO
	87,5%	1.379	11.486	-	-	4,21	4,21	7,82	0,05	-	VNR	NO
	100%	1.379	16.507	-	-	4,21	4,21	5,44	0,05	-	VNR	NO
Trave 30b-31b	0%	1.051	16.214	-	-	4,21	4,21	5,54	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	1.051	11.207	-	-	4,21	4,21	8,01	0,05	-	VNR	NO
	25%	1.051	1.809	1.051	5.138	4,21	4,21	49,64	0,05	16,20	0,11	NO
	37,5%	-	-	1.051	7.963	4,21	4,21	-	VNR	10,45	0,11	NO
	50%	-	-	1.051	8.234	4,21	4,21	-	VNR	10,11	0,11	NO
	62,5%	-	-	1.051	7.931	4,21	4,21	-	VNR	10,49	0,11	NO
	75%	1.051	2.009	1.051	5.027	4,21	4,21	44,70	0,05	16,56	0,11	NO
	87,5%	1.051	11.484	-	-	4,21	4,21	7,82	0,05	-	VNR	NO
	100%	1.051	16.523	-	-	4,21	4,21	5,44	0,05	-	VNR	NO
Trave 31b-32b	0%	782	16.345	-	-	4,21	4,21	5,49	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	782	11.322	-	-	4,21	4,21	7,93	0,05	-	VNR	NO
	25%	782	1.895	782	5.078	4,21	4,21	47,38	0,05	16,37	0,11	NO
	37,5%	-	-	782	7.929	4,21	4,21	-	VNR	10,49	0,11	NO
	50%	-	-	782	8.208	4,21	4,21	-	VNR	10,13	0,11	NO
	62,5%	-	-	782	7.913	4,21	4,21	-	VNR	10,51	0,11	NO
	75%	782	1.992	782	5.024	4,21	4,21	45,07	0,05	16,55	0,11	NO
	87,5%	782	11.456	-	-	4,21	4,21	7,84	0,05	-	VNR	NO
	100%	782	16.496	-	-	4,21	4,21	5,44	0,05	-	VNR	NO
Trave 32b-33b	0%	763	16.468	-	-	4,21	4,21	5,45	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	763	11.444	-	-	4,21	4,21	7,84	0,05	-	VNR	NO
	25%	763	2.000	763	5.010	4,21	4,21	44,89	0,05	16,60	0,11	NO
	37,5%	-	-	763	7.889	4,21	4,21	-	VNR	10,54	0,11	NO
	50%	-	-	763	8.183	4,21	4,21	-	VNR	10,16	0,11	NO
	62,5%	-	-	763	7.905	4,21	4,21	-	VNR	10,52	0,11	NO
	75%	763	1.904	763	5.063	4,21	4,21	47,15	0,05	16,42	0,11	NO
	87,5%	763	11.311	-	-	4,21	4,21	7,94	0,05	-	VNR	NO
	100%	763	16.318	-	-	4,21	4,21	5,50	0,05	-	VNR	NO
Trave 33b-34b	0%	994	16.507	-	-	4,21	4,21	5,44	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	994	11.473	-	-	4,21	4,21	7,83	0,05	-	VNR	NO
	25%	994	2.005	994	5.025	4,21	4,21	44,79	0,05	16,56	0,11	NO
	37,5%	-	-	994	7.926	4,21	4,21	-	VNR	10,50	0,11	NO
	50%	-	-	994	8.228	4,21	4,21	-	VNR	10,11	0,11	NO
	62,5%	-	-	994	7.957	4,21	4,21	-	VNR	10,46	0,11	NO
	75%	994	1.815	994	5.131	4,21	4,21	49,48	0,05	16,22	0,11	NO
	87,5%	994	11.209	-	-	4,21	4,21	8,01	0,05	-	VNR	NO
	100%	994	16.211	-	-	4,21	4,21	5,54	0,05	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{L1}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
Trave 34b-35b	0%	1.287	16.503	-	-	4,21	4,21	5,44	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	1.287	11.488	-	-	4,21	4,21	7,82	0,05	-	VNR	NO
	25%	1.287	2.070	1.287	4.901	4,21	4,21	43,40	0,05	17,00	0,11	NO
	37,5%	-	-	1.287	7.749	4,21	4,21	-	VNR	10,75	0,11	NO
	50%	-	-	1.287	8.028	4,21	4,21	-	VNR	10,38	0,11	NO
	62,5%	-	-	1.287	7.736	4,21	4,21	-	VNR	10,77	0,11	NO
	75%	1.287	2.154	1.287	4.854	4,21	4,21	41,70	0,05	17,16	0,11	NO
	87,5%	1.287	11.606	-	-	4,21	4,21	7,74	0,05	-	VNR	NO
	100%	1.287	16.635	-	-	4,21	4,21	5,40	0,05	-	VNR	NO
Trave 35b-36b	0%	1.563	17.292	-	-	4,21	4,21	5,20	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	1.563	11.973	-	-	4,21	4,21	7,51	0,05	-	VNR	NO
	25%	1.563	1.837	1.563	5.960	4,21	4,21	48,92	0,05	13,99	0,11	NO
	37,5%	-	-	1.563	9.533	4,21	4,21	-	VNR	8,75	0,11	NO
	50%	-	-	1.563	10.126	4,21	4,21	-	VNR	8,24	0,11	NO
	62,5%	-	-	1.563	10.148	4,21	4,21	-	VNR	8,22	0,11	NO
	75%	-	-	1.563	8.002	4,21	4,21	-	VNR	10,42	0,11	NO
	87,5%	1.563	6.880	1.563	2.786	4,21	4,21	13,06	0,05	29,94	0,11	NO
	100%	1.563	11.584	-	-	4,21	4,21	7,76	0,05	-	VNR	NO
Fondazione							Travata: Trave 37b-38b-39b-40b-41b-42b-43b-44b-45b					
Trave 37b-38b	0%	3.183	11.877	-	-	4,21	4,21	7,58	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	3.183	7.147	3.183	2.575	4,21	4,21	12,60	0,05	32,59	0,11	NO
	25%	-	-	3.183	7.843	4,21	4,21	-	VNR	10,70	0,11	NO
	37,5%	-	-	3.183	10.037	4,21	4,21	-	VNR	8,36	0,11	NO
	50%	-	-	3.183	10.033	4,21	4,21	-	VNR	8,37	0,11	NO
	62,5%	-	-	3.183	9.460	4,21	4,21	-	VNR	8,87	0,11	NO
	75%	3.183	1.822	3.183	5.928	4,21	4,21	49,42	0,05	14,16	0,11	NO
	87,5%	3.183	11.921	-	-	4,21	4,21	7,55	0,05	-	VNR	NO
	100%	3.183	17.228	-	-	4,21	4,21	5,23	0,05	-	VNR	NO
Trave 38b-39b	0%	2.578	16.667	-	-	4,21	4,21	5,40	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	2.578	11.628	-	-	4,21	4,21	7,74	0,05	-	VNR	NO
	25%	2.578	2.163	2.578	4.860	4,21	4,21	41,60	0,05	17,23	0,11	NO
	37,5%	-	-	2.578	7.752	4,21	4,21	-	VNR	10,80	0,11	NO
	50%	-	-	2.578	8.050	4,21	4,21	-	VNR	10,40	0,11	NO
	62,5%	-	-	2.578	7.776	4,21	4,21	-	VNR	10,77	0,11	NO
	75%	2.578	2.028	2.578	4.935	4,21	4,21	44,37	0,05	16,97	0,11	NO
	87,5%	2.578	11.442	-	-	4,21	4,21	7,86	0,05	-	VNR	NO
	100%	2.578	16.458	-	-	4,21	4,21	5,47	0,05	-	VNR	NO
Trave 39b-40b	0%	2.019	16.217	-	-	4,21	4,21	5,54	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	2.019	11.210	-	-	4,21	4,21	8,02	0,05	-	VNR	NO
	25%	2.019	1.813	2.019	5.132	4,21	4,21	49,59	0,05	16,28	0,11	NO
	37,5%	-	-	2.019	7.957	4,21	4,21	-	VNR	10,50	0,11	NO
	50%	-	-	2.019	8.227	4,21	4,21	-	VNR	10,16	0,11	NO
	62,5%	-	-	2.019	7.924	4,21	4,21	-	VNR	10,54	0,11	NO
	75%	2.019	2.018	2.019	5.018	4,21	4,21	44,55	0,05	16,65	0,11	NO
	87,5%	2.019	11.494	-	-	4,21	4,21	7,82	0,05	-	VNR	NO
	100%	2.019	16.535	-	-	4,21	4,21	5,44	0,05	-	VNR	NO
Trave 40b-41b	0%	1.425	16.322	-	-	4,21	4,21	5,50	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	1.425	11.301	-	-	4,21	4,21	7,95	0,05	-	VNR	NO
	25%	1.425	1.882	1.425	5.085	4,21	4,21	47,74	0,05	16,39	0,11	NO
	37,5%	-	-	1.425	7.928	4,21	4,21	-	VNR	10,51	0,11	NO
	50%	-	-	1.425	8.204	4,21	4,21	-	VNR	10,16	0,11	NO
	62,5%	-	-	1.425	7.906	4,21	4,21	-	VNR	10,54	0,11	NO
	75%	1.425	2.013	1.425	5.010	4,21	4,21	44,63	0,05	16,64	0,11	NO
	87,5%	1.425	11.483	-	-	4,21	4,21	7,82	0,05	-	VNR	NO
	100%	1.425	16.527	-	-	4,21	4,21	5,44	0,05	-	VNR	NO
Trave 41b-42b	0%	1.420	16.505	-	-	4,21	4,21	5,44	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	1.420	11.478	-	-	4,21	4,21	7,83	0,05	-	VNR	NO
	25%	1.420	2.025	1.420	4.994	4,21	4,21	44,37	0,05	16,69	0,11	NO
	37,5%	-	-	1.420	7.883	4,21	4,21	-	VNR	10,57	0,11	NO
	50%	-	-	1.420	8.180	4,21	4,21	-	VNR	10,19	0,11	NO
	62,5%	-	-	1.420	7.906	4,21	4,21	-	VNR	10,54	0,11	NO
	75%	1.420	1.885	1.420	5.072	4,21	4,21	47,66	0,05	16,43	0,11	NO
	87,5%	1.420	11.284	-	-	4,21	4,21	7,96	0,05	-	VNR	NO
	100%	1.420	16.287	-	-	4,21	4,21	5,52	0,05	-	VNR	NO
Trave 42b-43b	0%	2.021	16.522	-	-	4,21	4,21	5,44	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	2.021	11.487	-	-	4,21	4,21	7,83	0,05	-	VNR	NO
	25%	2.021	2.016	2.021	5.018	4,21	4,21	44,60	0,05	16,65	0,11	NO
	37,5%	-	-	2.021	7.921	4,21	4,21	-	VNR	10,55	0,11	NO
	50%	-	-	2.021	8.225	4,21	4,21	-	VNR	10,16	0,11	NO
	62,5%	-	-	2.021	7.954	4,21	4,21	-	VNR	10,50	0,11	NO
	75%	2.021	1.812	2.021	5.131	4,21	4,21	49,62	0,05	16,28	0,11	NO
	87,5%	2.021	11.203	-	-	4,21	4,21	8,03	0,05	-	VNR	NO
	100%	2.021	16.204	-	-	4,21	4,21	5,55	0,05	-	VNR	NO
Trave 43b-44b	0%	2.605	16.468	-	-	4,21	4,21	5,46	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	2.605	11.455	-	-	4,21	4,21	7,85	0,05	-	VNR	NO
	25%	2.605	2.042	2.605	4.924	4,21	4,21	44,06	0,05	17,01	0,11	NO
	37,5%	-	-	2.605	7.767	4,21	4,21	-	VNR	10,78	0,11	NO
	50%	-	-	2.605	8.044	4,21	4,21	-	VNR	10,41	0,11	NO
	62,5%	-	-	2.605	7.750	4,21	4,21	-	VNR	10,81	0,11	NO
	75%	2.605	2.152	2.605	4.863	4,21	4,21	41,81	0,05	17,22	0,11	NO
	87,5%	2.605	11.608	-	-	4,21	4,21	7,75	0,05	-	VNR	NO
	100%	2.605	16.639	-	-	4,21	4,21	5,41	0,05	-	VNR	NO
Trave 44b-45b	0%	3.253	17.248	-	-	4,21	4,21	5,22	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	3.253	11.945	-	-	4,21	4,21	7,54	0,05	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{L1}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	25%	3.253	1.844	3.253	5.913	4,21	4,21	48,83	0,05	14,20	0,11	NO
	37,5%	-	-	3.253	9.451	4,21	4,21	-	VNR	8,88	0,11	NO
	50%	-	-	3.253	10.029	4,21	4,21	-	VNR	8,37	0,11	NO
	62,5%	-	-	3.253	10.035	4,21	4,21	-	VNR	8,37	0,11	NO
	75%	-	-	3.253	7.854	4,21	4,21	-	VNR	10,69	0,11	NO
	87,5%	3.253	7.104	3.253	2.603	4,21	4,21	12,68	0,05	32,25	0,11	NO
	100%	3.253	11.823	-	-	4,21	4,21	7,62	0,05	-	VNR	NO
Fondazione												
Travata: Trave 46b-47b-48b-49b-50b-51b-52b-53b-54b												
Trave 46b-47b	0%	7.056	12.723	-	-	4,21	4,21	7,11	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	7.056	7.952	7.056	1.878	4,21	4,21	11,38	0,05	45,36	0,11	NO
	25%	-	-	7.056	7.240	4,21	4,21	-	VNR	11,77	0,11	NO
	37,5%	-	-	7.056	9.531	4,21	4,21	-	VNR	8,94	0,11	NO
	50%	-	-	7.056	9.569	4,21	4,21	-	VNR	8,90	0,11	NO
	62,5%	-	-	7.056	9.036	4,21	4,21	-	VNR	9,43	0,11	NO
	75%	7.056	2.039	7.056	5.599	4,21	4,21	44,36	0,05	15,22	0,11	NO
	87,5%	7.056	12.044	-	-	4,21	4,21	7,51	0,05	-	VNR	NO
	100%	7.056	17.309	-	-	4,21	4,21	5,23	0,05	-	VNR	NO
Trave 47b-48b	0%	3.459	16.510	-	-	4,21	4,21	5,46	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	3.459	11.480	-	-	4,21	4,21	7,85	0,05	-	VNR	NO
	25%	3.459	2.033	3.459	4.965	4,21	4,21	44,30	0,05	16,92	0,11	NO
	37,5%	-	-	3.459	7.841	4,21	4,21	-	VNR	10,72	0,11	NO
	50%	-	-	3.459	8.130	4,21	4,21	-	VNR	10,33	0,11	NO
	62,5%	-	-	3.459	7.847	4,21	4,21	-	VNR	10,71	0,11	NO
	75%	3.459	1.999	3.459	4.985	4,21	4,21	45,06	0,05	16,85	0,11	NO
	87,5%	3.459	11.434	-	-	4,21	4,21	7,88	0,05	-	VNR	NO
	100%	3.459	16.458	-	-	4,21	4,21	5,47	0,05	-	VNR	NO
Trave 48b-49b	0%	2.392	16.251	-	-	4,21	4,21	5,54	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	2.392	11.243	-	-	4,21	4,21	8,00	0,05	-	VNR	NO
	25%	2.392	1.843	2.392	5.105	4,21	4,21	48,81	0,05	16,39	0,11	NO
	37,5%	-	-	2.392	7.933	4,21	4,21	-	VNR	10,55	0,11	NO
	50%	-	-	2.392	8.204	4,21	4,21	-	VNR	10,20	0,11	NO
	62,5%	-	-	2.392	7.902	4,21	4,21	-	VNR	10,59	0,11	NO
	75%	2.392	2.035	2.392	4.999	4,21	4,21	44,20	0,05	16,74	0,11	NO
	87,5%	2.392	11.509	-	-	4,21	4,21	7,82	0,05	-	VNR	NO
	100%	2.392	16.547	-	-	4,21	4,21	5,44	0,05	-	VNR	NO
Trave 49b-50b	0%	1.409	16.290	-	-	4,21	4,21	5,52	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	1.409	11.271	-	-	4,21	4,21	7,97	0,05	-	VNR	NO
	25%	1.409	1.858	1.409	5.102	4,21	4,21	48,36	0,05	16,34	0,11	NO
	37,5%	-	-	1.409	7.940	4,21	4,21	-	VNR	10,50	0,11	NO
	50%	-	-	1.409	8.214	4,21	4,21	-	VNR	10,15	0,11	NO
	62,5%	-	-	1.409	7.913	4,21	4,21	-	VNR	10,53	0,11	NO
	75%	1.409	2.019	1.409	5.011	4,21	4,21	44,50	0,05	16,63	0,11	NO
	87,5%	1.409	11.495	-	-	4,21	4,21	7,82	0,05	-	VNR	NO
	100%	1.409	16.541	-	-	4,21	4,21	5,43	0,05	-	VNR	NO
Trave 50b-51b	0%	1.395	16.515	-	-	4,21	4,21	5,44	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	1.395	11.486	-	-	4,21	4,21	7,82	0,05	-	VNR	NO
	25%	1.395	2.027	1.395	5.000	4,21	4,21	44,32	0,05	16,67	0,11	NO
	37,5%	-	-	1.395	7.894	4,21	4,21	-	VNR	10,56	0,11	NO
	50%	-	-	1.395	8.195	4,21	4,21	-	VNR	10,17	0,11	NO
	62,5%	-	-	1.395	7.923	4,21	4,21	-	VNR	10,52	0,11	NO
	75%	1.395	1.855	1.395	5.095	4,21	4,21	48,43	0,05	16,36	0,11	NO
	87,5%	1.395	11.248	-	-	4,21	4,21	7,99	0,05	-	VNR	NO
	100%	1.395	16.248	-	-	4,21	4,21	5,53	0,05	-	VNR	NO
Trave 51b-52b	0%	2.415	16.536	-	-	4,21	4,21	5,44	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	2.415	11.501	-	-	4,21	4,21	7,82	0,05	-	VNR	NO
	25%	2.415	2.034	2.415	4.997	4,21	4,21	44,23	0,05	16,75	0,11	NO
	37,5%	-	-	2.415	7.898	4,21	4,21	-	VNR	10,59	0,11	NO
	50%	-	-	2.415	8.201	4,21	4,21	-	VNR	10,20	0,11	NO
	62,5%	-	-	2.415	7.930	4,21	4,21	-	VNR	10,55	0,11	NO
	75%	2.415	1.842	2.415	5.104	4,21	4,21	48,84	0,05	16,39	0,11	NO
	87,5%	2.415	11.235	-	-	4,21	4,21	8,01	0,05	-	VNR	NO
	100%	2.415	16.237	-	-	4,21	4,21	5,54	0,05	-	VNR	NO
Trave 52b-53b	0%	3.534	16.471	-	-	4,21	4,21	5,47	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	3.534	11.450	-	-	4,21	4,21	7,87	0,05	-	VNR	NO
	25%	3.534	2.015	3.534	4.975	4,21	4,21	44,70	0,05	16,89	0,11	NO
	37,5%	-	-	3.534	7.839	4,21	4,21	-	VNR	10,72	0,11	NO
	50%	-	-	3.534	8.125	4,21	4,21	-	VNR	10,34	0,11	NO
	62,5%	-	-	3.534	7.840	4,21	4,21	-	VNR	10,72	0,11	NO
	75%	3.534	2.016	3.534	4.974	4,21	4,21	44,68	0,05	16,90	0,11	NO
	87,5%	3.534	11.453	-	-	4,21	4,21	7,86	0,05	-	VNR	NO
	100%	3.534	16.474	-	-	4,21	4,21	5,47	0,05	-	VNR	NO
Trave 53b-54b	0%	7.212	17.313	-	-	4,21	4,21	5,23	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	7.212	12.053	-	-	4,21	4,21	7,51	0,05	-	VNR	NO
	25%	7.212	2.055	7.212	5.586	4,21	4,21	44,03	0,05	15,26	0,11	NO
	37,5%	-	-	7.212	9.021	4,21	4,21	-	VNR	9,45	0,11	NO
	50%	-	-	7.212	9.554	4,21	4,21	-	VNR	8,92	0,11	NO
	62,5%	-	-	7.212	9.517	4,21	4,21	-	VNR	8,96	0,11	NO
	75%	-	-	7.212	7.234	4,21	4,21	-	VNR	11,78	0,11	NO
	87,5%	7.212	7.943	7.212	1.880	4,21	4,21	11,39	0,05	45,34	0,11	NO
	100%	7.212	12.706	-	-	4,21	4,21	7,12	0,05	-	VNR	NO
Fondazione												
Travata: Trave 55b-56b-57b-58b-59b-60b-61b-62b-63b (b)												
Trave 55b-56b	0%	6.514	14.888	-	-	4,21	4,21	6,07	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	6.514	9.980	6.514	217	4,21	4,21	9,06	0,05	NS	0,11	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{LT}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	25%	6.514	801	6.514	5.902	4,21	4,21	NS	0,05	14,40	0,11	NO
	37,5%	-	-	6.514	8.513	4,21	4,21	-	VNR	9,99	0,11	NO
	50%	-	-	6.514	8.690	4,21	4,21	-	VNR	9,78	0,11	NO
	62,5%	-	-	6.514	8.296	4,21	4,21	-	VNR	10,25	0,11	NO
	75%	6.514	2.092	6.514	5.183	4,21	4,21	43,21	0,05	16,40	0,11	NO
	87,5%	6.514	11.773	-	-	4,21	4,21	7,68	0,05	-	VNR	NO
	100%	6.514	16.899	-	-	4,21	4,21	5,35	0,05	-	VNR	NO
Trave 56b-57b	0%	2.459	16.183	-	-	4,21	4,21	5,56	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	2.459	11.176	-	-	4,21	4,21	8,05	0,05	-	VNR	NO
	25%	2.459	1.786	2.459	5.150	4,21	4,21	50,37	0,05	16,25	0,11	NO
	37,5%	-	-	2.459	7.966	4,21	4,21	-	VNR	10,51	0,11	NO
	50%	-	-	2.459	8.232	4,21	4,21	-	VNR	10,17	0,11	NO
	62,5%	-	-	2.459	7.925	4,21	4,21	-	VNR	10,56	0,11	NO
	75%	2.459	2.043	2.459	5.007	4,21	4,21	44,03	0,05	16,71	0,11	NO
	87,5%	2.459	11.534	-	-	4,21	4,21	7,80	0,05	-	VNR	NO
	100%	2.459	16.584	-	-	4,21	4,21	5,42	0,05	-	VNR	NO
Trave 57b-58b	0%	1.172	16.316	-	-	4,21	4,21	5,50	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	1.172	11.306	-	-	4,21	4,21	7,94	0,05	-	VNR	NO
	25%	1.172	1.898	1.172	5.058	4,21	4,21	47,32	0,05	16,46	0,11	NO
	37,5%	-	-	1.172	7.892	4,21	4,21	-	VNR	10,55	0,11	NO
	50%	-	-	1.172	8.166	4,21	4,21	-	VNR	10,20	0,11	NO
	62,5%	-	-	1.172	7.866	4,21	4,21	-	VNR	10,59	0,11	NO
	75%	1.172	2.055	1.172	4.971	4,21	4,21	43,71	0,05	16,75	0,11	NO
	87,5%	1.172	11.521	-	-	4,21	4,21	7,80	0,05	-	VNR	NO
	100%	1.172	16.558	-	-	4,21	4,21	5,42	0,05	-	VNR	NO
Trave 58b-59b	0%	1.893	16.275	-	-	4,21	4,21	5,52	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	1.893	11.254	-	-	4,21	4,21	7,99	0,05	-	VNR	NO
	25%	1.893	1.833	1.893	5.132	4,21	4,21	49,04	0,05	16,27	0,11	NO
	37,5%	-	-	1.893	7.977	4,21	4,21	-	VNR	10,47	0,11	NO
	50%	-	-	1.893	8.253	4,21	4,21	-	VNR	10,12	0,11	NO
	62,5%	-	-	1.893	7.955	4,21	4,21	-	VNR	10,50	0,11	NO
	75%	1.893	1.963	1.893	5.060	4,21	4,21	45,80	0,05	16,50	0,11	NO
	87,5%	1.893	11.434	-	-	4,21	4,21	7,86	0,05	-	VNR	NO
	100%	1.893	16.477	-	-	4,21	4,21	5,46	0,05	-	VNR	NO
Trave 59b-60b	0%	1.881	16.448	-	-	4,21	4,21	5,47	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	1.881	11.421	-	-	4,21	4,21	7,87	0,05	-	VNR	NO
	25%	1.881	1.969	1.881	5.049	4,21	4,21	45,66	0,05	16,54	0,11	NO
	37,5%	-	-	1.881	7.936	4,21	4,21	-	VNR	10,52	0,11	NO
	50%	-	-	1.881	8.234	4,21	4,21	-	VNR	10,14	0,11	NO
	62,5%	-	-	1.881	7.959	4,21	4,21	-	VNR	10,49	0,11	NO
	75%	1.881	1.833	1.881	5.125	4,21	4,21	49,04	0,05	16,29	0,11	NO
	87,5%	1.881	11.233	-	-	4,21	4,21	8,00	0,05	-	VNR	NO
	100%	1.881	16.237	-	-	4,21	4,21	5,54	0,05	-	VNR	NO
Trave 60b-61b	0%	1.167	16.549	-	-	4,21	4,21	5,43	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	1.167	11.517	-	-	4,21	4,21	7,80	0,05	-	VNR	NO
	25%	1.167	2.055	1.167	4.968	4,21	4,21	43,71	0,05	16,76	0,11	NO
	37,5%	-	-	1.167	7.863	4,21	4,21	-	VNR	10,59	0,11	NO
	50%	-	-	1.167	8.163	4,21	4,21	-	VNR	10,20	0,11	NO
	62,5%	-	-	1.167	7.890	4,21	4,21	-	VNR	10,55	0,11	NO
	75%	1.167	1.896	1.167	5.058	4,21	4,21	47,37	0,05	16,46	0,11	NO
	87,5%	1.167	11.295	-	-	4,21	4,21	7,95	0,05	-	VNR	NO
	100%	1.167	16.300	-	-	4,21	4,21	5,51	0,05	-	VNR	NO
Trave 61b-62b	0%	2.435	16.577	-	-	4,21	4,21	5,43	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	2.435	11.534	-	-	4,21	4,21	7,80	0,05	-	VNR	NO
	25%	2.435	2.047	2.435	5.002	4,21	4,21	43,95	0,05	16,73	0,11	NO
	37,5%	-	-	2.435	7.918	4,21	4,21	-	VNR	10,57	0,11	NO
	50%	-	-	2.435	8.226	4,21	4,21	-	VNR	10,17	0,11	NO
	62,5%	-	-	2.435	7.964	4,21	4,21	-	VNR	10,51	0,11	NO
	75%	2.435	1.781	2.435	5.150	4,21	4,21	50,51	0,05	16,25	0,11	NO
	87,5%	2.435	11.166	-	-	4,21	4,21	8,06	0,05	-	VNR	NO
	100%	2.435	16.165	-	-	4,21	4,21	5,56	0,05	-	VNR	NO
Trave 62b-63b	0%	6.442	16.886	-	-	4,21	4,21	5,35	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	6.442	11.766	-	-	4,21	4,21	7,68	0,05	-	VNR	NO
	25%	6.442	2.093	6.442	5.179	4,21	4,21	43,19	0,05	16,41	0,11	NO
	37,5%	-	-	6.442	8.290	4,21	4,21	-	VNR	10,25	0,11	NO
	50%	-	-	6.442	8.684	4,21	4,21	-	VNR	9,79	0,11	NO
	62,5%	-	-	6.442	8.506	4,21	4,21	-	VNR	9,99	0,11	NO
	75%	6.442	801	6.442	5.898	4,21	4,21	NS	0,05	14,41	0,11	NO
	87,5%	6.442	9.973	6.442	219	4,21	4,21	9,06	0,05	NS	0,11	NO
	100%	6.442	14.875	-	-	4,21	4,21	6,08	0,05	-	VNR	NO
Fondazione							Travata: Trave 19b-20b-24b-25b-21b-22b-23b-26b-27b					
Trave 19b-20b	0%	1.884	12.174	-	-	4,21	4,21	7,38	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	1.884	7.435	1.884	2.309	4,21	4,21	12,09	0,05	36,17	0,11	NO
	25%	-	-	1.884	7.596	4,21	4,21	-	VNR	10,99	0,11	NO
	37,5%	-	-	1.884	9.808	4,21	4,21	-	VNR	8,51	0,11	NO
	50%	-	-	1.884	9.814	4,21	4,21	-	VNR	8,51	0,11	NO
	62,5%	-	-	1.884	9.247	4,21	4,21	-	VNR	9,03	0,11	NO
	75%	1.884	1.995	1.884	5.734	4,21	4,21	45,06	0,05	14,56	0,11	NO
	87,5%	1.884	12.078	-	-	4,21	4,21	7,44	0,05	-	VNR	NO
	100%	1.884	17.378	-	-	4,21	4,21	5,17	0,05	-	VNR	NO
Trave 20b-24b	0%	97	16.470	-	-	4,21	4,21	5,45	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	97	11.449	-	-	4,21	4,21	7,83	0,05	-	VNR	NO
	25%	97	2.022	97	4.958	4,21	4,21	44,36	0,05	16,73	0,11	NO
	37,5%	-	-	97	7.813	4,21	4,21	-	VNR	10,61	0,11	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{Lt}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	50%	-	-	97	8.094	4,21	4,21	-	VNR	10,25	0,11	NO
	62,5%	-	-	97	7.804	4,21	4,21	-	VNR	10,63	0,11	NO
	75%	97	2.079	97	4.927	4,21	4,21	43,15	0,05	16,83	0,11	NO
	87,5%	97	11.529	-	-	4,21	4,21	7,78	0,05	-	VNR	NO
	100%	97	16.559	-	-	4,21	4,21	5,42	0,05	-	VNR	NO
Trave 24b-25b	0%	-270	16.249	-	-	4,21	4,21	5,52	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	-270	11.239	-	-	4,21	4,21	7,98	0,05	-	VNR	NO
	25%	-270	1.833	-270	5.121	4,21	4,21	48,92	0,05	16,17	0,11	NO
	37,5%	-	-	-270	7.954	4,21	4,21	-	VNR	10,41	0,11	NO
	50%	-	-	-270	8.228	4,21	4,21	-	VNR	10,06	0,11	NO
	62,5%	-	-	-270	7.929	4,21	4,21	-	VNR	10,44	0,11	NO
	75%	-270	1.996	-270	5.030	4,21	4,21	44,92	0,05	16,46	0,11	NO
	87,5%	-270	11.463	-	-	4,21	4,21	7,82	0,05	-	VNR	NO
	100%	-270	16.501	-	-	4,21	4,21	5,43	0,05	-	VNR	NO
Trave 25b-21b	0%	-375	16.369	-	-	4,21	4,21	5,48	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	-375	11.342	-	-	4,21	4,21	7,90	0,05	-	VNR	NO
	25%	-375	1.908	-375	5.073	4,21	4,21	46,99	0,05	16,32	0,11	NO
	37,5%	-	-	-375	7.930	4,21	4,21	-	VNR	10,44	0,11	NO
	50%	-	-	-375	8.212	4,21	4,21	-	VNR	10,08	0,11	NO
	62,5%	-	-	-375	7.919	4,21	4,21	-	VNR	10,45	0,11	NO
	75%	-375	1.970	-375	5.038	4,21	4,21	45,51	0,05	16,43	0,11	NO
	87,5%	-375	11.427	-	-	4,21	4,21	7,85	0,05	-	VNR	NO
	100%	-375	16.463	-	-	4,21	4,21	5,45	0,05	-	VNR	NO
Trave 21b-22b	0%	-405	16.424	-	-	4,21	4,21	5,46	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	-405	11.404	-	-	4,21	4,21	7,86	0,05	-	VNR	NO
	25%	-405	1.969	-405	5.030	4,21	4,21	45,53	0,05	16,45	0,11	NO
	37,5%	-	-	-405	7.901	4,21	4,21	-	VNR	10,47	0,11	NO
	50%	-	-	-405	8.191	4,21	4,21	-	VNR	10,10	0,11	NO
	62,5%	-	-	-405	7.909	4,21	4,21	-	VNR	10,46	0,11	NO
	75%	-405	1.920	-405	5.058	4,21	4,21	46,69	0,05	16,36	0,11	NO
	87,5%	-405	11.336	-	-	4,21	4,21	7,91	0,05	-	VNR	NO
	100%	-405	16.347	-	-	4,21	4,21	5,48	0,05	-	VNR	NO
Trave 22b-23b	0%	-359	16.476	-	-	4,21	4,21	5,44	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	-359	11.446	-	-	4,21	4,21	7,83	0,05	-	VNR	NO
	25%	-359	1.987	-359	5.033	4,21	4,21	45,12	0,05	16,45	0,11	NO
	37,5%	-	-	-359	7.925	4,21	4,21	-	VNR	10,44	0,11	NO
	50%	-	-	-359	8.223	4,21	4,21	-	VNR	10,07	0,11	NO
	62,5%	-	-	-359	7.948	4,21	4,21	-	VNR	10,41	0,11	NO
	75%	-359	1.844	-359	5.113	4,21	4,21	48,62	0,05	16,19	0,11	NO
	87,5%	-359	11.246	-	-	4,21	4,21	7,97	0,05	-	VNR	NO
	100%	-359	16.253	-	-	4,21	4,21	5,52	0,05	-	VNR	NO
Trave 23b-26b	0%	-143	16.528	-	-	4,21	4,21	5,43	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	-143	11.505	-	-	4,21	4,21	7,79	0,05	-	VNR	NO
	25%	-143	2.070	-143	4.922	4,21	4,21	43,32	0,05	16,83	0,11	NO
	37,5%	-	-	-143	7.788	4,21	4,21	-	VNR	10,64	0,11	NO
	50%	-	-	-143	8.075	4,21	4,21	-	VNR	10,26	0,11	NO
	62,5%	-	-	-143	7.788	4,21	4,21	-	VNR	10,64	0,11	NO
	75%	-143	2.063	-143	4.926	4,21	4,21	43,47	0,05	16,82	0,11	NO
	87,5%	-143	11.497	-	-	4,21	4,21	7,80	0,05	-	VNR	NO
	100%	-143	16.518	-	-	4,21	4,21	5,43	0,05	-	VNR	NO
Trave 26b-27b	0%	1.397	17.456	-	-	4,21	4,21	5,15	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	1.397	12.147	-	-	4,21	4,21	7,40	0,05	-	VNR	NO
	25%	1.397	2.036	1.397	5.734	4,21	4,21	44,13	0,05	14,54	0,11	NO
	37,5%	-	-	1.397	9.283	4,21	4,21	-	VNR	8,98	0,11	NO
	50%	-	-	1.397	9.866	4,21	4,21	-	VNR	8,45	0,11	NO
	62,5%	-	-	1.397	9.878	4,21	4,21	-	VNR	8,44	0,11	NO
	75%	-	-	1.397	7.708	4,21	4,21	-	VNR	10,81	0,11	NO
	87,5%	1.397	7.225	1.397	2.468	4,21	4,21	12,44	0,05	33,77	0,11	NO
	100%	1.397	11.939	-	-	4,21	4,21	7,53	0,05	-	VNR	NO
Fondazione						Travata: Trave 17b-18b-11b-12b-13b-14b-15b-16b-10b (b)						
Trave 18b-17b	0%	1.331	16.980	-	-	4,21	4,21	5,29	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	1.331	11.797	-	-	4,21	4,21	7,62	0,05	-	VNR	NO
	25%	1.331	1.982	1.331	5.446	4,21	4,21	45,33	0,05	15,30	0,11	NO
	37,5%	-	-	1.331	8.692	4,21	4,21	-	VNR	9,59	0,11	NO
	50%	-	-	1.331	9.145	4,21	4,21	-	VNR	9,11	0,11	NO
	62,5%	-	-	1.331	9.026	4,21	4,21	-	VNR	9,23	0,11	NO
	75%	1.331	2	1.331	6.550	4,21	4,21	NS	0,05	12,72	0,11	NO
	87,5%	1.331	9.045	1.331	1.000	4,21	4,21	9,93	0,05	83,33	0,11	NO
	100%	1.331	13.897	-	-	4,21	4,21	6,46	0,05	-	VNR	NO
Trave 11b-18b	0%	-2.553	16.458	-	-	4,21	4,21	5,43	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	-2.553	11.429	-	-	4,21	4,21	7,82	0,05	-	VNR	NO
	25%	-2.553	1.989	-2.553	5.005	4,21	4,21	44,95	0,05	16,40	0,11	NO
	37,5%	-	-	-2.553	7.873	4,21	4,21	-	VNR	10,42	0,11	NO
	50%	-	-	-2.553	8.160	4,21	4,21	-	VNR	10,06	0,11	NO
	62,5%	-	-	-2.553	7.874	4,21	4,21	-	VNR	10,42	0,11	NO
	75%	-2.553	1.985	-2.553	5.007	4,21	4,21	45,05	0,05	16,39	0,11	NO
	87,5%	-2.553	11.425	-	-	4,21	4,21	7,83	0,05	-	VNR	NO
	100%	-2.553	16.453	-	-	4,21	4,21	5,43	0,05	-	VNR	NO
Trave 12b-11b	0%	-1.936	16.402	-	-	4,21	4,21	5,46	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	-1.936	11.378	-	-	4,21	4,21	7,86	0,05	-	VNR	NO
	25%	-1.936	1.940	-1.936	5.051	4,21	4,21	46,12	0,05	16,29	0,11	NO
	37,5%	-	-	-1.936	7.916	4,21	4,21	-	VNR	10,39	0,11	NO
	50%	-	-	-1.936	8.204	4,21	4,21	-	VNR	10,03	0,11	NO
	62,5%	-	-	-1.936	7.918	4,21	4,21	-	VNR	10,39	0,11	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{LI}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
Trave 13b-12b	75%	-1.936	1.937	-1.936	5.053	4,21	4,21	46,20	0,05	16,28	0,11	NO
	87,5%	-1.936	11.374	-	-	4,21	4,21	7,87	0,05	-	VNR	NO
	100%	-1.936	16.397	-	-	4,21	4,21	5,46	0,05	-	VNR	NO
	0%	-1.558	16.418	-	-	4,21	4,21	5,45	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	-1.558	11.386	-	-	4,21	4,21	7,86	0,05	-	VNR	NO
	25%	-1.558	1.941	-1.558	5.053	4,21	4,21	46,12	0,05	16,30	0,11	NO
	37,5%	-	-	-1.558	7.921	4,21	4,21	-	VNR	10,40	0,11	NO
	50%	-	-	-1.558	8.209	4,21	4,21	-	VNR	10,04	0,11	NO
	62,5%	-	-	-1.558	7.921	4,21	4,21	-	VNR	10,40	0,11	NO
	75%	-1.558	1.944	-1.558	5.051	4,21	4,21	46,05	0,05	16,31	0,11	NO
Trave 14b-13b	87,5%	-1.558	11.389	-	-	4,21	4,21	7,86	0,05	-	VNR	NO
	100%	-1.558	16.422	-	-	4,21	4,21	5,45	0,05	-	VNR	NO
	0%	-1.567	16.383	-	-	4,21	4,21	5,46	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	-1.567	11.367	-	-	4,21	4,21	7,88	0,05	-	VNR	NO
	25%	-1.567	1.943	-1.567	5.044	4,21	4,21	46,07	0,05	16,33	0,11	NO
	37,5%	-	-	-1.567	7.903	4,21	4,21	-	VNR	10,42	0,11	NO
	50%	-	-	-1.567	8.189	4,21	4,21	-	VNR	10,06	0,11	NO
	62,5%	-	-	-1.567	7.903	4,21	4,21	-	VNR	10,42	0,11	NO
	75%	-1.567	1.948	-1.567	5.041	4,21	4,21	45,96	0,05	16,34	0,11	NO
	87,5%	-1.567	11.375	-	-	4,21	4,21	7,87	0,05	-	VNR	NO
Trave 15b-14b	100%	-1.567	16.390	-	-	4,21	4,21	5,46	0,05	-	VNR	NO
	0%	-1.945	16.383	-	-	4,21	4,21	5,46	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	-1.945	11.365	-	-	4,21	4,21	7,87	0,05	-	VNR	NO
	25%	-1.945	1.935	-1.945	5.051	4,21	4,21	46,24	0,05	16,28	0,11	NO
	37,5%	-	-	-1.945	7.914	4,21	4,21	-	VNR	10,39	0,11	NO
	50%	-	-	-1.945	8.200	4,21	4,21	-	VNR	10,03	0,11	NO
	62,5%	-	-	-1.945	7.913	4,21	4,21	-	VNR	10,39	0,11	NO
	75%	-1.945	1.941	-1.945	5.048	4,21	4,21	46,10	0,05	16,29	0,11	NO
	87,5%	-1.945	11.373	-	-	4,21	4,21	7,87	0,05	-	VNR	NO
	100%	-1.945	16.392	-	-	4,21	4,21	5,46	0,05	-	VNR	NO
Trave 16b-15b	0%	-2.561	16.426	-	-	4,21	4,21	5,44	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	-2.561	11.406	-	-	4,21	4,21	7,84	0,05	-	VNR	NO
	25%	-2.561	1.975	-2.561	5.011	4,21	4,21	45,27	0,05	16,38	0,11	NO
	37,5%	-	-	-2.561	7.872	4,21	4,21	-	VNR	10,42	0,11	NO
	50%	-	-	-2.561	8.156	4,21	4,21	-	VNR	10,06	0,11	NO
	62,5%	-	-	-2.561	7.870	4,21	4,21	-	VNR	10,43	0,11	NO
	75%	-2.561	1.994	-2.561	5.001	4,21	4,21	44,84	0,05	16,41	0,11	NO
	87,5%	-2.561	11.433	-	-	4,21	4,21	7,82	0,05	-	VNR	NO
	100%	-2.561	16.456	-	-	4,21	4,21	5,43	0,05	-	VNR	NO
Trave 10b-16b	0%	1.606	14.054	-	-	4,21	4,21	6,39	0,05	-	VNR	NO
	12,5%	1.606	9.162	1.606	920	4,21	4,21	9,81	0,05	90,67	0,11	NO
	25%	1.606	68	1.606	6.514	4,21	4,21	NS	0,05	12,81	0,11	NO
	37,5%	-	-	1.606	9.019	4,21	4,21	-	VNR	9,25	0,11	NO
	50%	-	-	1.606	9.146	4,21	4,21	-	VNR	9,12	0,11	NO
	62,5%	-	-	1.606	8.697	4,21	4,21	-	VNR	9,59	0,11	NO
	75%	1.606	1.983	1.606	5.444	4,21	4,21	45,32	0,05	15,32	0,11	NO
	87,5%	1.606	11.823	-	-	4,21	4,21	7,60	0,05	-	VNR	NO
	100%	1.606	17.038	-	-	4,21	4,21	5,27	0,05	-	VNR	NO

LEGENDA:

Id_{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L_{LI}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
(X/d)_s	Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).
(X/d)_i	Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).
R_f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
N_{Ed,sr}	Sollecitazioni di progetto per armatura superiore.
M_{Ed,3,s}	
N_{Ed,ir}	Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore.
M_{Ed,3,i}	
A_{s,sr} A_{s,i}	Armatura a flessione superiore e inferiore.
CS_i CS_s	Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre inferiori e superiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{LI}	+/-	V _{Ed,Y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{Rd}	Ctg@	
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		
Fondazione							Travata: Trave 28b-29b-30b-31b-32b-33b-34b-35b-36b					
Trave 28b-29b	0%	+	15.761	10,67	168.187	526.275	868	0	0	0	2,50	
	-	-	-	-	168.187	526.275	868	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	13.959	12,05	168.187	189.459	868	0	0	0	2,50	
	-	-	-	-	168.187	189.459	868	0	0	0	2,50	
	25%	+	9.784	17,19	168.187	189.459	868	0	0	0	2,50	
	-	-	-	-	168.187	189.459	868	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	5.610	29,98	168.187	189.459	868	0	0	0	2,50	
	-	-	-	-	168.187	189.459	868	0	0	0	2,50	
	50%	+	1.434	NS	168.187	189.459	868	0	0	0	2,50	
	-	-	-3.312	50,78	168.187	189.459	868	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	-	-	168.187	189.459	868	0	0	0	2,50	
	-	-	-7.487	22,46	168.187	189.459	868	0	0	0	2,50	
	75%	+	-	-	168.187	189.459	868	0	0	0	2,50	
	-	-	-11.663	14,42	168.187	189.459	868	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	-	-	168.187	189.459	868	0	0	0	2,50	
	-	-	-15.838	10,62	168.187	189.459	868	0	0	0	2,50	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

IdTr	%L _{Lr}	+ / -	V _{Ed,Y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctgθ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Trave 29b-30b	100%	+	-	-	168.187	189.459	868	0	0	0	2,50
		-	-17.619	9,55	168.187	189.459	868	0	0	0	2,50
	0%	+	16.718	10,06	168.173	189.459	711	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.173	189.459	711	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.926	11,27	168.173	189.459	711	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.173	189.459	711	0	0	0	2,50
	25%	+	10.749	15,65	168.173	189.459	711	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.173	189.459	711	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.571	25,59	168.173	189.459	711	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.173	189.459	711	0	0	0	2,50
	50%	+	2.394	70,25	168.173	189.459	711	0	0	0	2,50
		-	-2.351	71,53	168.173	189.459	711	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.173	189.459	711	0	0	0	2,50
		-	-6.529	25,76	168.173	189.459	711	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.173	189.459	711	0	0	0	2,50
		-	-10.706	15,71	168.173	189.459	711	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.173	189.459	711	0	0	0	2,50
		-	-14.884	11,30	168.173	189.459	711	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.173	189.459	711	0	0	0	2,50
		-	-16.687	10,08	168.173	189.459	711	0	0	0	2,50
Trave 30b-31b	0%	+	16.653	10,10	168.154	189.459	500	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.154	189.459	500	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.850	11,32	168.154	189.459	500	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.154	189.459	500	0	0	0	2,50
	25%	+	10.674	15,75	168.154	189.459	500	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.154	189.459	500	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.496	25,89	168.154	189.459	500	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.154	189.459	500	0	0	0	2,50
	50%	+	2.321	72,45	168.154	189.459	500	0	0	0	2,50
		-	-2.426	69,31	168.154	189.459	500	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.154	189.459	500	0	0	0	2,50
		-	-6.603	25,47	168.154	189.459	500	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.154	189.459	500	0	0	0	2,50
		-	-10.778	15,60	168.154	189.459	500	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.154	189.459	500	0	0	0	2,50
		-	-14.955	11,24	168.154	189.459	500	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.154	189.459	500	0	0	0	2,50
		-	-16.759	10,03	168.154	189.459	500	0	0	0	2,50
Trave 31b-32b	0%	+	16.688	10,07	168.129	189.459	226	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.129	189.459	226	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.882	11,30	168.129	189.459	226	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.129	189.459	226	0	0	0	2,50
	25%	+	10.704	15,71	168.129	189.459	226	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.129	189.459	226	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.526	25,76	168.129	189.459	226	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.129	189.459	226	0	0	0	2,50
	50%	+	2.348	71,61	168.129	189.459	226	0	0	0	2,50
		-	-2.400	70,05	168.129	189.459	226	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.129	189.459	226	0	0	0	2,50
		-	-6.578	25,56	168.129	189.459	226	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.129	189.459	226	0	0	0	2,50
		-	-10.756	15,63	168.129	189.459	226	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.129	189.459	226	0	0	0	2,50
		-	-14.935	11,26	168.129	189.459	226	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.129	189.459	226	0	0	0	2,50
		-	-16.740	10,04	168.129	189.459	226	0	0	0	2,50
Trave 32b-33b	0%	+	16.721	10,05	168.128	189.459	215	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.128	189.459	215	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.921	11,27	168.128	189.459	215	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.128	189.459	215	0	0	0	2,50
	25%	+	10.747	15,64	168.128	189.459	215	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.128	189.459	215	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.573	25,58	168.128	189.459	215	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.128	189.459	215	0	0	0	2,50
	50%	+	2.399	70,08	168.128	189.459	215	0	0	0	2,50
		-	-2.348	71,60	168.128	189.459	215	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.128	189.459	215	0	0	0	2,50
		-	-6.522	25,78	168.128	189.459	215	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.128	189.459	215	0	0	0	2,50
		-	-10.696	15,72	168.128	189.459	215	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.128	189.459	215	0	0	0	2,50
		-	-14.870	11,31	168.128	189.459	215	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.128	189.459	215	0	0	0	2,50
		-	-16.670	10,09	168.128	189.459	215	0	0	0	2,50
Trave 33b-34b	0%	+	16.750	10,04	168.151	189.459	465	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.151	189.459	465	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.948	11,25	168.151	189.459	465	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.151	189.459	465	0	0	0	2,50
	25%	+	10.773	15,61	168.151	189.459	465	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.151	189.459	465	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.599	25,48	168.151	189.459	465	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.151	189.459	465	0	0	0	2,50
	50%	+	2.424	69,37	168.151	189.459	465	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

IdTr	%L _{Lt} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{fd} [N]	Ctgθ
		-	-2.323	72,39	168.151	189.459	465	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.151	189.459	465	0	0	0	2,50
		-	-6.498	25,88	168.151	189.459	465	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.151	189.459	465	0	0	0	2,50
		-	-10.673	15,75	168.151	189.459	465	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.151	189.459	465	0	0	0	2,50
		-	-14.849	11,32	168.151	189.459	465	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.151	189.459	465	0	0	0	2,50
		-	-16.649	10,10	168.151	189.459	465	0	0	0	2,50
	Trave 34b-35b	0%	+	16.681	10,08	168.169	189.459	660	0	0	2,50
		-	-	-	168.169	189.459	660	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.878	11,30	168.169	189.459	660	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.169	189.459	660	0	0	0	2,50
	25%	+	10.702	15,71	168.169	189.459	660	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.169	189.459	660	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.527	25,77	168.169	189.459	660	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.169	189.459	660	0	0	0	2,50
	50%	+	2.350	71,56	168.169	189.459	660	0	0	0	2,50
		-	-2.396	70,19	168.169	189.459	660	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.169	189.459	660	0	0	0	2,50
		-	-6.572	25,59	168.169	189.459	660	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.169	189.459	660	0	0	0	2,50
		-	-10.748	15,65	168.169	189.459	660	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.169	189.459	660	0	0	0	2,50
		-	-14.924	11,27	168.169	189.459	660	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.169	189.459	660	0	0	0	2,50
		-	-16.726	10,05	168.169	189.459	660	0	0	0	2,50
	Trave 35b-36b	0%	+	17.662	9,52	168.183	189.459	819	0	0	2,50
		-	-	-	168.183	189.459	819	0	0	0	2,50
	12,5%	+	15.862	10,60	168.183	189.459	819	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.183	189.459	819	0	0	0	2,50
	25%	+	11.688	14,39	168.183	189.459	819	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.183	189.459	819	0	0	0	2,50
	37,5%	+	7.516	22,38	168.183	189.459	819	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.183	189.459	819	0	0	0	2,50
	50%	+	3.344	50,29	168.183	189.459	819	0	0	0	2,50
		-	-1.404	NS	168.183	189.459	819	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.183	189.459	819	0	0	0	2,50
		-	-5.577	30,16	168.183	189.459	819	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.183	189.459	819	0	0	0	2,50
		-	-9.749	17,25	168.183	189.459	819	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.183	189.459	819	0	0	0	2,50
		-	-13.922	12,08	168.183	189.459	819	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.183	526.275	819	0	0	0	2,50
		-	-15.722	10,70	168.183	526.275	819	0	0	0	2,50
Fondazione											
Travata: Trave 37b-38b-39b-40b-41b-42b-43b-44b-45b											
Trave 37b-38b	0%	+	15.791	10,65	168.251	526.275	1.571	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.251	526.275	1.571	0	0	0	2,50
	12,5%	+	13.989	12,03	168.251	189.459	1.571	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.251	189.459	1.571	0	0	0	2,50
	25%	+	9.814	17,14	168.251	189.459	1.571	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.251	189.459	1.571	0	0	0	2,50
	37,5%	+	5.640	29,83	168.251	189.459	1.571	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.251	189.459	1.571	0	0	0	2,50
	50%	+	1.465	NS	168.251	189.459	1.571	0	0	0	2,50
		-	-3.282	51,26	168.251	189.459	1.571	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.251	189.459	1.571	0	0	0	2,50
		-	-7.457	22,56	168.251	189.459	1.571	0	0	0	2,50
Trave 38b-39b	75%	+	-	-	168.251	189.459	1.571	0	0	0	2,50
		-	-11.632	14,46	168.251	189.459	1.571	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.251	189.459	1.571	0	0	0	2,50
		-	-15.807	10,64	168.251	189.459	1.571	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.251	189.459	1.571	0	0	0	2,50
		-	-17.589	9,57	168.251	189.459	1.571	0	0	0	2,50
	0%	+	16.734	10,05	168.234	189.459	1.384	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.234	189.459	1.384	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.940	11,26	168.234	189.459	1.384	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.234	189.459	1.384	0	0	0	2,50
	25%	+	10.763	15,63	168.234	189.459	1.384	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.234	189.459	1.384	0	0	0	2,50
Trave 39b-40b	37,5%	+	6.586	25,54	168.234	189.459	1.384	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.234	189.459	1.384	0	0	0	2,50
	50%	+	2.409	69,84	168.234	189.459	1.384	0	0	0	2,50
		-	-2.338	71,96	168.234	189.459	1.384	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.234	189.459	1.384	0	0	0	2,50
		-	-6.515	25,82	168.234	189.459	1.384	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.234	189.459	1.384	0	0	0	2,50
		-	-10.692	15,73	168.234	189.459	1.384	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.234	189.459	1.384	0	0	0	2,50
		-	-14.870	11,31	168.234	189.459	1.384	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.234	189.459	1.384	0	0	0	2,50
		-	-16.673	10,09	168.234	189.459	1.384	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{fd} [N]	Ctg _θ
		-	-	-	168.211	189.459	1.130	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.848	11,33	168.211	189.459	1.130	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.211	189.459	1.130	0	0	0	2,50
	25%	+	10.673	15,76	168.211	189.459	1.130	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.211	189.459	1.130	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.495	25,90	168.211	189.459	1.130	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.211	189.459	1.130	0	0	0	2,50
	50%	+	2.319	72,54	168.211	189.459	1.130	0	0	0	2,50
		-	-2.428	69,28	168.211	189.459	1.130	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.211	189.459	1.130	0	0	0	2,50
		-	-6.604	25,47	168.211	189.459	1.130	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.211	189.459	1.130	0	0	0	2,50
		-	-10.780	15,60	168.211	189.459	1.130	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.211	189.459	1.130	0	0	0	2,50
		-	-14.957	11,25	168.211	189.459	1.130	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.211	189.459	1.130	0	0	0	2,50
		-	-16.761	10,04	168.211	189.459	1.130	0	0	0	2,50
Trave 40b-41b	0%	+	16.679	10,08	168.145	189.459	403	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.145	189.459	403	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.873	11,31	168.145	189.459	403	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.145	189.459	403	0	0	0	2,50
	25%	+	10.695	15,72	168.145	189.459	403	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.145	189.459	403	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.517	25,80	168.145	189.459	403	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.145	189.459	403	0	0	0	2,50
	50%	+	2.339	71,89	168.145	189.459	403	0	0	0	2,50
		-	-2.409	69,80	168.145	189.459	403	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.145	189.459	403	0	0	0	2,50
		-	-6.587	25,53	168.145	189.459	403	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.145	189.459	403	0	0	0	2,50
		-	-10.765	15,62	168.145	189.459	403	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.145	189.459	403	0	0	0	2,50
		-	-14.944	11,25	168.145	189.459	403	0	0	0	2,50
Trave 41b-42b	100%	+	-	-	168.145	189.459	403	0	0	0	2,50
		-	-16.749	10,04	168.145	189.459	403	0	0	0	2,50
	0%	+	16.733	10,05	168.145	189.459	400	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.145	189.459	400	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.933	11,26	168.145	189.459	400	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.145	189.459	400	0	0	0	2,50
	25%	+	10.759	15,63	168.145	189.459	400	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.145	189.459	400	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.584	25,54	168.145	189.459	400	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.145	189.459	400	0	0	0	2,50
	50%	+	2.411	69,74	168.145	189.459	400	0	0	0	2,50
		-	-2.336	71,98	168.145	189.459	400	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.145	189.459	400	0	0	0	2,50
		-	-6.511	25,82	168.145	189.459	400	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.145	189.459	400	0	0	0	2,50
		-	-10.684	15,74	168.145	189.459	400	0	0	0	2,50
Trave 42b-43b	87,5%	+	-	-	168.145	189.459	400	0	0	0	2,50
		-	-14.858	11,32	168.145	189.459	400	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.145	189.459	400	0	0	0	2,50
		-	-16.659	10,09	168.145	189.459	400	0	0	0	2,50
	0%	+	16.754	10,04	168.212	189.459	1.133	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.212	189.459	1.133	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.952	11,25	168.212	189.459	1.133	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.212	189.459	1.133	0	0	0	2,50
	25%	+	10.777	15,61	168.212	189.459	1.133	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.212	189.459	1.133	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.603	25,48	168.212	189.459	1.133	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.212	189.459	1.133	0	0	0	2,50
	50%	+	2.428	69,28	168.212	189.459	1.133	0	0	0	2,50
		-	-2.320	72,51	168.212	189.459	1.133	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.212	189.459	1.133	0	0	0	2,50
		-	-6.494	25,90	168.212	189.459	1.133	0	0	0	2,50
Trave 43b-44b	75%	+	-	-	168.212	189.459	1.133	0	0	0	2,50
		-	-10.669	15,77	168.212	189.459	1.133	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.212	189.459	1.133	0	0	0	2,50
		-	-14.845	11,33	168.212	189.459	1.133	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.212	189.459	1.133	0	0	0	2,50
		-	-16.645	10,11	168.212	189.459	1.133	0	0	0	2,50
	0%	+	16.674	10,09	168.236	189.459	1.397	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.236	189.459	1.397	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.871	11,31	168.236	189.459	1.397	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.236	189.459	1.397	0	0	0	2,50
	25%	+	10.696	15,73	168.236	189.459	1.397	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.236	189.459	1.397	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.520	25,80	168.236	189.459	1.397	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.236	189.459	1.397	0	0	0	2,50
	50%	+	2.343	71,80	168.236	189.459	1.397	0	0	0	2,50
		-	-2.402	70,04	168.236	189.459	1.397	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.236	189.459	1.397	0	0	0	2,50
		-	-6.579	25,57	168.236	189.459	1.397	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	% _{oL_{Lt}}	+ / -	V _{Ed,Y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg _θ	
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		
	75%	+	-	-	168.236	189.459	1.397	0	0	0	2,50	
		-	-10.755	15,64	168.236	189.459	1.397	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	-	-	168.236	189.459	1.397	0	0	0	2,50	
		-	-14.930	11,27	168.236	189.459	1.397	0	0	0	2,50	
	100%	+	-	-	168.236	189.459	1.397	0	0	0	2,50	
		-	-16.732	10,05	168.236	189.459	1.397	0	0	0	2,50	
	Trave 44b-45b	0%	+	17.614	9,55	168.255	189.459	1.611	0	0	0	2,50
			-	-	-	168.255	189.459	1.611	0	0	0	2,50
		12,5%	+	15.814	10,64	168.255	189.459	1.611	0	0	0	2,50
			-	-	-	168.255	189.459	1.611	0	0	0	2,50
		25%	+	11.640	14,45	168.255	189.459	1.611	0	0	0	2,50
			-	-	-	168.255	189.459	1.611	0	0	0	2,50
37,5%		+	7.468	22,53	168.255	189.459	1.611	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.255	189.459	1.611	0	0	0	2,50	
50%		+	3.296	51,05	168.255	189.459	1.611	0	0	0	2,50	
		-	-1.452	NS	168.255	189.459	1.611	0	0	0	2,50	
62,5%		+	-	-	168.255	189.459	1.611	0	0	0	2,50	
		-	-5.625	29,91	168.255	189.459	1.611	0	0	0	2,50	
75%	+	-	-	168.255	189.459	1.611	0	0	0	2,50		
	-	-9.797	17,17	168.255	189.459	1.611	0	0	0	2,50		
87,5%	+	-	-	168.255	189.459	1.611	0	0	0	2,50		
	-	-13.970	12,04	168.255	189.459	1.611	0	0	0	2,50		
100%	+	-	-	168.255	526.275	1.611	0	0	0	2,50		
	-	-15.770	10,67	168.255	526.275	1.611	0	0	0	2,50		
Fondazione							Travata: Trave 46b-47b-48b-49b-50b-51b-52b-53b-54b					
Trave 46b-47b	0%	+	15.920	10,58	168.436	526.275	3.603	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.436	526.275	3.603	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	14.119	11,93	168.436	189.459	3.603	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.436	189.459	3.603	0	0	0	2,50	
	25%	+	9.944	16,94	168.436	189.459	3.603	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.436	189.459	3.603	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	5.769	29,20	168.436	189.459	3.603	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.436	189.459	3.603	0	0	0	2,50	
	50%	+	1.595	NS	168.436	189.459	3.603	0	0	0	2,50	
		-	-3.153	53,42	168.436	189.459	3.603	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	-	-	168.436	189.459	3.603	0	0	0	2,50	
		-	-7.327	22,99	168.436	189.459	3.603	0	0	0	2,50	
	75%	+	-	-	168.436	189.459	3.603	0	0	0	2,50	
		-	-11.502	14,64	168.436	189.459	3.603	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	-	-	168.436	189.459	3.603	0	0	0	2,50	
		-	-15.677	10,74	168.436	189.459	3.603	0	0	0	2,50	
	100%	+	-	-	168.436	189.459	3.603	0	0	0	2,50	
		-	-17.458	9,65	168.436	189.459	3.603	0	0	0	2,50	
Trave 47b-48b	0%	+	16.699	10,08	168.287	189.459	1.961	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.287	189.459	1.961	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	14.913	11,28	168.287	189.459	1.961	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.287	189.459	1.961	0	0	0	2,50	
	25%	+	10.737	15,67	168.287	189.459	1.961	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.287	189.459	1.961	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	6.559	25,66	168.287	189.459	1.961	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.287	189.459	1.961	0	0	0	2,50	
	50%	+	2.382	70,65	168.287	189.459	1.961	0	0	0	2,50	
		-	-2.364	71,19	168.287	189.459	1.961	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	-	-	168.287	189.459	1.961	0	0	0	2,50	
		-	-6.541	25,73	168.287	189.459	1.961	0	0	0	2,50	
	75%	+	-	-	168.287	189.459	1.961	0	0	0	2,50	
		-	-10.719	15,70	168.287	189.459	1.961	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	-	-	168.287	189.459	1.961	0	0	0	2,50	
		-	-14.896	11,30	168.287	189.459	1.961	0	0	0	2,50	
	100%	+	-	-	168.287	189.459	1.961	0	0	0	2,50	
		-	-16.700	10,08	168.287	189.459	1.961	0	0	0	2,50	
Trave 48b-49b	0%	+	16.655	10,10	168.233	189.459	1.367	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.233	189.459	1.367	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	14.852	11,33	168.233	189.459	1.367	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.233	189.459	1.367	0	0	0	2,50	
	25%	+	10.676	15,76	168.233	189.459	1.367	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.233	189.459	1.367	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	6.499	25,89	168.233	189.459	1.367	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.233	189.459	1.367	0	0	0	2,50	
	50%	+	2.323	72,42	168.233	189.459	1.367	0	0	0	2,50	
		-	-2.424	69,40	168.233	189.459	1.367	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	-	-	168.233	189.459	1.367	0	0	0	2,50	
		-	-6.601	25,49	168.233	189.459	1.367	0	0	0	2,50	
	75%	+	-	-	168.233	189.459	1.367	0	0	0	2,50	
		-	-10.776	15,61	168.233	189.459	1.367	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	-	-	168.233	189.459	1.367	0	0	0	2,50	
		-	-14.953	11,25	168.233	189.459	1.367	0	0	0	2,50	
	100%	+	-	-	168.233	189.459	1.367	0	0	0	2,50	
		-	-16.757	10,04	168.233	189.459	1.367	0	0	0	2,50	
Trave 49b-50b	0%	+	16.671	10,09	168.132	189.459	255	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.132	189.459	255	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	14.865	11,31	168.132	189.459	255	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.132	189.459	255	0	0	0	2,50	
	25%	+	10.687	15,73	168.132	189.459	255	0	0	0	2,50	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	% L_{Lt}	+ / -	V_{Ed,Y} [N]	CS	V_{Rcd} [N]	V_{Rsd,s} [N]	N_{Ed} [N]	V_{Rsd,p} [N]	V_{R1} [N]	V_{fd} [N]	Ctg_θ	
		-	-	-	168.132	189.459	255	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	6.509	25,83	168.132	189.459	255	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.132	189.459	255	0	0	0	2,50	
	50%	+	2.331	72,13	168.132	189.459	255	0	0	0	2,50	
		-	-2.417	69,56	168.132	189.459	255	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	-	-	168.132	189.459	255	0	0	0	2,50	
		-	-6.595	25,49	168.132	189.459	255	0	0	0	2,50	
	75%	+	-	-	168.132	189.459	255	0	0	0	2,50	
		-	-10.773	15,61	168.132	189.459	255	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	-	-	168.132	189.459	255	0	0	0	2,50	
		-	-14.952	11,24	168.132	189.459	255	0	0	0	2,50	
	100%	+	-	-	168.132	189.459	255	0	0	0	2,50	
		-	-16.757	10,03	168.132	189.459	255	0	0	0	2,50	
	Trave 50b-51b	0%	+	16.741	10,04	168.131	189.459	244	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.131	189.459	244	0	0	0	2,50	
12,5%		+	14.941	11,25	168.131	189.459	244	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.131	189.459	244	0	0	0	2,50	
25%		+	10.767	15,62	168.131	189.459	244	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.131	189.459	244	0	0	0	2,50	
37,5%		+	6.593	25,50	168.131	189.459	244	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.131	189.459	244	0	0	0	2,50	
50%		+	2.419	69,50	168.131	189.459	244	0	0	0	2,50	
		-	-2.328	72,22	168.131	189.459	244	0	0	0	2,50	
62,5%		+	-	-	168.131	189.459	244	0	0	0	2,50	
		-	-6.502	25,86	168.131	189.459	244	0	0	0	2,50	
75%		+	-	-	168.131	189.459	244	0	0	0	2,50	
		-	-10.676	15,75	168.131	189.459	244	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	-	-	168.131	189.459	244	0	0	0	2,50	
		-	-14.850	11,32	168.131	189.459	244	0	0	0	2,50	
	100%	+	-	-	168.131	189.459	244	0	0	0	2,50	
		-	-16.650	10,10	168.131	189.459	244	0	0	0	2,50	
	Trave 51b-52b	0%	+	16.750	10,04	168.234	189.459	1.382	0	0	0	2,50
			-	-	-	168.234	189.459	1.382	0	0	0	2,50
		12,5%	+	14.949	11,25	168.234	189.459	1.382	0	0	0	2,50
			-	-	-	168.234	189.459	1.382	0	0	0	2,50
		25%	+	10.774	15,61	168.234	189.459	1.382	0	0	0	2,50
			-	-	-	168.234	189.459	1.382	0	0	0	2,50
		37,5%	+	6.599	25,49	168.234	189.459	1.382	0	0	0	2,50
			-	-	-	168.234	189.459	1.382	0	0	0	2,50
		50%	+	2.425	69,37	168.234	189.459	1.382	0	0	0	2,50
			-	-2.323	72,42	168.234	189.459	1.382	0	0	0	2,50
62,5%		+	-	-	168.234	189.459	1.382	0	0	0	2,50	
		-	-6.497	25,89	168.234	189.459	1.382	0	0	0	2,50	
75%		+	-	-	168.234	189.459	1.382	0	0	0	2,50	
		-	-10.672	15,76	168.234	189.459	1.382	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	-	-	168.234	189.459	1.382	0	0	0	2,50	
		-	-14.848	11,33	168.234	189.459	1.382	0	0	0	2,50	
	100%	+	-	-	168.234	189.459	1.382	0	0	0	2,50	
		-	-16.648	10,11	168.234	189.459	1.382	0	0	0	2,50	
	Trave 52b-53b	0%	+	16.703	10,08	168.291	189.459	2.006	0	0	0	2,50
			-	-	-	168.291	189.459	2.006	0	0	0	2,50
		12,5%	+	14.900	11,29	168.291	189.459	2.006	0	0	0	2,50
			-	-	-	168.291	189.459	2.006	0	0	0	2,50
		25%	+	10.724	15,69	168.291	189.459	2.006	0	0	0	2,50
			-	-	-	168.291	189.459	2.006	0	0	0	2,50
		37,5%	+	6.549	25,70	168.291	189.459	2.006	0	0	0	2,50
			-	-	-	168.291	189.459	2.006	0	0	0	2,50
		50%	+	2.372	70,95	168.291	189.459	2.006	0	0	0	2,50
			-	-2.374	70,89	168.291	189.459	2.006	0	0	0	2,50
62,5%		+	-	-	168.291	189.459	2.006	0	0	0	2,50	
		-	-6.550	25,69	168.291	189.459	2.006	0	0	0	2,50	
75%		+	-	-	168.291	189.459	2.006	0	0	0	2,50	
		-	-10.726	15,69	168.291	189.459	2.006	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	-	-	168.291	189.459	2.006	0	0	0	2,50	
		-	-14.902	11,29	168.291	189.459	2.006	0	0	0	2,50	
	100%	+	-	-	168.291	189.459	2.006	0	0	0	2,50	
		-	-16.704	10,07	168.291	189.459	2.006	0	0	0	2,50	
	Trave 53b-54b	0%	+	17.475	9,64	168.445	189.459	3.692	0	0	0	2,50
			-	-	-	168.445	189.459	3.692	0	0	0	2,50
		12,5%	+	15.675	10,75	168.445	189.459	3.692	0	0	0	2,50
			-	-	-	168.445	189.459	3.692	0	0	0	2,50
		25%	+	11.501	14,65	168.445	189.459	3.692	0	0	0	2,50
			-	-	-	168.445	189.459	3.692	0	0	0	2,50
		37,5%	+	7.329	22,98	168.445	189.459	3.692	0	0	0	2,50
			-	-	-	168.445	189.459	3.692	0	0	0	2,50
		50%	+	3.157	53,36	168.445	189.459	3.692	0	0	0	2,50
			-	-1.592	NS	168.445	189.459	3.692	0	0	0	2,50
62,5%		+	-	-	168.445	189.459	3.692	0	0	0	2,50	
		-	-5.764	29,22	168.445	189.459	3.692	0	0	0	2,50	
75%		+	-	-	168.445	189.459	3.692	0	0	0	2,50	
		-	-9.936	16,95	168.445	189.459	3.692	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	-	-	168.445	189.459	3.692	0	0	0	2,50	
		-	-14.109	11,94	168.445	189.459	3.692	0	0	0	2,50	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt}	+ / -	V _{Ed,Y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg _θ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	100%	+	-	-	168.445	526.275	3.692	0	0	0	2,50
		-	-15.910	10,59	168.445	526.275	3.692	0	0	0	2,50
Fondazione											
Travata: Trave 55b-56b-57b-58b-59b-60b-61b-62b-63b (b)											
Trave 55b-56b	0%	+	16.355	10,30	168.476	526.275	4.034	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.476	526.275	4.034	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.557	11,57	168.476	189.459	4.034	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.476	189.459	4.034	0	0	0	2,50
	25%	+	10.381	16,23	168.476	189.459	4.034	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.476	189.459	4.034	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.206	27,15	168.476	189.459	4.034	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.476	189.459	4.034	0	0	0	2,50
	50%	+	2.032	82,91	168.476	189.459	4.034	0	0	0	2,50
		-	-2.715	62,05	168.476	189.459	4.034	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.476	189.459	4.034	0	0	0	2,50
		-	-6.890	24,45	168.476	189.459	4.034	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.476	189.459	4.034	0	0	0	2,50
		-	-11.065	15,23	168.476	189.459	4.034	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.476	189.459	4.034	0	0	0	2,50
		-	-15.239	11,06	168.476	189.459	4.034	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.476	189.459	4.034	0	0	0	2,50
		-	-17.031	9,89	168.476	189.459	4.034	0	0	0	2,50
Trave 56b-57b	0%	+	16.641	10,11	168.241	189.459	1.451	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.241	189.459	1.451	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.837	11,34	168.241	189.459	1.451	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.241	189.459	1.451	0	0	0	2,50
	25%	+	10.660	15,78	168.241	189.459	1.451	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.241	189.459	1.451	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.483	25,95	168.241	189.459	1.451	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.241	189.459	1.451	0	0	0	2,50
	50%	+	2.305	72,99	168.241	189.459	1.451	0	0	0	2,50
		-	-2.442	68,89	168.241	189.459	1.451	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.241	189.459	1.451	0	0	0	2,50
		-	-6.620	25,41	168.241	189.459	1.451	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.241	189.459	1.451	0	0	0	2,50
		-	-10.797	15,58	168.241	189.459	1.451	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.241	189.459	1.451	0	0	0	2,50
		-	-14.974	11,24	168.241	189.459	1.451	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.241	189.459	1.451	0	0	0	2,50
		-	-16.778	10,03	168.241	189.459	1.451	0	0	0	2,50
Trave 57b-58b	0%	+	16.664	10,09	168.118	189.459	108	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.118	189.459	108	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.861	11,31	168.118	189.459	108	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.118	189.459	108	0	0	0	2,50
	25%	+	10.686	15,73	168.118	189.459	108	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.118	189.459	108	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.508	25,83	168.118	189.459	108	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.118	189.459	108	0	0	0	2,50
	50%	+	2.332	72,09	168.118	189.459	108	0	0	0	2,50
		-	-2.415	69,61	168.118	189.459	108	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.118	189.459	108	0	0	0	2,50
		-	-6.591	25,51	168.118	189.459	108	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.118	189.459	108	0	0	0	2,50
		-	-10.767	15,61	168.118	189.459	108	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.118	189.459	108	0	0	0	2,50
		-	-14.944	11,25	168.118	189.459	108	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.118	189.459	108	0	0	0	2,50
		-	-16.748	10,04	168.118	189.459	108	0	0	0	2,50
Trave 58b-59b	0%	+	16.680	10,08	168.206	189.459	1.069	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.206	189.459	1.069	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.874	11,31	168.206	189.459	1.069	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.206	189.459	1.069	0	0	0	2,50
	25%	+	10.696	15,73	168.206	189.459	1.069	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.206	189.459	1.069	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.518	25,81	168.206	189.459	1.069	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.206	189.459	1.069	0	0	0	2,50
	50%	+	2.339	71,91	168.206	189.459	1.069	0	0	0	2,50
		-	-2.409	69,82	168.206	189.459	1.069	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.206	189.459	1.069	0	0	0	2,50
		-	-6.587	25,54	168.206	189.459	1.069	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.206	189.459	1.069	0	0	0	2,50
		-	-10.765	15,63	168.206	189.459	1.069	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.206	189.459	1.069	0	0	0	2,50
		-	-14.943	11,26	168.206	189.459	1.069	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.206	189.459	1.069	0	0	0	2,50
		-	-16.749	10,04	168.206	189.459	1.069	0	0	0	2,50
Trave 59b-60b	0%	+	16.732	10,05	168.205	189.459	1.062	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.205	189.459	1.062	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.931	11,27	168.205	189.459	1.062	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.205	189.459	1.062	0	0	0	2,50
	25%	+	10.758	15,64	168.205	189.459	1.062	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.205	189.459	1.062	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.583	25,55	168.205	189.459	1.062	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.205	189.459	1.062	0	0	0	2,50
	50%	+	2.409	69,82	168.205	189.459	1.062	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.205	189.459	1.062	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lr} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{fd} [N]	Ctg θ
		-	-2.337	71,97	168.205	189.459	1.062	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.205	189.459	1.062	0	0	0	2,50
		-	-6.512	25,83	168.205	189.459	1.062	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.205	189.459	1.062	0	0	0	2,50
		-	-10.686	15,74	168.205	189.459	1.062	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.205	189.459	1.062	0	0	0	2,50
		-	-14.859	11,32	168.205	189.459	1.062	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.205	189.459	1.062	0	0	0	2,50
		-	-16.660	10,10	168.205	189.459	1.062	0	0	0	2,50
	Trave 60b-61b	0%	+	16.742	10,04	168.118	189.459	109	0	0	2,50
		-	-	-	168.118	189.459	109	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.940	11,25	168.118	189.459	109	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.118	189.459	109	0	0	0	2,50
	25%	+	10.765	15,62	168.118	189.459	109	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.118	189.459	109	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.591	25,51	168.118	189.459	109	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.118	189.459	109	0	0	0	2,50
	50%	+	2.416	69,59	168.118	189.459	109	0	0	0	2,50
		-	-2.331	72,12	168.118	189.459	109	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.118	189.459	109	0	0	0	2,50
		-	-6.506	25,84	168.118	189.459	109	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.118	189.459	109	0	0	0	2,50
		-	-10.681	15,74	168.118	189.459	109	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.118	189.459	109	0	0	0	2,50
		-	-14.856	11,32	168.118	189.459	109	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.118	189.459	109	0	0	0	2,50
		-	-16.657	10,09	168.118	189.459	109	0	0	0	2,50
	Trave 61b-62b	0%	+	16.774	10,03	168.240	189.459	1.447	0	0	2,50
		-	-	-	168.240	189.459	1.447	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.971	11,24	168.240	189.459	1.447	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.240	189.459	1.447	0	0	0	2,50
	25%	+	10.795	15,58	168.240	189.459	1.447	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.240	189.459	1.447	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.619	25,42	168.240	189.459	1.447	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.240	189.459	1.447	0	0	0	2,50
	50%	+	2.444	68,84	168.240	189.459	1.447	0	0	0	2,50
		-	-2.303	73,05	168.240	189.459	1.447	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.240	189.459	1.447	0	0	0	2,50
		-	-6.480	25,96	168.240	189.459	1.447	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.240	189.459	1.447	0	0	0	2,50
		-	-10.656	15,79	168.240	189.459	1.447	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.240	189.459	1.447	0	0	0	2,50
		-	-14.831	11,34	168.240	189.459	1.447	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.240	189.459	1.447	0	0	0	2,50
		-	-16.633	10,11	168.240	189.459	1.447	0	0	0	2,50
	Trave 62b-63b	0%	+	17.033	9,89	168.472	189.459	3.998	0	0	2,50
		-	-	-	168.472	189.459	3.998	0	0	0	2,50
	12,5%	+	15.234	11,06	168.472	189.459	3.998	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.472	189.459	3.998	0	0	0	2,50
	25%	+	11.060	15,23	168.472	189.459	3.998	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.472	189.459	3.998	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.888	24,46	168.472	189.459	3.998	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.472	189.459	3.998	0	0	0	2,50
	50%	+	2.715	62,05	168.472	189.459	3.998	0	0	0	2,50
		-	-2.033	82,87	168.472	189.459	3.998	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.472	189.459	3.998	0	0	0	2,50
		-	-6.205	27,15	168.472	189.459	3.998	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.472	189.459	3.998	0	0	0	2,50
		-	-10.377	16,24	168.472	189.459	3.998	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.472	189.459	3.998	0	0	0	2,50
		-	-14.550	11,58	168.472	189.459	3.998	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.472	526.275	3.998	0	0	0	2,50
		-	-16.351	10,30	168.472	526.275	3.998	0	0	0	2,50
Fondazione							Travata: Trave 19b-20b-24b-25b-21b-22b-23b-26b-27b				
Trave 19b-20b	0%	+	15.817	10,63	168.201	526.275	1.020	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.201	526.275	1.020	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.015	12,00	168.201	189.459	1.020	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.201	189.459	1.020	0	0	0	2,50
	25%	+	9.840	17,09	168.201	189.459	1.020	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.201	189.459	1.020	0	0	0	2,50
	37,5%	+	5.665	29,69	168.201	189.459	1.020	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.201	189.459	1.020	0	0	0	2,50
	50%	+	1.489	NS	168.201	189.459	1.020	0	0	0	2,50
		-	-3.256	51,66	168.201	189.459	1.020	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.201	189.459	1.020	0	0	0	2,50
		-	-7.432	22,63	168.201	189.459	1.020	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.201	189.459	1.020	0	0	0	2,50
		-	-11.607	14,49	168.201	189.459	1.020	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.201	189.459	1.020	0	0	0	2,50
		-	-15.783	10,66	168.201	189.459	1.020	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.201	189.459	1.020	0	0	0	2,50
		-	-17.566	9,58	168.201	189.459	1.020	0	0	0	2,50
	Trave 20b-24b	0%	+	16.679	10,08	168.109	189.459	4	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{fd} [N]	Ctg _θ
		-	-	-	168.109	189.459	4	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.888	11,29	168.109	189.459	4	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.109	189.459	4	0	0	0	2,50
	25%	+	10.712	15,69	168.109	189.459	4	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.109	189.459	4	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.536	25,72	168.109	189.459	4	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.109	189.459	4	0	0	0	2,50
	50%	+	2.358	71,29	168.109	189.459	4	0	0	0	2,50
		-	-2.389	70,37	168.109	189.459	4	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.109	189.459	4	0	0	0	2,50
		-	-6.565	25,61	168.109	189.459	4	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.109	189.459	4	0	0	0	2,50
		-	-10.742	15,65	168.109	189.459	4	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.109	189.459	4	0	0	0	2,50
		-	-14.919	11,27	168.109	189.459	4	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.109	189.459	4	0	0	0	2,50
		-	-16.723	10,05	168.109	189.459	4	0	0	0	2,50
Trave 24b-25b	0%	+	16.663	10,09	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.860	11,31	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	25%	+	10.684	15,73	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.506	25,84	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	50%	+	2.331	72,12	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-2.416	69,58	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-6.593	25,50	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-10.769	15,61	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-14.945	11,25	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-16.749	10,04	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
Trave 25b-21b	0%	+	16.698	10,07	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.893	11,29	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	25%	+	10.714	15,69	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.536	25,72	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	50%	+	2.357	71,32	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-2.388	70,40	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-6.568	25,60	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-10.746	15,64	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-14.925	11,26	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-16.730	10,05	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
Trave 21b-22b	0%	+	16.709	10,06	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.909	11,28	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	25%	+	10.735	15,66	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.560	25,63	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	50%	+	2.387	70,43	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-2.360	71,23	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-6.535	25,72	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-10.708	15,70	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-14.882	11,30	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-16.683	10,08	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
Trave 22b-23b	0%	+	16.738	10,04	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.936	11,26	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	25%	+	10.761	15,62	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.587	25,52	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	50%	+	2.412	69,70	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-2.336	71,96	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-6.510	25,82	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt}	+ / -	V _{Ed,Y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctgθ	
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		
Trave 23b-26b	75%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
		-	-10.685	15,73	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
		-	-14.861	11,31	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
	100%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
		-	-16.661	10,09	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
	0%	+	16.705	10,06	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	14.902	11,28	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
	25%	+	10.727	15,67	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	6.551	25,66	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
	50%	+	2.374	70,81	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
		-	-2.372	70,87	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
Trave 26b-27b	62,5%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
		-	-6.548	25,67	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
	75%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
		-	-10.724	15,68	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
		-	-14.900	11,28	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
	100%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
		-	-16.701	10,07	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
	0%	+	17.629	9,54	168.176	189.459	745	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.176	189.459	745	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	15.830	10,62	168.176	189.459	745	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.176	189.459	745	0	0	0	2,50	
	25%	+	11.656	14,43	168.176	189.459	745	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.176	189.459	745	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	7.483	22,47	168.176	189.459	745	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.176	189.459	745	0	0	0	2,50	
Fondazione	50%	+	3.311	50,79	168.176	189.459	745	0	0	0	2,50	
		-	-1.437	NS	168.176	189.459	745	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	-	-	168.176	189.459	745	0	0	0	2,50	
		-	-5.609	29,98	168.176	189.459	745	0	0	0	2,50	
	75%	+	-	-	168.176	189.459	745	0	0	0	2,50	
		-	-9.782	17,19	168.176	189.459	745	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	-	-	168.176	189.459	745	0	0	0	2,50	
		-	-13.954	12,05	168.176	189.459	745	0	0	0	2,50	
	100%	+	-	-	168.176	526.275	745	0	0	0	2,50	
		-	-15.755	10,67	168.176	526.275	745	0	0	0	2,50	
	Trave 18b-17b	Travata: Trave 17b-18b-11b-12b-13b-14b-15b-16b-10b (b)										
		0%	+	17.203	9,78	168.177	189.459	749	0	0	0	2,50
			-	-	-	168.177	189.459	749	0	0	0	2,50
		12,5%	+	15.422	10,91	168.177	189.459	749	0	0	0	2,50
			-	-	-	168.177	189.459	749	0	0	0	2,50
		25%	+	11.246	14,95	168.177	189.459	749	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.177	189.459	749	0	0	0	2,50	
37,5%		+	7.072	23,78	168.177	189.459	749	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.177	189.459	749	0	0	0	2,50	
50%		+	2.897	58,05	168.177	189.459	749	0	0	0	2,50	
		-	-1.850	90,91	168.177	189.459	749	0	0	0	2,50	
62,5%		+	-	-	168.177	189.459	749	0	0	0	2,50	
		-	-6.025	27,91	168.177	189.459	749	0	0	0	2,50	
75%		+	-	-	168.177	189.459	749	0	0	0	2,50	
		-	-10.200	16,49	168.177	189.459	749	0	0	0	2,50	
Trave 11b-18b		87,5%	+	-	-	168.177	189.459	749	0	0	0	2,50
		-	-14.375	11,70	168.177	189.459	749	0	0	0	2,50	
	100%	+	-	-	168.177	526.275	749	0	0	0	2,50	
		-	-16.175	10,40	168.177	526.275	749	0	0	0	2,50	
	0%	+	16.710	10,06	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	14.906	11,28	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
	25%	+	10.729	15,67	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	6.552	25,66	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
	50%	+	2.374	70,81	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
		-	-2.373	70,84	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
		-	-6.551	25,66	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
Trave 12b-11b	75%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
		-	-10.728	15,67	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
		-	-14.905	11,28	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
	100%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
		-	-16.695	10,07	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
	0%	+	16.706	10,06	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	14.903	11,28	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	
	25%	+	10.728	15,67	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lr} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{fd} [N]	Ctg _θ
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.550	25,67	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	50%	+	2.374	70,81	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-2.373	70,84	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-6.549	25,67	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-10.725	15,67	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-14.902	11,28	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-16.706	10,06	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	Trave 13b-12b	0%	+	16.713	10,06	168.108	189.459	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.907	11,28	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	25%	+	10.729	15,67	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.552	25,66	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	50%	+	2.373	70,84	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-2.375	70,78	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-6.553	25,65	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-10.731	15,67	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-14.910	11,27	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-16.715	10,06	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	Trave 14b-13b	0%	+	16.695	10,07	168.108	189.459	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.894	11,29	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	25%	+	10.721	15,68	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.546	25,68	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	50%	+	2.372	70,87	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-2.375	70,78	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-6.549	25,67	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-10.723	15,68	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-14.897	11,28	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-16.697	10,07	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	Trave 15b-14b	0%	+	16.698	10,07	168.108	189.459	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.896	11,29	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	25%	+	10.721	15,68	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.547	25,68	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	50%	+	2.373	70,84	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-2.375	70,78	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-6.550	25,67	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-10.725	15,67	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-14.900	11,28	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-16.701	10,07	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	Trave 16b-15b	0%	+	16.698	10,07	168.108	189.459	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.895	11,29	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	25%	+	10.720	15,68	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.544	25,69	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	50%	+	2.367	71,02	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-2.378	70,69	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-6.555	25,65	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-10.731	15,67	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-14.906	11,28	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,Y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg θ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	100%	+	-	-	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
		-	-16.708	10,06	168.108	189.459	0	0	0	0	2,50
Trave 10b-16b	0%	+	16.194	10,39	168.191	526.275	904	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.191	526.275	904	0	0	0	2,50
	12,5%	+	14.421	11,66	168.191	189.459	904	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.191	189.459	904	0	0	0	2,50
	25%	+	10.237	16,43	168.191	189.459	904	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.191	189.459	904	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.053	27,79	168.191	189.459	904	0	0	0	2,50
		-	-	-	168.191	189.459	904	0	0	0	2,50
	50%	+	1.867	90,09	168.191	189.459	904	0	0	0	2,50
		-	-2.879	58,42	168.191	189.459	904	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	168.191	189.459	904	0	0	0	2,50
		-	-7.063	23,81	168.191	189.459	904	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	168.191	189.459	904	0	0	0	2,50
		-	-11.247	14,95	168.191	189.459	904	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	168.191	189.459	904	0	0	0	2,50
		-	-15.431	10,90	168.191	189.459	904	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	168.191	189.459	904	0	0	0	2,50
		-	-17.242	9,75	168.191	189.459	904	0	0	0	2,50

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{Li}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{Li}), a partire dall'estremo iniziale.
- +/-** [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
- V_{Ed,Y}(+/-)** Valori massimo e minimo del taglio di progetto.
- CS^(+/-)** Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "V_{Ed,Y}(+)" e "V_{Ed,Y}(-)" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).
- V_{Rcd}** Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- V_{Rsd,s}** Resistenza a taglio trazione delle staffe.
- N_{Ed}** Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
- V_{Rsd,p}** Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
- V_{R1}** Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
- V_{fd}** Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
- Ctg θ** Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLU (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Li}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg θ	P _e	B _e	H _s	A _{sw}	A _{s,l}	R _f
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	
Fondazione								Travata: Trave					
								28b-29b-30b-31b-32b-33b-34b-35b-36b					
Trave 28b-29b	0%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
Trave 29b-30b	0%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
Trave 30b-31b	0%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
Trave 31b-32b	0%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
Trave 32b-33b	0%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
Trave 33b-34b	0%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
Trave 34b-35b	0%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
Trave 35b-36b	0%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
Fondazione								Travata: Trave					
								37b-38b-39b-40b-41b-42b-43b-44b-45b					
Trave 37b-38b	0%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	14.305	0	0	2,50	2.260	42.000	70	0,0000	0,00	NO

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N-m]	[N-m]					[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N-m]	[N-m]		
100%	RAR QPR	1,453 0,781	14,94 11,21	3.320 2.581	21.093 16.454	- -	10,28 14,35	SI SI	RAR	110,161	360,00	3.320	21.093	-	3,27	SI	
Trave: Trave 39b-40b FRC=0,03 cm																	
0%	RAR QPR	1,430 0,766	14,94 11,21	2.595 2.020	20.780 16.208	- -	10,45 14,64	SI SI	RAR	109,287	360,00	2.595	20.780	-	3,29	SI	
	RAR QPR	0,327 0,255	14,94 11,21	2.595 2.020	-2.771 -2.160	- -	45,70 43,97	SI SI	RAR	1,201	360,00	2.595	-2.771	-	NS	SI	
25%	RAR QPR	1,194 0,931	14,94 11,21	2.595 2.020	-10.549 -8.228	- -	12,51 12,03	SI SI	RAR	5,334	360,00	2.595	-10.549	-	67,49	SI	
	RAR QPR	0,236 0,236	11,21 11,21	2.020 2.020	-1.992 -	- -	47,44 -	SI -	RAR	1,087	360,00	2.595	-2.555	-	NS	SI	
50%	RAR QPR	1,460 0,781	14,94 11,21	2.595 2.020	21.210 16.543	- -	10,23 14,35	SI SI	RAR	111,678	360,00	2.595	21.210	-	3,22	SI	
Trave: Trave 40b-41b FRC=0,03 cm																	
0%	RAR QPR	1,440 0,767	14,94 11,21	1.818 1.419	20.929 16.324	- -	10,38 14,61	SI SI	RAR	111,053	360,00	1.818	20.929	-	3,24	SI	
	RAR QPR	0,312 0,244	14,94 11,21	1.818 1.419	-2.688 -2.096	- -	47,84 46,01	SI SI	RAR	1,238	360,00	1.818	-2.688	-	NS	SI	
25%	RAR QPR	1,185 0,924	14,94 11,21	1.818 1.419	-10.517 -8.204	- -	12,61 12,12	SI SI	RAR	5,398	360,00	1.818	-10.517	-	66,69	SI	
	RAR QPR	0,298 0,232	14,94 11,21	1.818 1.419	-2.558 -1.996	- -	50,16 48,21	SI SI	RAR	1,169	360,00	1.818	-2.558	-	NS	SI	
50%	RAR QPR	1,457 0,776	14,94 11,21	1.818 1.419	21.189 16.524	- -	10,26 14,44	SI SI	RAR	112,370	360,00	1.818	21.189	-	3,20	SI	
Trave: Trave 41b-42b FRC=0,03 cm																	
0%	RAR QPR	1,455 0,775	14,94 11,21	1.811 1.413	21.166 16.508	- -	10,27 14,45	SI SI	RAR	112,270	360,00	1.811	21.166	-	3,21	SI	
	RAR QPR	0,295 0,230	14,94 11,21	1.811 1.413	-2.535 -1.979	- -	50,61 48,63	SI SI	RAR	1,158	360,00	1.811	-2.535	-	NS	SI	
25%	RAR QPR	1,181 0,921	14,94 11,21	1.811 1.413	-10.481 -8.174	- -	12,65 12,17	SI SI	RAR	5,380	360,00	1.811	-10.481	-	66,92	SI	
	RAR QPR	0,311 0,242	14,94 11,21	1.811 1.413	-2.672 -2.084	- -	48,11 46,28	SI SI	RAR	1,231	360,00	1.811	-2.672	-	NS	SI	
50%	RAR QPR	1,436 0,765	14,94 11,21	1.811 1.413	20.892 16.296	- -	10,40 14,64	SI SI	RAR	110,788	360,00	1.811	20.892	-	3,25	SI	
Trave: Trave 42b-43b FRC=0,03 cm																	
0%	RAR QPR	1,459 0,780	14,94 11,21	2.597 2.022	21.192 16.529	- -	10,24 14,36	SI SI	RAR	111,532	360,00	2.597	21.192	-	3,23	SI	
	RAR QPR	0,303 0,236	14,94 11,21	2.597 2.022	-2.557 -1.994	- -	49,29 47,41	SI SI	RAR	1,087	360,00	2.597	-2.557	-	NS	SI	
25%	RAR QPR	1,194 0,931	14,94 11,21	2.597 2.022	-10.545 -8.224	- -	12,52 12,04	SI SI	RAR	5,331	360,00	2.597	-10.545	-	67,52	SI	
	RAR QPR	0,327 0,255	14,94 11,21	2.597 2.022	-2.770 -2.160	- -	45,70 43,97	SI SI	RAR	1,201	360,00	2.597	-2.770	-	NS	SI	
50%	RAR QPR	1,430 0,765	14,94 11,21	2.597 2.022	20.764 16.196	- -	10,45 14,65	SI SI	RAR	109,260	360,00	2.597	20.764	-	3,29	SI	
Trave: Trave 43b-44b FRC=0,03 cm																	
0%	RAR QPR	1,454 0,781	14,94 11,21	3.353 2.608	21.106 16.461	- -	10,28 14,34	SI SI	RAR	110,185	360,00	3.353	21.106	-	3,27	SI	
	RAR QPR	0,301 0,235	14,94 11,21	3.353 2.608	-2.490 -1.943	- -	49,65 47,74	SI SI	RAR	0,972	360,00	3.353	-2.490	-	NS	SI	
25%	RAR QPR	1,173 0,915	14,94 11,21	3.353 2.608	-10.316 -8.045	- -	12,73 12,25	SI SI	RAR	5,131	360,00	3.353	-10.316	-	70,16	SI	
	RAR QPR	0,288 0,225	14,94 11,21	3.353 2.608	-2.375 -1.851	- -	51,86 49,91	SI SI	RAR	0,911	360,00	3.353	-2.375	-	NS	SI	
50%	RAR QPR	1,470 0,790	14,94 11,21	3.353 2.608	21.337 16.644	- -	10,17 14,19	SI SI	RAR	111,436	360,00	3.353	21.337	-	3,23	SI	
Trave: Trave 44b-45b FRC=0,04 cm																	
0%	RAR QPR	1,524 0,822	14,94 11,21	4.194 3.254	22.113 17.248	- -	9,80 13,62	SI SI	RAR	114,647	360,00	4.194	22.113	-	3,14	SI	
	RAR QPR	0,391 0,305	14,94 11,21	4.194 3.254	-3.242 -2.531	- -	38,25 36,77	SI SI	RAR	1,284	360,00	4.194	-3.242	-	NS	SI	
25%	RAR QPR	1,462 1,140	14,94 11,21	4.194 3.254	-12.850 -10.028	- -	10,22 9,83	SI SI	RAR	6,389	360,00	4.194	-12.850	-	56,34	SI	
	RAR QPR	0,777 0,607	14,94 11,21	4.194 3.254	-6.710 -5.241	- -	19,22 18,46	SI SI	RAR	3,127	360,00	4.194	-6.710	-	NS	SI	
50%	RAR QPR	0,733 0,571	14,94 11,21	4.194 3.254	15.174 11.825	- -	20,39 19,63	SI SI	RAR	22,443	360,00	4.194	15.174	-	16,04	SI	
Fondazione Travata: Trave 46b-47b-48b-49b-50b-51b-52b-53b-54b																	
Trave: Trave 46b-47b FRC=0,04 cm																	
0%	RAR QPR	0,821 0,639	14,94 11,21	9.073 7.056	16.334 12.723	- -	18,21 17,53	SI SI	RAR	23,682	360,00	9.073	16.334	-	15,20	SI	
	RAR QPR	0,714 0,558	14,94 11,21	9.073 7.056	-5.842 -4.569	- -	20,91 20,07	SI SI	RAR	2,156	360,00	9.073	-5.842	-	NS	SI	
25%	RAR QPR	1,429 1,116	14,94 11,21	9.073 7.056	-12.256 -9.568	- -	10,45 10,04	SI SI	RAR	5,564	360,00	9.073	-12.256	-	64,70	SI	
	RAR QPR	0,388 0,303	14,94 11,21	9.073 7.056	-2.911 -2.274	- -	38,53 37,03	SI SI	RAR	0,599	360,00	9.073	-2.911	-	NS	SI	
50%	RAR QPR	1,535 0,852	14,94 11,21	9.073 7.056	22.194 17.313	- -	9,73 13,15	SI SI	RAR	109,541	360,00	9.073	22.194	-	3,29	SI	
Trave: Trave 47b-48b FRC=0,03 cm																	
0%	RAR QPR	1,459 0,790	14,94 11,21	4.434 3.459	21.169 16.511	- -	10,24 14,19	SI SI	RAR	109,274	360,00	4.434	21.169	-	3,29	SI	

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																
%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]		
25%	QPR	0,663	11,21	1.607	14.055	-	16,90	SI	RAR	2,317	360,00	1.888	-4.732	-	NS	SI
	RAR	0,541	14,94	1.888	-4.732	-	27,64	SI								
	QPR	0,426	11,21	1.607	-3.720	-	26,31	SI								
50%	RAR	1,318	14,94	1.888	-11.709	-	11,33	SI	RAR	6,024	360,00	1.888	-11.709	-	59,76	SI
	QPR	1,031	11,21	1.607	-9.146	-	10,87	SI								
75%	RAR	0,331	14,94	1.888	-2.856	-	45,07	SI	RAR	1,320	360,00	1.888	-2.856	-	NS	SI
	QPR	0,260	11,21	1.607	-2.228	-	43,18	SI								
100%	RAR	1,502	14,94	1.888	21.825	-	9,95	SI	RAR	115,838	360,00	1.888	21.825	-	3,11	SI
	QPR	0,801	11,21	1.607	17.039	-	13,98	SI								

LEGENDA:

%LLI	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d’inflessione (L _{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
Rinf.	Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
FRC	Spostamento massimo (freccia) dell’elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
Id_{Cmb}	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc}	Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.
σ_{cd,amm}	Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
N_{Ed}, M_{Ed,3}, M_{Ed,2}	Sollecitazioni di progetto.
σ_{at}	Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
σ_{td,amm}	Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
CS	Coefficiente di Sicurezza (= σ _{cd, amm} /σ _{cc} ; σ _{td, amm} /σ _{at}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
Verificato	[SI] = La verifica è soddisfatta (σ _{cc} ≤σ _{cd,amm} ; σ _{at} ≤σ _{td,amm}). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ _{cc} >σ _{cd,amm} ; σ _{at} >σ _{td,amm}).

Travi - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione														
%L _{LI}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o	
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]			
Fondazione								Travata: Trave 28b-29b-30b-31b-32b-33b-34b-35b-36b						
Trave: Trave 28b-29b				FRC=0,04 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	1.776	12.538	-	1,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.654	11.709	-	1,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	1.776	1.763	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.654	1.645	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25%	FRQ	1.776	-5.725	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.654	-5.350	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	1.776	-9.918	-	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.654	-9.267	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50%	FRQ	1.776	-10.824	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.654	-10.113	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
62,5%	FRQ	1.776	-8.437	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.654	-7.883	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
75%	FRQ	1.776	-2.761	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.654	-2.580	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	1.776	6.204	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.654	5.795	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100%	FRQ	1.776	18.460	-	2,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.654	17.244	-	1,91	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Trave: Trave 29b-30b				FRC=0,03 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	1.483	17.805	-	1,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.381	16.634	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	1.483	6.259	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.381	5.849	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25%	FRQ	1.483	-1.989	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.381	-1.858	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	1.483	-6.947	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.381	-6.490	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50%	FRQ	1.483	-8.611	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.381	-8.044	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
62,5%	FRQ	1.483	-6.984	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.381	-6.524	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
75%	FRQ	1.483	-2.060	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.381	-1.925	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	1.483	6.156	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.381	5.749	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100%	FRQ	1.483	17.664	-	1,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.381	16.498	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Trave: Trave 30b-31b				FRC=0,03 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	1.131	17.356	-	1,93	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.050	16.211	-	1,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	1.131	5.875	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.050	5.487	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25%	FRQ	1.131	-2.312	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.050	-2.162	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	1.131	-7.209	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.050	-6.736	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50%	FRQ	1.131	-8.811	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.050	-8.232	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
62,5%	FRQ	1.131	-7.123	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.050	-6.654	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
75%	FRQ	1.131	-2.142	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
87,5%	QPR	1.050	-2.000	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	1.131	6.132	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.050	5.728	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	1.131	17.696	-	1,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.050	16.532	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 31b-32b				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	842	17.503	-	1,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	776	16.348	-	1,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	842	5.986	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	776	5.592	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	842	-2.233	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	776	-2.085	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	842	-7.159	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	776	-6.686	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	842	-8.788	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	776	-8.208	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	842	-7.121	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	776	-6.650	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	842	-2.158	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	776	-2.014	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	842	6.101	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	776	5.702	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	842	17.653	-	1,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	776	16.493	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 32b-33b				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	822	17.626	-	1,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	757	16.468	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	822	6.096	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	757	5.698	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	822	-2.145	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	757	-2.001	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	822	-7.097	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	757	-6.628	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	822	-8.762	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	757	-8.184	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	822	-7.136	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	757	-6.666	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	822	-2.223	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	757	-2.076	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	822	5.978	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	757	5.585	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	822	17.469	-	1,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	757	16.317	-	1,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 33b-34b				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	1.069	17.675	-	1,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	993	16.511	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.069	6.119	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	993	5.716	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	1.069	-2.148	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	993	-2.007	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.069	-7.124	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	993	-6.655	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	1.069	-8.808	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	993	-8.228	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.069	-7.204	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	993	-6.730	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	1.069	-2.311	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	993	-2.160	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.069	5.875	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	993	5.486	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.069	17.350	-	1,93	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	993	16.205	-	1,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 34b-35b				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	1.385	17.664	-	1,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.288	16.498	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.385	6.163	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.288	5.755	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	1.385	-2.051	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.288	-1.918	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.385	-6.970	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.288	-6.511	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	1.385	-8.597	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.288	-8.030	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.385	-6.933	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.288	-6.476	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	1.385	-1.979	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.288	-1.848	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.385	6.269	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.288	5.858	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.385	17.808	-	1,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.288	16.637	-	1,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 35b-36b				FRC=0,04 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	1.680	18.510	-	2,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.564	17.292	-	1,92	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
12,5%	FRQ	1.680	6.243	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.564	5.832	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	1.680	-2.739	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.564	-2.559	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.680	-8.434	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.564	-7.879	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	1.680	-10.840	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.564	-10.127	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.680	-9.960	-	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.564	-9.307	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	1.680	-5.792	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.564	-5.413	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.680	1.661	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.564	1.549	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.680	12.402	-	1,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.564	11.581	-	1,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 37b-38b-39b-40b-41b-42b-43b-44b-45b					
Trave: Trave 37b-38b				FRC=0,04 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	3.427	12.722	-	1,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.185	11.878	-	1,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	3.427	1.922	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.185	1.790	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	3.427	-5.591	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.185	-5.226	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	3.427	-9.809	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.185	-9.167	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	3.427	-10.741	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.185	-10.037	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	3.427	-8.380	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.185	-7.831	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	3.427	-2.732	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.185	-2.554	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	3.427	6.209	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.185	5.801	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	3.427	18.437	-	2,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.185	17.224	-	1,90	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 38b-39b				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	2.770	17.840	-	1,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.581	16.668	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.770	6.286	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.581	5.874	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	2.770	-1.976	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.581	-1.845	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.770	-6.944	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.581	-6.486	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	2.770	-8.619	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.581	-8.052	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.770	-7.000	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.581	-6.539	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	2.770	-2.087	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.581	-1.952	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.770	6.120	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.581	5.714	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2.770	17.619	-	1,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.581	16.454	-	1,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 39b-40b				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	2.165	17.355	-	1,92	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.020	16.208	-	1,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.165	5.877	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.020	5.486	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	2.165	-2.310	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.020	-2.160	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.165	-7.205	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.020	-6.732	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	2.165	-8.808	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.020	-8.228	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.165	-7.117	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.020	-6.648	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	2.165	-2.134	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.020	-1.992	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.165	6.140	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.020	5.738	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2.165	17.706	-	1,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.020	16.543	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 40b-41b				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	1.540	17.479	-	1,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.419	16.324	-	1,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.540	5.971	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.419	5.576	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	1.540	-2.243	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.419	-2.096	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.540	-7.162	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.419	-6.689	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	1.540	-8.784	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
62,5%	QPR	1.419	-8.204	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	1.540	-7.110	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.419	-6.639	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	1.540	-2.140	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.419	-1.996	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.540	6.124	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.419	5.725	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.540	17.684	-	1,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.419	16.524	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 41b-42b				FRC=0,03 cm			AA= PCA						
0%	FRQ	1.534	17.666	-	1,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.413	16.508	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.534	6.127	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.413	5.728	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	1.534	-2.123	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.413	-1.979	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.534	-7.081	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.413	-6.611	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	1.534	-8.752	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.413	-8.174	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.534	-7.135	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.413	-6.664	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	1.534	-2.230	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.413	-2.084	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.534	5.965	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.413	5.570	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.534	17.448	-	1,93	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.413	16.296	-	1,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 42b-43b				FRC=0,03 cm			AA= PCA						
0%	FRQ	2.167	17.691	-	1,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.022	16.529	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.167	6.132	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.022	5.730	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	2.167	-2.136	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.022	-1.994	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.167	-7.115	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.022	-6.646	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	2.167	-8.803	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.022	-8.224	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.167	-7.203	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.022	-6.729	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	2.167	-2.310	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.022	-2.160	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.167	5.870	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.022	5.481	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2.167	17.342	-	1,92	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.022	16.196	-	1,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 43b-44b				FRC=0,03 cm			AA= PCA						
0%	FRQ	2.799	17.627	-	1,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.608	16.461	-	1,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.799	6.130	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.608	5.723	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	2.799	-2.077	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.608	-1.943	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.799	-6.990	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.608	-6.531	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	2.799	-8.612	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.608	-8.045	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.799	-6.944	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.608	-6.486	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	2.799	-1.983	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.608	-1.851	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.799	6.269	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.608	5.859	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2.799	17.814	-	1,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.608	16.644	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 44b-45b				FRC=0,04 cm			AA= PCA						
0%	FRQ	3.501	18.463	-	2,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.254	17.248	-	1,90	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	3.501	6.234	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.254	5.824	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	3.501	-2.708	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.254	-2.531	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	3.501	-8.364	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.254	-7.814	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	3.501	-10.732	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.254	-10.028	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	3.501	-9.813	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.254	-9.170	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	3.501	-5.606	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.254	-5.241	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	3.501	1.886	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.254	1.757	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	3.501	12.666	-	1,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	3.254	11.825	-	1,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 46b-47b-48b-49b-50b-51b-52b-53b-54b					
Trave: Trave 46b-47b				FRC=0,04 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	7.582	13.633	-	1,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.056	12.723	-	1,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	7.582	2.731	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.056	2.540	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	7.582	-4.882	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.056	-4.569	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	7.582	-9.204	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.056	-8.604	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	7.582	-10.238	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.056	-9.568	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	7.582	-7.980	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.056	-7.456	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	7.582	-2.434	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.056	-2.274	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	7.582	6.402	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.056	5.982	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	7.582	18.531	-	2,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.056	17.313	-	1,88	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 47b-48b				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	3.704	17.672	-	1,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.459	16.511	-	1,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	3.704	6.137	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.459	5.735	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	3.704	-2.101	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.459	-1.961	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	3.704	-7.048	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.459	-6.582	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	3.704	-8.701	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.459	-8.128	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	3.704	-7.058	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.459	-6.594	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	3.704	-2.124	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.459	-1.986	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	3.704	6.104	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.459	5.700	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	3.704	17.626	-	1,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.459	16.461	-	1,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 48b-49b				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	2.551	17.394	-	1,92	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.395	16.242	-	1,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.551	5.910	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.395	5.517	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	2.551	-2.280	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.395	-2.132	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.551	-7.179	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.395	-6.708	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	2.551	-8.784	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.395	-8.205	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.551	-7.100	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.395	-6.630	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	2.551	-2.120	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.395	-1.977	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.551	6.150	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.395	5.750	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2.551	17.713	-	1,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.395	16.553	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 49b-50b				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	1.530	17.445	-	1,93	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.404	16.289	-	1,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.530	5.942	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.404	5.546	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	1.530	-2.264	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.404	-2.118	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.530	-7.177	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.404	-6.706	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	1.530	-8.791	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.404	-8.212	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.530	-7.113	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.404	-6.642	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	1.530	-2.136	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.404	-1.991	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.530	6.135	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.404	5.737	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.530	17.701	-	1,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.404	16.543	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 50b-51b				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	1.516	17.676	-	1,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.391	16.519	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.516	6.133	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.391	5.734	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	1.516	-2.124	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

% _{LLI}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
37,5%	QPR	1.391	-1.981	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	1.516	-7.091	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.391	-6.621	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	1.516	-8.769	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.391	-8.191	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.516	-7.158	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.391	-6.688	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	1.516	-2.260	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.391	-2.113	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.516	5.930	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.391	5.534	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.516	17.404	-	1,93	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.391	16.251	-	1,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 51b-52b				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	2.575	17.704	-	1,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.418	16.544	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.575	6.148	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.418	5.748	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	2.575	-2.118	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.418	-1.975	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.575	-7.093	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.418	-6.623	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	2.575	-8.781	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.418	-8.201	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.575	-7.175	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.418	-6.703	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	2.575	-2.281	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.418	-2.133	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.575	5.904	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.418	5.511	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2.575	17.378	-	1,92	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.418	16.229	-	1,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 52b-53b				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	3.786	17.630	-	1,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.536	16.466	-	1,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	3.786	6.110	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.536	5.705	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	3.786	-2.119	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.536	-1.982	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	3.786	-7.055	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.536	-6.592	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	3.786	-8.701	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.536	-8.129	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	3.786	-7.057	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.536	-6.592	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	3.786	-2.119	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.536	-1.978	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	3.786	6.111	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.536	5.710	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	3.786	17.631	-	1,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.536	16.472	-	1,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 53b-54b				FRC=0,04 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	7.748	18.531	-	2,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.212	17.313	-	1,88	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	7.748	6.410	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.212	5.990	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	7.748	-2.421	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.212	-2.262	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	7.748	-7.968	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.212	-7.446	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	7.748	-10.228	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.212	-9.559	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	7.748	-9.199	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.212	-8.599	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	7.748	-4.882	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.212	-4.569	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	7.748	2.719	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.212	2.530	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	7.748	13.608	-	1,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.212	12.699	-	1,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 55b-56b-57b-58b-59b-60b-61b-62b-63b (b)					
Trave: Trave 55b-56b				FRC=0,04 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	6.886	15.964	-	1,73	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.513	14.887	-	1,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	6.886	4.714	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.513	4.383	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	6.886	-3.244	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.513	-3.047	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	6.886	-7.915	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.513	-7.406	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	6.886	-9.296	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.513	-8.691	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6.886	-7.388	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
75%	QPR	6.513	-6.903	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	6.886	-2.188	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.513	-2.043	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	6.886	6.300	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.513	5.891	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	6.886	18.079	-	1,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.513	16.898	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 56b-57b				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	2.615	17.327	-	1,91	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.450	16.182	-	1,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.615	5.850	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.450	5.462	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	2.615	-2.329	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.450	-2.178	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.615	-7.219	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.450	-6.744	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	2.615	-8.813	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.450	-8.234	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.615	-7.112	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.450	-6.643	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	2.615	-2.119	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.450	-1.978	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.615	6.170	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.450	5.765	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2.615	17.751	-	1,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.450	16.583	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 57b-58b				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	1.273	17.476	-	1,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.163	16.320	-	1,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.273	5.982	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.163	5.585	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	1.273	-2.218	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.163	-2.073	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.273	-7.127	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.163	-6.657	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	1.273	-8.743	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.163	-8.165	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.273	-7.068	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.163	-6.598	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	1.273	-2.099	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.163	-1.955	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.273	6.163	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.163	5.765	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.273	17.715	-	1,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.163	16.557	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 58b-59b				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	2.009	17.430	-	1,93	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.911	16.273	-	1,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.009	5.921	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.911	5.522	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	2.009	-2.292	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.911	-2.147	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.009	-7.211	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.911	-6.741	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	2.009	-8.834	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.911	-8.254	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.009	-7.160	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.911	-6.689	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	2.009	-2.191	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.911	-2.046	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.009	6.074	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.911	5.677	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2.009	17.634	-	1,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.911	16.476	-	1,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 59b-60b				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	1.996	17.604	-	1,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.899	16.448	-	1,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.996	6.067	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.899	5.670	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	1.996	-2.183	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.899	-2.038	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.996	-7.143	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.899	-6.673	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	1.996	-8.813	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.899	-8.235	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.996	-7.196	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.899	-6.726	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	1.996	-2.290	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.899	-2.145	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.996	5.905	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.899	5.508	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.996	17.389	-	1,92	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.899	16.234	-	1,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 60b-61b				FRC=0,03 cm				AA= PCA					

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
0%	FRQ	1.268	17.703	-	1,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.159	16.547	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.268	6.158	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.159	5.760	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	1.268	-2.098	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.159	-1.954	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.268	-7.063	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.159	-6.593	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	1.268	-8.739	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.159	-8.161	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.268	-7.124	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.159	-6.654	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	1.268	-2.219	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.159	-2.073	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.268	5.976	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.159	5.580	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.268	17.461	-	1,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.159	16.307	-	1,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 61b-62b		FRC=0,03 cm					AA= PCA						
0%	FRQ	2.590	17.746	-	1,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.427	16.579	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.590	6.169	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.427	5.764	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	2.590	-2.115	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.427	-1.975	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.590	-7.105	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.427	-6.637	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	2.590	-8.806	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.427	-8.226	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.590	-7.217	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.427	-6.743	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	2.590	-2.333	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.427	-2.181	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.590	5.840	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.427	5.454	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2.590	17.306	-	1,91	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.427	16.164	-	1,78	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 62b-63b		FRC=0,04 cm					AA= PCA						
0%	FRQ	6.806	18.066	-	1,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.441	16.886	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	6.806	6.298	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.441	5.888	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	6.806	-2.183	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.441	-2.038	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	6.806	-7.380	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.441	-6.896	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	6.806	-9.286	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.441	-8.682	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6.806	-7.906	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.441	-7.397	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	6.806	-3.239	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.441	-3.041	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	6.806	4.714	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.441	4.383	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	6.806	15.955	-	1,73	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.441	14.879	-	1,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione							Travata: Trave 19b-20b-24b-25b-21b-22b-23b-26b-27b						
Trave: Trave 19b-20b		FRC=0,04 cm					AA= PCA						
0%	FRQ	2.014	13.037	-	1,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.884	12.174	-	1,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.014	2.217	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.884	2.068	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	2.014	-5.314	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.884	-4.968	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.014	-9.555	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.884	-8.928	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	2.014	-10.504	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.884	-9.813	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.014	-8.163	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.884	-7.627	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	2.014	-2.531	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.884	-2.365	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.014	6.390	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.884	5.968	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2.014	18.603	-	2,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.884	17.378	-	1,92	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 20b-24b		FRC=0,03 cm					AA= PCA						
0%	FRQ	107	17.631	-	1,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	99	16.470	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	107	6.118	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	99	5.715	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	107	-2.103	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	99	-1.964	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	107	-7.031	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
50%	QPR	99	-6.567	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	107	-8.666	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	99	-8.095	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	107	-7.005	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	99	-6.544	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	107	-2.054	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	99	-1.919	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	107	6.190	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	99	5.783	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	107	17.730	-	1,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	99	16.561	-	1,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 24b-25b			FRC=0,03 cm					AA= PCA					
0%	FRQ	-287	17.394	-	1,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-271	16.247	-	1,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-287	5.904	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-271	5.515	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-287	-2.291	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-271	-2.141	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-287	-7.197	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-271	-6.724	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-287	-8.808	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-271	-8.228	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-287	-7.129	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-271	-6.659	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-287	-2.155	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-271	-2.013	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-287	6.110	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-271	5.708	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-287	17.666	-	1,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-271	16.503	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 25b-21b			FRC=0,03 cm					AA= PCA					
0%	FRQ	-398	17.525	-	1,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-377	16.371	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-398	6.002	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-377	5.607	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-398	-2.224	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-377	-2.078	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-398	-7.157	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-377	-6.685	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-398	-8.791	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-377	-8.212	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-398	-7.133	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-377	-6.662	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-398	-2.177	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-377	-2.032	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-398	6.074	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-377	5.675	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-398	17.622	-	1,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-377	16.462	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 21b-22b			FRC=0,03 cm					AA= PCA					
0%	FRQ	-431	17.580	-	1,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-408	16.424	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-431	6.060	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-408	5.662	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-431	-2.171	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-408	-2.027	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-431	-7.114	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-408	-6.644	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-431	-8.769	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-408	-8.190	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-431	-7.132	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-408	-6.662	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-431	-2.210	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-408	-2.064	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-431	6.002	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-408	5.606	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-431	17.502	-	1,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-408	16.349	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 22b-23b			FRC=0,03 cm					AA= PCA					
0%	FRQ	-381	17.638	-	1,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-360	16.476	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-381	6.092	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-360	5.691	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-381	-2.163	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-360	-2.020	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-381	-7.129	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-360	-6.659	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-381	-8.804	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-360	-8.225	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-381	-7.188	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-360	-6.715	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-381	-2.285	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-360	-2.134	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-381	5.910	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
100%	QPR	-360	5.520	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-381	17.395	-	1,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-360	16.248	-	1,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 23b-26b				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-150	17.692	-	1,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-142	16.525	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-150	6.171	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-142	5.764	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-150	-2.060	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-142	-1.925	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-150	-6.997	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-142	-6.536	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-150	-8.642	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-142	-8.073	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-150	-7.000	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-142	-6.539	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-150	-2.062	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-142	-1.926	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-150	6.166	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-142	5.760	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-150	17.686	-	1,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-142	16.523	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 26b-27b				FRC=0,04 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	1.496	18.685	-	2,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.398	17.456	-	1,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.496	6.445	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.398	6.021	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	1.496	-2.510	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.398	-2.345	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.496	-8.178	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.398	-7.640	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	1.496	-10.559	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.398	-9.865	-	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.496	-9.652	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.398	-9.018	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	1.496	-5.458	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.398	-5.101	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.496	2.022	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.398	1.884	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.496	12.790	-	1,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.398	11.943	-	1,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 17b-18b-11b-12b-13b-14b-15b-16b-10b (b)					
Trave: Trave 18b-17b				FRC=0,04 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	1.386	18.173	-	2,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.331	16.979	-	1,88	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.386	6.246	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.331	5.836	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	1.386	-2.387	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.331	-2.229	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.386	-7.734	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.331	-7.225	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	1.386	-9.788	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.331	-9.147	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.386	-8.553	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.331	-7.996	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	1.386	-4.029	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.331	-3.772	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.386	3.785	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.331	3.526	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.386	14.889	-	1,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.331	13.896	-	1,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 11b-18b				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-2.733	17.618	-	1,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.554	16.458	-	1,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-2.733	6.088	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.554	5.687	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-2.733	-2.146	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.554	-2.004	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-2.733	-7.087	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.554	-6.620	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-2.733	-8.735	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.554	-8.160	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-2.733	-7.089	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.554	-6.623	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-2.733	-2.148	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.554	-2.006	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-2.733	6.086	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.554	5.686	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-2.733	17.613	-	1,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.554	16.453	-	1,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 12b-11b				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-2.070	17.559	-	1,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.936	16.403	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
12,5%	FRQ	-2.070	6.035	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.936	5.638	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-2.070	-2.195	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.936	-2.050	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-2.070	-7.135	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.936	-6.665	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-2.070	-8.780	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.936	-8.202	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-2.070	-7.134	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.936	-6.664	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-2.070	-2.196	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.936	-2.051	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-2.070	6.035	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.936	5.637	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-2.070	17.558	-	1,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.936	16.402	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 13b-12b				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-1.667	17.575	-	1,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.559	16.418	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-1.667	6.041	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.559	5.643	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-1.667	-2.196	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.559	-2.052	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-1.667	-7.141	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.559	-6.671	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-1.667	-8.789	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.559	-8.210	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-1.667	-7.141	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.559	-6.671	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-1.667	-2.195	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.559	-2.051	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-1.667	6.043	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.559	5.646	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-1.667	17.579	-	1,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.559	16.421	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 14b-13b				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-1.675	17.538	-	1,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.566	16.383	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-1.675	6.029	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.566	5.632	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-1.675	-2.192	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.566	-2.048	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-1.675	-7.124	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.566	-6.654	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-1.675	-8.767	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.566	-8.190	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-1.675	-7.122	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.566	-6.653	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-1.675	-2.188	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.566	-2.044	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-1.675	6.035	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.566	5.638	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-1.675	17.545	-	1,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.566	16.389	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 15b-14b				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-2.079	17.537	-	1,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.945	16.382	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-2.079	6.023	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.945	5.626	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-2.079	-2.199	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.945	-2.055	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-2.079	-7.133	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.945	-6.663	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-2.079	-8.778	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.945	-8.199	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-2.079	-7.130	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.945	-6.661	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-2.079	-2.193	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.945	-2.049	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-2.079	6.033	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.945	5.636	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-2.079	17.550	-	1,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.945	16.394	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 16b-15b				FRC=0,03 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-2.741	17.585	-	1,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.562	16.426	-	1,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-2.741	6.069	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.562	5.669	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-2.741	-2.158	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.562	-2.016	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-2.741	-7.089	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.562	-6.623	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-2.741	-8.731	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.562	-8.156	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione														
%L _{LI}	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato	
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]			
62,5%	FRQ	-2.741	-7.082	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-2.562	-6.616	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
75%	FRQ	-2.741	-2.141	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-2.562	-2.001	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	-2.741	6.093	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-2.562	5.692	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100%	FRQ	-2.741	17.617	-	1,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-2.562	16.456	-	1,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Trave: Trave 10b-16b				FRC=0,04 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	1.678	15.060	-	1,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.607	14.055	-	1,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	1.678	3.892	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.607	3.625	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25%	FRQ	1.678	-3.973	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.607	-3.720	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	1.678	-8.531	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.607	-7.975	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50%	FRQ	1.678	-9.786	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.607	-9.146	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
62,5%	FRQ	1.678	-7.737	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.607	-7.230	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
75%	FRQ	1.678	-2.385	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.607	-2.228	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	1.678	6.273	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.607	5.863	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100%	FRQ	1.678	18.235	-	2,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	1.607	17.039	-	1,89	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	

LEGENDA:

Id _{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L _{LI}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
FRC	Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
AA	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Ordinarie (Poco aggressivo) - [MDA] = Aggressive (Moderatamente aggressivo) - [MLA] = Molto aggressive.
IdCmb	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N _{Ed} , M _{Ed,3} , M _{Ed,2}	Sollecitazioni di progetto.
σ _{ct,f}	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ _t la sezione è soggetta a fessurazione.
σ _t	N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
ε _{sm}	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.37) del § 4.1.2.2.4.1 del DM 2008].
A _e	Deformazione media nel calcestruzzo.
Δ _{sm}	Area efficace del calcestruzzo tes.
W _d	Distanza media tra le fessure.
W _{amm}	Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
CS	Valore ammissibile di apertura delle fessure.
Verificato	Coefficiente di Sicurezza (=W _d / W _{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W _d = 0).
	[SI] = W _d ≤ W _{amm} ; [NO] = W _d > W _{amm}

TRAVI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)

Travi (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio																
Id _{Tr}	%L _{LI}	L _{LI}	M _{Rd} (⁺)	M _{Rd} (⁻)	V _{Ed,E} (⁺)	V _{Ed,E} (⁻)	V _{Ed,G+Q}	V _{Ed,G}	γ _{Rd}	V _{Ed,GR} (⁺)	V _{Ed,GR} (⁻)	V _{Ed,EL} (⁺)	V _{Ed,EL} (⁻)	CS(⁺)	CS(⁻)	Not e
	[%]	[m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]			
Fondazione									Travata: Trave 28b-29b-30b-31b-32b-33b-34b-35b-36b							
Trave 28b-29b	0%	5,89	77.077	71.801	25.279	25.279	16.700	9.634	1,0	41.979	-15.645	0	0	2,67	7,17	GR
	100%		71.801	77.074	25.279	25.279	-16.680	-9.634		15.646	-41.959	0	0	7,17	2,67	
Trave 29b-30b	0%	5,89	77.021	71.801	25.258	25.259	16.696	9.638	1,0	41.954	-15.621	0	0	2,67	7,18	GR
	100%		71.801	77.025	25.258	25.259	-16.708	-9.638		15.620	-41.966	0	0	7,18	2,67	
Trave 30b-31b	0%	5,89	76.965	71.801	25.252	25.251	16.705	9.637	1,0	41.958	-15.614	0	0	2,67	7,18	GR
	100%		71.801	76.956	25.252	25.251	-16.706	-9.637		15.615	-41.957	0	0	7,18	2,67	
Trave 31b-32b	0%	5,89	76.920	71.801	25.232	25.229	16.714	9.642	1,0	41.946	-15.588	0	0	2,67	7,19	GR
	100%		71.801	76.904	25.232	25.229	-16.714	-9.642		15.590	-41.943	0	0	7,19	2,67	
Trave 32b-33b	0%	5,89	76.899	71.801	25.255	25.258	16.696	9.631	1,0	41.951	-15.627	0	0	2,67	7,17	GR
	100%		71.801	76.918	25.255	25.258	-16.696	-9.631		15.624	-41.954	0	0	7,17	2,67	
Trave 33b-34b	0%	5,89	76.946	71.801	25.258	25.259	16.700	9.633	1,0	41.957	-15.626	0	0	2,67	7,17	GR
	100%		71.801	76.953	25.258	25.259	-16.700	-9.633		15.625	-41.959	0	0	7,17	2,67	
Trave 34b-35b	0%	5,89	77.007	71.801	25.262	25.262	16.704	9.636	1,0	41.966	-15.626	0	0	2,67	7,17	GR
	100%		71.801	77.002	25.262	25.262	-16.703	-9.635		15.627	-41.965	0	0	7,17	2,67	
Trave 35b-36b	0%	5,89	77.056	71.801	25.288	25.289	16.692	9.629	1,0	41.980	-15.660	0	0	2,67	7,16	GR
	100%		71.801	77.060	25.288	25.289	-16.692	-9.629		15.659	-41.981	0	0	7,16	2,67	
Fondazione									Travata: Trave 37b-38b-39b-40b-41b-42b-43b-44b-45b							
Trave 37b-38b	0%	5,89	77.391	71.801	25.333	25.330	16.700	9.633	1,0	42.033	-15.697	0	0	2,67	7,15	GR
	100%		71.801	77.372	25.333	25.330	-16.680	-9.633		15.700	-42.010	0	0	7,14	2,67	
Trave 38b-39b	0%	5,89	77.254	71.801	25.297	25.298	16.698	9.638	1,0	41.995	-15.660	0	0	2,67	7,16	GR
	100%		71.801	77.261	25.297	25.298	-16.709	-9.639		15.658	-42.007	0	0	7,16	2,67	
Trave 39b-40b	0%	5,89	77.144	71.801	25.283	25.283	16.705	9.637	1,0	41.988	-15.646	0	0	2,67	7,17	GR
	100%		71.801	77.144	25.283	25.283	-16.706	-9.637		15.645	-41.989	0	0	7,17	2,67	
Trave 40b-41b	0%	5,89	77.060	71.801	25.256	25.250	16.714	9.642	1,0	41.970	-15.608	0	0	2,67	7,18	GR
	100%		71.801	77.025	25.256	25.250	-16.714	-9.642		15.614	-41.964	0	0	7,18	2,67	
Trave 41b-42b	0%	5,89	77.025	71.801	25.277	25.283	16.696	9.631	1,0	41.973	-15.652	0	0	2,67	7,16	GR
	100%		71.801	77.060	25.277	25.283	-16.696	-9.631		15.646	-41.979	0	0	7,16	2,67	

Travi (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio																
Id _{Tr}	%L _{LI}	L _{LI}	M _{Rd} (⁺)	M _{Rd} (⁻)	V _{Ed,E} (⁺)	V _{Ed,E} (⁻)	V _{Ed,G+Q}	V _{Ed,G}	γ _{Rd}	V _{Ed,GR} (⁺)	V _{Ed,GR} (⁻)	V _{Ed,EL} (⁺)	V _{Ed,EL} (⁻)	CS(⁺)	CS(⁻)	Not e
	[%]	[m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]			
V _{Ed,G+Q}	Taglio di calcolo dovuto ai carichi permanenti e permanenti non strutturali + l'aliquota degli accidentali.															
V _{Ed,G}	Taglio di calcolo dovuto ai carichi permanenti e permanenti non strutturali.															
γ _{Rd}	Coefficiente di sovrarresistenza.															
V _{Ed,GR}	Taglio di calcolo dovuto all'applicazione del criterio di Gerarchia delle resistenze, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.															
V _{Ed,EL}	Taglio di calcolo valutato attraverso un'analisi con spettro elastico con q=1.															
CS	Coefficiente di sicurezza, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma. ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100). Per ulteriori dettagli sulla verifica si rimanda alle tabelle relative alle Verifiche a Taglio.															
Note	GR = verifica eseguita con il taglio derivante dall'applicazione del criterio della Gerarchia delle Resistenze; SE = verifica eseguita con il taglio derivante da un'analisi con spettro elastico con q=1.															

PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)

REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN PIANTEA		
a)	la configurazione in pianta è compatta e approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali, in relazione alla distribuzione di masse e rigidezze;	SI
b)	il rapporto tra i lati di un rettangolo in cui l'edificio risulta inscritto è inferiore a 4;	SI
c)	nessuna dimensione di eventuali rientri o sporgenze supera il 25 % della dimensione totale della costruzione nella corrispondente direzione;	SI
d)	i solai possono essere considerati infinitamente rigidi nel loro piano rispetto agli elementi verticali e sufficientemente resistenti;	SI
La struttura è regolare in pianta.		
REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA		
e)	tutti i sistemi resistenti verticali dell'edificio (quali telai e pareti) si estendono per tutta l'altezza dell'edificio;	SI
f)	massa e rigidezza rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla cima dell'edificio; ... [omissis][da calcolo]	SI
g)	il rapporto tra resistenza effettiva e resistenza richiesta dal calcolo nelle strutture intelaiate progettate in Classe di Duttilità Bassa non è significativamente diverso per piani diversi; ... [omissis][da calcolo]	SI
h)	eventuali restringimenti della sezione orizzontale dell'edificio avvengono in modo graduale da un piano al successivo; ... [omissis]	SI
La struttura è regolare in altezza.		

Piani - Verifiche Regolarità											
IdPiano	Q _{Lv}	H _{Lv}	R _{dT_{mp}}	I _{rT_{mp}}	M _{SLU}	K _{SLU}		R _{eff}		R _{ric}	
						X	Y	X	Y	X	Y
	[m]	[m]			[N·s²/m]	[N/cm]	[N/cm]	[N]	[N]	[N]	[N]
Piano Terra	0,00	3,00	NO	NO	149.402	2.147.483.647	2.147.483.647	0	0	0	0

LEGENDA:

Id _{Piano}	Identificativo del livello o piano.
Q _{Lv}	Quota del livello o piano.
H _{Lv}	Altezza del livello o piano.
R _{dT_{mp}}	Per i piani con riduzione dei tamponamenti, sono state incrementate le azioni di calcolo per gli elementi verticali (pilastri e pareti) di un fattore 1,4: [SI] = Piano con riduzione dei tamponamenti - [NO] = Piano senza riduzione dei tamponamenti.
I _{rT_{mp}}	Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [SI] = Distribuzione tamponamenti irregolare fortemente - [NO] = Distribuzione tamponamenti regolare.
M _{SLU}	Massa eccitabile della struttura allo S.L. Ultimo, nelle direzioni X, Y, Z.
K _{SLU}	Valori delle Rigidezze di Piano, valutate allo SLU, riferite agli assi X ed Y del riferimento globale.
R _{eff}	Valori delle Resistenze Effettive di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
R _{ric}	Valori delle Resistenze Richieste di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
(*)	Vedi tabelle "Livelli o Piani" o "Solai e Balconi".

PIANI - EFFETTI DEL SECONDO ORDINE (Elevazione)

Piani - Effetti del secondo ordine										
IdPiano	Q _{Lv}	H _{Lv}	δ _{d,X}	δ _{d,Y}	P _{θ,X}	P _{θ,Y}	T _{θ,X}	T _{θ,Y}	Θ _X	Θ _Y
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[N]	[N]	[N]	[N]	[rad]	[rad]
Piano Terra	0,00	3,00	0,0000	0,0000	2.996.844	2.996.844	911.728	920.279	0 E+00	0 E+00

LEGENDA:

Id _{Piano}	Identificativo del livello o piano.
H _{Lv}	Altezza del livello o piano.
δ _{d,X} , δ _{d,Y}	Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.
P _{θ,X} , P _{θ,Z}	Valori del carico verticale del piano utilizzato per il calcolo di "θ".
T _{θ,X} , T _{θ,Y}	Valori del tagliante di piano utilizzati per il calcolo di "θ".
Θ _X , Θ _Y	Coefficienti "θ" del piano.
Nota	Le forze sismiche orizzontali agenti sui piani caratterizzati da valori di θ compresi tra 0,1 e 0,2, sono state incrementate del fattore "1/(1-θ)", per portare in conto gli effetti del secondo ordine.

PIANI - VERIFICHE ALLO SLO (Elevazione)

Piani - Verifiche allo SLO									
IdPiano	Q _{Lv}	H _{Lv}	δ _{amm,SLO}	δ _{d,SLO}		Δδ _{SLO}		C _{ig T_{mp}}	Note
				X	Y	X	Y		
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		
Piano Terra	0,00	3,00	1,0000	0,0000	0,0000	1,0000	1,0000	R	Verificato

LEGENDA:

Id _{Piano}	Identificativo del livello o piano.
Q _{Lv}	Quota del livello o piano.
H _{Lv}	Altezza del livello o piano.
δ _{amm,SLO}	Spostamento Differenziale ammissibile per SLO.
δ _{d,SLO}	Spostamento Differenziale di progetto allo SLO.
Δδ _{SLO}	Differenza fra spostamento limite e quello di calcolo nelle direzioni X e Y.
C _{ig T_{mp}}	Tipo di collegamento delle tamponature alla struttura: [R] = Rigido - [E] = Elastico - [RF] = Rigidamente fragili - [RD] = Rigidamente Duttili.

PIANI - VERIFICHE AGLI SPOSTAMENTI

									Piani - Verifiche
Id Piano	Q _{Lv}	H _{Lv}	δ _{d,X}	δ _{d,Y}	C _{lg Tmp}	δ _{lim}	δ _{lim} - δ _{d,X}	δ _{lim} - δ _{d,Y}	Note
	[m]	[m]	[cm]	[cm]		[cm]	[cm]	[cm]	
Piano Terra	0,00	3,00	0,0000	0,0000	R	1,5000	1,5000	1,5000	Verificato

LEGENDA:

- Id_{piano}**
Identificativo del livello o piano.
- Q_{Lv}**
Quota del livello o piano.
- H_{Lv}**
Altezza del livello o piano.
- C_{lg Tmp}**
Tipo di collegamento delle tamponature alla struttura: [R] = Rigido - [E] = Elastico - [RF] = Rigidamente fragili - [RD] = Rigidamente Duttili.
- δ_{lim}**
Valore limite dello spostamento differenziale indicato dalla normativa.
- δ_{d,X}, δ_{d,Y}**
Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.

SOLAI (CA)- VERIFICHE ALLO SLU (Elevazione)

								Solai (CA)- Verifiche allo SLU
Id _{Cmp}	%L _{LI}	M _{Ed,X,s}	M _{Ed,X,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	CS _i	
	[%]	[N-m]	[N-m]	[cm²]	[cm²]			
Fondazione				Sezione: Solai 0.1				
Travetto 2-1	0%	1.223	625	0,79	1,01	5,88	20,16	
	12,5%	-	1.356	0,79	1,01	-	9,29	
	25%	-	1.878	0,00	1,01	-	4,55	
	50%	-	2.194	0,00	1,01	-	3,89	
	62,5%	-	2.303	0,00	1,01	-	3,71	
	75%	-	2.283	0,00	1,01	-	3,74	
	87,5%	-	2.085	0,00	1,01	-	4,10	
	100%	-	1.680	0,79	1,01	-	7,50	
	100%	1.223	1.070	0,79	1,01	5,88	11,78	

LEGENDA:

- %L_{LI}**
Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d’inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
- M_{Ed,X,s}**
Momento di progetto intorno ad X che tende le fibre superiori.
- M_{Ed,X,i}**
Momento di progetto intorno ad X che tende le fibre inferiori.
- CS_s**
Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS>= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
- CS_i**
Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre inferiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
- A_{s,s}, A_{s,i}**
Armatura a flessione superiore e inferiore.

SOLAI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO ALLO SLU (Elevazione)

																	Solai (CA) - Verifiche a taglio allo SLU
Id _{Cmp}	%L _{LI}	V _{Ed,Y(+)}	V _{Ed,Y(-)}	CS ⁽⁺⁾	CS ⁽⁻⁾	V _{Rd(+)}	V _{Rd(-)}	V _{Rsd,s(+)}	V _{Rsd,s(-)}	N _{Ed(+)}	N _{Ed(-)}	V _{Rsd,p(+)}	V _{Rsd,p(-)}	A _{s(+)}	A _{s(-)}	A _{sw,p(+)}	A _{sw,p(-)}
	[%]	[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	[cm²/cm]
Fondazione				Sezione: Solai 0.1													
Travetto 2-1	0%	5.093	-	10,67	-	54338	54338	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	3.905	-	3,60	-	14061	14061	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	2.717	-	4,27	-	11599	11599	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	1.528	-	7,59	-	11599	11599	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	62,5%	342	-	33,92	-	11599	11599	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	-847	-	13,69	11599	11599	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	-	-2.034	-	5,70	11599	11599	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-3.223	-	4,36	14061	14061	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-4.411	-	12,32	54338	54338	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

LEGENDA:

- Id_{Cmp}**
Identificativo della campata.
- %L_{LI}**
Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d’inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
- V_{Ed,Y(+/-)}**
Valori massimo e minimo del taglio di progetto.
- CS^(+/-)**
Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "V_{Ed,Y(+)}" e "V_{Ed,Y(-)}" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).
- V_{Rd(+)}, V_{Rd(-)}**
Valori massimo e minimo del taglio ultimo, per conglomerato compresso.
- V_{Rsd,s(+)}, V_{Rsd,s(-)}**
Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuto alle staffe, relativi alle sollecitazioni "V_{Ed,Y(+)}" e "V_{Ed,Y(-)}".
- N_{Ed(+/-)}**
Sforzo Normale medio nella Sezione di Verifica.
- V_{Rsd,p(+)}, V_{Rsd,p(-)}**
Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuti ai ferri piegati, relativi alle sollecitazioni "V_{Ed,Y(+)}" e "V_{Ed,Y(-)}".
- A_{s(+)}, A_{s(-)}**
Aree di ferro per il taglio in un centimetro, relativi alle sollecitazioni "V_{Ed,Y(+)}" e "V_{Ed,Y(-)}".
- A_{sw,p(+)}, A_{sw,p(-)}**
Aree dei ferri piegati.

Solai - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

			Solai - verifiche delle tensioni di esercizio	
%LLI	Compressione calcestruzzo		Trazione acciaio	
T _{pmf}	Compressione calcestruzzo rinforzo		Trazione acciaio/FRP rinforzo	

	IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]		
Fondazione									Sezione: Solai 0.1							
Campata : Travetto 2-1				FRC=0,00 cm												
0%	RAR	0,097	14,94	-	-286	-	NS	SI	RAR	2,378	360,00	-	-286	-	NS	SI
	QPR	0,097	11,21	-	-286	-	NS	SI								
25%	RAR	0,435	14,94	-	-1.237	-	34,32	SI	RAR	10,352	360,00	-	-1.237	-	34,78	SI
	QPR	0,435	11,21	-	-1.237	-	25,74	SI								
62,5%	RAR	0,567	14,94	-	-1.610	-	26,37	SI	RAR	13,474	360,00	-	-1.610	-	26,72	SI
	QPR	0,567	11,21	-	-1.610	-	19,78	SI								
87,5%	RAR	0,494	14,94	-	-1.403	-	30,26	SI	RAR	11,741	360,00	-	-1.403	-	30,66	SI
	QPR	0,494	11,21	-	-1.403	-	22,70	SI								
100%	RAR	0,209	14,94	-	-619	-	71,48	SI	RAR	5,146	360,00	-	-619	-	69,96	SI
	QPR	0,209	11,21	-	-619	-	53,61	SI								

LEGENDA:

- %L_{LI}

Rinf.

FRC

IdCmb

σ_{cc}

σ_{cd,amm}

N_{Ed}, M_{Ed,3}, M_{Ed,2}

σ_{at}

σ_{td,amm}

CS

Verificato
- Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d’inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.

Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.

Spostamento massimo (freccia) dell’elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).

Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.

Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.

Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.

Sollecitazioni di progetto.

Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.

Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.

Coefficiente di Sicurezza (= σ_{cd, amm}/σ_{cc} ; σ_{td, amm}/σ_{at}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).

[SI] = La verifica è soddisfatta (σ_{cc}≤σ_{cd,amm} ; σ_{at}≤σ_{td,amm}). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ_{cc}>σ_{cd,amm} ; σ_{at}>σ_{td,amm}).

Solai - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Solai - verifica allo stato limite di fessurazione														
%L _{LI}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o	
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]			
Fondazione								Sezione: Solai 0.1						
Campata Travetto 2-1				FRC=0,00 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	-	-286	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	-286	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	-	-833	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	-833	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25%	FRQ	-	-1.237	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	-1.237	-	0,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50%	FRQ	-	-1.495	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	-1.495	-	0,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
62,5%	FRQ	-	-1.610	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	-1.610	-	1,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
75%	FRQ	-	-1.578	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	-1.578	-	1,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	-	-1.403	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	-1.403	-	0,90	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100%	FRQ	-	-1.083	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	-1.083	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100%	FRQ	-	-619	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	-619	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	

LEGENDA:

- Id_{Tr}

%L_{LI}

FRC

AA
- Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.

Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d’inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.

Spostamento massimo (freccia) dell’elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).

Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Ordinarie (Poco aggressivo) - [MDA] = Aggressive (Moderatamente aggressivo) - [MLA] = Molto aggressive.
- IdCmb

N_{Ed}, M_{Ed,3}, M_{Ed,2}

σ_{ct,f}
- Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.

Sollecitazioni di progetto.

Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell’ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_{ct} la sezione è soggetta a fessurazione.

N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.

Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.37) del § 4.1.2.2.4.1 del DM 2008].

Deformazione media nel calcestruzzo.

Area efficace del calcestruzzo teso.

Distanza media tra le fessure.

Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.

Valore ammissibile di apertura delle fessure.

Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).

[SI] = W_d ≤ W_{amm} ; [NO] = W_d > W_{amm}

TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{LI}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
Fondazione												
Travata: Trave 55b-56b-57b-58b-59b-60b-61b-62b-63b (a)												
Trave 55b-56b	0%	-	-	-5.645	15.220	4,93	4,93	-	VNR	6,79	0,07	NO
	12,5%	-	-	-5.645	7.728	4,93	4,93	-	VNR	13,37	0,07	NO
	25%	-	-	-5.033	3.242	4,93	4,93	-	VNR	31,92	0,07	NO
	37,5%	-4.988	1.071	-3.075	2.308	4,93	4,93	96,62	0,07	45,05	0,07	NO
	50%	-4.988	2.562	-3.075	1.657	4,93	4,93	40,39	0,07	62,75	0,07	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Lt}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	62,5%	-5.645	2.739	-2.418	1.070	4,93	4,93	37,72	0,07	97,34	0,07	NO
	75%	-5.645	1.326	-2.418	351	4,93	4,93	77,91	0,07	NS	0,07	NO
	87,5%	-2.418	858	-5.645	2.351	4,93	4,93	NS	0,07	43,94	0,07	NO
	100%	-2.418	1.870	-5.645	9.444	4,93	4,93	55,70	0,07	10,94	0,07	NO
Trave 56b-57b	0%	906	2.216	2.898	7.777	4,93	4,93	47,40	0,07	13,57	0,07	NO
	12,5%	1.163	1.051	2.641	1.542	4,93	4,93	100,00	0,07	68,41	0,07	NO
	25%	2.898	1.626	906	256	4,93	4,93	64,92	0,07	NS	0,07	NO
	37,5%	2.898	2.984	906	866	4,93	4,93	35,37	0,07	NS	0,07	NO
	50%	2.898	3.311	906	1.052	4,93	4,93	31,88	0,07	99,84	0,07	NO
	62,5%	2.898	2.827	906	926	4,93	4,93	37,34	0,07	NS	0,07	NO
	75%	2.898	1.190	906	408	4,93	4,93	88,70	0,07	NS	0,07	NO
	87,5%	906	717	2.898	2.435	4,93	4,93	NS	0,07	43,35	0,07	NO
	100%	906	1.682	2.898	9.391	4,93	4,93	62,44	0,07	11,24	0,07	NO
Trave 57b-58b	0%	1.668	1.767	4.363	8.833	4,93	4,93	59,55	0,07	11,99	0,07	NO
	12,5%	1.668	864	4.363	2.051	4,93	4,93	NS	0,07	51,65	0,07	NO
	25%	4.363	1.472	1.668	165	4,93	4,93	71,97	0,07	NS	0,07	NO
	37,5%	4.363	3.082	1.668	522	4,93	4,93	34,37	0,07	NS	0,07	NO
	50%	4.363	3.563	1.668	456	4,93	4,93	29,73	0,07	NS	0,07	NO
	62,5%	4.363	3.168	1.668	135	4,93	4,93	33,44	0,07	NS	0,07	NO
	75%	4.555	1.591	-	-	4,93	4,93	66,62	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	1.668	904	4.363	2.246	4,93	4,93	NS	0,07	47,17	0,07	NO
	100%	1.668	334	4.363	9.655	4,93	4,93	NS	0,07	10,97	0,07	NO
Trave 58b-59b	0%	1.230	4.719	4.151	7.978	4,93	4,93	22,27	0,07	13,27	0,07	NO
	12,5%	1.619	2.863	3.762	1.618	4,93	4,93	36,75	0,07	65,38	0,07	NO
	25%	3.762	1.168	1.619	990	4,93	4,93	90,56	0,07	NS	0,07	NO
	37,5%	3.762	2.208	1.619	3.608	4,93	4,93	47,91	0,07	29,16	0,07	NO
	50%	3.762	2.516	1.619	4.201	4,93	4,93	42,04	0,07	25,05	0,07	NO
	62,5%	3.762	2.294	1.619	3.200	4,93	4,93	46,11	0,07	32,88	0,07	NO
	75%	4.151	1.308	1.230	426	4,93	4,93	80,95	0,07	NS	0,07	NO
	87,5%	1.619	3.101	3.762	1.623	4,93	4,93	33,93	0,07	65,17	0,07	NO
	100%	1.230	3.775	4.151	8.406	4,93	4,93	27,84	0,07	12,60	0,07	NO
Trave 59b-60b	0%	1.220	3.785	4.134	8.381	4,93	4,93	27,77	0,07	12,63	0,07	NO
	12,5%	1.607	3.107	3.747	1.608	4,93	4,93	33,86	0,07	65,78	0,07	NO
	25%	4.134	1.316	1.220	425	4,93	4,93	80,45	0,07	NS	0,07	NO
	37,5%	3.747	2.301	1.607	3.199	4,93	4,93	45,97	0,07	32,89	0,07	NO
	50%	3.747	2.520	1.607	4.208	4,93	4,93	41,97	0,07	25,00	0,07	NO
	62,5%	3.747	2.209	1.607	3.613	4,93	4,93	47,88	0,07	29,12	0,07	NO
	75%	3.747	1.170	1.607	980	4,93	4,93	90,40	0,07	NS	0,07	NO
	87,5%	1.607	2.867	3.747	1.625	4,93	4,93	36,70	0,07	65,09	0,07	NO
	100%	1.220	4.721	4.134	7.991	4,93	4,93	22,26	0,07	13,25	0,07	NO
Trave 60b-61b	0%	1.635	298	4.288	9.672	4,93	4,93	NS	0,07	10,95	0,07	NO
	12,5%	1.635	889	4.288	2.255	4,93	4,93	NS	0,07	46,97	0,07	NO
	25%	4.479	1.585	-	-	4,93	4,93	66,86	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	4.288	3.174	1.635	133	4,93	4,93	33,37	0,07	NS	0,07	NO
	50%	4.288	3.572	1.635	450	4,93	4,93	29,65	0,07	NS	0,07	NO
	62,5%	4.288	3.096	1.635	517	4,93	4,93	34,21	0,07	NS	0,07	NO
	75%	4.288	1.484	1.635	162	4,93	4,93	71,37	0,07	NS	0,07	NO
	87,5%	1.635	867	4.288	2.043	4,93	4,93	NS	0,07	51,84	0,07	NO
	100%	1.635	1.756	4.288	8.842	4,93	4,93	59,92	0,07	11,98	0,07	NO
Trave 61b-62b	0%	841	1.697	2.757	9.438	4,93	4,93	61,88	0,07	11,18	0,07	NO
	12,5%	841	738	2.757	2.444	4,93	4,93	NS	0,07	43,17	0,07	NO
	25%	2.757	1.204	841	404	4,93	4,93	87,64	0,07	NS	0,07	NO
	37,5%	2.757	2.858	841	924	4,93	4,93	36,92	0,07	NS	0,07	NO
	50%	2.757	3.342	841	1.061	4,93	4,93	31,57	0,07	98,97	0,07	NO
	62,5%	2.757	3.017	841	874	4,93	4,93	34,97	0,07	NS	0,07	NO
	75%	2.757	1.640	841	266	4,93	4,93	64,34	0,07	NS	0,07	NO
	87,5%	1.079	1.048	2.519	1.564	4,93	4,93	NS	0,07	67,42	0,07	NO
	100%	841	2.203	2.757	7.880	4,93	4,93	47,67	0,07	13,39	0,07	NO
Trave 62b-63b	0%	-2.503	1.913	-5.803	9.571	4,93	4,93	54,43	0,07	10,79	0,07	NO
	12,5%	-2.503	895	-5.803	2.380	4,93	4,93	NS	0,07	43,39	0,07	NO
	25%	-5.803	1.347	-2.503	341	4,93	4,93	76,66	0,07	NS	0,07	NO
	37,5%	-5.803	2.790	-2.503	1.075	4,93	4,93	37,01	0,07	96,87	0,07	NO
	50%	-5.122	2.630	-3.184	1.655	4,93	4,93	39,33	0,07	62,81	0,07	NO
	62,5%	-5.122	1.140	-3.184	2.308	4,93	4,93	90,74	0,07	45,04	0,07	NO
	75%	-	-	-5.181	3.222	4,93	4,93	-	VNR	32,10	0,07	NO
	87,5%	-	-	-5.803	7.766	4,93	4,93	-	VNR	13,30	0,07	NO
	100%	-	-	-5.803	15.445	4,93	4,93	-	VNR	6,69	0,07	NO
Fondazione						Travata: Trave 17b-18b-11b-12b-13b-14b-15b-16b-10b (a)						
Trave 17b-18b	0%	-	-	-26.051	14.612	4,93	4,93	-	VNR	6,70	0,07	NO
	12,5%	-	-	-26.051	8.025	4,93	4,93	-	VNR	12,20	0,07	NO
	25%	-	-	-26.575	3.153	4,93	4,93	-	VNR	31,02	0,07	NO
	37,5%	-23.482	798	-11.656	556	4,93	4,93	NS	0,07	NS	0,07	NO
	50%	-26.051	2.868	-	-	4,93	4,93	34,15	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-26.051	3.468	-	-	4,93	4,93	28,24	0,07	-	VNR	NO
	75%	-26.051	2.127	-	-	4,93	4,93	46,05	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	-26.051	2.183	4,93	4,93	-	VNR	44,86	0,07	NO
	100%	-	-	-26.051	10.987	4,93	4,93	-	VNR	8,91	0,07	NO
Trave 18b-11b	0%	-	-	-10.435	14.381	4,93	4,93	-	VNR	7,10	0,07	NO
	12,5%	-	-	-10.435	4.040	4,93	4,93	-	VNR	25,26	0,07	NO
	25%	-10.435	1.621	-	-	4,93	4,93	62,95	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	-10.435	4.220	-	-	4,93	4,93	24,18	0,07	-	VNR	NO
	50%	-10.435	4.981	-	-	4,93	4,93	20,49	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-10.435	4.405	-	-	4,93	4,93	23,17	0,07	-	VNR	NO
	75%	-10.435	2.131	-	-	4,93	4,93	47,89	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	-10.435	2.953	4,93	4,93	-	VNR	34,56	0,07	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	100%	-	-	-10.435	12.454	4,93	4,93	-	VNR	8,19	0,07	NO
Trave 11b-12b	0%	-	-	-6.858	13.324	4,93	4,93	-	VNR	7,73	0,07	NO
	12,5%	-	-	-6.858	3.492	4,93	4,93	-	VNR	29,49	0,07	NO
	25%	-6.858	1.824	-	-	4,93	4,93	56,46	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	-6.858	4.238	-	-	4,93	4,93	24,30	0,07	-	VNR	NO
	50%	-6.858	4.915	-	-	4,93	4,93	20,95	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-6.858	4.304	-	-	4,93	4,93	23,93	0,07	-	VNR	NO
	75%	-6.858	1.996	-	-	4,93	4,93	51,60	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	-6.858	3.144	4,93	4,93	-	VNR	32,76	0,07	NO
	100%	-	-	-6.858	12.727	4,93	4,93	-	VNR	8,09	0,07	NO
Trave 12b-13b	0%	-	-	-5.487	13.092	4,93	4,93	-	VNR	7,89	0,07	NO
	12,5%	-	-	-5.487	3.354	4,93	4,93	-	VNR	30,81	0,07	NO
	25%	-5.487	1.891	-	-	4,93	4,93	54,65	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	-5.487	4.254	-	-	4,93	4,93	24,29	0,07	-	VNR	NO
	50%	-5.487	4.904	-	-	4,93	4,93	21,07	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-5.487	4.267	-	-	4,93	4,93	24,22	0,07	-	VNR	NO
	75%	-5.487	1.930	-	-	4,93	4,93	53,55	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	-5.487	3.250	4,93	4,93	-	VNR	31,80	0,07	NO
	100%	-	-	-5.487	12.882	4,93	4,93	-	VNR	8,02	0,07	NO
Trave 13b-14b	0%	-	-	-5.423	12.880	4,93	4,93	-	VNR	8,03	0,07	NO
	12,5%	-	-	-5.423	3.245	4,93	4,93	-	VNR	31,85	0,07	NO
	25%	-5.423	1.937	-	-	4,93	4,93	53,36	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	-5.423	4.278	-	-	4,93	4,93	24,16	0,07	-	VNR	NO
	50%	-5.423	4.912	-	-	4,93	4,93	21,04	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-5.423	4.259	-	-	4,93	4,93	24,27	0,07	-	VNR	NO
	75%	-5.423	1.884	-	-	4,93	4,93	54,86	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	-5.423	3.365	4,93	4,93	-	VNR	30,72	0,07	NO
	100%	-	-	-5.423	13.092	4,93	4,93	-	VNR	7,90	0,07	NO
Trave 14b-15b	0%	-	-	-6.863	12.764	4,93	4,93	-	VNR	8,07	0,07	NO
	12,5%	-	-	-6.863	3.167	4,93	4,93	-	VNR	32,52	0,07	NO
	25%	-6.863	1.985	-	-	4,93	4,93	51,88	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	-6.863	4.299	-	-	4,93	4,93	23,96	0,07	-	VNR	NO
	50%	-6.863	4.917	-	-	4,93	4,93	20,94	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-6.863	4.238	-	-	4,93	4,93	24,30	0,07	-	VNR	NO
	75%	-6.863	1.821	-	-	4,93	4,93	56,55	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	-6.863	3.500	4,93	4,93	-	VNR	29,42	0,07	NO
	100%	-	-	-6.863	13.326	4,93	4,93	-	VNR	7,73	0,07	NO
Trave 15b-16b	0%	-	-	-10.388	12.533	4,93	4,93	-	VNR	8,14	0,07	NO
	12,5%	-	-	-10.388	2.998	4,93	4,93	-	VNR	34,04	0,07	NO
	25%	-10.388	2.107	-	-	4,93	4,93	48,44	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	-10.388	4.404	-	-	4,93	4,93	23,17	0,07	-	VNR	NO
	50%	-10.388	4.991	-	-	4,93	4,93	20,45	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-10.388	4.234	-	-	4,93	4,93	24,11	0,07	-	VNR	NO
	75%	-10.388	1.625	-	-	4,93	4,93	62,81	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	-10.388	4.056	4,93	4,93	-	VNR	25,16	0,07	NO
	100%	-	-	-10.388	14.427	4,93	4,93	-	VNR	7,07	0,07	NO
Trave 16b-10b	0%	-	-	-26.415	11.035	4,93	4,93	-	VNR	8,87	0,07	NO
	12,5%	-	-	-26.415	2.175	4,93	4,93	-	VNR	44,99	0,07	NO
	25%	-26.415	2.181	-	-	4,93	4,93	44,86	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	-26.415	3.552	-	-	4,93	4,93	27,55	0,07	-	VNR	NO
	50%	-26.415	2.963	-	-	4,93	4,93	33,02	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-23.801	852	-11.846	523	4,93	4,93	NS	0,07	NS	0,07	NO
	75%	-	-	-26.933	3.230	4,93	4,93	-	VNR	30,25	0,07	NO
	87,5%	-	-	-26.415	8.370	4,93	4,93	-	VNR	11,69	0,07	NO
	100%	-	-	-26.415	15.459	4,93	4,93	-	VNR	6,33	0,07	NO
Fondazione						Travata: Trave 1b-2b-3b-4b-5b-6b-7b-8b-9b						
Trave 1b-2b	0%	2.757	376	1.416	182	2,26	2,26	NS	0,09	NS	0,09	NO
	12,5%	-	-	3.084	1.525	2,26	2,26	-	VNR	25,42	0,09	NO
	25%	-	-	3.084	1.576	2,26	2,26	-	VNR	24,59	0,09	NO
	37,5%	-	-	3.084	1.117	2,26	2,26	-	VNR	34,70	0,09	NO
	50%	-	-	3.104	767	2,26	2,26	-	VNR	50,54	0,09	NO
	62,5%	-	-	3.104	747	2,26	2,26	-	VNR	51,89	0,09	NO
	75%	-	-	3.104	556	2,26	2,26	-	VNR	69,72	0,09	NO
	87,5%	3.084	644	-	-	2,26	2,26	60,18	0,09	-	VNR	NO
	100%	3.084	3.823	-	-	2,26	2,26	10,14	0,09	-	VNR	NO
Trave 2b-3b	0%	1.172	3.756	-	-	2,26	2,26	10,21	0,09	-	VNR	NO
	12,5%	1.172	561	-	-	2,26	2,26	68,38	0,09	-	VNR	NO
	25%	-	-	1.193	672	2,26	2,26	-	VNR	57,09	0,09	NO
	37,5%	-	-	1.193	905	2,26	2,26	-	VNR	42,40	0,09	NO
	50%	-	-	1.193	892	2,26	2,26	-	VNR	43,01	0,09	NO
	62,5%	-	-	1.193	879	2,26	2,26	-	VNR	43,65	0,09	NO
	75%	-	-	1.193	611	2,26	2,26	-	VNR	62,79	0,09	NO
	87,5%	1.172	637	-	-	2,26	2,26	60,22	0,09	-	VNR	NO
	100%	1.172	3.837	-	-	2,26	2,26	10,00	0,09	-	VNR	NO
Trave 3b-4b	0%	517	3.742	-	-	2,26	2,26	10,22	0,09	-	VNR	NO
	12,5%	517	576	-	-	2,26	2,26	66,37	0,09	-	VNR	NO
	25%	-	-	537	658	2,26	2,26	-	VNR	58,10	0,09	NO
	37,5%	-	-	537	896	2,26	2,26	-	VNR	42,67	0,09	NO
	50%	-	-	537	891	2,26	2,26	-	VNR	42,91	0,09	NO
	62,5%	-	-	537	884	2,26	2,26	-	VNR	43,25	0,09	NO
	75%	-	-	537	628	2,26	2,26	-	VNR	60,88	0,09	NO
	87,5%	517	639	-	-	2,26	2,26	59,82	0,09	-	VNR	NO
	100%	517	3.826	-	-	2,26	2,26	9,99	0,09	-	VNR	NO
Trave 4b-5b	0%	242	3.724	-	-	2,26	2,26	10,25	0,09	-	VNR	NO
	12,5%	242	572	-	-	2,26	2,26	66,73	0,09	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	25%	-	-	226	605	2,26	2,26	-	VNR	63,08	0,09	NO
	37,5%	-	-	226	825	2,26	2,26	-	VNR	46,26	0,09	NO
	50%	-	-	226	821	2,26	2,26	-	VNR	46,49	0,09	NO
	62,5%	-	-	226	815	2,26	2,26	-	VNR	46,83	0,09	NO
	75%	-	-	226	581	2,26	2,26	-	VNR	65,69	0,09	NO
	87,5%	242	622	-	-	2,26	2,26	61,36	0,09	-	VNR	NO
	100%	242	3.760	-	-	2,26	2,26	10,15	0,09	-	VNR	NO
Trave 5b-6b	0%	244	3.700	-	-	2,26	2,26	10,32	0,09	-	VNR	NO
	12,5%	244	574	-	-	2,26	2,26	66,50	0,09	-	VNR	NO
	25%	-	-	229	600	2,26	2,26	-	VNR	63,61	0,09	NO
	37,5%	-	-	229	817	2,26	2,26	-	VNR	46,71	0,09	NO
	50%	-	-	229	816	2,26	2,26	-	VNR	46,77	0,09	NO
	62,5%	-	-	229	816	2,26	2,26	-	VNR	46,77	0,09	NO
	75%	-	-	229	602	2,26	2,26	-	VNR	63,40	0,09	NO
	87,5%	244	532	-	-	2,26	2,26	71,75	0,09	-	VNR	NO
	100%	244	3.640	-	-	2,26	2,26	10,49	0,09	-	VNR	NO
Trave 6b-7b	0%	541	3.727	-	-	2,26	2,26	10,26	0,09	-	VNR	NO
	12,5%	541	576	-	-	2,26	2,26	66,38	0,09	-	VNR	NO
	25%	-	-	562	652	2,26	2,26	-	VNR	58,64	0,09	NO
	37,5%	-	-	562	887	2,26	2,26	-	VNR	43,11	0,09	NO
	50%	-	-	562	887	2,26	2,26	-	VNR	43,11	0,09	NO
	62,5%	-	-	562	891	2,26	2,26	-	VNR	42,91	0,09	NO
	75%	-	-	562	660	2,26	2,26	-	VNR	57,93	0,09	NO
	87,5%	541	550	-	-	2,26	2,26	69,51	0,09	-	VNR	NO
	100%	541	3.670	-	-	2,26	2,26	10,42	0,09	-	VNR	NO
Trave 7b-8b	0%	1.211	3.768	-	-	2,26	2,26	10,18	0,09	-	VNR	NO
	12,5%	1.211	592	-	-	2,26	2,26	64,82	0,09	-	VNR	NO
	25%	-	-	1.235	648	2,26	2,26	-	VNR	59,22	0,09	NO
	37,5%	-	-	1.235	894	2,26	2,26	-	VNR	42,93	0,09	NO
	50%	-	-	1.235	900	2,26	2,26	-	VNR	42,64	0,09	NO
	62,5%	-	-	1.235	921	2,26	2,26	-	VNR	41,67	0,09	NO
	75%	-	-	1.235	712	2,26	2,26	-	VNR	53,90	0,09	NO
	87,5%	1.211	496	-	-	2,26	2,26	77,36	0,09	-	VNR	NO
	100%	1.211	3.679	-	-	2,26	2,26	10,43	0,09	-	VNR	NO
Trave 8b-9b	0%	3.125	3.878	-	-	2,26	2,26	10,00	0,09	-	VNR	NO
	12,5%	3.125	662	-	-	2,26	2,26	58,56	0,09	-	VNR	NO
	25%	-	-	3.149	561	2,26	2,26	-	VNR	69,11	0,09	NO
	37,5%	-	-	3.149	764	2,26	2,26	-	VNR	50,75	0,09	NO
	50%	-	-	3.149	804	2,26	2,26	-	VNR	48,22	0,09	NO
	62,5%	-	-	3.125	1.189	2,26	2,26	-	VNR	32,60	0,09	NO
	75%	-	-	3.125	1.685	2,26	2,26	-	VNR	23,01	0,09	NO
	87,5%	-	-	3.125	1.625	2,26	2,26	-	VNR	23,86	0,09	NO
	100%	2.791	423	1.447	136	2,26	2,26	91,48	0,09	NS	0,09	NO
Fondazione												
Travata: Trave 9b-10b-27b-36b-45b-54b-63b-72b												
Trave 9b-10b	0%	2.289	99	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	2.289	912	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	25%	2.289	1.806	-	-	4,93	4,93	58,36	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	2.289	2.716	-	-	4,93	4,93	38,80	0,07	-	VNR	NO
	50%	2.289	3.585	-	-	4,93	4,93	29,40	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	2.289	4.338	-	-	4,93	4,93	24,29	0,07	-	VNR	NO
	75%	2.289	4.913	-	-	4,93	4,93	21,45	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	2.289	5.217	-	-	4,93	4,93	20,20	0,07	-	VNR	NO
	100%	2.289	5.093	-	-	4,93	4,93	20,69	0,07	-	VNR	NO
Trave 10b-27b	0%	42.950	16.194	-	-	4,93	4,93	7,17	0,08	-	VNR	NO
	12,5%	42.255	12.385	-	-	4,93	4,93	9,36	0,08	-	VNR	NO
	25%	41.559	8.599	-	-	4,93	4,93	13,45	0,08	-	VNR	NO
	37,5%	40.864	4.815	-	-	4,93	4,93	23,99	0,08	-	VNR	NO
	50%	40.099	1.009	-	-	4,93	4,93	NS	0,08	-	VNR	NO
	62,5%	-	-	39.809	3.016	4,93	4,93	-	VNR	38,21	0,08	NO
	75%	-	-	39.113	6.905	4,93	4,93	-	VNR	16,66	0,08	NO
	87,5%	-	-	38.418	10.867	4,93	4,93	-	VNR	10,57	0,08	NO
	100%	-	-	37.722	14.926	4,93	4,93	-	VNR	7,68	0,08	NO
Trave 27b-36b	0%	-	-	16.178	7.048	4,93	4,93	-	VNR	15,47	0,07	NO
	12,5%	-	-	15.593	8.498	4,93	4,93	-	VNR	12,81	0,07	NO
	25%	-	-	15.008	10.036	4,93	4,93	-	VNR	10,83	0,07	NO
	37,5%	-	-	14.423	11.671	4,93	4,93	-	VNR	9,30	0,07	NO
	50%	-	-	13.838	13.418	4,93	4,93	-	VNR	8,08	0,07	NO
	62,5%	-	-	13.255	15.279	4,93	4,93	-	VNR	7,09	0,07	NO
	75%	-	-	12.670	17.261	4,93	4,93	-	VNR	6,26	0,07	NO
	87,5%	-	-	11.755	19.380	4,93	4,93	-	VNR	5,57	0,07	NO
	100%	-	-	11.170	21.648	4,93	4,93	-	VNR	4,98	0,07	NO
Trave 36b-45b	0%	-	-	-10.276	13.761	4,93	4,93	-	VNR	7,42	0,07	NO
	12,5%	-	-	-10.861	14.079	4,93	4,93	-	VNR	7,24	0,07	NO
	25%	-	-	-11.446	14.531	4,93	4,93	-	VNR	7,00	0,07	NO
	37,5%	-	-	-12.031	15.124	4,93	4,93	-	VNR	6,72	0,07	NO
	50%	-	-	-12.615	15.855	4,93	4,93	-	VNR	6,40	0,07	NO
	62,5%	-	-	-13.200	16.722	4,93	4,93	-	VNR	6,06	0,07	NO
	75%	-	-	-13.785	17.724	4,93	4,93	-	VNR	5,71	0,07	NO
	87,5%	-	-	-14.370	18.856	4,93	4,93	-	VNR	5,36	0,07	NO
	100%	-	-	-14.955	20.116	4,93	4,93	-	VNR	5,01	0,07	NO
Trave 45b-54b	0%	-	-	-36.275	12.374	4,93	4,93	-	VNR	7,70	0,07	NO
	12,5%	-	-	-36.860	11.636	4,93	4,93	-	VNR	8,17	0,07	NO
	25%	-	-	-37.445	11.008	4,93	4,93	-	VNR	8,62	0,07	NO
	37,5%	-	-	-38.029	10.485	4,93	4,93	-	VNR	9,04	0,07	NO
	50%	-	-	-38.614	10.058	4,93	4,93	-	VNR	9,41	0,07	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Lt}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	62,5%	-	-	-39.199	9.713	4,93	4,93	-	VNR	9,73	0,07	NO
	75%	-	-	-39.784	9.443	4,93	4,93	-	VNR	9,99	0,07	NO
	87,5%	-	-	-40.369	9.237	4,93	4,93	-	VNR	10,20	0,07	NO
	100%	-	-	-40.954	9.085	4,93	4,93	-	VNR	10,35	0,07	NO
Trave 54b-63b	0%	-30.643	2.151	-54.972	1.577	4,93	4,93	44,97	0,07	57,28	0,06	NO
	12,5%	-31.228	3.598	-	-	4,93	4,93	26,84	0,07	-	VNR	NO
	25%	-53.627	5.217	-	-	4,93	4,93	17,38	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	-63.682	7.159	-	-	4,93	4,93	12,30	0,06	-	VNR	NO
	50%	-64.267	9.539	-	-	4,93	4,93	9,21	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	-64.852	11.936	-	-	4,93	4,93	7,35	0,06	-	VNR	NO
	75%	-65.437	14.353	-	-	4,93	4,93	6,10	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	-66.020	16.809	-	-	4,93	4,93	5,20	0,06	-	VNR	NO
	100%	-66.605	19.307	-	-	4,93	4,93	4,52	0,06	-	VNR	NO
Trave 63b-72b	0%	-	1.630	-	-	4,93	4,93	64,29	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	-	1.421	-	-	4,93	4,93	73,74	0,07	-	VNR	NO
	25%	-	1.213	-	-	4,93	4,93	86,39	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	-	989	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	50%	-	686	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-	488	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	75%	-	276	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	-	66	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	100%	-	1	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
Fondazione						Travata: Trave 7b-15b-23b-34b-43b-52b-61b-70b						
Trave 7b-15b	0%	4.898	267	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	4.768	2.270	-	-	4,93	4,93	46,72	0,07	-	VNR	NO
	25%	4.768	4.155	-	-	4,93	4,93	25,52	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	4.768	5.823	-	-	4,93	4,93	18,21	0,07	-	VNR	NO
	50%	4.768	7.160	-	-	4,93	4,93	14,81	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	4.768	8.038	-	-	4,93	4,93	13,19	0,07	-	VNR	NO
	75%	4.768	8.308	-	-	4,93	4,93	12,76	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	4.768	7.742	-	-	4,93	4,93	13,70	0,07	-	VNR	NO
	100%	4.768	6.035	-	-	4,93	4,93	17,57	0,07	-	VNR	NO
Trave 15b-23b	0%	82.197	33.480	-	-	4,93	4,93	3,77	0,08	-	VNR	NO
	12,5%	81.614	26.954	-	-	4,93	4,93	4,68	0,08	-	VNR	NO
	25%	81.029	20.341	-	-	4,93	4,93	6,19	0,08	-	VNR	NO
	37,5%	80.445	13.621	-	-	4,93	4,93	9,24	0,08	-	VNR	NO
	50%	79.622	6.777	-	-	4,93	4,93	18,54	0,08	-	VNR	NO
	62,5%	-	-	38.805	769	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,08	NO
	75%	-	-	79.351	7.731	4,93	4,93	-	VNR	16,24	0,08	NO
	87,5%	-	-	78.767	15.048	4,93	4,93	-	VNR	8,33	0,08	NO
	100%	-	-	78.184	22.573	4,93	4,93	-	VNR	5,55	0,08	NO
Trave 23b-34b	0%	-	-	37.006	8.641	4,93	4,93	-	VNR	13,25	0,08	NO
	12,5%	-	-	36.415	11.562	4,93	4,93	-	VNR	9,89	0,08	NO
	25%	-	-	35.822	14.736	4,93	4,93	-	VNR	7,75	0,08	NO
	37,5%	-	-	35.231	18.173	4,93	4,93	-	VNR	6,27	0,08	NO
	50%	-	-	34.638	21.894	4,93	4,93	-	VNR	5,20	0,08	NO
	62,5%	-	-	34.046	25.924	4,93	4,93	-	VNR	4,39	0,08	NO
	75%	-	-	33.455	30.266	4,93	4,93	-	VNR	3,75	0,08	NO
	87,5%	-	-	32.206	34.935	4,93	4,93	-	VNR	3,24	0,08	NO
	100%	-	-	31.615	40.005	4,93	4,93	-	VNR	2,83	0,08	NO
Trave 34b-43b	0%	-	-	-9.521	25.870	4,93	4,93	-	VNR	3,95	0,07	NO
	12,5%	-	-	-10.106	26.349	4,93	4,93	-	VNR	3,88	0,07	NO
	25%	-	-	-10.691	27.179	4,93	4,93	-	VNR	3,75	0,07	NO
	37,5%	-	-	-11.276	28.355	4,93	4,93	-	VNR	3,59	0,07	NO
	50%	-	-	-11.861	29.880	4,93	4,93	-	VNR	3,40	0,07	NO
	62,5%	-	-	-12.446	31.762	4,93	4,93	-	VNR	3,20	0,07	NO
	75%	-	-	-13.031	33.990	4,93	4,93	-	VNR	2,98	0,07	NO
	87,5%	-	-	-13.616	36.562	4,93	4,93	-	VNR	2,77	0,07	NO
	100%	-	-	-14.201	39.467	4,93	4,93	-	VNR	2,56	0,07	NO
Trave 43b-52b	0%	-	-	-55.290	25.369	4,93	4,93	-	VNR	3,56	0,06	NO
	12,5%	-	-	-55.875	23.724	4,93	4,93	-	VNR	3,80	0,06	NO
	25%	-	-	-56.460	22.399	4,93	4,93	-	VNR	4,02	0,06	NO
	37,5%	-	-	-57.045	21.367	4,93	4,93	-	VNR	4,20	0,06	NO
	50%	-	-	-57.630	20.620	4,93	4,93	-	VNR	4,35	0,06	NO
	62,5%	-	-	-58.215	20.145	4,93	4,93	-	VNR	4,44	0,06	NO
	75%	-	-	-58.800	19.912	4,93	4,93	-	VNR	4,49	0,06	NO
	87,5%	-	-	-59.385	19.914	4,93	4,93	-	VNR	4,48	0,06	NO
	100%	-	-	-59.970	20.121	4,93	4,93	-	VNR	4,42	0,06	NO
Trave 52b-61b	0%	-34.982	2.918	-100.882	6.126	4,93	4,93	32,76	0,07	12,77	0,06	NO
	12,5%	-46.227	5.226	-90.672	1.887	4,93	4,93	17,72	0,07	42,88	0,06	NO
	25%	-85.094	7.300	-	-	4,93	4,93	11,29	0,06	-	VNR	NO
	37,5%	-85.679	11.240	-	-	4,93	4,93	7,32	0,06	-	VNR	NO
	50%	-102.919	14.971	-	-	4,93	4,93	5,19	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	-103.504	19.244	-	-	4,93	4,93	4,03	0,06	-	VNR	NO
	75%	-104.089	23.458	-	-	4,93	4,93	3,30	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	-104.674	27.621	-	-	4,93	4,93	2,80	0,06	-	VNR	NO
	100%	-105.259	31.755	-	-	4,93	4,93	2,43	0,06	-	VNR	NO
Trave 61b-70b	0%	-	797	-	844	4,93	4,93	NS	0,07	NS	0,07	NO
	12,5%	-	1.066	-	-	4,93	4,93	98,30	0,07	-	VNR	NO
	25%	-	1.253	-	-	4,93	4,93	83,63	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	-	1.338	-	-	4,93	4,93	78,32	0,07	-	VNR	NO
	50%	-	1.111	-	-	4,93	4,93	94,32	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-	959	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	75%	-	535	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	-	161	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
	100%	-	-	-	-	4,93	4,93	-	VNR	-	VNR	NO
Fondazione						Travata: Trave 5b-13b-21b-32b-41b-50b-59b-68b						
Trave 5b-13b	0%	4.831	266	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	4.713	2.223	-	-	4,93	4,93	47,70	0,07	-	VNR	NO
	25%	4.713	4.058	-	-	4,93	4,93	26,13	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	4.713	5.669	-	-	4,93	4,93	18,70	0,07	-	VNR	NO
	50%	4.713	6.945	-	-	4,93	4,93	15,27	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	4.713	7.754	-	-	4,93	4,93	13,67	0,07	-	VNR	NO
	75%	4.765	7.975	-	-	4,93	4,93	13,30	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	4.765	7.399	-	-	4,93	4,93	14,33	0,07	-	VNR	NO
	100%	4.765	5.710	-	-	4,93	4,93	18,57	0,07	-	VNR	NO
Trave 13b-21b	0%	82.134	32.938	-	-	4,93	4,93	3,83	0,08	-	VNR	NO
	12,5%	81.550	26.417	-	-	4,93	4,93	4,78	0,08	-	VNR	NO
	25%	80.965	19.807	-	-	4,93	4,93	6,36	0,08	-	VNR	NO
	37,5%	80.382	13.096	-	-	4,93	4,93	9,61	0,08	-	VNR	NO
	50%	79.797	6.257	29.736	200	4,93	4,93	20,09	0,08	NS	0,08	NO
	62,5%	-	-	37.993	2.659	4,93	4,93	-	VNR	43,16	0,08	NO
	75%	-	-	78.710	9.196	4,93	4,93	-	VNR	13,64	0,08	NO
	87,5%	-	-	78.126	16.430	4,93	4,93	-	VNR	7,62	0,08	NO
	100%	-	-	77.541	23.867	4,93	4,93	-	VNR	5,24	0,08	NO
Trave 21b-32b	0%	-	-	36.525	10.078	4,93	4,93	-	VNR	11,35	0,08	NO
	12,5%	-	-	35.933	12.864	4,93	4,93	-	VNR	8,88	0,08	NO
	25%	-	-	35.340	15.895	4,93	4,93	-	VNR	7,18	0,08	NO
	37,5%	-	-	34.749	19.177	4,93	4,93	-	VNR	5,94	0,08	NO
	50%	-	-	34.156	22.734	4,93	4,93	-	VNR	5,00	0,08	NO
	62,5%	-	-	33.564	26.573	4,93	4,93	-	VNR	4,27	0,08	NO
	75%	-	-	33.321	30.778	4,93	4,93	-	VNR	3,69	0,08	NO
	87,5%	-	-	32.728	35.286	4,93	4,93	-	VNR	3,21	0,08	NO
	100%	-	-	31.697	40.169	4,93	4,93	-	VNR	2,82	0,08	NO
Trave 32b-41b	0%	-	-	-9.304	26.160	4,93	4,93	-	VNR	3,91	0,07	NO
	12,5%	-	-	-9.889	26.515	4,93	4,93	-	VNR	3,85	0,07	NO
	25%	-	-	-10.474	27.212	4,93	4,93	-	VNR	3,75	0,07	NO
	37,5%	-	-	-11.059	28.249	4,93	4,93	-	VNR	3,61	0,07	NO
	50%	-	-	-11.644	29.627	4,93	4,93	-	VNR	3,43	0,07	NO
	62,5%	-	-	-12.229	31.349	4,93	4,93	-	VNR	3,24	0,07	NO
	75%	-	-	-12.814	33.409	4,93	4,93	-	VNR	3,04	0,07	NO
	87,5%	-	-	-13.399	35.797	4,93	4,93	-	VNR	2,83	0,07	NO
	100%	-	-	-13.984	38.514	4,93	4,93	-	VNR	2,63	0,07	NO
Trave 41b-50b	0%	-	-	-54.930	24.529	4,93	4,93	-	VNR	3,68	0,06	NO
	12,5%	-	-	-55.515	22.635	4,93	4,93	-	VNR	3,98	0,06	NO
	25%	-	-	-56.100	21.044	4,93	4,93	-	VNR	4,28	0,06	NO
	37,5%	-19.733	675	-56.685	19.738	4,93	4,93	NS	0,07	4,55	0,06	NO
	50%	-20.183	2.150	-57.270	18.701	4,93	4,93	46,27	0,07	4,80	0,06	NO
	62,5%	-20.633	3.621	-57.855	17.918	4,93	4,93	27,44	0,07	5,00	0,06	NO
	75%	-21.083	5.095	-58.440	17.373	4,93	4,93	19,48	0,07	5,15	0,06	NO
	87,5%	-21.533	6.572	-59.025	17.038	4,93	4,93	15,08	0,07	5,24	0,06	NO
	100%	-21.983	8.071	-59.610	16.898	4,93	4,93	12,27	0,07	5,27	0,06	NO
Trave 50b-59b	0%	-45.552	12.976	-89.882	3.417	4,93	4,93	7,15	0,07	23,74	0,06	NO
	12,5%	-46.137	16.694	-	-	4,93	4,93	5,55	0,07	-	VNR	NO
	25%	-84.845	19.992	-	-	4,93	4,93	4,12	0,06	-	VNR	NO
	37,5%	-85.430	25.184	-	-	4,93	4,93	3,27	0,06	-	VNR	NO
	50%	-86.015	30.334	-	-	4,93	4,93	2,71	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	-86.600	35.454	-	-	4,93	4,93	2,31	0,06	-	VNR	NO
	75%	-103.761	38.637	-	-	4,93	4,93	2,00	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	-104.346	43.961	-	-	4,93	4,93	1,76	0,06	-	VNR	NO
	100%	-104.931	49.259	-	-	4,93	4,93	1,57	0,06	-	VNR	NO
Trave 59b-68b	0%	-	441	-	2.988	4,93	4,93	NS	0,07	35,07	0,07	NO
	12,5%	-	894	-	1.919	4,93	4,93	NS	0,07	54,61	0,07	NO
	25%	-	1.839	-	1.102	4,93	4,93	56,98	0,07	95,09	0,07	NO
	37,5%	-	2.734	-	518	4,93	4,93	38,33	0,07	NS	0,07	NO
	50%	-	3.256	-	152	4,93	4,93	32,18	0,07	NS	0,07	NO
	62,5%	-	3.348	-	-	4,93	4,93	31,30	0,07	-	VNR	NO
	75%	-	3.080	-	-	4,93	4,93	34,02	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	-	2.564	-	-	4,93	4,93	40,87	0,07	-	VNR	NO
	100%	-	1.890	-	-	4,93	4,93	55,44	0,07	-	VNR	NO
Fondazione						Travata: Trave 3b-11b-24b-30b-39b-48b-57b-66b						
Trave 3b-11b	0%	4.924	269	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	4.796	2.272	-	-	4,93	4,93	46,68	0,07	-	VNR	NO
	25%	4.796	4.154	-	-	4,93	4,93	25,53	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	4.796	5.823	-	-	4,93	4,93	18,21	0,07	-	VNR	NO
	50%	4.796	7.159	-	-	4,93	4,93	14,81	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	4.796	8.035	-	-	4,93	4,93	13,20	0,07	-	VNR	NO
	75%	4.796	8.304	-	-	4,93	4,93	12,77	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	4.796	7.734	-	-	4,93	4,93	13,71	0,07	-	VNR	NO
	100%	4.796	6.023	-	-	4,93	4,93	17,61	0,07	-	VNR	NO
Trave 11b-24b	0%	82.430	33.576	-	-	4,93	4,93	3,76	0,08	-	VNR	NO
	12,5%	81.838	26.969	-	-	4,93	4,93	4,68	0,08	-	VNR	NO
	25%	81.247	20.270	-	-	4,93	4,93	6,22	0,08	-	VNR	NO
	37,5%	80.657	13.465	-	-	4,93	4,93	9,35	0,08	-	VNR	NO
	50%	79.816	6.532	-	-	4,93	4,93	19,24	0,08	-	VNR	NO
	62,5%	-	-	67.929	1.047	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,08	NO
	75%	-	-	79.527	8.176	4,93	4,93	-	VNR	15,36	0,08	NO
	87,5%	-	-	78.936	15.600	4,93	4,93	-	VNR	8,04	0,08	NO
	100%	-	-	78.344	23.240	4,93	4,93	-	VNR	5,39	0,08	NO
Trave 24b-30b	0%	-	-	37.174	8.856	4,93	4,93	-	VNR	12,93	0,08	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Lt}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	12,5%	-	-	36.589	11.762	4,93	4,93	-	VNR	9,73	0,08	NO
	25%	-	-	36.004	14.920	4,93	4,93	-	VNR	7,66	0,08	NO
	37,5%	-	-	35.419	18.337	4,93	4,93	-	VNR	6,22	0,08	NO
	50%	-	-	34.834	22.040	4,93	4,93	-	VNR	5,17	0,08	NO
	62,5%	-	-	34.249	26.033	4,93	4,93	-	VNR	4,37	0,08	NO
	75%	-	-	33.664	30.336	4,93	4,93	-	VNR	3,75	0,08	NO
	87,5%	-	-	32.440	34.966	4,93	4,93	-	VNR	3,24	0,08	NO
	100%	-	-	31.855	39.979	4,93	4,93	-	VNR	2,83	0,08	NO
Trave 30b-39b	0%	-	-	-9.288	25.849	4,93	4,93	-	VNR	3,96	0,07	NO
	12,5%	-	-	-9.873	26.331	4,93	4,93	-	VNR	3,88	0,07	NO
	25%	-	-	-10.458	27.163	4,93	4,93	-	VNR	3,76	0,07	NO
	37,5%	-	-	-11.043	28.344	4,93	4,93	-	VNR	3,59	0,07	NO
	50%	-	-	-11.628	29.876	4,93	4,93	-	VNR	3,41	0,07	NO
	62,5%	-	-	-12.213	31.758	4,93	4,93	-	VNR	3,20	0,07	NO
	75%	-	-	-12.798	33.993	4,93	4,93	-	VNR	2,98	0,07	NO
	87,5%	-	-	-13.383	36.567	4,93	4,93	-	VNR	2,77	0,07	NO
	100%	-	-	-13.968	39.478	4,93	4,93	-	VNR	2,56	0,07	NO
Trave 39b-48b	0%	-	-	-55.071	25.376	4,93	4,93	-	VNR	3,56	0,06	NO
	12,5%	-	-	-55.656	23.738	4,93	4,93	-	VNR	3,80	0,06	NO
	25%	-	-	-56.241	22.418	4,93	4,93	-	VNR	4,01	0,06	NO
	37,5%	-	-	-56.826	21.394	4,93	4,93	-	VNR	4,20	0,06	NO
	50%	-	-	-57.411	20.653	4,93	4,93	-	VNR	4,34	0,06	NO
	62,5%	-	-	-57.996	20.183	4,93	4,93	-	VNR	4,44	0,06	NO
	75%	-	-	-58.581	19.963	4,93	4,93	-	VNR	4,48	0,06	NO
	87,5%	-	-	-59.166	19.971	4,93	4,93	-	VNR	4,47	0,06	NO
	100%	-	-	-59.751	20.186	4,93	4,93	-	VNR	4,41	0,06	NO
Trave 48b-57b	0%	-34.954	2.864	-100.681	6.184	4,93	4,93	33,38	0,07	12,66	0,06	NO
	12,5%	-46.181	5.156	-90.489	1.946	4,93	4,93	17,97	0,07	41,61	0,06	NO
	25%	-84.963	7.202	-	-	4,93	4,93	11,44	0,06	-	VNR	NO
	37,5%	-85.548	11.129	-	-	4,93	4,93	7,39	0,06	-	VNR	NO
	50%	-102.745	14.848	-	-	4,93	4,93	5,24	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	-103.330	19.115	-	-	4,93	4,93	4,06	0,06	-	VNR	NO
	75%	-103.915	23.312	-	-	4,93	4,93	3,32	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	-104.500	27.463	-	-	4,93	4,93	2,81	0,06	-	VNR	NO
	100%	-105.085	31.588	-	-	4,93	4,93	2,44	0,06	-	VNR	NO
Trave 57b-66b	0%	-	797	-	837	4,93	4,93	NS	0,07	NS	0,07	NO
	12,5%	-	1.055	-	-	4,93	4,93	99,33	0,07	-	VNR	NO
	25%	-	1.243	-	-	4,93	4,93	84,30	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	-	1.328	-	-	4,93	4,93	78,91	0,07	-	VNR	NO
	50%	-	1.102	-	-	4,93	4,93	95,09	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-	952	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	75%	-	526	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	-	158	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	100%	-	2	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
Fondazione						Travata: Trave 1b-17b-19b-28b-37b-46b-55b-64b						
Trave 1b-17b	0%	2.217	91	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	2.217	842	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	25%	2.217	1.635	-	-	4,93	4,93	64,45	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	2.217	2.410	-	-	4,93	4,93	43,72	0,07	-	VNR	NO
	50%	2.217	3.090	-	-	4,93	4,93	34,10	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	2.217	3.611	-	-	4,93	4,93	29,18	0,07	-	VNR	NO
	75%	2.217	3.888	-	-	4,93	4,93	27,10	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	2.217	3.796	-	-	4,93	4,93	27,76	0,07	-	VNR	NO
	100%	2.217	3.171	-	-	4,93	4,93	33,23	0,07	-	VNR	NO
Trave 17b-19b	0%	44.612	16.496	-	-	4,93	4,93	7,06	0,08	-	VNR	NO
	12,5%	44.034	12.960	-	-	4,93	4,93	8,98	0,08	-	VNR	NO
	25%	43.388	9.436	-	-	4,93	4,93	12,31	0,08	-	VNR	NO
	37,5%	42.809	5.906	-	-	4,93	4,93	19,64	0,08	-	VNR	NO
	50%	42.231	2.363	-	-	4,93	4,93	49,03	0,08	-	VNR	NO
	62,5%	-	-	42.045	1.436	4,93	4,93	-	VNR	80,65	0,08	NO
	75%	-	-	41.467	5.038	4,93	4,93	-	VNR	22,96	0,08	NO
	87,5%	-	-	40.888	8.690	4,93	4,93	-	VNR	13,29	0,08	NO
	100%	-	-	40.310	12.390	4,93	4,93	-	VNR	9,31	0,08	NO
Trave 19b-28b	0%	-	-	18.815	4.451	4,93	4,93	-	VNR	24,65	0,07	NO
	12,5%	-	-	18.224	6.167	4,93	4,93	-	VNR	17,77	0,07	NO
	25%	-	-	17.633	7.959	4,93	4,93	-	VNR	13,75	0,07	NO
	37,5%	-	-	17.042	9.842	4,93	4,93	-	VNR	11,10	0,07	NO
	50%	-	-	16.452	11.814	4,93	4,93	-	VNR	9,24	0,07	NO
	62,5%	-	-	15.860	13.895	4,93	4,93	-	VNR	7,84	0,07	NO
	75%	-	-	15.270	16.080	4,93	4,93	-	VNR	6,77	0,07	NO
	87,5%	-	-	14.357	18.396	4,93	4,93	-	VNR	5,90	0,07	NO
	100%	-	-	13.766	20.853	4,93	4,93	-	VNR	5,20	0,07	NO
Trave 28b-37b	0%	-	-	-7.709	12.979	4,93	4,93	-	VNR	7,92	0,07	NO
	12,5%	-	-	-8.293	13.436	4,93	4,93	-	VNR	7,64	0,07	NO
	25%	-	-	-8.878	14.018	4,93	4,93	-	VNR	7,31	0,07	NO
	37,5%	-	-	-9.462	14.726	4,93	4,93	-	VNR	6,95	0,07	NO
	50%	-	-	-10.045	15.563	4,93	4,93	-	VNR	6,56	0,07	NO
	62,5%	-	-	-10.629	16.527	4,93	4,93	-	VNR	6,17	0,07	NO
	75%	-	-	-11.214	17.616	4,93	4,93	-	VNR	5,78	0,07	NO
	87,5%	-	-	-11.798	18.829	4,93	4,93	-	VNR	5,40	0,07	NO
	100%	-	-	-12.381	20.157	4,93	4,93	-	VNR	5,04	0,07	NO
Trave 37b-46b	0%	-	-	-33.742	12.421	4,93	4,93	-	VNR	7,72	0,07	NO
	12,5%	-	-	-34.326	11.746	4,93	4,93	-	VNR	8,15	0,07	NO
	25%	-	-	-34.911	11.172	4,93	4,93	-	VNR	8,56	0,07	NO
	37,5%	-	-	-35.494	10.702	4,93	4,93	-	VNR	8,92	0,07	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Lt}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	50%	-	-	-36.078	10.316	4,93	4,93	-	VNR	9,24	0,07	NO
	62,5%	-	-	-36.662	10.013	4,93	4,93	-	VNR	9,50	0,07	NO
	75%	-	-	-37.247	9.781	4,93	4,93	-	VNR	9,71	0,07	NO
	87,5%	-	-	-37.830	9.610	4,93	4,93	-	VNR	9,87	0,07	NO
	100%	-	-	-38.414	9.486	4,93	4,93	-	VNR	9,98	0,07	NO
Trave 46b-55b	0%	-29.222	1.928	-59.604	1.929	4,93	4,93	50,37	0,07	46,19	0,06	NO
	12,5%	-29.799	3.338	-	-	4,93	4,93	29,05	0,07	-	VNR	NO
	25%	-51.435	4.757	-	-	4,93	4,93	19,18	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	-52.013	6.846	-	-	4,93	4,93	13,31	0,07	-	VNR	NO
	50%	-61.735	8.900	-	-	4,93	4,93	9,95	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	-62.312	11.239	-	-	4,93	4,93	7,87	0,06	-	VNR	NO
	75%	-62.891	13.608	-	-	4,93	4,93	6,48	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	-63.468	15.999	-	-	4,93	4,93	5,51	0,06	-	VNR	NO
	100%	-64.046	18.430	-	-	4,93	4,93	4,77	0,06	-	VNR	NO
Trave 55b-64b	0%	-	1.673	-	-	4,93	4,93	62,64	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	-	1.447	-	-	4,93	4,93	72,42	0,07	-	VNR	NO
	25%	-	1.223	-	-	4,93	4,93	85,68	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	-	989	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	50%	-	693	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-	484	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	75%	-	276	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	-	71	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	100%	-	1	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
Fondazione						Travata: Trave 8b-16b						
Trave 8b-16b	0%	4.048	254	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	3.921	2.312	-	-	4,93	4,93	45,77	0,07	-	VNR	NO
	25%	3.921	4.268	-	-	4,93	4,93	24,79	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	3.921	6.006	-	-	4,93	4,93	17,62	0,07	-	VNR	NO
	50%	3.921	7.419	-	-	4,93	4,93	14,26	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	3.921	8.372	-	-	4,93	4,93	12,64	0,07	-	VNR	NO
	75%	3.921	8.720	-	-	4,93	4,93	12,14	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	3.921	8.223	-	-	4,93	4,93	12,87	0,07	-	VNR	NO
	100%	3.921	6.571	-	-	4,93	4,93	16,10	0,07	-	VNR	NO
Fondazione						Travata: Trave 6b-14b						
Trave 6b-14b	0%	4.858	267	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	4.731	2.244	-	-	4,93	4,93	47,25	0,07	-	VNR	NO
	25%	4.776	4.003	-	-	4,93	4,93	26,49	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	4.731	5.736	-	-	4,93	4,93	18,49	0,07	-	VNR	NO
	50%	4.776	6.945	-	-	4,93	4,93	15,27	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	4.731	7.877	-	-	4,93	4,93	13,46	0,07	-	VNR	NO
	75%	4.731	8.108	-	-	4,93	4,93	13,08	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	4.776	7.509	-	-	4,93	4,93	14,12	0,07	-	VNR	NO
	100%	4.776	5.836	-	-	4,93	4,93	18,17	0,07	-	VNR	NO
Fondazione						Travata: Trave 4b-12b						
Trave 4b-12b	0%	4.864	268	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	4.738	2.250	-	-	4,93	4,93	47,13	0,07	-	VNR	NO
	25%	4.784	4.012	-	-	4,93	4,93	26,43	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	4.738	5.753	-	-	4,93	4,93	18,43	0,07	-	VNR	NO
	50%	4.784	6.965	-	-	4,93	4,93	15,23	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	4.738	7.903	-	-	4,93	4,93	13,42	0,07	-	VNR	NO
	75%	4.738	8.136	-	-	4,93	4,93	13,03	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	4.784	7.544	-	-	4,93	4,93	14,06	0,07	-	VNR	NO
	100%	4.784	5.872	-	-	4,93	4,93	18,06	0,07	-	VNR	NO
Fondazione						Travata: Trave 14b-22b-33b-42b-51b-60b-69b						
Trave 14b-22b	0%	82.187	33.283	-	-	4,93	4,93	3,80	0,08	-	VNR	NO
	12,5%	81.603	26.750	-	-	4,93	4,93	4,72	0,08	-	VNR	NO
	25%	81.019	20.130	-	-	4,93	4,93	6,26	0,08	-	VNR	NO
	37,5%	80.436	13.404	-	-	4,93	4,93	9,39	0,08	-	VNR	NO
	50%	79.853	6.552	-	-	4,93	4,93	19,19	0,08	-	VNR	NO
	62,5%	-	-	38.363	1.767	4,93	4,93	-	VNR	65,00	0,08	NO
	75%	-	-	78.981	8.474	4,93	4,93	-	VNR	14,81	0,08	NO
	87,5%	-	-	78.397	15.749	4,93	4,93	-	VNR	7,96	0,08	NO
	100%	-	-	77.813	23.232	4,93	4,93	-	VNR	5,39	0,08	NO
Trave 22b-33b	0%	-	-	36.831	9.430	4,93	4,93	-	VNR	12,14	0,08	NO
	12,5%	-	-	36.240	12.272	4,93	4,93	-	VNR	9,31	0,08	NO
	25%	-	-	35.648	15.361	4,93	4,93	-	VNR	7,43	0,08	NO
	37,5%	-	-	35.058	18.708	4,93	4,93	-	VNR	6,09	0,08	NO
	50%	-	-	34.748	22.376	4,93	4,93	-	VNR	5,09	0,08	NO
	62,5%	-	-	34.157	26.334	4,93	4,93	-	VNR	4,32	0,08	NO
	75%	-	-	33.565	30.597	4,93	4,93	-	VNR	3,71	0,08	NO
	87,5%	-	-	32.974	35.183	4,93	4,93	-	VNR	3,22	0,08	NO
	100%	-	-	31.807	40.162	4,93	4,93	-	VNR	2,82	0,08	NO
Trave 33b-42b	0%	-	-	-9.175	26.134	4,93	4,93	-	VNR	3,92	0,07	NO
	12,5%	-	-	-9.759	26.539	4,93	4,93	-	VNR	3,85	0,07	NO
	25%	-	-	-10.344	27.289	4,93	4,93	-	VNR	3,74	0,07	NO
	37,5%	-	-	-10.927	28.385	4,93	4,93	-	VNR	3,59	0,07	NO
	50%	-	-	-11.512	29.825	4,93	4,93	-	VNR	3,41	0,07	NO
	62,5%	-	-	-12.096	31.618	4,93	4,93	-	VNR	3,21	0,07	NO
	75%	-	-	-12.681	33.749	4,93	4,93	-	VNR	3,01	0,07	NO
	87,5%	-	-	-13.265	36.215	4,93	4,93	-	VNR	2,80	0,07	NO
	100%	-	-	-13.850	39.015	4,93	4,93	-	VNR	2,59	0,07	NO
Trave 42b-51b	0%	-	-	-54.799	25.002	4,93	4,93	-	VNR	3,61	0,06	NO
	12,5%	-	-	-55.383	23.211	4,93	4,93	-	VNR	3,89	0,06	NO
	25%	-	-	-55.968	21.729	4,93	4,93	-	VNR	4,14	0,06	NO
	37,5%	-	-	-56.552	20.539	4,93	4,93	-	VNR	4,38	0,06	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Lt}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	50%	-	-	-57.137	19.626	4,93	4,93	-	VNR	4,57	0,06	NO
	62,5%	-20.431	429	-57.721	18.973	4,93	4,93	NS	0,07	4,72	0,06	NO
	75%	-20.881	1.489	-58.306	18.563	4,93	4,93	66,69	0,07	4,82	0,06	NO
	87,5%	-21.330	2.534	-58.889	18.374	4,93	4,93	39,14	0,07	4,86	0,06	NO
	100%	-21.780	3.570	-59.474	18.385	4,93	4,93	27,75	0,07	4,85	0,06	NO
Trave 51b-60b	0%	-45.459	8.197	-100.377	4.393	4,93	4,93	11,33	0,07	17,84	0,06	NO
	12,5%	-46.043	11.358	-90.216	390	4,93	4,93	8,16	0,07	NS	0,06	NO
	25%	-84.708	14.087	-	-	4,93	4,93	5,86	0,06	-	VNR	NO
	37,5%	-85.291	18.684	-	-	4,93	4,93	4,41	0,06	-	VNR	NO
	50%	-85.876	23.220	-	-	4,93	4,93	3,54	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	-103.022	26.741	-	-	4,93	4,93	2,90	0,06	-	VNR	NO
	75%	-103.607	31.559	-	-	4,93	4,93	2,46	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	-104.191	36.333	-	-	4,93	4,93	2,13	0,06	-	VNR	NO
	100%	-104.775	41.081	-	-	4,93	4,93	1,88	0,06	-	VNR	NO
Trave 60b-69b	0%	-	1.568	-	1.476	4,93	4,93	66,83	0,07	71,00	0,07	NO
	12,5%	-	2.308	-	691	4,93	4,93	45,40	0,07	NS	0,07	NO
	25%	-	2.837	-	148	4,93	4,93	36,94	0,07	NS	0,07	NO
	37,5%	-	3.254	-	-	4,93	4,93	32,20	0,07	-	VNR	NO
	50%	-	3.367	-	-	4,93	4,93	31,12	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-	3.137	-	-	4,93	4,93	33,40	0,07	-	VNR	NO
	75%	-	2.655	-	-	4,93	4,93	39,47	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	-	2.053	-	-	4,93	4,93	51,04	0,07	-	VNR	NO
	100%	-	1.460	-	-	4,93	4,93	71,77	0,07	-	VNR	NO
Fondazione												
Travata: Trave 12b-25b-31b-40b-49b-58b-67b												
Trave 12b-25b	0%	82.311	33.371	-	-	4,93	4,93	3,79	0,08	-	VNR	NO
	12,5%	81.720	26.756	-	-	4,93	4,93	4,72	0,08	-	VNR	NO
	25%	81.130	20.049	-	-	4,93	4,93	6,29	0,08	-	VNR	NO
	37,5%	80.538	13.235	-	-	4,93	4,93	9,51	0,08	-	VNR	NO
	50%	79.948	6.290	-	-	4,93	4,93	19,99	0,08	-	VNR	NO
	62,5%	-	-	38.352	1.920	4,93	4,93	-	VNR	59,82	0,08	NO
	75%	-	-	79.042	8.927	4,93	4,93	-	VNR	14,06	0,08	NO
	87,5%	-	-	78.452	16.312	4,93	4,93	-	VNR	7,68	0,08	NO
	100%	-	-	77.860	23.911	4,93	4,93	-	VNR	5,24	0,08	NO
Trave 25b-31b	0%	-	-	36.831	9.637	4,93	4,93	-	VNR	11,88	0,08	NO
	12,5%	-	-	36.246	12.471	4,93	4,93	-	VNR	9,17	0,08	NO
	25%	-	-	35.661	15.543	4,93	4,93	-	VNR	7,34	0,08	NO
	37,5%	-	-	35.076	18.872	4,93	4,93	-	VNR	6,04	0,08	NO
	50%	-	-	34.781	22.518	4,93	4,93	-	VNR	5,06	0,08	NO
	62,5%	-	-	34.196	26.448	4,93	4,93	-	VNR	4,30	0,08	NO
	75%	-	-	33.611	30.678	4,93	4,93	-	VNR	3,70	0,08	NO
	87,5%	-	-	33.026	35.218	4,93	4,93	-	VNR	3,22	0,08	NO
	100%	-	-	31.876	40.153	4,93	4,93	-	VNR	2,82	0,08	NO
Trave 31b-40b	0%	-	-	-9.149	26.117	4,93	4,93	-	VNR	3,92	0,07	NO
	12,5%	-	-	-9.734	26.525	4,93	4,93	-	VNR	3,85	0,07	NO
	25%	-	-	-10.319	27.277	4,93	4,93	-	VNR	3,74	0,07	NO
	37,5%	-	-	-10.904	28.377	4,93	4,93	-	VNR	3,59	0,07	NO
	50%	-	-	-11.487	29.820	4,93	4,93	-	VNR	3,41	0,07	NO
	62,5%	-	-	-12.072	31.615	4,93	4,93	-	VNR	3,21	0,07	NO
	75%	-	-	-12.657	33.755	4,93	4,93	-	VNR	3,01	0,07	NO
	87,5%	-	-	-13.242	36.227	4,93	4,93	-	VNR	2,80	0,07	NO
	100%	-	-	-13.827	39.033	4,93	4,93	-	VNR	2,59	0,07	NO
Trave 40b-49b	0%	-	-	-54.818	25.013	4,93	4,93	-	VNR	3,61	0,06	NO
	12,5%	-	-	-55.403	23.224	4,93	4,93	-	VNR	3,88	0,06	NO
	25%	-	-	-55.988	21.746	4,93	4,93	-	VNR	4,14	0,06	NO
	37,5%	-	-	-56.573	20.558	4,93	4,93	-	VNR	4,37	0,06	NO
	50%	-	-	-57.157	19.649	4,93	4,93	-	VNR	4,57	0,06	NO
	62,5%	-20.468	421	-57.742	18.997	4,93	4,93	NS	0,07	4,72	0,06	NO
	75%	-20.918	1.479	-58.327	18.594	4,93	4,93	67,13	0,07	4,81	0,06	NO
	87,5%	-21.368	2.521	-58.912	18.407	4,93	4,93	39,34	0,07	4,85	0,06	NO
	100%	-21.818	3.557	-59.497	18.425	4,93	4,93	27,85	0,07	4,84	0,06	NO
Trave 49b-58b	0%	-45.521	8.185	-100.445	4.427	4,93	4,93	11,34	0,07	17,70	0,06	NO
	12,5%	-46.106	11.346	-90.276	420	4,93	4,93	8,17	0,07	NS	0,06	NO
	25%	-84.791	14.063	-	-	4,93	4,93	5,86	0,06	-	VNR	NO
	37,5%	-85.376	18.659	-	-	4,93	4,93	4,41	0,06	-	VNR	NO
	50%	-85.960	23.193	-	-	4,93	4,93	3,54	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	-103.111	26.704	-	-	4,93	4,93	2,91	0,06	-	VNR	NO
	75%	-103.696	31.522	-	-	4,93	4,93	2,46	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	-104.281	36.300	-	-	4,93	4,93	2,13	0,06	-	VNR	NO
	100%	-104.866	41.046	-	-	4,93	4,93	1,88	0,06	-	VNR	NO
Trave 58b-67b	0%	-	1.622	-	1.473	4,93	4,93	64,61	0,07	71,14	0,07	NO
	12,5%	-	2.354	-	689	4,93	4,93	44,52	0,07	NS	0,07	NO
	25%	-	2.880	-	147	4,93	4,93	36,39	0,07	NS	0,07	NO
	37,5%	-	3.296	-	-	4,93	4,93	31,79	0,07	-	VNR	NO
	50%	-	3.398	-	-	4,93	4,93	30,84	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-	3.165	-	-	4,93	4,93	33,11	0,07	-	VNR	NO
	75%	-	2.675	-	-	4,93	4,93	39,17	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	-	2.071	-	-	4,93	4,93	50,60	0,07	-	VNR	NO
	100%	-	1.473	-	-	4,93	4,93	71,14	0,07	-	VNR	NO
Fondazione												
Travata: Trave 2b-18b-20b-29b-38b-47b-56b-65b												
Trave 2b-18b	0%	4.040	257	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	3.911	2.294	-	-	4,93	4,93	46,13	0,07	-	VNR	NO
	25%	3.911	4.217	-	-	4,93	4,93	25,09	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	3.911	5.927	-	-	4,93	4,93	17,85	0,07	-	VNR	NO
	50%	3.911	7.303	-	-	4,93	4,93	14,49	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	3.911	8.216	-	-	4,93	4,93	12,88	0,07	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	75%	3.911	8.512	-	-	4,93	4,93	12,43	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	3.911	7.954	-	-	4,93	4,93	13,30	0,07	-	VNR	NO
	100%	3.911	6.237	-	-	4,93	4,93	16,97	0,07	-	VNR	NO
Trave 18b-20b	0%	80.158	36.007	-	-	4,93	4,93	3,49	0,08	-	VNR	NO
	12,5%	79.579	29.272	-	-	4,93	4,93	4,29	0,08	-	VNR	NO
	25%	78.999	22.436	-	-	4,93	4,93	5,59	0,08	-	VNR	NO
	37,5%	78.137	15.485	-	-	4,93	4,93	8,09	0,08	-	VNR	NO
	50%	77.557	8.412	-	-	4,93	4,93	14,87	0,08	-	VNR	NO
	62,5%	76.977	1.174	29.316	177	4,93	4,93	NS	0,08	NS	0,08	NO
	75%	-	-	77.267	6.620	4,93	4,93	-	VNR	18,89	0,08	NO
	87,5%	-	-	76.685	14.233	4,93	4,93	-	VNR	8,77	0,08	NO
	100%	-	-	76.106	22.072	4,93	4,93	-	VNR	5,65	0,08	NO
Trave 20b-29b	0%	-	-	36.518	9.439	4,93	4,93	-	VNR	12,12	0,08	NO
	12,5%	-	-	35.926	12.355	4,93	4,93	-	VNR	9,24	0,08	NO
	25%	-	-	35.333	15.549	4,93	4,93	-	VNR	7,34	0,08	NO
	37,5%	-	-	34.742	19.027	4,93	4,93	-	VNR	5,99	0,08	NO
	50%	-	-	34.150	22.820	4,93	4,93	-	VNR	4,98	0,08	NO
	62,5%	-	-	33.557	26.938	4,93	4,93	-	VNR	4,22	0,08	NO
	75%	-	-	32.966	31.399	4,93	4,93	-	VNR	3,61	0,08	NO
	87,5%	-	-	31.779	36.218	4,93	4,93	-	VNR	3,12	0,08	NO
	100%	-	-	31.188	41.454	4,93	4,93	-	VNR	2,73	0,08	NO
Trave 29b-38b	0%	-	-	-8.465	28.440	4,93	4,93	-	VNR	3,61	0,07	NO
	12,5%	-	-	-9.050	28.696	4,93	4,93	-	VNR	3,57	0,07	NO
	25%	-	-	-9.635	29.328	4,93	4,93	-	VNR	3,49	0,07	NO
	37,5%	-	-	-10.220	30.340	4,93	4,93	-	VNR	3,37	0,07	NO
	50%	-	-	-10.805	31.729	4,93	4,93	-	VNR	3,21	0,07	NO
	62,5%	-	-	-11.390	33.495	4,93	4,93	-	VNR	3,04	0,07	NO
	75%	-	-	-11.975	35.644	4,93	4,93	-	VNR	2,85	0,07	NO
	87,5%	-	-	-12.560	38.164	4,93	4,93	-	VNR	2,66	0,07	NO
	100%	-	-	-13.145	41.044	4,93	4,93	-	VNR	2,47	0,07	NO
Trave 38b-47b	0%	-	-	-53.015	27.830	4,93	4,93	-	VNR	3,26	0,07	NO
	12,5%	-	-	-53.600	25.804	4,93	4,93	-	VNR	3,51	0,07	NO
	25%	-	-	-54.185	24.123	4,93	4,93	-	VNR	3,75	0,07	NO
	37,5%	-	-	-54.770	22.764	4,93	4,93	-	VNR	3,97	0,06	NO
	50%	-	-	-55.355	21.717	4,93	4,93	-	VNR	4,15	0,06	NO
	62,5%	-	-	-55.940	20.959	4,93	4,93	-	VNR	4,30	0,06	NO
	75%	-	-	-56.525	20.477	4,93	4,93	-	VNR	4,39	0,06	NO
	87,5%	-	-	-57.110	20.246	4,93	4,93	-	VNR	4,43	0,06	NO
	100%	-	-	-57.695	20.242	4,93	4,93	-	VNR	4,43	0,06	NO
Trave 47b-56b	0%	-33.868	2.376	-97.959	6.732	4,93	4,93	40,35	0,07	11,73	0,06	NO
	12,5%	-44.823	4.801	-88.028	2.057	4,93	4,93	19,37	0,07	39,68	0,06	NO
	25%	-82.499	7.176	-	-	4,93	4,93	11,58	0,06	-	VNR	NO
	37,5%	-99.261	10.971	-	-	4,93	4,93	7,17	0,06	-	VNR	NO
	50%	-99.840	15.703	-	-	4,93	4,93	5,00	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	-100.418	20.331	-	-	4,93	4,93	3,85	0,06	-	VNR	NO
	75%	-100.998	24.877	-	-	4,93	4,93	3,14	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	-101.576	29.358	-	-	4,93	4,93	2,66	0,06	-	VNR	NO
	100%	-102.155	33.796	-	-	4,93	4,93	2,30	0,06	-	VNR	NO
Trave 56b-65b	0%	-	-	-	-	4,93	4,93	-	VNR	-	VNR	NO
	12,5%	-	1.208	-	-	4,93	4,93	86,75	0,07	-	VNR	NO
	25%	-	1.366	-	-	4,93	4,93	76,71	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	-	1.398	-	-	4,93	4,93	74,96	0,07	-	VNR	NO
	50%	-	1.195	-	-	4,93	4,93	87,69	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-	1.016	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	75%	-	560	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	-	171	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	100%	-	-	-	-	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO
Fondazione						Travata: Trave 16b-26b-35b-44b-53b-62b-71b						
Trave 16b-26b	0%	79.805	36.240	-	-	4,93	4,93	3,47	0,08	-	VNR	NO
	12,5%	79.214	29.382	-	-	4,93	4,93	4,27	0,08	-	VNR	NO
	25%	78.622	22.420	-	-	4,93	4,93	5,59	0,08	-	VNR	NO
	37,5%	77.760	15.335	-	-	4,93	4,93	8,16	0,08	-	VNR	NO
	50%	77.169	8.125	-	-	4,93	4,93	15,38	0,08	-	VNR	NO
	62,5%	76.577	747	29.175	345	4,93	4,93	NS	0,08	NS	0,08	NO
	75%	-	-	76.861	7.198	4,93	4,93	-	VNR	17,35	0,08	NO
	87,5%	-	-	76.270	14.973	4,93	4,93	-	VNR	8,33	0,08	NO
	100%	-	-	75.679	22.987	4,93	4,93	-	VNR	5,42	0,08	NO
Trave 26b-35b	0%	-	-	36.112	9.978	4,93	4,93	-	VNR	11,45	0,08	NO
	12,5%	-	-	35.527	12.858	4,93	4,93	-	VNR	8,87	0,08	NO
	25%	-	-	34.942	16.011	4,93	4,93	-	VNR	7,12	0,08	NO
	37,5%	-	-	34.357	19.445	4,93	4,93	-	VNR	5,85	0,08	NO
	50%	-	-	33.772	23.189	4,93	4,93	-	VNR	4,90	0,08	NO
	62,5%	-	-	33.187	27.256	4,93	4,93	-	VNR	4,16	0,08	NO
	75%	-	-	32.602	31.656	4,93	4,93	-	VNR	3,58	0,08	NO
	87,5%	-	-	31.407	36.406	4,93	4,93	-	VNR	3,10	0,08	NO
	100%	-	-	30.822	41.568	4,93	4,93	-	VNR	2,72	0,08	NO
Trave 35b-44b	0%	-	-	-8.885	28.616	4,93	4,93	-	VNR	3,58	0,07	NO
	12,5%	-	-	-9.470	28.851	4,93	4,93	-	VNR	3,55	0,07	NO
	25%	-	-	-10.055	29.465	4,93	4,93	-	VNR	3,47	0,07	NO
	37,5%	-	-	-10.640	30.462	4,93	4,93	-	VNR	3,35	0,07	NO
	50%	-	-	-11.225	31.836	4,93	4,93	-	VNR	3,20	0,07	NO
	62,5%	-	-	-11.810	33.591	4,93	4,93	-	VNR	3,03	0,07	NO
	75%	-	-	-12.395	35.730	4,93	4,93	-	VNR	2,84	0,07	NO
	87,5%	-	-	-12.980	38.238	4,93	4,93	-	VNR	2,65	0,07	NO
	100%	-	-	-13.565	41.114	4,93	4,93	-	VNR	2,46	0,07	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
Trave 44b-53b	0%	-	-	-53.501	27.945	4,93	4,93	-	VNR	3,25	0,07	NO
	12,5%	-	-	-54.086	25.916	4,93	4,93	-	VNR	3,49	0,07	NO
	25%	-	-	-54.671	24.227	4,93	4,93	-	VNR	3,73	0,06	NO
	37,5%	-	-	-55.256	22.869	4,93	4,93	-	VNR	3,95	0,06	NO
	50%	-	-	-55.841	21.822	4,93	4,93	-	VNR	4,13	0,06	NO
	62,5%	-	-	-56.426	21.068	4,93	4,93	-	VNR	4,27	0,06	NO
	75%	-	-	-57.011	20.588	4,93	4,93	-	VNR	4,36	0,06	NO
	87,5%	-	-	-57.596	20.365	4,93	4,93	-	VNR	4,40	0,06	NO
	100%	-	-	-58.181	20.368	4,93	4,93	-	VNR	4,39	0,06	NO
Trave 53b-62b	0%	-33.976	2.341	-98.523	6.891	4,93	4,93	40,95	0,07	11,44	0,06	NO
	12,5%	-44.980	4.776	-88.554	2.156	4,93	4,93	19,46	0,07	37,79	0,06	NO
	25%	-82.927	7.149	-	-	4,93	4,93	11,60	0,06	-	VNR	NO
	37,5%	-99.816	10.969	-	-	4,93	4,93	7,16	0,06	-	VNR	NO
	50%	-100.401	15.735	-	-	4,93	4,93	4,98	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	-100.986	20.401	-	-	4,93	4,93	3,83	0,06	-	VNR	NO
	75%	-101.571	24.979	-	-	4,93	4,93	3,12	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	-102.156	29.494	-	-	4,93	4,93	2,64	0,06	-	VNR	NO
	100%	-102.741	33.965	-	-	4,93	4,93	2,29	0,06	-	VNR	NO
Trave 62b-71b	0%	-	940	-	531	4,93	4,93	NS	0,07	NS	0,07	NO
	12,5%	-	1.247	-	-	4,93	4,93	84,03	0,07	-	VNR	NO
	25%	-	1.404	-	-	4,93	4,93	74,64	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	-	1.434	-	-	4,93	4,93	73,08	0,07	-	VNR	NO
	50%	-	1.216	-	-	4,93	4,93	86,18	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-	1.031	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	75%	-	571	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	-	168	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	100%	-	-	-	-	4,93	4,93	-	VNR	-	VNR	NO

LEGENDA:

Id _{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L _{Li}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{Li}), a partire dall'estremo iniziale.
N _{Ed,s} , M _{Ed,3,s}	Sollecitazioni di progetto per armatura superiore.
N _{Ed,i} , M _{Ed,3,i}	Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore.
A _{s,s} , A _{s,i}	Armatura a flessione superiore e inferiore.
(X/d) _s	Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).
(X/d) _i	Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).
CS _{sup} , CS _{inf}	Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori e inferiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
R _f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU															
Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg ⊖	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
Fondazione									Travata: Trave 55b-56b-57b-58b-59b-60b-61b-62b-63b (a)						
Trave 55b-56b	0%	+	1.131	NS	491.101	534.130	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.661	42,11	491.101	534.130	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	1.518	NS	491.101	366.091	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.618	42,48	491.101	366.091	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	491.101	371.395	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.793	64,11	491.101	371.395	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	491.101	376.766	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.279	NS	491.101	376.766	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	-	-	491.101	379.692	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.406	NS	491.101	379.692	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	763	NS	491.101	375.093	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-861	NS	491.101	375.093	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
Trave 56b-57b	75%	+	3.271	NS	491.101	369.718	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.232	NS	491.101	369.718	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	6.929	52,59	491.101	364.395	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.094	NS	491.101	364.395	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	12.718	28,52	491.101	362.758	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	362.758	0	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	170	NS	491.225	363.855	857	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.487	31,68	491.225	363.855	857	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	2.287	NS	491.225	365.499	857	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.943	61,50	491.225	365.499	857	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	1.216	NS	491.225	370.828	857	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.844	NS	491.225	370.828	857	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
Trave 56b-57b	37,5%	+	494	NS	491.225	376.222	857	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.029	NS	491.225	376.222	857	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	95	NS	491.225	381.785	857	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.225	381.785	857	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	1.301	NS	491.225	376.507	857	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-400	NS	491.225	376.507	857	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	3.348	NS	491.225	371.104	857	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.050	NS	491.225	371.104	857	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	6.755	54,15	491.225	365.768	857	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.023	NS	491.225	365.768	857	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	12.525	29,07	491.225	364.125	857	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.225	364.125	857	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	% _{oLLI}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
Trave 57b-58b	0%	+	-	-	491.307	362.685	1.422	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.275	29,55	491.307	362.685	1.422	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	1.922	NS	491.307	364.332	1.422	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.561	55,53	491.307	364.332	1.422	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	878	NS	491.307	369.671	1.422	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.263	NS	491.307	369.671	1.422	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	147	NS	491.307	375.090	1.422	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.295	NS	491.307	375.090	1.422	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	-	-	491.307	381.785	1.422	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-309	NS	491.307	381.785	1.422	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	1.224	NS	491.307	377.628	1.422	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-559	NS	491.307	377.628	1.422	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
Trave 58b-59b	0%	+	127	NS	491.279	315.730	1.230	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.214	25,85	491.279	315.730	1.230	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	4.655	68,49	491.279	318.798	1.230	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.784	55,12	491.279	318.798	1.230	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	5.028	66,23	491.279	333.002	1.230	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.214	NS	491.279	333.002	1.230	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	2.013	NS	491.279	356.454	1.230	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-820	NS	491.279	356.454	1.230	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	-	-	491.279	381.785	1.230	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-300	NS	491.279	381.785	1.230	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	728	NS	491.279	358.665	1.230	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.471	NS	491.279	358.665	1.230	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
Trave 59b-60b	0%	+	-	-	491.278	317.955	1.220	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.094	24,28	491.278	317.955	1.220	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	3.681	87,21	491.278	321.019	1.220	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.086	52,75	491.278	321.019	1.220	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	5.001	67,03	491.278	335.202	1.220	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.255	NS	491.278	335.202	1.220	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	2.490	NS	491.278	358.645	1.220	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-723	NS	491.278	358.645	1.220	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	303	NS	491.278	381.785	1.220	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.278	381.785	1.220	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	822	NS	491.278	356.442	1.220	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.029	NS	491.278	356.442	1.220	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
Trave 60b-61b	0%	+	-	-	491.303	365.100	1.391	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.943	26,19	491.303	365.100	1.391	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	681	NS	491.303	366.746	1.391	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.149	51,30	491.303	366.746	1.391	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	717	NS	491.303	372.121	1.391	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.436	NS	491.303	372.121	1.391	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	552	NS	491.303	377.570	1.391	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.231	NS	491.303	377.570	1.391	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	310	NS	491.303	381.785	1.391	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.303	381.785	1.391	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	1.294	NS	491.303	375.090	1.391	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-146	NS	491.303	375.090	1.391	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
Trave 61b-62b	0%	+	-	-	491.216	363.889	793	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.600	28,88	491.216	363.889	793	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	2.038	NS	491.216	365.539	793	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.796	53,79	491.216	365.539	793	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	1.067	NS	491.216	370.940	793	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.372	NS	491.216	370.940	793	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	405	NS	491.216	376.419	793	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.314	NS	491.216	376.419	793	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	-	-	491.216	381.785	793	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
		-	-97	NS	491.216	381.785	793	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	1.039	NS	491.216	376.134	793	0	0	0	2,50	0,0773	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
		-	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	8.606	36,04	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	11.749	41,80	491.101	551.467	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	551.467	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
Fondazione															
Trave 1b-2b	0%	+	3.073	51,46	158.146	443.534	1.069	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	158.146	443.534	1.069	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	994	NS	158.146	159.672	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	158.146	159.672	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	158.146	159.672	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-518	NS	158.146	159.672	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	158.146	159.672	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-572	NS	158.146	159.672	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	-	-	158.146	159.672	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-163	NS	158.146	159.672	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	10	NS	158.146	159.672	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-19	NS	158.146	159.672	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	-	-	158.146	159.672	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-755	NS	158.146	159.672	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	158.146	159.672	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.904	54,46	158.146	159.672	1.069	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
Trave 2b-3b	0%	+	4.421	35,75	158.054	159.672	426	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-4	-	158.054	159.672	426	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	2.935	53,85	158.054	159.672	426	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	158.054	159.672	426	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	816	NS	158.054	159.672	426	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	158.054	159.672	426	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	46	NS	158.054	159.672	426	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	158.054	159.672	426	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	1	NS	158.054	159.672	426	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-19	NS	158.054	159.672	426	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	158.054	159.672	426	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-77	NS	158.054	159.672	426	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	-	-	158.054	159.672	426	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-858	NS	158.054	159.672	426	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	158.054	159.672	426	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.967	53,27	158.054	159.672	426	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
Trave 3b-4b	0%	+	4.356	36,28	158.022	159.672	201	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-4	-	158.022	159.672	201	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	2.922	54,08	158.022	159.672	201	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	158.022	159.672	201	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	821	NS	158.022	159.672	201	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	158.022	159.672	201	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	51	NS	158.022	159.672	201	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	158.022	159.672	201	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	-	-	158.022	159.672	201	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-10	NS	158.022	159.672	201	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	158.022	159.672	201	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-72	NS	158.022	159.672	201	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	-	-	158.022	159.672	201	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-862	NS	158.022	159.672	201	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	158.022	159.672	201	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.962	53,35	158.022	159.672	201	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
Trave 4b-5b	0%	+	4.321	36,57	158.008	159.672	101	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-4	-	158.008	159.672	101	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	2.907	54,35	158.008	159.672	101	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	158.008	159.672	101	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	814	NS	158.008	159.672	101	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	158.008	159.672	101	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	49	NS	158.008	159.672	101	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	158.008	159.672	101	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	-	-	158.008	159.672	101	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-10	NS	158.008	159.672	101	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	158.008	159.672	101	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-71	NS	158.008	159.672	101	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	-	-	158.008	159.672	101	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-841	NS	158.008	159.672	101	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	158.008	159.672	101	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.916	54,19	158.008	159.672	101	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
Trave 5b-6b	0%	+	4.276	36,95	158.008	159.672	101	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-4	-	158.008	159.672	101	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	2.886	54,75	158.008	159.672	101	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	158.008	159.672	101	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	814	NS	158.008	159.672	101	0	0	0	2,50	0,0402	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%o _{LI}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
		-	-	-	492.865	310.200	12.165	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	40.824	7,60	492.800	310.200	11.715	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	492.800	310.200	11.715	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	43.811	7,08	492.735	310.200	11.265	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	492.735	310.200	11.265	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	46.876	6,62	492.669	310.200	10.815	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	492.669	310.200	10.815	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
Trave 30b-39b	0%	+	2.809	NS	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-75	NS	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	5.930	52,31	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	9.089	34,13	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	12.271	25,28	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	15.449	20,08	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	18.618	16,66	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	21.751	14,26	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	24.829	12,49	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
Trave 39b-48b	0%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.628	17,60	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-14.843	20,90	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.176	25,48	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.643	32,17	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.539	41,15	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.334	48,97	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.805	53,44	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	1.639	NS	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.354	57,94	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
Trave 48b-57b	0%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.646	7,11	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.164	7,36	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.887	7,59	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.817	7,79	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.944	7,97	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.250	8,11	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.742	8,22	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.397	8,29	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
Trave 57b-66b	0%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.900	39,27	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.033	61,63	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	190	NS	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.603	NS	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	786	NS	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-669	NS	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	1.381	NS	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	2.347	NS	491.101	551.467	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	551.467	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	2.493	NS	491.101	551.467	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	551.467	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	1.722	NS	491.101	551.467	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	551.467	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
Fondazione		+	2	NS	491.101	551.467	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-5	NS	491.101	551.467	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
Travata: Trave 1b-17b-19b-28b-37b-46b-55b-64b															
Trave 1b-17b	0%	+	-	-	491.232	551.467	901	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.073	NS	491.232	551.467	901	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	491.232	551.467	901	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	% _{oL_{Li}}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
		-	-3.262	NS	491.232	551.467	901	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	491.232	551.467	901	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.322	NS	491.232	551.467	901	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	491.232	330.880	901	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-3.101	NS	491.232	330.880	901	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	-	-	491.232	330.880	901	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.572	NS	491.232	330.880	901	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	491.232	330.880	901	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.748	NS	491.232	330.880	901	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	-	-	491.232	330.880	901	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.543	NS	491.232	330.880	901	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	1.760	NS	491.232	330.880	901	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-1.175	NS	491.232	330.880	901	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	4.074	81,22	491.232	330.880	901	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-612	NS	491.232	330.880	901	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
Trave 17b-19b	0%	+	32.337	9,81	493.847	317.186	18.935	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	493.847	317.186	18.935	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	32.261	9,83	493.782	317.186	18.490	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	493.782	317.186	18.490	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	32.266	9,83	493.718	317.186	18.044	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	493.718	317.186	18.044	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	32.360	9,80	493.653	317.186	17.599	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	493.653	317.186	17.599	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	32.547	9,75	493.589	317.186	17.154	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	493.589	317.186	17.154	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	32.833	9,66	493.524	317.186	16.708	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	493.524	317.186	16.708	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	33.215	9,55	493.459	317.186	16.263	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	493.459	317.186	16.263	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	33.691	9,41	493.395	317.186	15.818	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	493.395	317.186	15.818	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
Trave 19b-28b	0%	+	15.161	21,48	492.334	325.623	8.505	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	492.334	325.623	8.505	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	15.830	20,57	492.268	325.623	8.050	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	492.268	325.623	8.050	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	16.582	19,64	492.203	325.623	7.596	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	492.203	325.623	7.596	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	17.411	18,70	492.137	325.623	7.141	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	492.137	325.623	7.141	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	18.321	17,77	492.071	325.623	6.687	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	492.071	325.623	6.687	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	19.296	16,88	492.005	325.623	6.232	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	492.005	325.623	6.232	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	20.326	16,02	491.939	325.623	5.778	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.939	325.623	5.778	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	21.408	15,21	491.873	325.623	5.323	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.873	325.623	5.323	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
Trave 28b-37b	0%	+	3.565	92,81	491.101	330.880	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	330.880	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	4.696	70,46	491.101	330.880	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	330.880	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	5.842	56,64	491.101	330.880	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	330.880	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	6.999	47,28	491.101	330.880	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	330.880	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	8.151	40,59	491.101	330.880	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	330.880	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	9.290	35,62	491.101	330.880	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	330.880	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	10.408	31,79	491.101	330.880	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	330.880	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	11.496	28,78	491.101	330.880	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	330.880	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
Trave 37b-46b	0%	+	-	-	491.101	322.523	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.320	44,06	491.101	322.523	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	491.101	322.523	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.387	50,50	491.101	322.523	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	491.101	322.523	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.529	58,33	491.101	322.523	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	491.101	322.523	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.855	66,43	491.101	322.523	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	-	-	491.101	322.523	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.489	71,85	491.101	322.523	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	491.101	322.523	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.494	71,77	491.101	322.523	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	-	-	491.101	322.523	0	0	0	0	2,50	0,0670	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%o _{LLI}	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
		-	-43.767	7,04	491.101	308.165	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	-	-	491.101	308.165	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.737	7,21	491.101	308.165	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	491.101	308.165	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.893	7,36	491.101	308.165	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	-	-	491.101	308.165	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.240	7,47	491.101	308.165	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	491.101	308.165	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.758	7,56	491.101	308.165	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	491.101	308.165	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.424	7,62	491.101	308.165	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
Trave 56b-65b	0%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.741	40,07	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.812	64,46	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	291	NS	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.375	NS	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	896	NS	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-425	NS	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	1.530	NS	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	2.555	NS	491.101	551.467	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	551.467	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	2.666	NS	491.101	551.467	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	551.467	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	1.821	NS	491.101	551.467	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	551.467	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	1	NS	491.101	551.467	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-4	NS	491.101	551.467	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
Fondazione										Travata: Trave 16b-26b-35b-44b-53b-62b-71b					
Trave 16b-26b	0%	+	60.965	8,13	495.497	551.467	30.316	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	495.497	551.467	30.316	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	61.811	8,02	495.431	551.467	29.861	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	495.431	551.467	29.861	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	62.829	7,88	495.365	551.467	29.406	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	495.365	551.467	29.406	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	64.028	7,74	495.300	551.467	28.952	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	495.300	551.467	28.952	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	65.424	7,57	495.234	551.467	28.497	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	495.234	551.467	28.497	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	67.025	4,63	495.168	310.200	28.042	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	495.168	310.200	28.042	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
Trave 26b-35b	75%	+	68.831	4,51	495.102	310.200	27.587	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	495.102	310.200	27.587	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	70.847	4,38	495.036	310.200	27.133	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	495.036	310.200	27.133	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	73.056	4,25	494.970	310.200	26.678	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	494.970	310.200	26.678	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	25.143	12,34	493.140	310.200	14.059	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	493.140	310.200	14.059	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	27.515	11,27	493.075	310.200	13.609	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	493.075	310.200	13.609	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	30.063	10,32	493.009	310.200	13.159	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	493.009	310.200	13.159	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
Trave 35b-44b	37,5%	+	32.778	9,46	492.944	310.200	12.709	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	492.944	310.200	12.709	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	35.644	8,70	492.879	310.200	12.259	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	492.879	310.200	12.259	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	38.654	8,03	492.814	310.200	11.809	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	492.814	310.200	11.809	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	41.792	7,42	492.748	310.200	11.359	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	492.748	310.200	11.359	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	45.032	6,89	492.683	310.200	10.908	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	492.683	310.200	10.908	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	48.357	6,41	492.618	310.200	10.458	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	492.618	310.200	10.458	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
Trave 35b-44b	0%	+	442	NS	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-850	NS	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	3.831	80,97	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	7.260	42,73	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	10.715	28,95	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	14.174	21,89	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	17.616	17,61	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	21.023	14,76	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	24.373	12,73	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
100%	+	27.641	11,22	NS	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU															
Id _{Tr}	%L _{LI}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Trave 44b-53b	0%	-	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	-	-21.398	14,50	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.333	16,92	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-15.396	20,15	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-12.595	24,63	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.954	31,16	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.840	39,57	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-6.712	46,22	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	-	-6.152	50,42	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	1.672	NS	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	-	-5.677	54,64	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
Trave 53b-62b	0%	+	-	-	491.101	308.225	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.068	6,41	491.101	308.225	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	491.101	308.225	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.383	6,65	491.101	308.225	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	491.101	308.225	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.913	6,86	491.101	308.225	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	491.101	308.225	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.658	7,06	491.101	308.225	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	-	-	491.101	308.225	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.614	7,23	491.101	308.225	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	491.101	308.225	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.767	7,38	491.101	308.225	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	-	-	491.101	308.225	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.108	7,50	491.101	308.225	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	491.101	308.225	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
-		-40.626	7,59	491.101	308.225	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	-	-	491.101	308.225	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
	-	-40.295	7,65	491.101	308.225	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO	
Trave 62b-71b	0%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.686	40,36	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-4.752	65,28	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	321	NS	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.317	NS	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	926	NS	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-364	NS	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	1.584	NS	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	310.200	0	0	0	0	2,50	0,0628	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	2.614	NS	491.101	551.467	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	551.467	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	2.710	NS	491.101	551.467	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	491.101	551.467	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	1.844	NS	491.101	551.467	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
-		-	-	491.101	551.467	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	2	NS	491.101	551.467	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
	-	-3	NS	491.101	551.467	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	

LEGENDA:

Id _{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
% _{oL_{LI}}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
+ / -	[+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
V _{Ed,2}	Taglio di progetto in direzione 2.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
V _{Rcd}	Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
V _{Rsd,s}	Resistenza a taglio trazione delle staffe.
N _{Ed}	Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
V _{Rsd,p}	Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
V _{R1}	Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
V _{fd}	Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
Ctg _Θ	Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
A _{sw}	Area delle staffe per unità di lunghezza.
A _{sw,p}	Area dei ferri piegati.
A _{s,Dg}	Area di ferri incrociati nelle zone critiche.
R _f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD													
Id _{Tr}	% _{oL_{LI}}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f	
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]						
Fondazione							Travata: Trave 55b-56b-57b-58b-59b-60b-61b-62b-63b (a)						
Trave 55b-56b	0%	-	-	-3.387	6.842	4,93	4,93	-	VNR	17,67	0,06	NO	
	12,5%	-	-	-3.387	4.067	4,93	4,93	-	VNR	29,72	0,06	NO	
	25%	-	-	-3.387	1.953	4,93	4,93	-	VNR	61,89	0,06	NO	

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD													
Id _{Tr}	%L _{L1}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f	
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]						
	37,5%	-	-	-3.387	419	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,06	NO	
	50%	-3.387	482	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO	
	62,5%	-3.387	779	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO	
	75%	-3.387	440	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO	
	87,5%	-	-	-3.387	697	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,06	NO	
	100%	-	-	-3.387	3.360	4,93	4,93	-	VNR	35,97	0,06	NO	
Trave 56b-57b	0%	-	-	1.583	2.497	4,93	4,93	-	VNR	48,93	0,07	NO	
	12,5%	-	-	1.583	273	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO	
	25%	1.583	601	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	37,5%	1.583	959	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	50%	1.583	1.033	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	62,5%	1.583	876	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	75%	1.583	370	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	87,5%	-	-	1.583	760	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO	
	100%	-	-	1.583	3.356	4,93	4,93	-	VNR	36,41	0,07	NO	
Trave 57b-58b	0%	-	-	2.506	3.109	4,93	4,93	-	VNR	39,38	0,07	NO	
	12,5%	-	-	2.506	568	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO	
	25%	2.506	544	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	37,5%	2.506	1.083	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	50%	2.506	1.295	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	62,5%	2.506	1.239	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	75%	2.506	748	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	87,5%	-	-	2.506	562	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO	
	100%	-	-	2.506	3.707	4,93	4,93	-	VNR	33,03	0,07	NO	
Trave 58b-59b	0%	-	-	2.272	1.407	4,93	4,93	-	VNR	86,97	0,07	NO	
	12,5%	2.272	412	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	25%	2.272	98	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	37,5%	-	-	2.272	455	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO	
	50%	-	-	2.272	556	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO	
	62,5%	-	-	2.272	281	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO	
	75%	2.272	348	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	87,5%	2.272	506	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	100%	-	-	2.272	1.867	4,93	4,93	-	VNR	65,54	0,07	NO	
Trave 59b-60b	0%	-	-	2.262	1.842	4,93	4,93	-	VNR	66,43	0,07	NO	
	12,5%	2.262	520	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	25%	2.262	354	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	37,5%	-	-	2.262	278	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO	
	50%	-	-	2.262	557	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO	
	62,5%	-	-	2.262	456	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO	
	75%	2.262	105	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	87,5%	2.262	419	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	100%	-	-	2.262	1.398	4,93	4,93	-	VNR	87,53	0,07	NO	
Trave 60b-61b	0%	-	-	2.460	3.725	4,93	4,93	-	VNR	32,86	0,07	NO	
	12,5%	-	-	2.460	568	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO	
	25%	2.460	746	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	37,5%	2.460	1.242	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	50%	2.460	1.301	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	62,5%	2.460	1.090	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	75%	2.460	550	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	87,5%	-	-	2.460	569	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO	
	100%	-	-	2.460	3.128	4,93	4,93	-	VNR	39,14	0,07	NO	
Trave 61b-62b	0%	-	-	1.496	3.404	4,93	4,93	-	VNR	35,89	0,07	NO	
	12,5%	-	-	1.496	778	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO	
	25%	1.496	365	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	37,5%	1.496	882	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	50%	1.496	1.041	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	62,5%	1.496	971	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	75%	1.496	609	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	87,5%	-	-	1.496	271	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO	
	100%	-	-	1.496	2.525	4,93	4,93	-	VNR	48,38	0,07	NO	
Trave 62b-63b	0%	-	-	-3.489	3.393	4,93	4,93	-	VNR	35,62	0,06	NO	
	12,5%	-	-	-3.489	696	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,06	NO	
	25%	-3.489	452	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO	
	37,5%	-3.489	802	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO	
	50%	-3.489	513	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO	
	62,5%	-	-	-3.489	384	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,06	NO	
	75%	-	-	-3.489	1.930	4,93	4,93	-	VNR	62,61	0,06	NO	
	87,5%	-	-	-3.489	4.083	4,93	4,93	-	VNR	29,60	0,06	NO	
	100%	-	-	-3.489	6.960	4,93	4,93	-	VNR	17,36	0,06	NO	
Fondazione							Travata: Trave 17b-18b-11b-12b-13b-14b-15b-16b-10b (a)						
Trave 17b-18b	0%	-	-	-14.875	7.191	4,93	4,93	-	VNR	16,39	0,06	NO	
	12,5%	-	-	-14.875	4.360	4,93	4,93	-	VNR	27,03	0,06	NO	
	25%	-	-	-14.875	1.875	4,93	4,93	-	VNR	62,84	0,06	NO	
	37,5%	-	-	-14.875	33	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,06	NO	
	50%	-14.875	1.111	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO	
	62,5%	-14.875	1.530	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO	
	75%	-14.875	1.017	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO	
	87,5%	-	-	-14.875	890	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,06	NO	
	100%	-	-	-14.875	4.906	4,93	4,93	-	VNR	24,02	0,06	NO	
Trave 18b-11b	0%	-	-	-5.863	6.866	4,93	4,93	-	VNR	17,51	0,06	NO	
	12,5%	-	-	-5.863	1.963	4,93	4,93	-	VNR	61,24	0,06	NO	
	25%	-5.863	719	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO	
	37,5%	-5.863	1.955	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO	
	50%	-5.863	2.320	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO	

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{L1}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	62,5%	-5.863	2.059	-	-	4,93	4,93	58,39	0,06	-	VNR	NO
	75%	-5.863	1.008	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	-5.863	1.343	4,93	4,93	-	VNR	89,51	0,06	NO
	100%	-	-	-5.863	5.772	4,93	4,93	-	VNR	20,83	0,06	NO
Trave 11b-12b	0%	-	-	-3.843	6.245	4,93	4,93	-	VNR	19,34	0,06	NO
	12,5%	-	-	-3.843	1.642	4,93	4,93	-	VNR	73,54	0,06	NO
	25%	-3.843	836	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO
	37,5%	-3.843	1.960	-	-	4,93	4,93	61,61	0,06	-	VNR	NO
	50%	-3.843	2.278	-	-	4,93	4,93	53,01	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	-3.843	1.995	-	-	4,93	4,93	60,53	0,06	-	VNR	NO
	75%	-3.843	932	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	-3.843	1.435	4,93	4,93	-	VNR	84,15	0,06	NO
	100%	-	-	-3.843	5.888	4,93	4,93	-	VNR	20,51	0,06	NO
Trave 12b-13b	0%	-	-	-3.062	6.087	4,93	4,93	-	VNR	19,87	0,06	NO
	12,5%	-	-	-3.062	1.557	4,93	4,93	-	VNR	77,69	0,06	NO
	25%	-3.062	867	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO
	37,5%	-3.062	1.960	-	-	4,93	4,93	61,71	0,06	-	VNR	NO
	50%	-3.062	2.259	-	-	4,93	4,93	53,54	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	-3.062	1.968	-	-	4,93	4,93	61,46	0,06	-	VNR	NO
	75%	-3.062	896	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	-3.062	1.484	4,93	4,93	-	VNR	81,51	0,06	NO
	100%	-	-	-3.062	5.938	4,93	4,93	-	VNR	20,37	0,06	NO
Trave 13b-14b	0%	-	-	-3.025	5.950	4,93	4,93	-	VNR	20,33	0,06	NO
	12,5%	-	-	-3.025	1.491	4,93	4,93	-	VNR	81,13	0,06	NO
	25%	-3.025	895	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO
	37,5%	-3.025	1.969	-	-	4,93	4,93	61,44	0,06	-	VNR	NO
	50%	-3.025	2.262	-	-	4,93	4,93	53,48	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	-3.025	1.964	-	-	4,93	4,93	61,59	0,06	-	VNR	NO
	75%	-3.025	871	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	-3.025	1.549	4,93	4,93	-	VNR	78,09	0,06	NO
	100%	-	-	-3.025	6.071	4,93	4,93	-	VNR	19,93	0,06	NO
Trave 14b-15b	0%	-	-	-3.844	5.915	4,93	4,93	-	VNR	20,41	0,06	NO
	12,5%	-	-	-3.844	1.454	4,93	4,93	-	VNR	83,05	0,06	NO
	25%	-3.844	924	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO
	37,5%	-3.844	1.991	-	-	4,93	4,93	60,65	0,06	-	VNR	NO
	50%	-3.844	2.277	-	-	4,93	4,93	53,03	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	-3.844	1.960	-	-	4,93	4,93	61,61	0,06	-	VNR	NO
	75%	-3.844	836	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	-3.844	1.639	4,93	4,93	-	VNR	73,67	0,06	NO
	100%	-	-	-3.844	6.242	4,93	4,93	-	VNR	19,35	0,06	NO
Trave 15b-16b	0%	-	-	-5.833	5.808	4,93	4,93	-	VNR	20,70	0,06	NO
	12,5%	-	-	-5.833	1.365	4,93	4,93	-	VNR	88,08	0,06	NO
	25%	-5.833	998	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO
	37,5%	-5.833	2.059	-	-	4,93	4,93	58,39	0,06	-	VNR	NO
	50%	-5.833	2.327	-	-	4,93	4,93	51,67	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	-5.833	1.961	-	-	4,93	4,93	61,31	0,06	-	VNR	NO
	75%	-5.833	719	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	-5.833	1.975	4,93	4,93	-	VNR	60,87	0,06	NO
	100%	-	-	-5.833	6.900	4,93	4,93	-	VNR	17,42	0,06	NO
Trave 16b-10b	0%	-	-	-15.090	4.925	4,93	4,93	-	VNR	23,91	0,06	NO
	12,5%	-	-	-15.090	872	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,06	NO
	25%	-15.090	1.055	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO
	37,5%	-15.090	1.585	-	-	4,93	4,93	74,31	0,06	-	VNR	NO
	50%	-15.090	1.168	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	-15.090	2	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO
	75%	-	-	-15.090	1.920	4,93	4,93	-	VNR	61,34	0,06	NO
	87,5%	-	-	-15.090	4.574	4,93	4,93	-	VNR	25,75	0,06	NO
	100%	-	-	-15.090	7.700	4,93	4,93	-	VNR	15,30	0,06	NO
Fondazione												
Travata: Trave 1b-2b-3b-4b-5b-6b-7b-8b-9b												
Trave 1b-2b	0%	1.755	102	-	-	2,26	2,26	NS	0,09	-	VNR	NO
	12,5%	-	-	1.755	834	2,26	2,26	-	VNR	53,63	0,09	NO
	25%	-	-	1.755	835	2,26	2,26	-	VNR	53,56	0,09	NO
	37,5%	-	-	1.755	586	2,26	2,26	-	VNR	76,32	0,09	NO
	50%	-	-	1.755	444	2,26	2,26	-	VNR	NS	0,09	NO
	62,5%	-	-	1.755	439	2,26	2,26	-	VNR	NS	0,09	NO
	75%	-	-	1.755	338	2,26	2,26	-	VNR	NS	0,09	NO
	87,5%	1.755	316	-	-	2,26	2,26	NS	0,09	-	VNR	NO
	100%	1.755	2.003	-	-	2,26	2,26	22,33	0,09	-	VNR	NO
Trave 2b-3b	0%	680	1.988	-	-	2,26	2,26	22,38	0,09	-	VNR	NO
	12,5%	680	297	-	-	2,26	2,26	NS	0,09	-	VNR	NO
	25%	-	-	680	386	2,26	2,26	-	VNR	NS	0,09	NO
	37,5%	-	-	680	519	2,26	2,26	-	VNR	85,74	0,09	NO
	50%	-	-	680	511	2,26	2,26	-	VNR	87,08	0,09	NO
	62,5%	-	-	680	499	2,26	2,26	-	VNR	89,17	0,09	NO
	75%	-	-	680	345	2,26	2,26	-	VNR	NS	0,09	NO
	87,5%	680	361	-	-	2,26	2,26	NS	0,09	-	VNR	NO
	100%	680	2.049	-	-	2,26	2,26	21,72	0,09	-	VNR	NO
Trave 3b-4b	0%	310	1.981	-	-	2,26	2,26	22,42	0,08	-	VNR	NO
	12,5%	310	306	-	-	2,26	2,26	NS	0,08	-	VNR	NO
	25%	-	-	310	377	2,26	2,26	-	VNR	NS	0,08	NO
	37,5%	-	-	310	512	2,26	2,26	-	VNR	86,76	0,08	NO
	50%	-	-	310	507	2,26	2,26	-	VNR	87,62	0,08	NO
	62,5%	-	-	310	498	2,26	2,26	-	VNR	89,20	0,08	NO
	75%	-	-	310	344	2,26	2,26	-	VNR	NS	0,08	NO
	87,5%	310	359	-	-	2,26	2,26	NS	0,08	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{L1}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	100%	310	2.037	-	-	2,26	2,26	21,81	0,08	-	VNR	NO
Trave 4b-5b	0%	151	1.961	-	-	2,26	2,26	22,64	0,08	-	VNR	NO
	12,5%	151	301	-	-	2,26	2,26	NS	0,08	-	VNR	NO
	25%	-	-	151	371	2,26	2,26	-	VNR	NS	0,08	NO
	37,5%	-	-	151	505	2,26	2,26	-	VNR	87,90	0,08	NO
	50%	-	-	151	498	2,26	2,26	-	VNR	89,14	0,08	NO
	62,5%	-	-	151	489	2,26	2,26	-	VNR	90,78	0,08	NO
	75%	-	-	151	343	2,26	2,26	-	VNR	NS	0,08	NO
	87,5%	151	341	-	-	2,26	2,26	NS	0,08	-	VNR	NO
	100%	151	1.977	-	-	2,26	2,26	22,45	0,08	-	VNR	NO
Trave 5b-6b	0%	153	1.939	-	-	2,26	2,26	22,89	0,08	-	VNR	NO
	12,5%	153	302	-	-	2,26	2,26	NS	0,08	-	VNR	NO
	25%	-	-	153	364	2,26	2,26	-	VNR	NS	0,08	NO
	37,5%	-	-	153	500	2,26	2,26	-	VNR	88,78	0,08	NO
	50%	-	-	153	498	2,26	2,26	-	VNR	89,14	0,08	NO
	62,5%	-	-	153	505	2,26	2,26	-	VNR	87,90	0,08	NO
	75%	-	-	153	382	2,26	2,26	-	VNR	NS	0,08	NO
	87,5%	153	272	-	-	2,26	2,26	NS	0,08	-	VNR	NO
	100%	153	1.907	-	-	2,26	2,26	23,28	0,08	-	VNR	NO
Trave 6b-7b	0%	323	1.964	-	-	2,26	2,26	22,62	0,08	-	VNR	NO
	12,5%	323	306	-	-	2,26	2,26	NS	0,08	-	VNR	NO
	25%	-	-	323	366	2,26	2,26	-	VNR	NS	0,08	NO
	37,5%	-	-	323	504	2,26	2,26	-	VNR	88,15	0,08	NO
	50%	-	-	323	507	2,26	2,26	-	VNR	87,63	0,08	NO
	62,5%	-	-	323	518	2,26	2,26	-	VNR	85,76	0,08	NO
	75%	-	-	323	400	2,26	2,26	-	VNR	NS	0,08	NO
	87,5%	323	264	-	-	2,26	2,26	NS	0,08	-	VNR	NO
	100%	323	1.930	-	-	2,26	2,26	23,02	0,08	-	VNR	NO
Trave 7b-8b	0%	703	1.995	-	-	2,26	2,26	22,31	0,09	-	VNR	NO
	12,5%	703	313	-	-	2,26	2,26	NS	0,09	-	VNR	NO
	25%	-	-	703	371	2,26	2,26	-	VNR	NS	0,09	NO
	37,5%	-	-	703	511	2,26	2,26	-	VNR	87,09	0,09	NO
	50%	-	-	703	514	2,26	2,26	-	VNR	86,58	0,09	NO
	62,5%	-	-	703	524	2,26	2,26	-	VNR	84,93	0,09	NO
	75%	-	-	703	403	2,26	2,26	-	VNR	NS	0,09	NO
	87,5%	703	268	-	-	2,26	2,26	NS	0,09	-	VNR	NO
	100%	703	1.963	-	-	2,26	2,26	22,67	0,09	-	VNR	NO
Trave 8b-9b	0%	1.782	2.058	-	-	2,26	2,26	21,74	0,09	-	VNR	NO
	12,5%	1.782	351	-	-	2,26	2,26	NS	0,09	-	VNR	NO
	25%	-	-	1.782	321	2,26	2,26	-	VNR	NS	0,09	NO
	37,5%	-	-	1.782	438	2,26	2,26	-	VNR	NS	0,09	NO
	50%	-	-	1.782	464	2,26	2,26	-	VNR	96,40	0,09	NO
	62,5%	-	-	1.782	629	2,26	2,26	-	VNR	71,11	0,09	NO
	75%	-	-	1.782	901	2,26	2,26	-	VNR	49,65	0,09	NO
	87,5%	-	-	1.782	888	2,26	2,26	-	VNR	50,37	0,09	NO
	100%	1.782	152	-	-	2,26	2,26	NS	0,09	-	VNR	NO
Fondazione												
Travata: Trave 9b-10b-27b-36b-45b-54b-63b-72b												
Trave 9b-10b	0%	1.377	59	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	1.377	493	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	25%	1.377	993	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	1.377	1.529	-	-	4,93	4,93	79,88	0,07	-	VNR	NO
	50%	1.377	2.068	-	-	4,93	4,93	59,06	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	1.377	2.568	-	-	4,93	4,93	47,56	0,07	-	VNR	NO
	75%	1.377	2.989	-	-	4,93	4,93	40,86	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	1.377	3.284	-	-	4,93	4,93	37,19	0,07	-	VNR	NO
	100%	1.377	3.373	-	-	4,93	4,93	36,21	0,07	-	VNR	NO
Trave 10b-27b	0%	26.142	9.512	-	-	4,93	4,93	13,53	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	25.607	7.249	-	-	4,93	4,93	17,73	0,07	-	VNR	NO
	25%	25.072	5.010	-	-	4,93	4,93	25,63	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	24.537	2.787	-	-	4,93	4,93	46,02	0,07	-	VNR	NO
	50%	24.002	568	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-	-	23.467	1.662	4,93	4,93	-	VNR	76,99	0,07	NO
	75%	-	-	22.932	3.908	4,93	4,93	-	VNR	32,71	0,07	NO
	87,5%	-	-	22.397	6.187	4,93	4,93	-	VNR	20,64	0,07	NO
	100%	-	-	21.862	8.508	4,93	4,93	-	VNR	14,99	0,07	NO
Trave 27b-36b	0%	-	-	9.941	4.143	4,93	4,93	-	VNR	30,02	0,07	NO
	12,5%	-	-	9.491	5.001	4,93	4,93	-	VNR	24,85	0,07	NO
	25%	-	-	9.041	5.901	4,93	4,93	-	VNR	21,04	0,07	NO
	37,5%	-	-	8.591	6.848	4,93	4,93	-	VNR	18,11	0,07	NO
	50%	-	-	8.141	7.849	4,93	4,93	-	VNR	15,79	0,07	NO
	62,5%	-	-	7.692	8.906	4,93	4,93	-	VNR	13,90	0,07	NO
	75%	-	-	7.242	10.024	4,93	4,93	-	VNR	12,34	0,07	NO
	87,5%	-	-	6.792	11.205	4,93	4,93	-	VNR	11,03	0,07	NO
	100%	-	-	6.342	12.450	4,93	4,93	-	VNR	9,92	0,07	NO
Trave 36b-45b	0%	-	-	-5.533	8.077	4,93	4,93	-	VNR	14,89	0,06	NO
	12,5%	-	-	-5.983	8.235	4,93	4,93	-	VNR	14,59	0,06	NO
	25%	-	-	-6.433	8.463	4,93	4,93	-	VNR	14,19	0,06	NO
	37,5%	-	-	-6.883	8.757	4,93	4,93	-	VNR	13,70	0,06	NO
	50%	-	-	-7.332	9.120	4,93	4,93	-	VNR	13,14	0,06	NO
	62,5%	-	-	-7.782	9.548	4,93	4,93	-	VNR	12,54	0,06	NO
	75%	-	-	-8.232	10.042	4,93	4,93	-	VNR	11,91	0,06	NO
	87,5%	-	-	-8.682	10.599	4,93	4,93	-	VNR	11,27	0,06	NO
	100%	-	-	-9.132	11.215	4,93	4,93	-	VNR	10,64	0,06	NO
Trave 45b-54b	0%	-	-	-20.942	6.924	4,93	4,93	-	VNR	16,79	0,06	NO
	12,5%	-	-	-21.392	6.428	4,93	4,93	-	VNR	18,06	0,06	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{LT}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	25%	-	-	-21.842	5.983	4,93	4,93	-	VNR	19,39	0,06	NO
	37,5%	-	-	-22.291	5.585	4,93	4,93	-	VNR	20,75	0,06	NO
	50%	-	-	-22.741	5.228	4,93	4,93	-	VNR	22,14	0,06	NO
	62,5%	-	-	-23.191	4.907	4,93	4,93	-	VNR	23,57	0,06	NO
	75%	-	-	-23.641	4.616	4,93	4,93	-	VNR	25,02	0,06	NO
	87,5%	-	-	-24.091	4.347	4,93	4,93	-	VNR	26,55	0,06	NO
	100%	-	-	-24.541	4.095	4,93	4,93	-	VNR	28,15	0,06	NO
Trave 54b-63b	0%	-36.260	93	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	-36.710	1.533	-	-	4,93	4,93	73,10	0,06	-	VNR	NO
	25%	-37.160	2.973	-	-	4,93	4,93	37,65	0,06	-	VNR	NO
	37,5%	-37.609	4.414	-	-	4,93	4,93	25,33	0,06	-	VNR	NO
	50%	-38.059	5.869	-	-	4,93	4,93	19,03	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	-38.509	7.343	-	-	4,93	4,93	15,20	0,06	-	VNR	NO
	75%	-38.959	8.841	-	-	4,93	4,93	12,61	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	-39.408	10.367	-	-	4,93	4,93	10,74	0,06	-	VNR	NO
	100%	-39.858	11.930	-	-	4,93	4,93	9,32	0,06	-	VNR	NO
Trave 63b-72b	0%	-	756	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	-	828	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	25%	-	809	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	-	717	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	50%	-	568	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-	384	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	75%	-	199	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	-	56	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	100%	-	-	-	1	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO
Fondazione						Travata: Trave 7b-15b-23b-34b-43b-52b-61b-70b						
Trave 7b-15b	0%	2.839	155	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	2.839	1.219	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	25%	2.839	2.235	-	-	4,93	4,93	54,82	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	2.839	3.147	-	-	4,93	4,93	38,93	0,07	-	VNR	NO
	50%	2.839	3.892	-	-	4,93	4,93	31,48	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	2.839	4.394	-	-	4,93	4,93	27,88	0,07	-	VNR	NO
	75%	2.839	4.575	-	-	4,93	4,93	26,78	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	2.839	4.311	-	-	4,93	4,93	28,42	0,07	-	VNR	NO
	100%	2.839	3.444	-	-	4,93	4,93	35,57	0,07	-	VNR	NO
Trave 15b-23b	0%	47.967	18.799	-	-	4,93	4,93	7,15	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	47.518	15.089	-	-	4,93	4,93	8,90	0,07	-	VNR	NO
	25%	47.068	11.340	-	-	4,93	4,93	11,83	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	46.619	7.539	-	-	4,93	4,93	17,78	0,07	-	VNR	NO
	50%	46.169	3.676	-	-	4,93	4,93	36,44	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-	-	45.720	258	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO
	75%	-	-	45.270	4.278	4,93	4,93	-	VNR	31,26	0,07	NO
	87,5%	-	-	44.821	8.392	4,93	4,93	-	VNR	15,92	0,07	NO
	100%	-	-	44.372	12.614	4,93	4,93	-	VNR	10,58	0,07	NO
Trave 23b-34b	0%	-	-	21.594	4.906	4,93	4,93	-	VNR	25,98	0,07	NO
	12,5%	-	-	21.139	6.575	4,93	4,93	-	VNR	19,37	0,07	NO
	25%	-	-	20.683	8.377	4,93	4,93	-	VNR	15,19	0,07	NO
	37,5%	-	-	20.228	10.320	4,93	4,93	-	VNR	12,32	0,07	NO
	50%	-	-	19.772	12.412	4,93	4,93	-	VNR	10,23	0,07	NO
	62,5%	-	-	19.317	14.666	4,93	4,93	-	VNR	8,65	0,07	NO
	75%	-	-	18.862	17.086	4,93	4,93	-	VNR	7,42	0,07	NO
	87,5%	-	-	18.406	19.680	4,93	4,93	-	VNR	6,43	0,07	NO
	100%	-	-	17.951	22.454	4,93	4,93	-	VNR	5,63	0,07	NO
Trave 34b-43b	0%	-	-	-4.813	14.626	4,93	4,93	-	VNR	8,24	0,06	NO
	12,5%	-	-	-5.263	14.854	4,93	4,93	-	VNR	8,10	0,06	NO
	25%	-	-	-5.713	15.264	4,93	4,93	-	VNR	7,88	0,06	NO
	37,5%	-	-	-6.163	15.857	4,93	4,93	-	VNR	7,58	0,06	NO
	50%	-	-	-6.613	16.632	4,93	4,93	-	VNR	7,22	0,06	NO
	62,5%	-	-	-7.063	17.589	4,93	4,93	-	VNR	6,82	0,06	NO
	75%	-	-	-7.513	18.728	4,93	4,93	-	VNR	6,40	0,06	NO
	87,5%	-	-	-7.963	20.045	4,93	4,93	-	VNR	5,97	0,06	NO
	100%	-	-	-8.413	21.534	4,93	4,93	-	VNR	5,55	0,06	NO
Trave 43b-52b	0%	-	-	-31.161	13.720	4,93	4,93	-	VNR	8,27	0,06	NO
	12,5%	-	-	-31.611	12.684	4,93	4,93	-	VNR	8,94	0,06	NO
	25%	-	-	-32.061	11.807	4,93	4,93	-	VNR	9,60	0,06	NO
	37,5%	-	-	-32.511	11.083	4,93	4,93	-	VNR	10,21	0,06	NO
	50%	-	-	-32.961	10.502	4,93	4,93	-	VNR	10,76	0,06	NO
	62,5%	-	-	-33.411	10.055	4,93	4,93	-	VNR	11,23	0,06	NO
	75%	-	-	-33.861	9.730	4,93	4,93	-	VNR	11,59	0,06	NO
	87,5%	-	-	-34.311	9.517	4,93	4,93	-	VNR	11,84	0,06	NO
	100%	-	-	-34.761	9.405	4,93	4,93	-	VNR	11,97	0,06	NO
Trave 52b-61b	0%	-	-	-57.417	1.652	4,93	4,93	-	VNR	64,51	0,06	NO
	12,5%	-57.867	1.078	-	-	4,93	4,93	98,76	0,06	-	VNR	NO
	25%	-58.317	3.733	-	-	4,93	4,93	28,49	0,06	-	VNR	NO
	37,5%	-58.767	6.324	-	-	4,93	4,93	16,80	0,06	-	VNR	NO
	50%	-59.217	8.867	-	-	4,93	4,93	11,97	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	-59.667	11.371	-	-	4,93	4,93	9,32	0,06	-	VNR	NO
	75%	-60.117	13.848	-	-	4,93	4,93	7,64	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	-60.567	16.310	-	-	4,93	4,93	6,48	0,06	-	VNR	NO
	100%	-61.017	18.762	-	-	4,93	4,93	5,63	0,06	-	VNR	NO
Trave 61b-70b	0%	-	26	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	-	532	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	25%	-	803	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	-	875	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	50%	-	785	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{LT}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	62,5%	-	575	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	75%	-	315	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	-	96	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	100%	-	-	-	1	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO
Fondazione						Travata: Trave 5b-13b-21b-32b-41b-50b-59b-68b						
Trave 5b-13b	0%	2.788	153	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	2.788	1.175	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	25%	2.788	2.144	-	-	4,93	4,93	57,14	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	2.788	3.007	-	-	4,93	4,93	40,74	0,07	-	VNR	NO
	50%	2.788	3.696	-	-	4,93	4,93	33,14	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	2.788	4.141	-	-	4,93	4,93	29,58	0,07	-	VNR	NO
	75%	2.788	4.262	-	-	4,93	4,93	28,74	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	2.788	3.937	-	-	4,93	4,93	31,12	0,07	-	VNR	NO
	100%	2.788	3.016	-	-	4,93	4,93	40,62	0,07	-	VNR	NO
Trave 13b-21b	0%	47.686	17.926	-	-	4,93	4,93	7,49	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	47.237	14.239	-	-	4,93	4,93	9,43	0,07	-	VNR	NO
	25%	46.787	10.511	-	-	4,93	4,93	12,76	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	46.338	6.734	-	-	4,93	4,93	19,90	0,07	-	VNR	NO
	50%	45.888	2.895	-	-	4,93	4,93	46,24	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-	-	45.439	1.015	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO
	75%	-	-	44.989	5.006	4,93	4,93	-	VNR	26,70	0,07	NO
	87,5%	-	-	44.540	9.091	4,93	4,93	-	VNR	14,69	0,07	NO
	100%	-	-	44.090	13.280	4,93	4,93	-	VNR	10,05	0,07	NO
Trave 21b-32b	0%	-	-	21.401	5.653	4,93	4,93	-	VNR	22,54	0,07	NO
	12,5%	-	-	20.946	7.265	4,93	4,93	-	VNR	17,52	0,07	NO
	25%	-	-	20.490	9.004	4,93	4,93	-	VNR	14,12	0,07	NO
	37,5%	-	-	20.035	10.880	4,93	4,93	-	VNR	11,68	0,07	NO
	50%	-	-	19.579	12.897	4,93	4,93	-	VNR	9,84	0,07	NO
	62,5%	-	-	19.124	15.069	4,93	4,93	-	VNR	8,42	0,07	NO
	75%	-	-	18.669	17.398	4,93	4,93	-	VNR	7,28	0,07	NO
	87,5%	-	-	18.213	19.892	4,93	4,93	-	VNR	6,36	0,07	NO
	100%	-	-	17.758	22.557	4,93	4,93	-	VNR	5,61	0,07	NO
Trave 32b-41b	0%	-	-	-4.906	14.823	4,93	4,93	-	VNR	8,13	0,06	NO
	12,5%	-	-	-5.356	14.902	4,93	4,93	-	VNR	8,08	0,06	NO
	25%	-	-	-5.806	15.150	4,93	4,93	-	VNR	7,94	0,06	NO
	37,5%	-	-	-6.256	15.567	4,93	4,93	-	VNR	7,72	0,06	NO
	50%	-	-	-6.706	16.157	4,93	4,93	-	VNR	7,43	0,06	NO
	62,5%	-	-	-7.156	16.910	4,93	4,93	-	VNR	7,09	0,06	NO
	75%	-	-	-7.606	17.830	4,93	4,93	-	VNR	6,72	0,06	NO
	87,5%	-	-	-8.056	18.909	4,93	4,93	-	VNR	6,33	0,06	NO
	100%	-	-	-8.506	20.146	4,93	4,93	-	VNR	5,93	0,06	NO
Trave 41b-50b	0%	-	-	-31.123	12.435	4,93	4,93	-	VNR	9,13	0,06	NO
	12,5%	-	-	-31.573	11.089	4,93	4,93	-	VNR	10,23	0,06	NO
	25%	-	-	-32.023	9.883	4,93	4,93	-	VNR	11,46	0,06	NO
	37,5%	-	-	-32.473	8.811	4,93	4,93	-	VNR	12,85	0,06	NO
	50%	-	-	-32.923	7.864	4,93	4,93	-	VNR	14,38	0,06	NO
	62,5%	-	-	-33.373	7.026	4,93	4,93	-	VNR	16,07	0,06	NO
	75%	-	-	-33.823	6.295	4,93	4,93	-	VNR	17,92	0,06	NO
	87,5%	-	-	-34.273	5.654	4,93	4,93	-	VNR	19,93	0,06	NO
	100%	-	-	-34.723	5.092	4,93	4,93	-	VNR	22,11	0,06	NO
Trave 50b-59b	0%	-57.310	2.619	-	-	4,93	4,93	40,70	0,06	-	VNR	NO
	12,5%	-57.760	5.846	-	-	4,93	4,93	18,22	0,06	-	VNR	NO
	25%	-58.210	9.014	-	-	4,93	4,93	11,80	0,06	-	VNR	NO
	37,5%	-58.660	12.137	-	-	4,93	4,93	8,75	0,06	-	VNR	NO
	50%	-59.110	15.223	-	-	4,93	4,93	6,97	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	-59.560	18.286	-	-	4,93	4,93	5,80	0,06	-	VNR	NO
	75%	-60.010	21.331	-	-	4,93	4,93	4,96	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	-60.460	24.367	-	-	4,93	4,93	4,34	0,06	-	VNR	NO
	100%	-60.910	27.402	-	-	4,93	4,93	3,86	0,06	-	VNR	NO
Trave 59b-68b	0%	-	-	-	2.988	4,93	4,93	-	VNR	40,75	0,07	NO
	12,5%	-	-	-	1.919	4,93	4,93	-	VNR	63,45	0,07	NO
	25%	-	-	-	1.102	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO
	37,5%	-	-	-	518	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO
	50%	-	-	-	152	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO
	62,5%	-	23	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	75%	-	57	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	-	24	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	100%	-	2	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
Fondazione						Travata: Trave 3b-11b-24b-30b-39b-48b-57b-66b						
Trave 3b-11b	0%	2.853	156	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	2.853	1.220	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	25%	2.853	2.234	-	-	4,93	4,93	54,84	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	2.853	3.150	-	-	4,93	4,93	38,89	0,07	-	VNR	NO
	50%	2.853	3.893	-	-	4,93	4,93	31,47	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	2.853	4.395	-	-	4,93	4,93	27,88	0,07	-	VNR	NO
	75%	2.853	4.574	-	-	4,93	4,93	26,79	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	2.853	4.308	-	-	4,93	4,93	28,44	0,07	-	VNR	NO
	100%	2.853	3.440	-	-	4,93	4,93	35,62	0,07	-	VNR	NO
Trave 11b-24b	0%	48.083	18.860	-	-	4,93	4,93	7,13	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	47.628	15.104	-	-	4,93	4,93	8,89	0,07	-	VNR	NO
	25%	47.173	11.305	-	-	4,93	4,93	11,87	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	46.719	7.455	-	-	4,93	4,93	17,99	0,07	-	VNR	NO
	50%	46.264	3.541	-	-	4,93	4,93	37,84	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-	-	45.809	447	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO
	75%	-	-	45.354	4.524	4,93	4,93	-	VNR	29,56	0,07	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{L1}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
Trave 24b-30b	87,5%	-	-	44.899	8.700	4,93	4,93	-	VNR	15,36	0,07	NO
	100%	-	-	44.444	12.987	4,93	4,93	-	VNR	10,28	0,07	NO
	0%	-	-	21.670	5.030	4,93	4,93	-	VNR	25,35	0,07	NO
	12,5%	-	-	21.220	6.692	4,93	4,93	-	VNR	19,03	0,07	NO
	25%	-	-	20.770	8.484	4,93	4,93	-	VNR	15,00	0,07	NO
	37,5%	-	-	20.320	10.413	4,93	4,93	-	VNR	12,21	0,07	NO
	50%	-	-	19.870	12.493	4,93	4,93	-	VNR	10,17	0,07	NO
	62,5%	-	-	19.420	14.727	4,93	4,93	-	VNR	8,62	0,07	NO
	75%	-	-	18.970	17.127	4,93	4,93	-	VNR	7,40	0,07	NO
	87,5%	-	-	18.520	19.695	4,93	4,93	-	VNR	6,43	0,07	NO
Trave 30b-39b	100%	-	-	18.070	22.440	4,93	4,93	-	VNR	5,64	0,07	NO
	0%	-	-	-4.696	14.613	4,93	4,93	-	VNR	8,25	0,06	NO
	12,5%	-	-	-5.146	14.844	4,93	4,93	-	VNR	8,11	0,06	NO
	25%	-	-	-5.596	15.254	4,93	4,93	-	VNR	7,89	0,06	NO
	37,5%	-	-	-6.046	15.851	4,93	4,93	-	VNR	7,58	0,06	NO
	50%	-	-	-6.496	16.629	4,93	4,93	-	VNR	7,22	0,06	NO
	62,5%	-	-	-6.946	17.590	4,93	4,93	-	VNR	6,82	0,06	NO
	75%	-	-	-7.396	18.732	4,93	4,93	-	VNR	6,40	0,06	NO
	87,5%	-	-	-7.846	20.051	4,93	4,93	-	VNR	5,97	0,06	NO
	100%	-	-	-8.296	21.543	4,93	4,93	-	VNR	5,55	0,06	NO
Trave 39b-48b	0%	-	-	-31.052	13.729	4,93	4,93	-	VNR	8,27	0,06	NO
	12,5%	-	-	-31.502	12.697	4,93	4,93	-	VNR	8,93	0,06	NO
	25%	-	-	-31.952	11.825	4,93	4,93	-	VNR	9,58	0,06	NO
	37,5%	-	-	-32.402	11.105	4,93	4,93	-	VNR	10,19	0,06	NO
	50%	-	-	-32.852	10.529	4,93	4,93	-	VNR	10,74	0,06	NO
	62,5%	-	-	-33.302	10.087	4,93	4,93	-	VNR	11,20	0,06	NO
	75%	-	-	-33.752	9.768	4,93	4,93	-	VNR	11,55	0,06	NO
	87,5%	-	-	-34.202	9.561	4,93	4,93	-	VNR	11,79	0,06	NO
	100%	-	-	-34.652	9.454	4,93	4,93	-	VNR	11,91	0,06	NO
Trave 48b-57b	0%	-	-	-57.318	1.696	4,93	4,93	-	VNR	62,86	0,06	NO
	12,5%	-57.768	1.028	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO
	25%	-58.218	3.677	-	-	4,93	4,93	28,93	0,06	-	VNR	NO
	37,5%	-58.668	6.263	-	-	4,93	4,93	16,96	0,06	-	VNR	NO
	50%	-59.118	8.797	-	-	4,93	4,93	12,06	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	-59.568	11.296	-	-	4,93	4,93	9,38	0,06	-	VNR	NO
	75%	-60.018	13.766	-	-	4,93	4,93	7,69	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	-60.468	16.221	-	-	4,93	4,93	6,52	0,06	-	VNR	NO
	100%	-60.918	18.668	-	-	4,93	4,93	5,66	0,06	-	VNR	NO
Trave 57b-66b	0%	-	28	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	-	529	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	25%	-	797	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	-	868	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	50%	-	779	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-	569	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	75%	-	310	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	-	92	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	100%	-	2	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
Fondazione						Travata: Trave 1b-17b-19b-28b-37b-46b-55b-64b						
Trave 1b-17b	0%	1.331	54	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	1.331	442	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	25%	1.331	878	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	1.331	1.326	-	-	4,93	4,93	92,09	0,07	-	VNR	NO
	50%	1.331	1.752	-	-	4,93	4,93	69,70	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	1.331	2.111	-	-	4,93	4,93	57,85	0,07	-	VNR	NO
	75%	1.331	2.363	-	-	4,93	4,93	51,68	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	1.331	2.439	-	-	4,93	4,93	50,07	0,07	-	VNR	NO
	100%	1.331	2.256	-	-	4,93	4,93	54,13	0,07	-	VNR	NO
Trave 17b-19b	0%	27.014	9.724	-	-	4,93	4,93	13,26	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	26.569	7.635	-	-	4,93	4,93	16,87	0,07	-	VNR	NO
	25%	26.123	5.560	-	-	4,93	4,93	23,14	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	25.678	3.489	-	-	4,93	4,93	36,84	0,07	-	VNR	NO
	50%	25.233	1.419	-	-	4,93	4,93	90,51	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-	-	24.787	655	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO
	75%	-	-	24.342	2.740	4,93	4,93	-	VNR	46,79	0,07	NO
	87,5%	-	-	23.897	4.843	4,93	4,93	-	VNR	26,45	0,07	NO
	100%	-	-	23.452	6.968	4,93	4,93	-	VNR	18,36	0,07	NO
Trave 19b-28b	0%	-	-	11.558	2.569	4,93	4,93	-	VNR	48,59	0,07	NO
	12,5%	-	-	11.103	3.588	4,93	4,93	-	VNR	34,75	0,07	NO
	25%	-	-	10.649	4.642	4,93	4,93	-	VNR	26,84	0,07	NO
	37,5%	-	-	10.194	5.736	4,93	4,93	-	VNR	21,70	0,07	NO
	50%	-	-	9.740	6.875	4,93	4,93	-	VNR	18,09	0,07	NO
	62,5%	-	-	9.285	8.064	4,93	4,93	-	VNR	15,40	0,07	NO
	75%	-	-	8.831	9.305	4,93	4,93	-	VNR	13,34	0,07	NO
	87,5%	-	-	8.376	10.602	4,93	4,93	-	VNR	11,69	0,07	NO
	100%	-	-	7.921	11.960	4,93	4,93	-	VNR	10,36	0,07	NO
Trave 28b-37b	0%	-	-	-3.971	7.596	4,93	4,93	-	VNR	15,89	0,06	NO
	12,5%	-	-	-4.420	7.840	4,93	4,93	-	VNR	15,38	0,06	NO
	25%	-	-	-4.870	8.145	4,93	4,93	-	VNR	14,79	0,06	NO
	37,5%	-	-	-5.319	8.510	4,93	4,93	-	VNR	14,14	0,06	NO
	50%	-	-	-5.768	8.937	4,93	4,93	-	VNR	13,45	0,06	NO
	62,5%	-	-	-6.217	9.425	4,93	4,93	-	VNR	12,75	0,06	NO
	75%	-	-	-6.667	9.971	4,93	4,93	-	VNR	12,04	0,06	NO
	87,5%	-	-	-7.116	10.576	4,93	4,93	-	VNR	11,34	0,06	NO
	100%	-	-	-7.565	11.234	4,93	4,93	-	VNR	10,66	0,06	NO
Trave 37b-46b	0%	-	-	-19.398	6.944	4,93	4,93	-	VNR	16,80	0,06	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{L1}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	12,5%	-	-	-19.847	6.486	4,93	4,93	-	VNR	17,96	0,06	NO
	25%	-	-	-20.297	6.077	4,93	4,93	-	VNR	19,15	0,06	NO
	37,5%	-	-	-20.746	5.709	4,93	4,93	-	VNR	20,37	0,06	NO
	50%	-	-	-21.195	5.381	4,93	4,93	-	VNR	21,59	0,06	NO
	62,5%	-	-	-21.644	5.085	4,93	4,93	-	VNR	22,82	0,06	NO
	75%	-	-	-22.094	4.816	4,93	4,93	-	VNR	24,07	0,06	NO
	87,5%	-	-	-22.543	4.568	4,93	4,93	-	VNR	25,35	0,06	NO
	100%	-	-	-22.992	4.336	4,93	4,93	-	VNR	26,68	0,06	NO
Trave 46b-55b	0%	-	-	-34.729	149	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,06	NO
	12,5%	-35.173	1.257	-	-	4,93	4,93	89,47	0,06	-	VNR	NO
	25%	-35.618	2.661	-	-	4,93	4,93	42,22	0,06	-	VNR	NO
	37,5%	-36.062	4.072	-	-	4,93	4,93	27,56	0,06	-	VNR	NO
	50%	-36.507	5.492	-	-	4,93	4,93	20,41	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	-36.951	6.932	-	-	4,93	4,93	16,16	0,06	-	VNR	NO
	75%	-37.396	8.393	-	-	4,93	4,93	13,33	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	-37.840	9.881	-	-	4,93	4,93	11,31	0,06	-	VNR	NO
	100%	-38.285	11.405	-	-	4,93	4,93	9,79	0,06	-	VNR	NO
Trave 55b-64b	0%	-	800	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	-	854	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	25%	-	823	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	-	721	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	50%	-	569	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-	381	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	75%	-	199	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	-	56	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	100%	-	-	-	1	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO
Fondazione						Travata: Trave 8b-16b						
Trave 8b-16b	0%	2.363	147	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	2.363	1.245	-	-	4,93	4,93	98,30	0,07	-	VNR	NO
	25%	2.363	2.298	-	-	4,93	4,93	53,26	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	2.363	3.255	-	-	4,93	4,93	37,60	0,07	-	VNR	NO
	50%	2.363	4.044	-	-	4,93	4,93	30,26	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	2.363	4.591	-	-	4,93	4,93	26,66	0,07	-	VNR	NO
	75%	2.363	4.817	-	-	4,93	4,93	25,41	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	2.363	4.592	-	-	4,93	4,93	26,65	0,07	-	VNR	NO
	100%	2.363	3.759	-	-	4,93	4,93	32,56	0,07	-	VNR	NO
Fondazione						Travata: Trave 6b-14b						
Trave 6b-14b	0%	2.808	155	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	2.808	1.197	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	25%	2.808	2.187	-	-	4,93	4,93	56,02	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	2.808	3.073	-	-	4,93	4,93	39,87	0,07	-	VNR	NO
	50%	2.808	3.787	-	-	4,93	4,93	32,35	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	2.808	4.258	-	-	4,93	4,93	28,77	0,07	-	VNR	NO
	75%	2.808	4.407	-	-	4,93	4,93	27,80	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	2.808	4.109	-	-	4,93	4,93	29,81	0,07	-	VNR	NO
	100%	2.808	3.210	-	-	4,93	4,93	38,16	0,07	-	VNR	NO
Fondazione						Travata: Trave 4b-12b						
Trave 4b-12b	0%	2.812	155	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	2.812	1.199	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	25%	2.812	2.192	-	-	4,93	4,93	55,89	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	2.812	3.081	-	-	4,93	4,93	39,76	0,07	-	VNR	NO
	50%	2.812	3.798	-	-	4,93	4,93	32,26	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	2.812	4.272	-	-	4,93	4,93	28,68	0,07	-	VNR	NO
	75%	2.812	4.422	-	-	4,93	4,93	27,70	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	2.812	4.126	-	-	4,93	4,93	29,69	0,07	-	VNR	NO
	100%	2.812	3.229	-	-	4,93	4,93	37,94	0,07	-	VNR	NO
Fondazione						Travata: Trave 14b-22b-33b-42b-51b-60b-69b						
Trave 14b-22b	0%	47.844	18.398	-	-	4,93	4,93	7,30	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	47.395	14.696	-	-	4,93	4,93	9,14	0,07	-	VNR	NO
	25%	46.946	10.952	-	-	4,93	4,93	12,25	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	46.497	7.159	-	-	4,93	4,93	18,72	0,07	-	VNR	NO
	50%	46.049	3.303	-	-	4,93	4,93	40,54	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-	-	45.600	626	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO
	75%	-	-	45.151	4.636	4,93	4,93	-	VNR	28,84	0,07	NO
	87,5%	-	-	44.702	8.741	4,93	4,93	-	VNR	15,28	0,07	NO
	100%	-	-	44.253	12.954	4,93	4,93	-	VNR	10,30	0,07	NO
Trave 22b-33b	0%	-	-	21.580	5.318	4,93	4,93	-	VNR	23,97	0,07	NO
	12,5%	-	-	21.125	6.958	4,93	4,93	-	VNR	18,30	0,07	NO
	25%	-	-	20.670	8.729	4,93	4,93	-	VNR	14,57	0,07	NO
	37,5%	-	-	20.216	10.637	4,93	4,93	-	VNR	11,95	0,07	NO
	50%	-	-	19.761	12.692	4,93	4,93	-	VNR	10,00	0,07	NO
	62,5%	-	-	19.306	14.905	4,93	4,93	-	VNR	8,51	0,07	NO
	75%	-	-	18.851	17.279	4,93	4,93	-	VNR	7,34	0,07	NO
	87,5%	-	-	18.396	19.824	4,93	4,93	-	VNR	6,39	0,07	NO
	100%	-	-	17.942	22.544	4,93	4,93	-	VNR	5,61	0,07	NO
Trave 33b-42b	0%	-	-	-4.731	14.780	4,93	4,93	-	VNR	8,15	0,06	NO
	12,5%	-	-	-5.180	14.928	4,93	4,93	-	VNR	8,07	0,06	NO
	25%	-	-	-5.630	15.251	4,93	4,93	-	VNR	7,89	0,06	NO
	37,5%	-	-	-6.079	15.750	4,93	4,93	-	VNR	7,63	0,06	NO
	50%	-	-	-6.529	16.427	4,93	4,93	-	VNR	7,31	0,06	NO
	62,5%	-	-	-6.978	17.279	4,93	4,93	-	VNR	6,94	0,06	NO
	75%	-	-	-7.428	18.302	4,93	4,93	-	VNR	6,55	0,06	NO
	87,5%	-	-	-7.877	19.496	4,93	4,93	-	VNR	6,14	0,06	NO
	100%	-	-	-8.327	20.852	4,93	4,93	-	VNR	5,73	0,06	NO
Trave 42b-51b	0%	-	-	-30.986	13.096	4,93	4,93	-	VNR	8,67	0,06	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD													
Id _{Tr}	%L _{LT}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f	
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]						
	12,5%	-	-	-31.435	11.897	4,93	4,93	-	VNR	9,54	0,06	NO	
	25%	-	-	-31.885	10.849	4,93	4,93	-	VNR	10,45	0,06	NO	
	37,5%	-	-	-32.334	9.943	4,93	4,93	-	VNR	11,39	0,06	NO	
	50%	-	-	-32.784	9.168	4,93	4,93	-	VNR	12,34	0,06	NO	
	62,5%	-	-	-33.233	8.519	4,93	4,93	-	VNR	13,26	0,06	NO	
	75%	-	-	-33.683	7.982	4,93	4,93	-	VNR	14,14	0,06	NO	
	87,5%	-	-	-34.132	7.547	4,93	4,93	-	VNR	14,94	0,06	NO	
	100%	-	-	-34.582	7.203	4,93	4,93	-	VNR	15,64	0,06	NO	
Trave 51b-60b	0%	-57.216	542	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO	
	12,5%	-57.665	3.523	-	-	4,93	4,93	30,23	0,06	-	VNR	NO	
	25%	-58.115	6.436	-	-	4,93	4,93	16,53	0,06	-	VNR	NO	
	37,5%	-58.564	9.298	-	-	4,93	4,93	11,43	0,06	-	VNR	NO	
	50%	-59.014	12.116	-	-	4,93	4,93	8,76	0,06	-	VNR	NO	
	62,5%	-59.463	14.901	-	-	4,93	4,93	7,12	0,06	-	VNR	NO	
	75%	-59.913	17.665	-	-	4,93	4,93	6,00	0,06	-	VNR	NO	
	87,5%	-60.362	20.417	-	-	4,93	4,93	5,18	0,06	-	VNR	NO	
	100%	-60.811	23.163	-	-	4,93	4,93	4,56	0,06	-	VNR	NO	
Trave 60b-69b	0%	-	-	-	1.476	4,93	4,93	-	VNR	82,50	0,07	NO	
	12,5%	-	-	-	691	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO	
	25%	-	-	-	148	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO	
	37,5%	-	179	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	50%	-	316	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	62,5%	-	299	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	75%	-	185	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	87,5%	-	60	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	100%	-	1	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
Fondazione						Travata: Trave 12b-25b-31b-40b-49b-58b-67b							
Trave 12b-25b	0%	47.904	18.450	-	-	4,93	4,93	7,29	0,07	-	VNR	NO	
	12,5%	47.449	14.701	-	-	4,93	4,93	9,13	0,07	-	VNR	NO	
	25%	46.995	10.909	-	-	4,93	4,93	12,30	0,07	-	VNR	NO	
	37,5%	46.540	7.064	-	-	4,93	4,93	18,98	0,07	-	VNR	NO	
	50%	46.086	3.157	-	-	4,93	4,93	42,42	0,07	-	VNR	NO	
	62,5%	-	-	45.631	824	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO	
	75%	-	-	45.176	4.893	4,93	4,93	-	VNR	27,32	0,07	NO	
	87,5%	-	-	44.722	9.059	4,93	4,93	-	VNR	14,74	0,07	NO	
	100%	-	-	44.267	13.335	4,93	4,93	-	VNR	10,01	0,07	NO	
Trave 25b-31b	0%	-	-	21.569	5.438	4,93	4,93	-	VNR	23,44	0,07	NO	
	12,5%	-	-	21.119	7.072	4,93	4,93	-	VNR	18,01	0,07	NO	
	25%	-	-	20.669	8.831	4,93	4,93	-	VNR	14,41	0,07	NO	
	37,5%	-	-	20.219	10.729	4,93	4,93	-	VNR	11,85	0,07	NO	
	50%	-	-	19.770	12.772	4,93	4,93	-	VNR	9,94	0,07	NO	
	62,5%	-	-	19.320	14.967	4,93	4,93	-	VNR	8,48	0,07	NO	
	75%	-	-	18.870	17.322	4,93	4,93	-	VNR	7,32	0,07	NO	
	87,5%	-	-	18.420	19.844	4,93	4,93	-	VNR	6,38	0,07	NO	
	100%	-	-	17.970	22.537	4,93	4,93	-	VNR	5,61	0,07	NO	
Trave 31b-40b	0%	-	-	-4.726	14.769	4,93	4,93	-	VNR	8,16	0,06	NO	
	12,5%	-	-	-5.176	14.918	4,93	4,93	-	VNR	8,07	0,06	NO	
	25%	-	-	-5.626	15.243	4,93	4,93	-	VNR	7,89	0,06	NO	
	37,5%	-	-	-6.076	15.744	4,93	4,93	-	VNR	7,63	0,06	NO	
	50%	-	-	-6.525	16.424	4,93	4,93	-	VNR	7,31	0,06	NO	
	62,5%	-	-	-6.975	17.278	4,93	4,93	-	VNR	6,94	0,06	NO	
	75%	-	-	-7.425	18.305	4,93	4,93	-	VNR	6,54	0,06	NO	
	87,5%	-	-	-7.875	19.501	4,93	4,93	-	VNR	6,14	0,06	NO	
	100%	-	-	-8.325	20.862	4,93	4,93	-	VNR	5,73	0,06	NO	
Trave 40b-49b	0%	-	-	-31.007	13.104	4,93	4,93	-	VNR	8,67	0,06	NO	
	12,5%	-	-	-31.457	11.907	4,93	4,93	-	VNR	9,53	0,06	NO	
	25%	-	-	-31.907	10.859	4,93	4,93	-	VNR	10,44	0,06	NO	
	37,5%	-	-	-32.357	9.954	4,93	4,93	-	VNR	11,37	0,06	NO	
	50%	-	-	-32.806	9.184	4,93	4,93	-	VNR	12,31	0,06	NO	
	62,5%	-	-	-33.256	8.536	4,93	4,93	-	VNR	13,23	0,06	NO	
	75%	-	-	-33.706	8.002	4,93	4,93	-	VNR	14,10	0,06	NO	
	87,5%	-	-	-34.156	7.570	4,93	4,93	-	VNR	14,89	0,06	NO	
	100%	-	-	-34.606	7.229	4,93	4,93	-	VNR	15,58	0,06	NO	
Trave 49b-58b	0%	-57.265	520	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO	
	12,5%	-57.715	3.500	-	-	4,93	4,93	30,43	0,06	-	VNR	NO	
	25%	-58.165	6.413	-	-	4,93	4,93	16,59	0,06	-	VNR	NO	
	37,5%	-58.615	9.274	-	-	4,93	4,93	11,46	0,06	-	VNR	NO	
	50%	-59.064	12.089	-	-	4,93	4,93	8,78	0,06	-	VNR	NO	
	62,5%	-59.514	14.876	-	-	4,93	4,93	7,13	0,06	-	VNR	NO	
	75%	-59.964	17.638	-	-	4,93	4,93	6,00	0,06	-	VNR	NO	
	87,5%	-60.414	20.389	-	-	4,93	4,93	5,19	0,06	-	VNR	NO	
	100%	-60.864	23.136	-	-	4,93	4,93	4,57	0,06	-	VNR	NO	
Trave 58b-67b	0%	-	-	-	1.473	4,93	4,93	-	VNR	82,67	0,07	NO	
	12,5%	-	-	-	689	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO	
	25%	-	-	-	147	4,93	4,93	-	VNR	NS	0,07	NO	
	37,5%	-	179	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	50%	-	316	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	62,5%	-	299	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	75%	-	184	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	87,5%	-	58	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	100%	-	2	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
Fondazione						Travata: Trave 2b-18b-20b-29b-38b-47b-56b-65b							
Trave 2b-18b	0%	2.357	150	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO	
	12,5%	2.357	1.234	-	-	4,93	4,93	99,18	0,07	-	VNR	NO	
	25%	2.357	2.273	-	-	4,93	4,93	53,84	0,07	-	VNR	NO	

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{L1}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	37,5%	2.357	3.210	-	-	4,93	4,93	38,13	0,07	-	VNR	NO
	50%	2.357	3.974	-	-	4,93	4,93	30,80	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	2.357	4.500	-	-	4,93	4,93	27,20	0,07	-	VNR	NO
	75%	2.357	4.696	-	-	4,93	4,93	26,06	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	2.357	4.436	-	-	4,93	4,93	27,59	0,07	-	VNR	NO
	100%	2.357	3.566	-	-	4,93	4,93	34,32	0,07	-	VNR	NO
Trave 18b-20b	0%	46.784	20.253	-	-	4,93	4,93	6,62	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	46.338	16.426	-	-	4,93	4,93	8,16	0,07	-	VNR	NO
	25%	45.892	12.550	-	-	4,93	4,93	10,67	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	45.446	8.615	-	-	4,93	4,93	15,53	0,07	-	VNR	NO
	50%	45.000	4.613	-	-	4,93	4,93	28,97	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	44.554	528	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	75%	-	-	44.108	3.649	4,93	4,93	-	VNR	36,56	0,07	NO
	87,5%	-	-	43.661	7.930	4,93	4,93	-	VNR	16,81	0,07	NO
	100%	-	-	43.215	12.328	4,93	4,93	-	VNR	10,80	0,07	NO
Trave 20b-29b	0%	-	-	21.313	5.342	4,93	4,93	-	VNR	23,85	0,07	NO
	12,5%	-	-	20.858	7.010	4,93	4,93	-	VNR	18,16	0,07	NO
	25%	-	-	20.402	8.824	4,93	4,93	-	VNR	14,41	0,07	NO
	37,5%	-	-	19.947	10.791	4,93	4,93	-	VNR	11,77	0,07	NO
	50%	-	-	19.492	12.921	4,93	4,93	-	VNR	9,82	0,07	NO
	62,5%	-	-	19.036	15.227	4,93	4,93	-	VNR	8,33	0,07	NO
	75%	-	-	18.581	17.715	4,93	4,93	-	VNR	7,15	0,07	NO
	87,5%	-	-	18.125	20.392	4,93	4,93	-	VNR	6,21	0,07	NO
	100%	-	-	17.670	23.264	4,93	4,93	-	VNR	5,43	0,07	NO
Trave 29b-38b	0%	-	-	-4.258	16.075	4,93	4,93	-	VNR	7,50	0,06	NO
	12,5%	-	-	-4.708	16.180	4,93	4,93	-	VNR	7,45	0,06	NO
	25%	-	-	-5.158	16.483	4,93	4,93	-	VNR	7,30	0,06	NO
	37,5%	-	-	-5.608	16.985	4,93	4,93	-	VNR	7,08	0,06	NO
	50%	-	-	-6.058	17.687	4,93	4,93	-	VNR	6,79	0,06	NO
	62,5%	-	-	-6.508	18.588	4,93	4,93	-	VNR	6,46	0,06	NO
	75%	-	-	-6.958	19.687	4,93	4,93	-	VNR	6,09	0,06	NO
	87,5%	-	-	-7.408	20.979	4,93	4,93	-	VNR	5,71	0,06	NO
	100%	-	-	-7.858	22.461	4,93	4,93	-	VNR	5,33	0,06	NO
Trave 38b-47b	0%	-	-	-29.896	15.166	4,93	4,93	-	VNR	7,51	0,06	NO
	12,5%	-	-	-30.346	13.916	4,93	4,93	-	VNR	8,17	0,06	NO
	25%	-	-	-30.796	12.841	4,93	4,93	-	VNR	8,85	0,06	NO
	37,5%	-	-	-31.246	11.933	4,93	4,93	-	VNR	9,51	0,06	NO
	50%	-	-	-31.696	11.186	4,93	4,93	-	VNR	10,14	0,06	NO
	62,5%	-	-	-32.146	10.585	4,93	4,93	-	VNR	10,70	0,06	NO
	75%	-	-	-32.596	10.122	4,93	4,93	-	VNR	11,18	0,06	NO
	87,5%	-	-	-33.046	9.784	4,93	4,93	-	VNR	11,55	0,06	NO
	100%	-	-	-33.496	9.559	4,93	4,93	-	VNR	11,81	0,06	NO
Trave 47b-56b	0%	-	-	-55.752	2.095	4,93	4,93	-	VNR	51,08	0,06	NO
	12,5%	-56.197	866	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO
	25%	-56.643	3.743	-	-	4,93	4,93	28,53	0,06	-	VNR	NO
	37,5%	-57.088	6.546	-	-	4,93	4,93	16,29	0,06	-	VNR	NO
	50%	-57.533	9.292	-	-	4,93	4,93	11,47	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	-57.978	11.989	-	-	4,93	4,93	8,88	0,06	-	VNR	NO
	75%	-58.424	14.652	-	-	4,93	4,93	7,26	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	-58.869	17.288	-	-	4,93	4,93	6,14	0,06	-	VNR	NO
	100%	-59.314	19.910	-	-	4,93	4,93	5,33	0,06	-	VNR	NO
Trave 56b-65b	0%	-	174	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	-	661	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	25%	-	908	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	-	955	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	50%	-	840	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-	609	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	75%	-	330	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	-	99	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	100%	-	1	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
Fondazione												
Travata: Trave 16b-26b-35b-44b-53b-62b-71b												
Trave 16b-26b	0%	46.597	20.366	-	-	4,93	4,93	6,58	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	46.142	16.472	-	-	4,93	4,93	8,13	0,07	-	VNR	NO
	25%	45.687	12.525	-	-	4,93	4,93	10,68	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	45.233	8.520	-	-	4,93	4,93	15,69	0,07	-	VNR	NO
	50%	44.778	4.441	-	-	4,93	4,93	30,08	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	44.323	279	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	75%	-	-	43.868	3.981	4,93	4,93	-	VNR	33,50	0,07	NO
	87,5%	-	-	43.414	8.351	4,93	4,93	-	VNR	15,95	0,07	NO
	100%	-	-	42.959	12.843	4,93	4,93	-	VNR	10,36	0,07	NO
Trave 26b-35b	0%	-	-	21.076	5.654	4,93	4,93	-	VNR	22,52	0,07	NO
	12,5%	-	-	20.626	7.300	4,93	4,93	-	VNR	17,43	0,07	NO
	25%	-	-	20.176	9.088	4,93	4,93	-	VNR	13,98	0,07	NO
	37,5%	-	-	19.726	11.028	4,93	4,93	-	VNR	11,51	0,07	NO
	50%	-	-	19.276	13.131	4,93	4,93	-	VNR	9,66	0,07	NO
	62,5%	-	-	18.826	15.405	4,93	4,93	-	VNR	8,23	0,07	NO
	75%	-	-	18.376	17.859	4,93	4,93	-	VNR	7,09	0,07	NO
	87,5%	-	-	17.925	20.498	4,93	4,93	-	VNR	6,17	0,07	NO
	100%	-	-	17.475	23.330	4,93	4,93	-	VNR	5,42	0,07	NO
Trave 35b-44b	0%	-	-	-4.476	16.175	4,93	4,93	-	VNR	7,45	0,06	NO
	12,5%	-	-	-4.926	16.268	4,93	4,93	-	VNR	7,41	0,06	NO
	25%	-	-	-5.376	16.560	4,93	4,93	-	VNR	7,27	0,06	NO
	37,5%	-	-	-5.826	17.051	4,93	4,93	-	VNR	7,05	0,06	NO
	50%	-	-	-6.276	17.746	4,93	4,93	-	VNR	6,77	0,06	NO
	62,5%	-	-	-6.726	18.639	4,93	4,93	-	VNR	6,44	0,06	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{LI}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
	75%	-	-	-7.176	19.732	4,93	4,93	-	VNR	6,07	0,06	NO
	87,5%	-	-	-7.626	21.019	4,93	4,93	-	VNR	5,70	0,06	NO
	100%	-	-	-8.076	22.496	4,93	4,93	-	VNR	5,32	0,06	NO
Trave 44b-53b	0%	-	-	-30.143	15.227	4,93	4,93	-	VNR	7,47	0,06	NO
	12,5%	-	-	-30.593	13.973	4,93	4,93	-	VNR	8,14	0,06	NO
	25%	-	-	-31.043	12.896	4,93	4,93	-	VNR	8,81	0,06	NO
	37,5%	-	-	-31.493	11.988	4,93	4,93	-	VNR	9,46	0,06	NO
	50%	-	-	-31.943	11.239	4,93	4,93	-	VNR	10,08	0,06	NO
	62,5%	-	-	-32.393	10.639	4,93	4,93	-	VNR	10,64	0,06	NO
	75%	-	-	-32.843	10.178	4,93	4,93	-	VNR	11,11	0,06	NO
	87,5%	-	-	-33.293	9.844	4,93	4,93	-	VNR	11,48	0,06	NO
	100%	-	-	-33.743	9.622	4,93	4,93	-	VNR	11,73	0,06	NO
Trave 53b-62b	0%	-	-	-56.034	2.179	4,93	4,93	-	VNR	49,08	0,06	NO
	12,5%	-56.484	809	-	-	4,93	4,93	NS	0,06	-	VNR	NO
	25%	-56.934	3.709	-	-	4,93	4,93	28,77	0,06	-	VNR	NO
	37,5%	-57.384	6.537	-	-	4,93	4,93	16,31	0,06	-	VNR	NO
	50%	-57.834	9.301	-	-	4,93	4,93	11,45	0,06	-	VNR	NO
	62,5%	-58.284	12.018	-	-	4,93	4,93	8,85	0,06	-	VNR	NO
	75%	-58.734	14.698	-	-	4,93	4,93	7,23	0,06	-	VNR	NO
	87,5%	-59.184	17.354	-	-	4,93	4,93	6,11	0,06	-	VNR	NO
	100%	-59.634	19.995	-	-	4,93	4,93	5,30	0,06	-	VNR	NO
Trave 62b-71b	0%	-	214	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	12,5%	-	695	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	25%	-	936	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	37,5%	-	978	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	50%	-	856	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	62,5%	-	618	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	75%	-	335	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	87,5%	-	98	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	-	VNR	NO
	100%	-	1	-	-	4,93	4,93	NS	0,07	NS	0,07	NO

LEGENDA:

Id_{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L_{LI}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
(X/d)_s	Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).
(X/d)_i	Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).
R_f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
N_{Ed,sr}	Sollecitazioni di progetto per armatura superiore.
M_{Ed,3,s}	
N_{Ed,ir}	Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore.
M_{Ed,3,i}	
A_{s,sr} A_{s,i}	Armatura a flessione superiore e inferiore.
CS_i, CS_s	Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre inferiori e superiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{LI}	+ / -	V _{Ed,y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctgθ	
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		
Fondazione							Travata: Trave 55b-56b-57b-58b-59b-60b-61b-62b-63b (a)					
Trave 55b-56b	0%	+	-	-	736.651	614.250	0	0	0	0	2,50	
	-	-	-4.519	NS	736.651	614.250	0	0	0	0	2,50	
	12,5%	+	-	-	736.651	421.004	0	0	0	0	2,50	
	-	-	-3.158	NS	736.651	421.004	0	0	0	0	2,50	
	25%	+	-	-	736.651	427.104	0	0	0	0	2,50	
	-	-	-2.520	NS	736.651	427.104	0	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	-	-	736.651	433.281	0	0	0	0	2,50	
	-	-	-1.646	NS	736.651	433.281	0	0	0	0	2,50	
	50%	+	-	-	736.651	436.645	0	0	0	0	2,50	
	-	-	-806	NS	736.651	436.645	0	0	0	0	2,50	
Trave 56b-57b	62,5%	+	5	NS	736.651	431.358	0	0	0	0	2,50	
	-	-	-	-	736.651	431.358	0	0	0	0	2,50	
	75%	+	953	NS	736.651	425.176	0	0	0	0	2,50	
	-	-	-	-	736.651	425.176	0	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	2.211	NS	736.651	419.055	0	0	0	0	2,50	
	-	-	-	-	736.651	419.055	0	0	0	0	2,50	
	100%	+	5.440	76,69	736.651	417.172	0	0	0	0	2,50	
	-	-	-	-	736.651	417.172	0	0	0	0	2,50	
	0%	+	-	-	736.838	418.433	857	0	0	0	2,50	
	-	-	-4.796	87,25	736.838	418.433	857	0	0	0	2,50	
Trave 56b-57b	12,5%	+	-	-	736.838	420.324	857	0	0	0	2,50	
	-	-	-1.703	NS	736.838	420.324	857	0	0	0	2,50	
	25%	+	-	-	736.838	426.452	857	0	0	0	2,50	
	-	-	-770	NS	736.838	426.452	857	0	0	0	2,50	
	37,5%	+	-	-	736.838	432.655	857	0	0	0	2,50	
	-	-	-259	NS	736.838	432.655	857	0	0	0	2,50	
	50%	+	50	NS	736.838	439.053	857	0	0	0	2,50	
	-	-	-	-	736.838	439.053	857	0	0	0	2,50	
	62,5%	+	403	NS	736.838	432.983	857	0	0	0	2,50	
	-	-	-	-	736.838	432.983	857	0	0	0	2,50	
Trave 56b-57b	75%	+	1.038	NS	736.838	426.769	857	0	0	0	2,50	
	-	-	-	-	736.838	426.769	857	0	0	0	2,50	
	87,5%	+	2.137	NS	736.838	420.633	857	0	0	0	2,50	
	-	-	-	-	736.838	420.633	857	0	0	0	2,50	

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

IdTr	%L _{Lr}	+ / -	V _{Ed,Y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctgθ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Trave 57b-58b	100%	+	5.353	78,23	736.838	418.744	857	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.838	418.744	857	0	0	0	2,50
	0%	+	-	-	736.961	417.088	1.422	0	0	0	2,50
		-	-5.266	79,20	736.961	417.088	1.422	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.961	418.981	1.422	0	0	0	2,50
		-	-2.082	NS	736.961	418.981	1.422	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.961	425.122	1.422	0	0	0	2,50
		-	-1.050	NS	736.961	425.122	1.422	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.961	431.353	1.422	0	0	0	2,50
		-	-473	NS	736.961	431.353	1.422	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.961	439.053	1.422	0	0	0	2,50
		-	-116	NS	736.961	439.053	1.422	0	0	0	2,50
	62,5%	+	308	NS	736.961	434.272	1.422	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.961	434.272	1.422	0	0	0	2,50
	75%	+	1.115	NS	736.961	428.032	1.422	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.961	428.032	1.422	0	0	0	2,50
	87,5%	+	2.584	NS	736.961	421.864	1.422	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.961	421.864	1.422	0	0	0	2,50
	100%	+	6.442	65,19	736.961	419.970	1.422	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.961	419.970	1.422	0	0	0	2,50
Trave 58b-59b	0%	+	-	-	736.919	363.090	1.230	0	0	0	2,50
		-	-4.739	76,62	736.919	363.090	1.230	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.919	366.618	1.230	0	0	0	2,50
		-	-570	NS	736.919	366.618	1.230	0	0	0	2,50
	25%	+	971	NS	736.919	382.952	1.230	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.919	382.952	1.230	0	0	0	2,50
	37,5%	+	425	NS	736.919	409.922	1.230	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.919	409.922	1.230	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.919	439.053	1.230	0	0	0	2,50
		-	-128	NS	736.919	439.053	1.230	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	736.919	412.465	1.230	0	0	0	2,50
		-	-616	NS	736.919	412.465	1.230	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	736.919	385.487	1.230	0	0	0	2,50
		-	-950	NS	736.919	385.487	1.230	0	0	0	2,50
	87,5%	+	1.008	NS	736.919	369.148	1.230	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.919	369.148	1.230	0	0	0	2,50
	100%	+	5.843	62,57	736.919	365.618	1.230	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.919	365.618	1.230	0	0	0	2,50
Trave 59b-60b	0%	+	-	-	736.917	365.648	1.220	0	0	0	2,50
		-	-5.831	62,71	736.917	365.648	1.220	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.917	369.172	1.220	0	0	0	2,50
		-	-999	NS	736.917	369.172	1.220	0	0	0	2,50
	25%	+	961	NS	736.917	385.482	1.220	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.917	385.482	1.220	0	0	0	2,50
	37,5%	+	626	NS	736.917	412.441	1.220	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.917	412.441	1.220	0	0	0	2,50
	50%	+	130	NS	736.917	439.053	1.220	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.917	439.053	1.220	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	736.917	409.909	1.220	0	0	0	2,50
		-	-427	NS	736.917	409.909	1.220	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	736.917	382.935	1.220	0	0	0	2,50
		-	-979	NS	736.917	382.935	1.220	0	0	0	2,50
	87,5%	+	567	NS	736.917	366.620	1.220	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.917	366.620	1.220	0	0	0	2,50
	100%	+	4.740	76,60	736.917	363.094	1.220	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.917	363.094	1.220	0	0	0	2,50
Trave 60b-61b	0%	+	-	-	736.954	419.864	1.391	0	0	0	2,50
		-	-6.462	64,97	736.954	419.864	1.391	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.954	421.758	1.391	0	0	0	2,50
		-	-2.596	NS	736.954	421.758	1.391	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.954	427.940	1.391	0	0	0	2,50
		-	-1.123	NS	736.954	427.940	1.391	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.954	434.205	1.391	0	0	0	2,50
		-	-313	NS	736.954	434.205	1.391	0	0	0	2,50
	50%	+	117	NS	736.954	439.053	1.391	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.954	439.053	1.391	0	0	0	2,50
	62,5%	+	472	NS	736.954	431.353	1.391	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.954	431.353	1.391	0	0	0	2,50
	75%	+	1.054	NS	736.954	425.077	1.391	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.954	425.077	1.391	0	0	0	2,50
	87,5%	+	2.093	NS	736.954	418.873	1.391	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.954	418.873	1.391	0	0	0	2,50
	100%	+	5.303	78,63	736.954	416.976	1.391	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.954	416.976	1.391	0	0	0	2,50
Trave 61b-62b	0%	+	-	-	736.824	418.472	793	0	0	0	2,50
		-	-5.407	77,39	736.824	418.472	793	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.824	420.370	793	0	0	0	2,50
		-	-2.164	NS	736.824	420.370	793	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.824	426.582	793	0	0	0	2,50
		-	-1.051	NS	736.824	426.582	793	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.824	432.882	793	0	0	0	2,50
		-	-413	NS	736.824	432.882	793	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.824	439.053	793	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{fd} [N]	Ctg _θ
		-	-53	NS	736.824	439.053	793	0	0	0	2,50
	62,5%	+	260	NS	736.824	432.554	793	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.824	432.554	793	0	0	0	2,50
	75%	+	775	NS	736.824	426.249	793	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.824	426.249	793	0	0	0	2,50
	87,5%	+	1.719	NS	736.824	420.026	793	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.824	420.026	793	0	0	0	2,50
	100%	+	4.861	86,02	736.824	418.126	793	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.824	418.126	793	0	0	0	2,50
Trave 62b-63b	0%	+	-	-	736.651	416.809	0	0	0	0	2,50
		-	-5.510	75,65	736.651	416.809	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	418.707	0	0	0	0	2,50
		-	-2.235	NS	736.651	418.707	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	424.936	0	0	0	0	2,50
		-	-970	NS	736.651	424.936	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.651	431.247	0	0	0	0	2,50
		-	-18	NS	736.651	431.247	0	0	0	0	2,50
	50%	+	800	NS	736.651	436.678	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	436.678	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	1.652	NS	736.651	433.119	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	433.119	0	0	0	0	2,50
	75%	+	2.549	NS	736.651	426.795	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	426.795	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	3.247	NS	736.651	420.558	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	420.558	0	0	0	0	2,50
	100%	+	4.721	NS	736.651	613.790	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	613.790	0	0	0	0	2,50
Fondazione											
Travata: Trave 17b-18b-11b-12b-13b-14b-15b-16b-10b (a)											
Trave 17b-18b	0%	+	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
		-	-4.626	NS	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-3.692	96,62	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-2.974	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-2.025	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-1.083	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-10	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	75%	+	1.514	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
Trave 18b-11b	87,5%	+	3.808	93,68	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	100%	+	8.101	44,04	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	0%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-9.343	38,18	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-4.934	72,30	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-2.504	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-989	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-61	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	811	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
Trave 11b-12b	75%	+	2.164	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	4.378	81,48	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	100%	+	8.629	41,34	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	0%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-8.888	40,14	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-4.590	77,72	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-2.294	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-888	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-22	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
Trave 12b-13b	62,5%	+	827	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	75%	+	2.181	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	4.408	80,93	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	100%	+	8.661	41,19	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	0%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	0%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	0%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{fd} [N]	Ctg _θ
	-	-	-8.775	40,65	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-4.500	79,27	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-2.238	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-855	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-1	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	840	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	75%	+	2.194	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	4.417	80,76	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	100%	+	8.652	41,23	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
Trave 13b-14b	0%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-8.668	41,15	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-4.429	80,54	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-2.203	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-842	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	50%	+	3	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	858	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	75%	+	2.238	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	4.496	79,34	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
Trave 14b-15b	100%	+	8.765	40,70	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	0%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-8.674	41,13	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-4.424	80,64	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-2.195	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-833	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	50%	+	19	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	888	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	75%	+	2.296	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
Trave 15b-16b	87,5%	+	4.587	77,77	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	100%	+	8.881	40,17	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	0%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-8.649	41,25	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-4.401	81,06	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-2.181	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-822	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	50%	+	56	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	992	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
Trave 16b-10b	75%	+	2.517	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	4.958	71,95	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	100%	+	9.384	38,01	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	0%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-8.138	43,84	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-3.834	93,04	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-1.537	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-6	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	50%	+	1.088	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
Trave 16b-10b	62,5%	+	2.084	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{fd} [N]	Ctg _θ
	75%	+	3.129	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	3.981	89,61	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	100%	+	5.151	NS	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
Fondazione											
Trave 1b-2b						Travata: Trave 1b-2b-3b-4b-5b-6b-7b-8b-9b					
Trave 1b-2b	0%	+	1.517	NS	237.219	510.064	1.069	0	0	0	2,50
		-	-	-	237.219	510.064	1.069	0	0	0	2,50
	12,5%	+	480	NS	237.219	183.623	1.069	0	0	0	2,50
		-	-	-	237.219	183.623	1.069	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	237.219	183.623	1.069	0	0	0	2,50
		-	-295	NS	237.219	183.623	1.069	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	237.219	183.623	1.069	0	0	0	2,50
		-	-303	NS	237.219	183.623	1.069	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	237.219	183.623	1.069	0	0	0	2,50
		-	-76	NS	237.219	183.623	1.069	0	0	0	2,50
	62,5%	+	7	NS	237.219	183.623	1.069	0	0	0	2,50
		-	-	-	237.219	183.623	1.069	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	237.219	183.623	1.069	0	0	0	2,50
		-	-384	NS	237.219	183.623	1.069	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	237.219	183.623	1.069	0	0	0	2,50
		-	-1.532	NS	237.219	183.623	1.069	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	237.219	183.623	1.069	0	0	0	2,50
		-	-2.328	78,88	237.219	183.623	1.069	0	0	0	2,50
Trave 2b-3b	0%	+	2.312	79,42	237.081	183.623	426	0	0	0	2,50
		-	-	-	237.081	183.623	426	0	0	0	2,50
	12,5%	+	1.558	NS	237.081	183.623	426	0	0	0	2,50
		-	-	-	237.081	183.623	426	0	0	0	2,50
	25%	+	432	NS	237.081	183.623	426	0	0	0	2,50
		-	-	-	237.081	183.623	426	0	0	0	2,50
	37,5%	+	21	NS	237.081	183.623	426	0	0	0	2,50
		-	-	-	237.081	183.623	426	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	237.081	183.623	426	0	0	0	2,50
		-	-12	NS	237.081	183.623	426	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	237.081	183.623	426	0	0	0	2,50
		-	-48	NS	237.081	183.623	426	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	237.081	183.623	426	0	0	0	2,50
		-	-467	NS	237.081	183.623	426	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	237.081	183.623	426	0	0	0	2,50
		-	-1.581	NS	237.081	183.623	426	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	237.081	183.623	426	0	0	0	2,50
		-	-2.258	81,32	237.081	183.623	426	0	0	0	2,50
Trave 3b-4b	0%	+	2.277	80,64	237.033	183.623	201	0	0	0	2,50
		-	-	-	237.033	183.623	201	0	0	0	2,50
	12,5%	+	1.549	NS	237.033	183.623	201	0	0	0	2,50
		-	-	-	237.033	183.623	201	0	0	0	2,50
	25%	+	436	NS	237.033	183.623	201	0	0	0	2,50
		-	-	-	237.033	183.623	201	0	0	0	2,50
	37,5%	+	26	NS	237.033	183.623	201	0	0	0	2,50
		-	-	-	237.033	183.623	201	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	237.033	183.623	201	0	0	0	2,50
		-	-8	NS	237.033	183.623	201	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	237.033	183.623	201	0	0	0	2,50
		-	-47	NS	237.033	183.623	201	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	237.033	183.623	201	0	0	0	2,50
		-	-466	NS	237.033	183.623	201	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	237.033	183.623	201	0	0	0	2,50
		-	-1.574	NS	237.033	183.623	201	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	237.033	183.623	201	0	0	0	2,50
		-	-2.251	81,57	237.033	183.623	201	0	0	0	2,50
Trave 4b-5b	0%	+	2.241	81,94	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
		-	-	-	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
	12,5%	+	1.534	NS	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
		-	-	-	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
	25%	+	430	NS	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
		-	-	-	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
	37,5%	+	24	NS	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
		-	-	-	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
		-	-9	NS	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
		-	-45	NS	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
		-	-450	NS	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
		-	-1.532	NS	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
		-	-2.174	84,46	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
Trave 5b-6b	0%	+	2.200	83,47	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
		-	-	-	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
	12,5%	+	1.516	NS	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
		-	-	-	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
	25%	+	428	NS	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{fd} [N]	Ctg _θ
	-	-	-	-	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
	37,5%	+	31	NS	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
	50%	+	5	NS	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
	-	-	-19	NS	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
	-	-	-410	NS	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
	-	-	-1.502	NS	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
	-	-	-2.212	83,01	237.011	183.623	101	0	0	0	2,50
	0%	+	2.239	82,01	237.035	183.623	210	0	0	0	2,50
Trave 6b-7b	-	-	-	-	237.035	183.623	210	0	0	0	2,50
	12,5%	+	1.534	NS	237.035	183.623	210	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	237.035	183.623	210	0	0	0	2,50
	25%	+	432	NS	237.035	183.623	210	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	237.035	183.623	210	0	0	0	2,50
	37,5%	+	32	NS	237.035	183.623	210	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	237.035	183.623	210	0	0	0	2,50
	50%	+	9	NS	237.035	183.623	210	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	237.035	183.623	210	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	237.035	183.623	210	0	0	0	2,50
	-	-	-11	NS	237.035	183.623	210	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	237.035	183.623	210	0	0	0	2,50
	-	-	-409	NS	237.035	183.623	210	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	237.035	183.623	210	0	0	0	2,50
	-	-	-1.524	NS	237.035	183.623	210	0	0	0	2,50
Trave 7b-8b	100%	+	-	-	237.035	183.623	210	0	0	0	2,50
	-	-	-2.289	80,22	237.035	183.623	210	0	0	0	2,50
	0%	+	2.286	80,33	237.084	183.623	440	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	237.084	183.623	440	0	0	0	2,50
	12,5%	+	1.554	NS	237.084	183.623	440	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	237.084	183.623	440	0	0	0	2,50
	25%	+	439	NS	237.084	183.623	440	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	237.084	183.623	440	0	0	0	2,50
	37,5%	+	32	NS	237.084	183.623	440	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	237.084	183.623	440	0	0	0	2,50
	50%	+	9	NS	237.084	183.623	440	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	237.084	183.623	440	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	237.084	183.623	440	0	0	0	2,50
	-	-	-12	NS	237.084	183.623	440	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	237.084	183.623	440	0	0	0	2,50
Trave 8b-9b	-	-	-415	NS	237.084	183.623	440	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	237.084	183.623	440	0	0	0	2,50
	-	-	-1.548	NS	237.084	183.623	440	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	237.084	183.623	440	0	0	0	2,50
	-	-	-2.333	78,71	237.084	183.623	440	0	0	0	2,50
	0%	+	2.347	78,24	237.223	183.623	1.089	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	237.223	183.623	1.089	0	0	0	2,50
	12,5%	+	1.564	NS	237.223	183.623	1.089	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	237.223	183.623	1.089	0	0	0	2,50
	25%	+	407	NS	237.223	183.623	1.089	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	237.223	183.623	1.089	0	0	0	2,50
	37,5%	+	18	NS	237.223	183.623	1.089	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	237.223	183.623	1.089	0	0	0	2,50
	50%	+	106	NS	237.223	183.623	1.089	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	237.223	183.623	1.089	0	0	0	2,50
Fondazione	62,5%	+	339	NS	237.223	183.623	1.089	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	237.223	183.623	1.089	0	0	0	2,50
	75%	+	312	NS	237.223	183.623	1.089	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	237.223	183.623	1.089	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	237.223	183.623	1.089	0	0	0	2,50
	-	-	-542	NS	237.223	183.623	1.089	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	237.223	510.064	1.089	0	0	0	2,50
	-	-	-1.768	NS	237.223	510.064	1.089	0	0	0	2,50
Travata: Trave 9b-10b-27b-36b-45b-54b-63b-72b											
Trave 9b-10b	0%	+	-	-	736.856	634.187	939	0	0	0	2,50
	-	-	-1.786	NS	736.856	634.187	939	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.856	634.187	939	0	0	0	2,50
	-	-	-2.105	NS	736.856	634.187	939	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.856	634.187	939	0	0	0	2,50
	-	-	-2.340	NS	736.856	634.187	939	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.856	380.512	939	0	0	0	2,50
	-	-	-2.422	NS	736.856	380.512	939	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.856	380.512	939	0	0	0	2,50
	-	-	-2.343	NS	736.856	380.512	939	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	736.856	380.512	939	0	0	0	2,50
	-	-	-2.088	NS	736.856	380.512	939	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	736.856	380.512	939	0	0	0	2,50
	-	-	-1.644	NS	736.856	380.512	939	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	736.856	380.512	939	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{fd} [N]	Ctg _θ
		-	-909	NS	736.856	380.512	939	0	0	0	2,50
	100%	+	157	NS	736.856	380.512	939	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.856	380.512	939	0	0	0	2,50
Trave 10b-27b	0%	+	17.331	21,12	740.675	366.085	18.496	0	0	0	2,50
		-	-	-	740.675	366.085	18.496	0	0	0	2,50
	12,5%	+	17.104	21,40	740.559	366.085	17.961	0	0	0	2,50
		-	-	-	740.559	366.085	17.961	0	0	0	2,50
	25%	+	16.954	21,59	740.442	366.085	17.426	0	0	0	2,50
		-	-	-	740.442	366.085	17.426	0	0	0	2,50
	37,5%	+	16.884	21,68	740.326	366.085	16.891	0	0	0	2,50
		-	-	-	740.326	366.085	16.891	0	0	0	2,50
	50%	+	16.902	21,66	740.209	366.085	16.356	0	0	0	2,50
		-	-	-	740.209	366.085	16.356	0	0	0	2,50
	62,5%	+	17.006	21,53	740.093	366.085	15.821	0	0	0	2,50
		-	-	-	740.093	366.085	15.821	0	0	0	2,50
	75%	+	17.199	21,29	739.977	366.085	15.286	0	0	0	2,50
		-	-	-	739.977	366.085	15.286	0	0	0	2,50
	87,5%	+	17.477	20,95	739.860	366.085	14.751	0	0	0	2,50
		-	-	-	739.860	366.085	14.751	0	0	0	2,50
	100%	+	17.833	20,53	739.744	366.085	14.216	0	0	0	2,50
		-	-	-	739.744	366.085	14.216	0	0	0	2,50
Trave 27b-36b	0%	+	7.578	49,49	738.247	375.073	7.334	0	0	0	2,50
		-	-	-	738.247	375.073	7.334	0	0	0	2,50
	12,5%	+	7.941	47,23	738.149	375.073	6.884	0	0	0	2,50
		-	-	-	738.149	375.073	6.884	0	0	0	2,50
	25%	+	8.351	44,91	738.051	375.073	6.434	0	0	0	2,50
		-	-	-	738.051	375.073	6.434	0	0	0	2,50
	37,5%	+	8.805	42,60	737.953	375.073	5.984	0	0	0	2,50
		-	-	-	737.953	375.073	5.984	0	0	0	2,50
	50%	+	9.299	40,33	737.855	375.073	5.534	0	0	0	2,50
		-	-	-	737.855	375.073	5.534	0	0	0	2,50
	62,5%	+	9.828	38,16	737.758	375.073	5.085	0	0	0	2,50
		-	-	-	737.758	375.073	5.085	0	0	0	2,50
	75%	+	10.388	36,11	737.660	375.073	4.635	0	0	0	2,50
		-	-	-	737.660	375.073	4.635	0	0	0	2,50
	87,5%	+	10.972	34,18	737.562	375.073	4.185	0	0	0	2,50
		-	-	-	737.562	375.073	4.185	0	0	0	2,50
	100%	+	11.572	32,41	737.464	375.073	3.735	0	0	0	2,50
		-	-	-	737.464	375.073	3.735	0	0	0	2,50
Trave 36b-45b	0%	+	1.135	NS	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	1.745	NS	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	25%	+	2.360	NS	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	2.973	NS	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	50%	+	3.581	NS	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	4.176	91,12	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	75%	+	4.754	80,04	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	5.307	71,70	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	100%	+	5.829	65,28	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
Trave 45b-54b	0%	+	-	-	736.651	370.848	0	0	0	0	2,50
		-	-4.731	78,39	736.651	370.848	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	370.848	0	0	0	0	2,50
		-	-4.247	87,32	736.651	370.848	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	370.848	0	0	0	0	2,50
		-	-3.803	97,51	736.651	370.848	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.651	370.848	0	0	0	0	2,50
		-	-3.406	NS	736.651	370.848	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.651	370.848	0	0	0	0	2,50
		-	-3.058	NS	736.651	370.848	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	736.651	370.848	0	0	0	0	2,50
		-	-2.764	NS	736.651	370.848	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	736.651	370.848	0	0	0	0	2,50
		-	-2.526	NS	736.651	370.848	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	736.651	370.848	0	0	0	0	2,50
		-	-2.347	NS	736.651	370.848	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	736.651	370.848	0	0	0	0	2,50
		-	-2.230	NS	736.651	370.848	0	0	0	0	2,50
Trave 54b-63b	0%	+	-	-	736.651	361.212	0	0	0	0	2,50
		-	-13.064	27,65	736.651	361.212	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	361.212	0	0	0	0	2,50
		-	-13.011	27,76	736.651	361.212	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	361.212	0	0	0	0	2,50
		-	-13.024	27,73	736.651	361.212	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.651	361.212	0	0	0	0	2,50
		-	-13.099	27,58	736.651	361.212	0	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{fd} [N]	Ctg _θ
	50%	+	-	-	736.651	361.212	0	0	0	0	2,50
		-	-13.234	27,29	736.651	361.212	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	736.651	361.212	0	0	0	0	2,50
		-	-13.426	26,90	736.651	361.212	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	736.651	361.212	0	0	0	0	2,50
		-	-13.672	26,42	736.651	361.212	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	736.651	361.212	0	0	0	0	2,50
		-	-13.964	25,87	736.651	361.212	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	736.651	361.212	0	0	0	0	2,50
		-	-14.300	25,26	736.651	361.212	0	0	0	0	2,50
	0%	+	-	-	736.651	377.721	0	0	0	0	2,50
		-	-722	NS	736.651	377.721	0	0	0	0	2,50
Trave 63b-72b	12,5%	+	-	-	736.651	377.721	0	0	0	0	2,50
		-	-137	NS	736.651	377.721	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	345	NS	736.651	377.721	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	377.721	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	722	NS	736.651	377.721	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	377.721	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	1.000	NS	736.651	377.721	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	377.721	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	1.127	NS	736.651	631.521	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	631.521	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	1.003	NS	736.651	632.024	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	632.024	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	628	NS	736.651	634.187	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
Fondazione											
Travata: Trave 7b-15b-23b-34b-43b-52b-61b-70b											
Trave 7b-15b	0%	+	-	-	737.058	634.187	1.870	0	0	0	2,50
		-	-4.562	NS	737.058	634.187	1.870	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	737.058	634.187	1.870	0	0	0	2,50
		-	-4.389	NS	737.058	634.187	1.870	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	737.058	634.187	1.870	0	0	0	2,50
		-	-4.088	NS	737.058	634.187	1.870	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	737.058	356.730	1.870	0	0	0	2,50
		-	-3.522	NS	737.058	356.730	1.870	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	737.058	356.730	1.870	0	0	0	2,50
		-	-2.666	NS	737.058	356.730	1.870	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	737.058	356.730	1.870	0	0	0	2,50
		-	-1.491	NS	737.058	356.730	1.870	0	0	0	2,50
	75%	+	-	41	NS	737.058	356.730	1.870	0	0	2,50
		-	-	-	737.058	356.730	1.870	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	2.287	NS	737.058	356.730	1.870	0	0	2,50
		-	-	-	737.058	356.730	1.870	0	0	0	2,50
	100%	+	-	5.031	70,91	737.058	356.730	1.870	0	0	2,50
		-	-	-	737.058	356.730	1.870	0	0	0	2,50
Trave 15b-23b	0%	+	-	33.440	10,67	743.424	356.730	31.133	0	0	2,50
		-	-	-	743.424	356.730	31.133	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	33.765	10,57	743.326	356.730	30.684	0	0	2,50
		-	-	-	743.326	356.730	30.684	0	0	0	2,50
	25%	+	-	34.174	10,44	743.228	356.730	30.234	0	0	2,50
		-	-	-	743.228	356.730	30.234	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	34.681	10,29	743.131	356.730	29.785	0	0	2,50
		-	-	-	743.131	356.730	29.785	0	0	0	2,50
	50%	+	-	35.286	10,11	743.033	356.730	29.335	0	0	2,50
		-	-	-	743.033	356.730	29.335	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	35.997	9,91	742.935	356.730	28.886	0	0	2,50
		-	-	-	742.935	356.730	28.886	0	0	0	2,50
	75%	+	-	36.812	9,69	742.837	356.730	28.436	0	0	2,50
		-	-	-	742.837	356.730	28.436	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	37.731	9,45	742.740	356.730	27.987	0	0	2,50
		-	-	-	742.740	356.730	27.987	0	0	0	2,50
	100%	+	-	38.749	9,21	742.642	356.730	27.538	0	0	2,50
		-	-	-	742.642	356.730	27.538	0	0	0	2,50
Trave 23b-34b	0%	+	-	14.366	24,83	739.782	356.730	14.393	0	0	2,50
		-	-	-	739.782	356.730	14.393	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	15.494	23,02	739.683	356.730	13.938	0	0	2,50
		-	-	-	739.683	356.730	13.938	0	0	0	2,50
	25%	+	-	16.714	21,34	739.584	356.730	13.482	0	0	2,50
		-	-	-	739.584	356.730	13.482	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	18.020	19,80	739.485	356.730	13.027	0	0	2,50
		-	-	-	739.485	356.730	13.027	0	0	0	2,50
	50%	+	-	19.410	18,38	739.386	356.730	12.571	0	0	2,50
		-	-	-	739.386	356.730	12.571	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	20.870	17,09	739.287	356.730	12.116	0	0	2,50
		-	-	-	739.287	356.730	12.116	0	0	0	2,50
	75%	+	-	22.396	15,93	739.188	356.730	11.661	0	0	2,50
		-	-	-	739.188	356.730	11.661	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	23.976	14,88	739.089	356.730	11.205	0	0	2,50
		-	-	-	739.089	356.730	11.205	0	0	0	2,50
	100%	+	-	25.598	13,94	738.990	356.730	10.750	0	0	2,50
		-	-	-	738.990	356.730	10.750	0	0	0	2,50
Trave 34b-43b	0%	+	-	1.251	NS	736.651	356.730	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

IdTr	%L _{Lr} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{fd} [N]	Ctgθ
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	2.881	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	25%	+	4.531	78,73	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.186	57,67	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	50%	+	7.842	45,49	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	9.486	37,61	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	75%	+	11.105	32,12	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	12.691	28,11	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	100%	+	14.231	25,07	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
Trave 43b-52b	0%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-10.117	35,26	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-8.637	41,30	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-7.226	49,37	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-5.889	60,58	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-4.636	76,95	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-3.475	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
Trave 52b-61b	75%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-2.411	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-1.449	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-595	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	0%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-25.070	14,23	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-24.331	14,66	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-23.709	15,05	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
Trave 61b-70b	37,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-23.199	15,38	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-22.800	15,65	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-22.509	15,85	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-22.315	15,99	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-22.212	16,06	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-22.191	16,08	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
Trave 61b-70b	0%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-3.745	95,26	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-2.250	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-973	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	88	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	50%	+	938	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	1.475	NS	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
Trave 61b-70b	75%	+	1.498	NS	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	1.005	NS	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	100%	+	1	NS	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
Fondazione							Travata: Trave 5b-13b-21b-32b-41b-50b-59b-68b				
Trave 5b-13b	0%	+	-	-	737.051	634.187	1.838	0	0	0	2,50
		-	-4.402	NS	737.051	634.187	1.838	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	737.051	634.187	1.838	0	0	0	2,50
		-	-4.205	NS	737.051	634.187	1.838	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	737.051	634.187	1.838	0	0	0	2,50
		-	-3.883	NS	737.051	634.187	1.838	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	737.051	356.730	1.838	0	0	0	2,50
		-	-3.299	NS	737.051	356.730	1.838	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	737.051	356.730	1.838	0	0	0	2,50
		-	-2.428	NS	737.051	356.730	1.838	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	737.051	356.730	1.838	0	0	0	2,50
		-	-	-	737.051	356.730	1.838	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lr} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{fd} [N]	Ctg _θ
		-	-1.242	NS	737.051	356.730	1.838	0	0	0	2,50
	75%	+	293	NS	737.051	356.730	1.838	0	0	0	2,50
		-	-	-	737.051	356.730	1.838	0	0	0	2,50
	87,5%	+	2.534	NS	737.051	356.730	1.838	0	0	0	2,50
		-	-	-	737.051	356.730	1.838	0	0	0	2,50
	100%	+	5.259	67,83	737.051	356.730	1.838	0	0	0	2,50
		-	-	-	737.051	356.730	1.838	0	0	0	2,50
	Trave 13b-21b	0%	33.235	10,73	743.377	356.730	30.916	0	0	0	2,50
		-	-	-	743.377	356.730	30.916	0	0	0	2,50
		12,5%	33.560	10,63	743.279	356.730	30.467	0	0	0	2,50
		-	-	-	743.279	356.730	30.467	0	0	0	2,50
		25%	33.967	10,50	743.181	356.730	30.017	0	0	0	2,50
		-	-	-	743.181	356.730	30.017	0	0	0	2,50
		37,5%	34.466	10,35	743.083	356.730	29.568	0	0	0	2,50
		-	-	-	743.083	356.730	29.568	0	0	0	2,50
		50%	35.063	10,17	742.986	356.730	29.118	0	0	0	2,50
		-	-	-	742.986	356.730	29.118	0	0	0	2,50
	Trave 21b-32b	62,5%	35.757	9,98	742.888	356.730	28.669	0	0	0	2,50
		-	-	-	742.888	356.730	28.669	0	0	0	2,50
		75%	36.552	9,76	742.790	356.730	28.219	0	0	0	2,50
		-	-	-	742.790	356.730	28.219	0	0	0	2,50
		87,5%	37.447	9,53	742.692	356.730	27.770	0	0	0	2,50
		-	-	-	742.692	356.730	27.770	0	0	0	2,50
		100%	38.432	9,28	742.594	356.730	27.320	0	0	0	2,50
		-	-	-	742.594	356.730	27.320	0	0	0	2,50
		0%	13.870	25,72	739.748	356.730	14.234	0	0	0	2,50
		-	-	-	739.748	356.730	14.234	0	0	0	2,50
	Trave 32b-41b	12,5%	14.960	23,85	739.649	356.730	13.779	0	0	0	2,50
		-	-	-	739.649	356.730	13.779	0	0	0	2,50
		25%	16.132	22,11	739.550	356.730	13.323	0	0	0	2,50
		-	-	-	739.550	356.730	13.323	0	0	0	2,50
		37,5%	17.387	20,52	739.451	356.730	12.868	0	0	0	2,50
		-	-	-	739.451	356.730	12.868	0	0	0	2,50
		50%	18.713	19,06	739.351	356.730	12.412	0	0	0	2,50
		-	-	-	739.351	356.730	12.412	0	0	0	2,50
		62,5%	20.103	17,75	739.253	356.730	11.957	0	0	0	2,50
		-	-	-	739.253	356.730	11.957	0	0	0	2,50
	Trave 41b-50b	75%	21.552	16,55	739.154	356.730	11.502	0	0	0	2,50
		-	-	-	739.154	356.730	11.502	0	0	0	2,50
		87,5%	23.044	15,48	739.054	356.730	11.046	0	0	0	2,50
		-	-	-	739.054	356.730	11.046	0	0	0	2,50
		100%	24.568	14,52	738.955	356.730	10.591	0	0	0	2,50
		-	-	-	738.955	356.730	10.591	0	0	0	2,50
		0%	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-48	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		12,5%	1.477	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	Trave 50b-59b	25%	3.013	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		37,5%	4.547	78,45	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		50%	6.072	58,75	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		62,5%	7.575	47,09	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		75%	9.049	39,42	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	Trave 59b-68b	87,5%	10.479	34,04	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		100%	11.856	30,09	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		0%	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-12.833	27,80	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		12,5%	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-11.522	30,96	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		25%	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-10.284	34,69	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	Trave 68b-77b	37,5%	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-9.127	39,09	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		50%	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-8.056	44,28	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		62,5%	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-7.077	50,41	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		75%	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-6.193	57,60	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		87,5%	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-5.411	65,93	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	Trave 77b-86b	100%	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-4.733	75,37	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		0%	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	Trave 86b-95b	-	-29.470	12,10	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		12,5%	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-28.900	12,34	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lr} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{fd} [N]	Ctg _θ
	25%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-28.433	12,55	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-28.065	12,71	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-27.795	12,83	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-27.607	12,92	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-27.493	12,98	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-27.441	13,00	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-27.436	13,00	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	Trave 59b-68b	0%	+	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-7.081	50,38	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-5.545	64,33	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-4.110	86,80	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-2.781	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-1.559	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	-	-	-549	NS	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	52	NS	736.651	634.187	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	234	NS	736.651	634.187	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
Fondazione											
Trave 3b-11b	0%	+	-	-	737.060	634.187	1.878	0	0	0	2,50
	-	-	-4.564	NS	737.060	634.187	1.878	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	737.060	634.187	1.878	0	0	0	2,50
	-	-	-4.389	NS	737.060	634.187	1.878	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	737.060	634.187	1.878	0	0	0	2,50
	-	-	-4.088	NS	737.060	634.187	1.878	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	737.060	356.730	1.878	0	0	0	2,50
	-	-	-3.522	NS	737.060	356.730	1.878	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	737.060	356.730	1.878	0	0	0	2,50
	-	-	-2.663	NS	737.060	356.730	1.878	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	737.060	356.730	1.878	0	0	0	2,50
	-	-	-1.486	NS	737.060	356.730	1.878	0	0	0	2,50
	75%	+	-	47	NS	737.060	356.730	1.878	0	0	2,50
	-	-	-	-	737.060	356.730	1.878	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	2.298	NS	737.060	356.730	1.878	0	0	2,50
	-	-	-	-	737.060	356.730	1.878	0	0	0	2,50
Trave 11b-24b	100%	+	-	5.045	70,71	737.060	356.730	1.878	0	0	2,50
	-	-	-	-	737.060	356.730	1.878	0	0	0	2,50
	0%	+	-	33.455	10,66	743.437	356.730	31.194	0	0	2,50
	-	-	-	-	743.437	356.730	31.194	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	33.786	10,56	743.338	356.730	30.739	0	0	2,50
	-	-	-	-	743.338	356.730	30.739	0	0	0	2,50
	25%	+	-	34.205	10,43	743.239	356.730	30.284	0	0	2,50
	-	-	-	-	743.239	356.730	30.284	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	34.722	10,27	743.140	356.730	29.830	0	0	2,50
	-	-	-	-	743.140	356.730	29.830	0	0	0	2,50
	50%	+	-	35.340	10,09	743.041	356.730	29.375	0	0	2,50
	-	-	-	-	743.041	356.730	29.375	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	36.068	9,89	742.943	356.730	28.920	0	0	2,50
	-	-	-	-	742.943	356.730	28.920	0	0	0	2,50
	75%	+	-	36.903	9,67	742.844	356.730	28.465	0	0	2,50
	-	-	-	-	742.844	356.730	28.465	0	0	0	2,50
Trave 24b-30b	87,5%	+	-	37.843	9,43	742.745	356.730	28.010	0	0	2,50
	-	-	-	-	742.745	356.730	28.010	0	0	0	2,50
	100%	+	-	38.886	9,17	742.646	356.730	27.555	0	0	2,50
	-	-	-	-	742.646	356.730	27.555	0	0	0	2,50
	0%	+	-	14.474	24,65	739.787	356.730	14.415	0	0	2,50
	-	-	-	-	739.787	356.730	14.415	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	15.600	22,87	739.689	356.730	13.965	0	0	2,50
	-	-	-	-	739.689	356.730	13.965	0	0	0	2,50
	25%	+	-	16.816	21,21	739.591	356.730	13.515	0	0	2,50
	-	-	-	-	739.591	356.730	13.515	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	18.117	19,69	739.494	356.730	13.065	0	0	2,50
	-	-	-	-	739.494	356.730	13.065	0	0	0	2,50
	50%	+	-	19.494	18,30	739.396	356.730	12.615	0	0	2,50
	-	-	-	-	739.396	356.730	12.615	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	20.943	17,03	739.298	356.730	12.165	0	0	2,50
	-	-	-	-	739.298	356.730	12.165	0	0	0	2,50
	75%	+	-	22.456	15,89	739.200	356.730	11.715	0	0	2,50
	-	-	-	-	739.200	356.730	11.715	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	24.020	14,85	739.102	356.730	11.265	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lr} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{fd} [N]	Ctg _θ
	-	-	-	-	739.102	356.730	11.265	0	0	0	2,50
	100%	+	25.625	13,92	739.004	356.730	10.815	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	739.004	356.730	10.815	0	0	0	2,50
Trave 30b-39b	0%	+	1.268	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	2.900	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	25%	+	4.553	78,35	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.211	57,44	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	50%	+	7.868	45,34	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	9.514	37,50	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	75%	+	11.137	32,03	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
Trave 39b-48b	87,5%	+	12.725	28,03	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	100%	+	14.266	25,01	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	0%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-10.080	35,39	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-8.598	41,49	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-7.185	49,65	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-5.846	61,02	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-4.592	77,69	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
Trave 48b-57b	62,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-3.429	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-2.361	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-1.398	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-543	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	0%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-25.015	14,26	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-24.276	14,69	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-23.651	15,08	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
Trave 57b-66b	37,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-23.141	15,42	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-22.742	15,69	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-22.449	15,89	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-22.255	16,03	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-22.154	16,10	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-22.133	16,12	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	0%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-3.724	95,79	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
Trave 1b-17b	12,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-2.236	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-964	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	90	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	50%	+	933	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	1.468	NS	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	75%	+	1.492	NS	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	1.004	NS	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	100%	+	1	NS	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
Fondazione							Travata: Trave 1b-17b-19b-28b-37b-46b-55b-64b				
Trave 1b-17b	0%	+	-	-	736.847	634.187	901	0	0	0	2,50
	-	-	-1.517	NS	736.847	634.187	901	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.847	634.187	901	0	0	0	2,50
	-	-	-1.740	NS	736.847	634.187	901	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.847	634.187	901	0	0	0	2,50
	-	-	-1.877	NS	736.847	634.187	901	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.847	380.512	901	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{fd} [N]	Ctg _θ
		-	-1.859	NS	736.847	380.512	901	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.847	380.512	901	0	0	0	2,50
		-	-1.673	NS	736.847	380.512	901	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	736.847	380.512	901	0	0	0	2,50
		-	-1.312	NS	736.847	380.512	901	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	736.847	380.512	901	0	0	0	2,50
		-	-753	NS	736.847	380.512	901	0	0	0	2,50
	87,5%	+	184	NS	736.847	380.512	901	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.847	380.512	901	0	0	0	2,50
	100%	+	1.385	NS	736.847	380.512	901	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.847	380.512	901	0	0	0	2,50
	Trave 17b-19b	0%	19.135	19,06	740.770	364.764	18.935	0	0	0	2,50
		-	-	-	740.770	364.764	18.935	0	0	0	2,50
	12,5%	+	19.005	19,19	740.674	364.764	18.490	0	0	0	2,50
		-	-	-	740.674	364.764	18.490	0	0	0	2,50
	25%	+	18.922	19,28	740.577	364.764	18.044	0	0	0	2,50
		-	-	-	740.577	364.764	18.044	0	0	0	2,50
	37,5%	+	18.888	19,31	740.480	364.764	17.599	0	0	0	2,50
		-	-	-	740.480	364.764	17.599	0	0	0	2,50
	50%	+	18.908	19,29	740.383	364.764	17.154	0	0	0	2,50
		-	-	-	740.383	364.764	17.154	0	0	0	2,50
	62,5%	+	18.983	19,22	740.286	364.764	16.708	0	0	0	2,50
		-	-	-	740.286	364.764	16.708	0	0	0	2,50
	75%	+	19.111	19,09	740.189	364.764	16.263	0	0	0	2,50
		-	-	-	740.189	364.764	16.263	0	0	0	2,50
	87,5%	+	19.292	18,91	740.092	364.764	15.818	0	0	0	2,50
		-	-	-	740.092	364.764	15.818	0	0	0	2,50
	100%	+	19.526	18,68	739.996	364.764	15.373	0	0	0	2,50
		-	-	-	739.996	364.764	15.373	0	0	0	2,50
Trave 19b-28b	0%	+	8.976	41,72	738.502	374.467	8.505	0	0	0	2,50
		-	-	-	738.502	374.467	8.505	0	0	0	2,50
	12,5%	+	9.264	40,42	738.403	374.467	8.050	0	0	0	2,50
		-	-	-	738.403	374.467	8.050	0	0	0	2,50
	25%	+	9.599	39,01	738.304	374.467	7.596	0	0	0	2,50
		-	-	-	738.304	374.467	7.596	0	0	0	2,50
	37,5%	+	9.979	37,53	738.205	374.467	7.141	0	0	0	2,50
		-	-	-	738.205	374.467	7.141	0	0	0	2,50
	50%	+	10.400	36,01	738.106	374.467	6.687	0	0	0	2,50
		-	-	-	738.106	374.467	6.687	0	0	0	2,50
	62,5%	+	10.861	34,48	738.007	374.467	6.232	0	0	0	2,50
		-	-	-	738.007	374.467	6.232	0	0	0	2,50
	75%	+	11.351	32,99	737.908	374.467	5.778	0	0	0	2,50
		-	-	-	737.908	374.467	5.778	0	0	0	2,50
	87,5%	+	11.869	31,55	737.809	374.467	5.323	0	0	0	2,50
		-	-	-	737.809	374.467	5.323	0	0	0	2,50
	100%	+	12.407	30,18	737.710	374.467	4.868	0	0	0	2,50
		-	-	-	737.710	374.467	4.868	0	0	0	2,50
Trave 28b-37b	0%	+	1.935	NS	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	2.480	NS	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	25%	+	3.033	NS	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	3.587	NS	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	50%	+	4.138	91,96	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	4.680	81,31	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	75%	+	5.211	73,02	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	5.720	66,52	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	100%	+	6.202	61,35	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
Trave 37b-46b	0%	+	-	-	736.651	370.902	0	0	0	0	2,50
		-	-4.368	84,91	736.651	370.902	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	370.902	0	0	0	0	2,50
		-	-3.920	94,62	736.651	370.902	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	370.902	0	0	0	0	2,50
		-	-3.510	NS	736.651	370.902	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.651	370.902	0	0	0	0	2,50
		-	-3.141	NS	736.651	370.902	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.651	370.902	0	0	0	0	2,50
		-	-2.820	NS	736.651	370.902	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	736.651	370.902	0	0	0	0	2,50
		-	-2.547	NS	736.651	370.902	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	736.651	370.902	0	0	0	0	2,50
		-	-2.327	NS	736.651	370.902	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	736.651	370.902	0	0	0	0	2,50
		-	-2.162	NS	736.651	370.902	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	736.651	370.902	0	0	0	0	2,50
		-	-2.057	NS	736.651	370.902	0	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{fd} [N]	Ctg ^o
Trave 46b-55b	0%	+	-	-	736.651	360.925	0	0	0	0	2,50
		-	-12.891	28,00	736.651	360.925	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	360.925	0	0	0	0	2,50
		-	-12.847	28,09	736.651	360.925	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	360.925	0	0	0	0	2,50
		-	-12.863	28,06	736.651	360.925	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.651	360.925	0	0	0	0	2,50
		-	-12.938	27,90	736.651	360.925	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.651	360.925	0	0	0	0	2,50
		-	-13.069	27,62	736.651	360.925	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	736.651	360.925	0	0	0	0	2,50
		-	-13.255	27,23	736.651	360.925	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	736.651	360.925	0	0	0	0	2,50
		-	-13.489	26,76	736.651	360.925	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	736.651	360.925	0	0	0	0	2,50
		-	-13.770	26,21	736.651	360.925	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	736.651	360.925	0	0	0	0	2,50
		-	-14.090	25,62	736.651	360.925	0	0	0	0	2,50
Trave 55b-64b	0%	+	-	-	736.651	377.829	0	0	0	0	2,50
		-	-602	NS	736.651	377.829	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	377.829	0	0	0	0	2,50
		-	-46	NS	736.651	377.829	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	377.829	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	377.829	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.651	377.829	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	377.829	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.651	377.829	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	377.829	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	736.651	631.614	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	631.614	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
Fondazione							Travata: Trave 8b-16b				
Trave 8b-16b	0%	+	-	-	736.997	634.187	1.587	0	0	0	2,50
		-	-4.691	NS	736.997	634.187	1.587	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.997	634.187	1.587	0	0	0	2,50
		-	-4.541	NS	736.997	634.187	1.587	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.997	634.187	1.587	0	0	0	2,50
		-	-4.260	NS	736.997	634.187	1.587	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.997	439.053	1.587	0	0	0	2,50
		-	-3.706	NS	736.997	439.053	1.587	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.997	439.053	1.587	0	0	0	2,50
		-	-2.857	NS	736.997	439.053	1.587	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	736.997	439.053	1.587	0	0	0	2,50
		-	-1.678	NS	736.997	439.053	1.587	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	736.997	634.187	1.587	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.997	634.187	1.587	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	736.997	634.187	1.587	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.997	634.187	1.587	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	736.997	634.187	1.587	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.997	634.187	1.587	0	0	0	2,50
Fondazione							Travata: Trave 6b-14b				
Trave 6b-14b	0%	+	-	-	737.055	634.187	1.854	0	0	0	2,50
		-	-4.476	NS	737.055	634.187	1.854	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	737.055	634.187	1.854	0	0	0	2,50
		-	-4.290	NS	737.055	634.187	1.854	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	737.055	634.187	1.854	0	0	0	2,50
		-	-3.978	NS	737.055	634.187	1.854	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	737.055	439.053	1.854	0	0	0	2,50
		-	-3.403	NS	737.055	439.053	1.854	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	737.055	439.053	1.854	0	0	0	2,50
		-	-2.536	NS	737.055	439.053	1.854	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	737.055	439.053	1.854	0	0	0	2,50
		-	-1.356	NS	737.055	439.053	1.854	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	737.055	634.187	1.854	0	0	0	2,50
		-	-	-	737.055	634.187	1.854	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	737.055	634.187	1.854	0	0	0	2,50
		-	-	-	737.055	634.187	1.854	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	737.055	634.187	1.854	0	0	0	2,50
		-	-	-	737.055	634.187	1.854	0	0	0	2,50
Fondazione							Travata: Trave 4b-12b				
Trave 4b-12b	0%	+	-	-	737.055	634.187	1.855	0	0	0	2,50
		-	-4.486	NS	737.055	634.187	1.855	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	737.055	634.187	1.855	0	0	0	2,50
		-	-4.301	NS	737.055	634.187	1.855	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	737.055	634.187	1.855	0	0	0	2,50
		-	-3.988	NS	737.055	634.187	1.855	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	737.055	439.053	1.855	0	0	0	2,50
		-	-	-	737.055	439.053	1.855	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	737.055	439.053	1.855	0	0	0	2,50
		-	-	-	737.055	439.053	1.855	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{fd} [N]	Ctg ^o
	-	-	-2.548	NS	737.055	439.053	1.855	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	737.055	439.053	1.855	0	0	0	2,50
	-	-	-1.365	NS	737.055	439.053	1.855	0	0	0	2,50
	75%	+	171	NS	737.055	634.187	1.855	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	737.055	634.187	1.855	0	0	0	2,50
	87,5%	+	2.419	NS	737.055	634.187	1.855	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	737.055	634.187	1.855	0	0	0	2,50
	100%	+	5.157	NS	737.055	634.187	1.855	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	737.055	634.187	1.855	0	0	0	2,50
Fondazione											
Travata: Trave 14b-22b-33b-42b-51b-60b-69b											
Trave 14b-22b	0%	+	33.392	18,99	743.407	634.187	31.054	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	743.407	634.187	31.054	0	0	0	2,50
	12,5%	+	33.720	18,81	743.309	634.187	30.605	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	743.309	634.187	30.605	0	0	0	2,50
	25%	+	34.133	18,58	743.211	634.187	30.156	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	743.211	634.187	30.156	0	0	0	2,50
	37,5%	+	34.638	18,31	743.114	634.187	29.707	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	743.114	634.187	29.707	0	0	0	2,50
	50%	+	35.242	18,00	743.016	634.187	29.259	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	743.016	634.187	29.259	0	0	0	2,50
	62,5%	+	35.948	10,59	742.919	380.512	28.810	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	742.919	380.512	28.810	0	0	0	2,50
	75%	+	36.756	10,35	742.821	380.512	28.361	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	742.821	380.512	28.361	0	0	0	2,50
	87,5%	+	37.665	10,10	742.723	380.512	27.912	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	742.723	380.512	27.912	0	0	0	2,50
	100%	+	38.671	9,84	742.626	380.512	27.463	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	742.626	380.512	27.463	0	0	0	2,50
Trave 22b-33b	0%	+	14.118	26,95	739.781	380.512	14.385	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	739.781	380.512	14.385	0	0	0	2,50
	12,5%	+	15.229	24,99	739.682	380.512	13.930	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	739.682	380.512	13.930	0	0	0	2,50
	25%	+	16.429	23,16	739.583	380.512	13.475	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	739.583	380.512	13.475	0	0	0	2,50
	37,5%	+	17.712	21,48	739.484	380.512	13.021	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	739.484	380.512	13.021	0	0	0	2,50
	50%	+	19.073	19,95	739.385	380.512	12.566	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	739.385	380.512	12.566	0	0	0	2,50
	62,5%	+	20.502	18,56	739.286	380.512	12.111	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	739.286	380.512	12.111	0	0	0	2,50
	75%	+	21.991	17,30	739.187	380.512	11.656	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	739.187	380.512	11.656	0	0	0	2,50
	87,5%	+	23.529	16,17	739.088	380.512	11.201	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	739.088	380.512	11.201	0	0	0	2,50
	100%	+	25.105	15,16	738.989	380.512	10.747	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	738.989	380.512	10.747	0	0	0	2,50
Trave 33b-42b	0%	+	550	NS	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	2.130	NS	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	25%	+	3.723	NS	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	5.322	71,50	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	50%	+	6.913	55,04	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	8.488	44,83	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	75%	+	10.034	37,92	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	11.544	32,96	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	100%	+	13.002	29,27	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
Trave 42b-51b	0%	+	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	-	-	-11.553	32,94	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	-	-	-10.157	37,46	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	-	-	-8.832	43,08	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	-	-	-7.586	50,16	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	-	-	-6.424	59,23	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	-	-	-5.354	71,07	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	-	-	-4.381	86,86	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	-	-	-3.509	NS	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	-	-	-2.744	NS	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
Trave 51b-60b	0%	+	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{fd} [N]	Ctg _θ
		-	-27.308	13,93	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-26.654	14,28	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-26.111	14,57	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-25.673	14,82	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-25.339	15,02	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-25.100	15,16	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-24.947	15,25	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-24.870	15,30	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-24.858	15,31	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
Trave 60b-69b	0%	+	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-5.397	70,50	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-3.886	97,92	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-2.533	NS	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-1.341	NS	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
		-	-308	NS	736.651	380.512	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	466	NS	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	75%	+	777	NS	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
Fondazione	87,5%	+	621	NS	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	100%	+	2	NS	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
							Travata: Trave 12b-25b-31b-40b-49b-58b-67b				
Trave 12b-25b	0%	+	33.403	18,99	743.414	634.187	31.087	0	0	0	2,50
		-	-	-	743.414	634.187	31.087	0	0	0	2,50
	12,5%	+	33.735	18,80	743.315	634.187	30.632	0	0	0	2,50
		-	-	-	743.315	634.187	30.632	0	0	0	2,50
	25%	+	34.154	18,57	743.216	634.187	30.178	0	0	0	2,50
		-	-	-	743.216	634.187	30.178	0	0	0	2,50
	37,5%	+	34.671	18,29	743.117	634.187	29.723	0	0	0	2,50
		-	-	-	743.117	634.187	29.723	0	0	0	2,50
	50%	+	35.286	17,97	743.018	634.187	29.269	0	0	0	2,50
		-	-	-	743.018	634.187	29.269	0	0	0	2,50
	62,5%	+	36.007	9,91	742.919	356.730	28.814	0	0	0	2,50
		-	-	-	742.919	356.730	28.814	0	0	0	2,50
	75%	+	36.833	9,69	742.820	356.730	28.359	0	0	0	2,50
		-	-	-	742.820	356.730	28.359	0	0	0	2,50
Trave 25b-31b	87,5%	+	37.762	9,45	742.722	356.730	27.905	0	0	0	2,50
		-	-	-	742.722	356.730	27.905	0	0	0	2,50
	100%	+	38.791	9,20	742.623	356.730	27.450	0	0	0	2,50
		-	-	-	742.623	356.730	27.450	0	0	0	2,50
	0%	+	14.226	25,08	739.775	356.730	14.357	0	0	0	2,50
		-	-	-	739.775	356.730	14.357	0	0	0	2,50
	12,5%	+	15.334	23,26	739.677	356.730	13.907	0	0	0	2,50
		-	-	-	739.677	356.730	13.907	0	0	0	2,50
	25%	+	16.529	21,58	739.579	356.730	13.457	0	0	0	2,50
		-	-	-	739.579	356.730	13.457	0	0	0	2,50
	37,5%	+	17.804	20,04	739.481	356.730	13.007	0	0	0	2,50
		-	-	-	739.481	356.730	13.007	0	0	0	2,50
	50%	+	19.155	18,62	739.383	356.730	12.558	0	0	0	2,50
		-	-	-	739.383	356.730	12.558	0	0	0	2,50
Trave 31b-40b	62,5%	+	20.572	17,34	739.285	356.730	12.108	0	0	0	2,50
		-	-	-	739.285	356.730	12.108	0	0	0	2,50
	75%	+	22.048	16,18	739.187	356.730	11.658	0	0	0	2,50
		-	-	-	739.187	356.730	11.658	0	0	0	2,50
	87,5%	+	23.571	15,13	739.090	356.730	11.208	0	0	0	2,50
		-	-	-	739.090	356.730	11.208	0	0	0	2,50
	100%	+	25.129	14,20	738.992	356.730	10.758	0	0	0	2,50
		-	-	-	738.992	356.730	10.758	0	0	0	2,50
	0%	+	562	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	2.143	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	25%	+	3.740	95,38	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	5.340	66,80	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	50%	+	6.935	51,44	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	8.511	41,91	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{fd} [N]	Ctg ^o
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	75%	+	10.061	35,46	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	11.571	30,83	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	100%	+	13.032	27,37	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
Trave 40b-49b	0%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-11.537	30,92	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-10.139	35,18	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-8.812	40,48	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-7.564	47,16	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-6.401	55,73	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-5.329	66,94	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-4.354	81,93	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-3.482	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-2.715	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
Trave 49b-58b	0%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-27.291	13,07	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-26.637	13,39	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-26.093	13,67	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-25.656	13,90	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-25.319	14,09	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-25.081	14,22	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-24.928	14,31	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
Trave 58b-67b	87,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-24.852	14,35	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-24.840	14,36	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	0%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-5.395	66,12	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-3.883	91,87	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-2.530	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
Fondazione	37,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-1.339	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-307	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	Travata: Trave 2b-18b-20b-29b-38b-47b-56b-65b										
Trave 2b-18b	0%	+	-	-	736.995	634.187	1.581	0	0	0	2,50
	-	-	-4.628	NS	736.995	634.187	1.581	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.995	634.187	1.581	0	0	0	2,50
	-	-	-4.469	NS	736.995	634.187	1.581	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.995	634.187	1.581	0	0	0	2,50
	-	-	-4.176	NS	736.995	634.187	1.581	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.995	356.730	1.581	0	0	0	2,50
	-	-	-3.611	98,79	736.995	356.730	1.581	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.995	356.730	1.581	0	0	0	2,50
	-	-	-2.750	NS	736.995	356.730	1.581	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	736.995	356.730	1.581	0	0	0	2,50
	-	-	-1.560	NS	736.995	356.730	1.581	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	736.995	356.730	1.581	0	0	0	2,50
	-	-	-5	NS	736.995	356.730	1.581	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	736.995	356.730	1.581	0	0	0	2,50
	-	-	-2.284	NS	736.995	356.730	1.581	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	736.995	356.730	1.581	0	0	0	2,50
	-	-	-5.071	70,35	736.995	356.730	1.581	0	0	0	2,50
Trave 18b-20b	0%	+	-	-	743.270	356.730	30.426	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	743.270	356.730	30.426	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	743.173	356.730	29.980	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{fd} [N]	Ctg _θ
	-	-	-	-	743.173	356.730	29.980	0	0	0	2,50
	25%	+	35.612	10,02	743.076	356.730	29.534	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	743.076	356.730	29.534	0	0	0	2,50
	37,5%	+	36.194	9,86	742.979	356.730	29.088	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	742.979	356.730	29.088	0	0	0	2,50
	50%	+	36.878	9,67	742.882	356.730	28.642	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	742.882	356.730	28.642	0	0	0	2,50
	62,5%	+	37.669	9,47	742.785	356.730	28.196	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	742.785	356.730	28.196	0	0	0	2,50
	75%	+	38.570	9,25	742.688	356.730	27.750	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	742.688	356.730	27.750	0	0	0	2,50
	87,5%	+	39.578	9,01	742.591	356.730	27.303	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	742.591	356.730	27.303	0	0	0	2,50
	100%	+	40.689	8,77	742.494	356.730	26.857	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	742.494	356.730	26.857	0	0	0	2,50
Trave 20b-29b	0%	+	14.303	24,94	739.744	356.730	14.218	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	739.744	356.730	14.218	0	0	0	2,50
	12,5%	+	15.540	22,96	739.645	356.730	13.763	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	739.645	356.730	13.763	0	0	0	2,50
	25%	+	16.873	21,14	739.546	356.730	13.307	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	739.546	356.730	13.307	0	0	0	2,50
	37,5%	+	18.302	19,49	739.447	356.730	12.852	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	739.447	356.730	12.852	0	0	0	2,50
	50%	+	19.816	18,00	739.348	356.730	12.397	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	739.348	356.730	12.397	0	0	0	2,50
	62,5%	+	21.408	16,66	739.249	356.730	11.941	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	739.249	356.730	11.941	0	0	0	2,50
	75%	+	23.070	15,46	739.150	356.730	11.486	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	739.150	356.730	11.486	0	0	0	2,50
	87,5%	+	24.789	14,39	739.051	356.730	11.030	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	739.051	356.730	11.030	0	0	0	2,50
Trave 29b-38b	100%	+	26.556	13,43	738.952	356.730	10.575	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	738.952	356.730	10.575	0	0	0	2,50
	0%	+	65	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	1.840	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	25%	+	3.637	98,08	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	5.444	65,53	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	50%	+	7.252	49,19	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	9.046	39,44	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	75%	+	10.817	32,98	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
Trave 38b-47b	87,5%	+	12.553	28,42	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	100%	+	14.240	25,05	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	0%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-12.127	29,42	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-10.502	33,97	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-8.946	39,88	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-7.471	47,75	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-6.085	58,62	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-4.794	74,41	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
Trave 47b-56b	75%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-3.604	98,98	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-2.524	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-1.558	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	0%	+	-	-	736.651	354.390	0	0	0	0	2,50
	-	-	-27.498	12,89	736.651	354.390	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	354.390	0	0	0	0	2,50
	-	-	-26.660	13,29	736.651	354.390	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	354.390	0	0	0	0	2,50
	-	-	-25.943	13,66	736.651	354.390	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	736.651	354.390	0	0	0	0	2,50
	-	-	-25.342	13,98	736.651	354.390	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.651	354.390	0	0	0	0	2,50
	-	-	-24.855	14,26	736.651	354.390	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	736.651	354.390	0	0	0	0	2,50
	-	-	-24.478	14,48	736.651	354.390	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	736.651	354.390	0	0	0	0	2,50
	-	-	-24.204	14,64	736.651	354.390	0	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lr} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{fd} [N]	Ctg _θ
	87,5%	+	-	-	736.651	354.390	0	0	0	0	2,50
	-	-	-24.024	14,75	736.651	354.390	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	736.651	354.390	0	0	0	0	2,50
	-	-	-23.928	14,81	736.651	354.390	0	0	0	0	2,50
Trave 56b-65b	0%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-3.640	98,00	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-2.119	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-829	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	233	NS	736.651	356.730	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	1.070	NS	736.651	356.730	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	1.591	NS	736.651	634.187	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	1.588	NS	736.651	634.187	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	1.059	NS	736.651	634.187	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	1	NS	736.651	634.187	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
Fondazione							Travata: Trave 16b-26b-35b-44b-53b-62b-71b				
Trave 16b-26b	0%	+	-	34.674	18,29	743.246	634.187	30.316	0	0	2,50
	-	-	-	-	-	743.246	634.187	30.316	0	0	2,50
	12,5%	+	-	35.073	18,08	743.147	634.187	29.861	0	0	2,50
	-	-	-	-	-	743.147	634.187	29.861	0	0	2,50
	25%	+	-	35.564	17,83	743.048	634.187	29.406	0	0	2,50
	-	-	-	-	-	743.048	634.187	29.406	0	0	2,50
	37,5%	+	-	36.155	17,54	742.949	634.187	28.952	0	0	2,50
	-	-	-	-	-	742.949	634.187	28.952	0	0	2,50
	50%	+	-	36.858	17,21	742.850	634.187	28.497	0	0	2,50
	-	-	-	-	-	742.850	634.187	28.497	0	0	2,50
	62,5%	+	-	37.672	9,47	742.752	356.730	28.042	0	0	2,50
	-	-	-	-	-	742.752	356.730	28.042	0	0	2,50
Trave 26b-35b	75%	+	-	38.599	9,24	742.653	356.730	27.587	0	0	2,50
	-	-	-	-	-	742.653	356.730	27.587	0	0	2,50
	87,5%	+	-	39.639	9,00	742.554	356.730	27.133	0	0	2,50
	-	-	-	-	-	742.554	356.730	27.133	0	0	2,50
	100%	+	-	40.789	8,75	742.455	356.730	26.678	0	0	2,50
	-	-	-	-	-	742.455	356.730	26.678	0	0	2,50
	0%	+	-	14.268	25,00	739.710	356.730	14.059	0	0	2,50
	-	-	-	-	-	739.710	356.730	14.059	0	0	2,50
	12,5%	+	-	15.506	23,01	739.612	356.730	13.609	0	0	2,50
	-	-	-	-	-	739.612	356.730	13.609	0	0	2,50
	25%	+	-	16.842	21,18	739.514	356.730	13.159	0	0	2,50
	-	-	-	-	-	739.514	356.730	13.159	0	0	2,50
Trave 35b-44b	37,5%	+	-	18.269	19,53	739.416	356.730	12.709	0	0	2,50
	-	-	-	-	-	739.416	356.730	12.709	0	0	2,50
	50%	+	-	19.778	18,04	739.318	356.730	12.259	0	0	2,50
	-	-	-	-	-	739.318	356.730	12.259	0	0	2,50
	62,5%	+	-	21.364	16,70	739.220	356.730	11.809	0	0	2,50
	-	-	-	-	-	739.220	356.730	11.809	0	0	2,50
	75%	+	-	23.019	15,50	739.122	356.730	11.359	0	0	2,50
	-	-	-	-	-	739.122	356.730	11.359	0	0	2,50
	87,5%	+	-	24.730	14,42	739.024	356.730	10.908	0	0	2,50
	-	-	-	-	-	739.024	356.730	10.908	0	0	2,50
	100%	+	-	26.486	13,47	738.926	356.730	10.458	0	0	2,50
	-	-	-	-	-	738.926	356.730	10.458	0	0	2,50
Trave 44b-53b	0%	+	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	2,50
	-	-	-50	NS	-	736.651	356.730	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	1.736	NS	736.651	356.730	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	2,50
	25%	+	-	3.545	NS	736.651	356.730	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	5.362	66,53	736.651	356.730	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	2,50
	50%	+	-	7.179	49,69	736.651	356.730	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	8.983	39,71	736.651	356.730	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	2,50
Trave 53b-62b	75%	+	-	10.766	33,13	736.651	356.730	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	12.512	28,51	736.651	356.730	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	2,50
Trave 62b-71b	100%	+	-	14.210	25,10	736.651	356.730	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	2,50
	0%	+	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	2,50
	-	-	-12.163	29,33	-	736.651	356.730	0	0	0	2,50
Trave 71b-80b	12,5%	+	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	2,50
	-	-	-10.528	33,88	-	736.651	356.730	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	2,50
	-	-	-8.963	39,80	-	736.651	356.730	0	0	0	2,50
Trave 80b-90b	37,5%	+	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	2,50

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLD											
Id _{Tr}	%L _{LI}	+ / -	V _{Ed,Y}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg [⊙]
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	-	-	-7.479	47,70	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-6.083	58,64	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-4.782	74,60	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-3.583	99,56	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-2.495	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-1.522	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	Trave 53b-62b	0%	-	-	736.651	354.459	0	0	0	0	2,50
		-	-27.460	12,91	736.651	354.459	0	0	0	0	2,50
		12,5%	-	-	736.651	354.459	0	0	0	0	2,50
		-	-26.607	13,32	736.651	354.459	0	0	0	0	2,50
		25%	-	-	736.651	354.459	0	0	0	0	2,50
		-	-25.877	13,70	736.651	354.459	0	0	0	0	2,50
		37,5%	-	-	736.651	354.459	0	0	0	0	2,50
		-	-25.266	14,03	736.651	354.459	0	0	0	0	2,50
		50%	-	-	736.651	354.459	0	0	0	0	2,50
		-	-24.773	14,31	736.651	354.459	0	0	0	0	2,50
		62,5%	-	-	736.651	354.459	0	0	0	0	2,50
		-	-24.393	14,53	736.651	354.459	0	0	0	0	2,50
		75%	-	-	736.651	354.459	0	0	0	0	2,50
		-	-24.118	14,70	736.651	354.459	0	0	0	0	2,50
Trave 62b-71b	87,5%	+	-	-	736.651	354.459	0	0	0	0	2,50
	-	-	-23.939	14,81	736.651	354.459	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	736.651	354.459	0	0	0	0	2,50
	-	-	-23.846	14,86	736.651	354.459	0	0	0	0	2,50
	0%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-3.607	98,90	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-2.083	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	25%	+	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	-	-	-792	NS	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	273	NS	736.651	356.730	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	1.112	NS	736.651	356.730	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	356.730	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	1.625	NS	736.651	634.187	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	1.612	NS	736.651	634.187	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	1.071	NS	736.651	634.187	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	736.651	634.187	0	0	0	0	2,50

LEGENDA:

- Id_{Tr}

%L_{LI}

+ / -

V_{Ed,Y}^(+/-)

CS^(+/-)

V_{Rcd}

V_{Rsd,s}

N_{Ed}

V_{Rsd,p}

V_{R1}

V_{fd}

Ctg[⊙]
- Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.

Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.

[+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.

Valori massimo e minimo del taglio di progetto.

Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "V_{Ed,Y}⁽⁺⁾" e "V_{Ed,Y}⁽⁻⁾" ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).

Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.

Resistenza a taglio trazione delle staffe.

Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.

Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.

Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.

Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.

Cotangente dell'angolo ⊙ utilizzata nella verifica.

TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLU (Fondazione)

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU													
Id _{Tr}	%L _{LI}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg [⊙]	P _e	B _e	H _s	A _{sw}	A _{s,l}	R _r
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm²]	[mm]	[cm²/cm]	[cm²]	
Fondazione								Travata: Trave 55b-56b-57b-58b-59b-60b-61b-62b-63b (a)					
Trave 55b-56b	0%	9.234	4,07	78.471	135.949	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0035	13,57	NO
	25%	5.534	6,79	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0021	13,57	NO
	50%	1.115	33,69	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0004	13,57	NO
	75%	6.427	5,85	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0024	13,57	NO
	100%	10.134	3,71	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0039	13,57	NO
Trave 56b-57b	0%	9.550	3,93	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0036	13,57	NO
	25%	5.836	6,44	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0022	13,57	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	13,57	NO
	75%	5.689	6,60	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0022	13,57	NO
	100%	9.406	3,99	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0036	13,57	NO
Trave 57b-58b	0%	10.173	3,69	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0039	13,57	NO
	25%	6.452	5,82	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0025	13,57	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	13,57	NO
	75%	5.104	7,36	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0019	13,57	NO
	100%	8.838	4,25	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0034	13,57	NO
Trave 58b-59b	0%	35.182	1,07	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0134	13,57	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU													
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg Θ	P _e	B _e	H _s	A _{sw}	A _{s,l}	R _f
	[‰]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	
Trave 59b-60b	25%	25.983	1,45	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0099	13,57	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	13,57	NO
	75%	24.809	1,51	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0094	13,57	NO
	100%	34.011	1,10	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0129	13,57	NO
	0%	33.997	1,10	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0129	13,57	NO
	25%	24.811	1,51	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0094	13,57	NO
Trave 60b-61b	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	13,57	NO
	75%	25.991	1,45	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0099	13,57	NO
	100%	35.180	1,07	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0134	13,57	NO
	0%	8.887	4,23	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0034	13,57	NO
	25%	5.147	7,30	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0020	13,57	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	13,57	NO
Trave 61b-62b	75%	6.473	5,80	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0025	13,57	NO
	100%	10.225	3,67	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0039	13,57	NO
	0%	9.532	3,94	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0036	13,57	NO
	25%	5.776	6,50	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0022	13,57	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	13,57	NO
	75%	5.930	6,33	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0023	13,57	NO
Trave 62b-63b	100%	9.692	3,88	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0037	13,57	NO
	0%	10.302	3,65	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0039	13,57	NO
	25%	6.538	5,75	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0025	13,57	NO
	50%	1.100	34,15	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0004	13,57	NO
	75%	5.677	6,62	78.471	45.572	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0022	13,57	NO
	100%	9.447	3,98	78.471	135.949	37.566	2,50	1.520	134.400	120	0,0036	13,57	NO
Fondazione								Travata: Trave 17b-18b-11b-12b-13b-14b-15b-16b-10b (a)					
Trave 17b-18b	0%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	25%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	75%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	100%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
Trave 18b-11b	0%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	25%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	75%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	100%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
Trave 11b-12b	0%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	25%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	75%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	100%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
Trave 12b-13b	0%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	25%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	75%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	100%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
Trave 13b-14b	0%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	25%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	75%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	100%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
Trave 14b-15b	0%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	25%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	75%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	100%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
Trave 15b-16b	0%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	25%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	75%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	100%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
Trave 16b-10b	0%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	25%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	75%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	100%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
Fondazione								Travata: Trave 1b-2b-3b-4b-5b-6b-7b-8b-9b					
Trave 1b-2b	0%	0	-	12.767	0	0	2,50	980	32.800	80	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	12.767	0	0	2,50	980	32.800	80	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	12.767	0	0	2,50	980	32.800	80	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	12.767	0	0	2,50	980	32.800	80	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	12.767	0	0	2,50	980	32.800	80	0,0000	0,00	NO
Trave 2b-3b	0%	0	-	12.767	0	0	2,50	980	32.800	80	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	12.767	0	0	2,50	980	32.800	80	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	12.767	0	0	2,50	980	32.800	80	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	12.767	0	0	2,50	980	32.800	80	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	12.767	0	0	2,50	980	32.800	80	0,0000	0,00	NO
Trave 3b-4b	0%	0	-	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	0,00	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU													
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg Θ	P _e	B _e	H _s	A _{sw}	A _{s,l}	R _f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	
Trave 4b-5b	0%	0	-	0	0	0	2,50	0	0.000.000	0	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	0,00	NO
Trave 5b-6b	0%	0	-	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	0,00	NO
Trave 6b-7b	0%	0	-	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	0,00	NO
Trave 7b-8b	0%	0	-	12.767	0	0	2,50	980	32.800	80	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	12.767	0	0	2,50	980	32.800	80	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	12.767	0	0	2,50	980	32.800	80	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	12.767	0	0	2,50	980	32.800	80	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	12.767	0	0	2,50	980	32.800	80	0,0000	0,00	NO
Trave 8b-9b	0%	0	-	12.767	0	0	2,50	980	32.800	80	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	12.767	0	0	2,50	980	32.800	80	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	12.767	0	0	2,50	980	32.800	80	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	12.767	0	0	2,50	980	32.800	80	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	12.767	0	0	2,50	980	32.800	80	0,0000	0,00	NO
Fondazione								Travata: Trave 9b-10b-27b-36b-45b-54b-63b-72b					
Trave 9b-10b	0%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	4,52	NO
	25%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	4,52	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	4,52	NO
	75%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	4,52	NO
	100%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	9,05	NO
Trave 10b-27b	0%	6.682	2,76	78.471	18.460	25.044	2,50	1.520	134.400	120	0,0025	9,05	NO
	25%	6.682	2,76	78.471	18.460	25.044	2,50	1.520	134.400	120	0,0025	9,05	NO
	50%	6.682	2,76	78.471	18.460	25.044	2,50	1.520	134.400	120	0,0025	9,05	NO
	75%	6.682	2,76	78.471	18.460	25.044	2,50	1.520	134.400	120	0,0025	9,05	NO
	100%	6.682	1,87	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0025	4,52	NO
Trave 27b-36b	0%	2.519	4,97	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0010	4,52	NO
	25%	2.519	4,97	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0010	4,52	NO
	50%	2.519	4,97	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0010	4,52	NO
	75%	2.519	4,97	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0010	4,52	NO
	100%	2.519	4,97	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0010	4,52	NO
Trave 36b-45b	0%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	4,52	NO
	25%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	4,52	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	4,52	NO
	75%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	4,52	NO
	100%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	4,52	NO
Trave 45b-54b	0%	4.476	2,80	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0017	4,52	NO
	25%	4.476	2,80	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0017	4,52	NO
	50%	4.476	2,80	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0017	4,52	NO
	75%	4.476	2,80	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0017	4,52	NO
	100%	4.476	2,80	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0017	4,52	NO
Trave 54b-63b	0%	8.939	1,40	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0034	4,52	NO
	25%	8.939	1,40	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0034	4,52	NO
	50%	8.939	2,07	78.471	18.460	25.044	2,50	1.520	134.400	120	0,0034	9,05	NO
	75%	8.939	2,07	78.471	18.460	25.044	2,50	1.520	134.400	120	0,0034	9,05	NO
	100%	8.939	2,07	78.471	18.460	25.044	2,50	1.520	134.400	120	0,0034	9,05	NO
Trave 63b-72b	0%	1.293	14,28	78.471	18.460	25.044	2,50	1.520	134.400	120	0,0005	9,05	NO
	25%	1.293	14,28	78.471	18.460	75.132	2,50	1.520	134.400	120	0,0005	27,14	NO
	50%	1.293	9,68	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0005	4,52	NO
	75%	1.002	12,50	78.471	135.949	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0004	4,52	NO
	100%	0	-	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	4,52	NO
Fondazione								Travata: Trave 7b-15b-23b-34b-43b-52b-61b-70b					
Trave 7b-15b	0%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	25%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	75%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	100%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	4,52	NO
Trave 15b-23b	0%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	4,52	NO
	25%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	4,52	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU													
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg Θ	P _e	B _e	H _s	A _{sw}	A _{s,l}	R _f
	[%]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N-m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	
Trave 39b-48b	25%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	75%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	100%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	0%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	25%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	75%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	100%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	0%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
Trave 48b-57b	25%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	75%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	100%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	0%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	25%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	4,52	NO
	75%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	4,52	NO
	100%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	4,52	NO
	0%	0	-	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	4,52	NO
Trave 57b-66b	25%	0	-	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	13,57	NO
	50%	0	-	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	2,26	NO
	75%	0	-	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	2,26	NO
	100%	0	-	0	0	0	2,50	0	1.000.000	0	0,0000	2,26	NO
Fondazione								Travata: Trave 1b-17b-19b-28b-37b-46b-55b-64b					
Trave 1b-17b	0%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	4,52	NO
	25%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	4,52	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	4,52	NO
	75%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	4,52	NO
	100%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	9,05	NO
Trave 17b-19b	0%	7.294	2,53	78.471	18.460	25.044	2,50	1.520	134.400	120	0,0028	9,05	NO
	25%	7.294	2,53	78.471	18.460	25.044	2,50	1.520	134.400	120	0,0028	9,05	NO
	50%	7.294	2,53	78.471	18.460	25.044	2,50	1.520	134.400	120	0,0028	9,05	NO
	75%	7.294	1,72	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0028	4,52	NO
	100%	7.294	1,72	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0028	4,52	NO
Trave 19b-28b	0%	2.800	4,47	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0011	4,52	NO
	25%	2.800	4,47	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0011	4,52	NO
	50%	2.800	4,47	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0011	4,52	NO
	75%	2.800	4,47	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0011	4,52	NO
	100%	2.800	4,47	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0011	4,52	NO
Trave 28b-37b	0%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	4,52	NO
	25%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	4,52	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	4,52	NO
	75%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	4,52	NO
	100%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	4,52	NO
Trave 37b-46b	0%	4.451	2,81	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0017	4,52	NO
	25%	4.451	2,81	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0017	4,52	NO
	50%	4.451	2,81	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0017	4,52	NO
	75%	4.451	2,81	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0017	4,52	NO
	100%	4.451	2,81	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0017	4,52	NO
Trave 46b-55b	0%	9.072	1,38	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0034	4,52	NO
	25%	9.072	1,38	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0034	4,52	NO
	50%	9.072	2,03	78.471	18.460	25.044	2,50	1.520	134.400	120	0,0034	9,05	NO
	75%	9.072	2,03	78.471	18.460	25.044	2,50	1.520	134.400	120	0,0034	9,05	NO
	100%	9.072	2,03	78.471	18.460	25.044	2,50	1.520	134.400	120	0,0034	9,05	NO
Trave 55b-64b	0%	1.243	14,85	78.471	18.460	25.044	2,50	1.520	134.400	120	0,0005	9,05	NO
	25%	1.243	14,85	78.471	18.460	75.132	2,50	1.520	134.400	120	0,0005	27,14	NO
	50%	1.243	10,07	78.471	18.460	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0005	4,52	NO
	75%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	4,52	NO
	100%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	4,52	NO
Fondazione								Travata: Trave 8b-16b					
Trave 8b-16b	0%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	25%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	75%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	100%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
Fondazione								Travata: Trave 6b-14b					
Trave 6b-14b	0%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	25%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	75%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	100%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
Fondazione								Travata: Trave 4b-12b					
Trave 4b-12b	0%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	25%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	75%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	100%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
Fondazione								Travata: Trave 14b-22b-33b-42b-51b-60b-69b					
Trave 14b-22b	0%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	25%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	75%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	100%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
Trave 22b-33b	0%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	25%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU													
Id _{Tr}	%L _{Li}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctg Θ	P _e	B _e	H _s	A _{sw}	A _{s,l}	R _f
	[%]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N·m]		[mm]	[mm ²]	[mm]	[cm ² /cm]	[cm ²]	
	25%	0	-	0	0	0	2,50	0	00 1.000.000	0	0,0000	13,57	NO
	50%	0	-	0	0	0	2,50	0	00 1.000.000	0	0,0000	2,26	NO
	75%	0	-	0	0	0	2,50	0	00 1.000.000	0	0,0000	2,26	NO
	100%	0	-	0	0	0	2,50	0	00 1.000.000	0	0,0000	2,26	NO
Fondazione								Travata: Trave 16b-26b-35b-44b-53b-62b-71b					
Trave 16b-26b	0%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	25%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	75%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	100%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
Trave 26b-35b	0%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	25%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	75%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	100%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
Trave 35b-44b	0%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	25%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	75%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	100%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
Trave 44b-53b	0%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	25%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	50%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	75%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
	100%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO
Trave 53b-62b	0%	1.052	5,95	78.471	7.445	6.261	2,50	1.520	134.400	120	0,0004	2,26	NO
	25%	1.052	5,95	78.471	7.445	6.261	2,50	1.520	134.400	120	0,0004	2,26	NO
	50%	1.052	7,08	78.471	7.445	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0004	4,52	NO
	75%	1.052	7,08	78.471	7.445	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0004	4,52	NO
	100%	1.052	7,08	78.471	7.445	12.522	2,50	1.520	134.400	120	0,0004	4,52	NO
Trave 62b-71b	0%	0	-	0	0	0	2,50	0	00 1.000.000	0	0,0000	4,52	NO
	25%	0	-	0	0	0	2,50	0	00 1.000.000	0	0,0000	13,57	NO
	50%	0	-	0	0	0	2,50	0	00 1.000.000	0	0,0000	2,26	NO
	75%	0	-	0	0	0	2,50	0	00 1.000.000	0	0,0000	2,26	NO
	100%	0	-	78.471	0	0	2,50	1.520	134.400	120	0,0000	2,26	NO

LEGENDA:

Id_{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L_{Li}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{Li}), a partire dall'estremo iniziale.
T_{Ed}	Momento torcente di progetto.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
T_{Rcd}	Momento resistente del calcestruzzo.
T_{Rsd}	Momento resistente delle staffe.
T_{Rld}	Momento resistente dell'armatura longitudinale.
CtgΘ	Cotangente dell'angolo Θ utilizzata nella verifica.
P_e	Perimetro esterno in asse alle barre.
B_e	Area racchiusa da P _e .
H_s	Spessore della sezione convenzionale resistente.
A_{sw}	Aree di ferro per il taglio per unità di lunghezza (aggiuntive a quanto calcolato per il taglio).
A_{s,l}	Area barre longitudinali di parete esecutive.
R_f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

Travi - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp _{inf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
																	[%]
Fondazione									Travata: Trave 55b-56b-57b-58b-59b-60b-61b-62b-63b (a)								
Trave: Trave 55b-56b																	
0%	RAR	0,324	14,94	-4.175	-9.321	-	46,06	SI	RAR	4,688	360,00	-4.175	-9.321	-	76,78	SI	
	QPR	0,237	11,21	-3.386	-6.843	-	47,30	SI									
25%	RAR	0,071	14,94	-3.647	-2.347	-	NS	SI	RAR	1,351	360,00	-4.175	-2.318	-	NS	SI	
	QPR	0,058	11,21	-3.386	-1.956	-	NS	SI									
50%	RAR	0,016	14,94	-4.175	893	-	NS	SI	RAR	0,671	360,00	-4.175	893	-	NS	SI	
	QPR	0,004	11,21	-3.386	480	-	NS	SI									
75%	RAR	0,008	14,94	-4.175	659	-	NS	SI	RAR	0,560	360,00	-4.175	659	-	NS	SI	
	QPR	0,003	11,21	-3.386	441	-	NS	SI									
100%	RAR	0,166	14,94	-4.175	-4.979	-	90,20	SI	RAR	2,619	360,00	-4.175	-4.979	-	NS	SI	
	QPR	0,109	11,21	-3.386	-3.348	-	NS	SI									
Trave: Trave 56b-57b																	
0%	RAR	0,149	14,94	2.072	-3.865	-	99,98	SI	RAR	1,720	360,00	2.072	-3.865	-	NS	SI	
	QPR	0,098	11,21	1.588	-2.497	-	NS	SI									
25%	RAR	0,040	14,94	2.072	877	-	NS	SI	RAR	0,296	360,00	2.072	877	-	NS	SI	
	QPR	0,028	11,21	1.588	605	-	NS	SI									

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
25%	RAR	0,120	14,94	3.492	2.904	-	NS	SI	RAR	1,179	360,00	3.492	2.904	-	NS	SI	
	QPR	0,093	11,21	2.838	2.234	-	NS	SI									
50%	RAR	0,197	14,94	3.492	5.007	-	75,93	SI	RAR	2,181	360,00	3.492	5.007	-	NS	SI	
	QPR	0,153	11,21	2.838	3.890	-	73,07	SI									
75%	RAR	0,226	14,94	3.492	5.806	-	66,12	SI	RAR	2,562	360,00	3.492	5.806	-	NS	SI	
	QPR	0,178	11,21	2.838	4.575	-	62,81	SI									
100%	RAR	0,167	14,94	3.492	4.198	-	89,37	SI	RAR	1,795	360,00	3.492	4.198	-	NS	SI	
	QPR	0,137	11,21	2.838	3.443	-	81,78	SI									
Trave: Trave 15b-23b																	
0%	RAR	1,091	14,94	59.262	23.479	-	13,69	SI	RAR	7,702	360,00	59.262	23.479	-	46,74	SI	
	QPR	0,875	11,21	47.967	18.794	-	12,80	SI									
25%	RAR	0,747	14,94	58.363	14.158	-	20,01	SI	RAR	3,312	360,00	58.363	14.158	-	NS	SI	
	QPR	0,599	11,21	47.068	11.334	-	18,70	SI									
50%	RAR	0,392	14,94	57.464	4.542	-	38,15	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,315	11,21	46.169	3.672	-	35,52	SI									
75%	RAR	0,422	14,94	56.565	-5.479	-	35,38	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,334	11,21	45.270	-4.281	-	33,53	SI									
100%	RAR	0,804	14,94	55.667	-16.022	-	18,58	SI	RAR	4,359	360,00	55.667	-16.022	-	82,58	SI	
	QPR	0,635	11,21	44.372	-12.615	-	17,64	SI									
Trave: Trave 23b-34b																	
0%	RAR	0,328	14,94	26.461	-6.139	-	45,51	SI	RAR	1,368	360,00	26.461	-6.139	-	NS	SI	
	QPR	0,264	11,21	21.592	-4.908	-	42,42	SI									
25%	RAR	0,483	14,94	25.550	-10.475	-	30,92	SI	RAR	3,489	360,00	25.550	-10.475	-	NS	SI	
	QPR	0,388	11,21	20.681	-8.380	-	28,91	SI									
50%	RAR	0,665	14,94	24.639	-15.554	-	22,46	SI	RAR	5,963	360,00	24.639	-15.554	-	60,37	SI	
	QPR	0,531	11,21	19.770	-12.411	-	21,09	SI									
75%	RAR	0,879	14,94	23.729	-21.484	-	17,01	SI	RAR	8,843	360,00	23.729	-21.484	-	40,71	SI	
	QPR	0,699	11,21	18.860	-17.085	-	16,04	SI									
100%	RAR	1,125	14,94	22.818	-28.327	-	13,28	SI	RAR	12,158	360,00	22.818	-28.327	-	29,61	SI	
	QPR	0,891	11,21	17.949	-22.452	-	12,57	SI									
Trave: Trave 34b-43b																	
0%	RAR	0,644	14,94	-6.371	-18.288	-	23,21	SI	RAR	9,092	360,00	-6.371	-18.288	-	39,60	SI	
	QPR	0,516	11,21	-4.818	-14.621	-	21,73	SI									
25%	RAR	0,669	14,94	-7.271	-19.093	-	22,32	SI	RAR	9,528	360,00	-7.271	-19.093	-	37,78	SI	
	QPR	0,535	11,21	-5.718	-15.261	-	20,93	SI									
50%	RAR	0,730	14,94	-8.171	-20.854	-	20,46	SI	RAR	10,421	360,00	-8.171	-20.854	-	34,55	SI	
	QPR	0,582	11,21	-6.618	-16.626	-	19,26	SI									
75%	RAR	0,826	14,94	-9.071	-23.578	-	18,08	SI	RAR	11,772	360,00	-9.071	-23.578	-	30,58	SI	
	QPR	0,655	11,21	-7.518	-18.723	-	17,11	SI									
100%	RAR	0,956	14,94	-9.971	-27.232	-	15,62	SI	RAR	13,567	360,00	-9.971	-27.232	-	26,54	SI	
	QPR	0,754	11,21	-8.418	-21.527	-	14,86	SI									
Trave: Trave 43b-52b																	
0%	RAR	0,476	14,94	-39.142	-17.210	-	31,42	SI	RAR	10,507	360,00	-39.142	-17.210	-	34,26	SI	
	QPR	0,379	11,21	-31.171	-13.711	-	29,57	SI									
25%	RAR	0,386	14,94	-40.042	-14.847	-	38,74	SI	RAR	9,434	360,00	-40.042	-14.847	-	38,16	SI	
	QPR	0,306	11,21	-32.071	-11.801	-	36,67	SI									
50%	RAR	0,325	14,94	-40.942	-13.285	-	45,97	SI	RAR	8,742	360,00	-40.942	-13.285	-	41,18	SI	
	QPR	0,254	11,21	-32.971	-10.493	-	44,08	SI									
75%	RAR	0,290	14,94	-41.842	-12.437	-	51,44	SI	RAR	8,391	360,00	-41.842	-12.437	-	42,90	SI	
	QPR	0,222	11,21	-33.871	-9.720	-	50,38	SI									
100%	RAR	0,278	14,94	-42.742	-12.197	-	53,71	SI	RAR	8,330	360,00	-42.742	-12.197	-	43,22	SI	
	QPR	0,207	11,21	-34.771	-9.395	-	54,13	SI									
Trave: Trave 52b-61b																	
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	5,301	360,00	-71.791	-2.255	-	67,91	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
25%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	6,393	360,00	-72.691	4.435	-	56,31	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
50%	RAR	0,152	14,94	-62.487	10.856	-	98,53	SI	RAR	9,466	360,00	-73.591	10.771	-	38,03	SI	
	QPR	0,092	11,21	-59.228	8.879	-	NS	SI									
75%	RAR	0,348	14,94	-63.387	16.329	-	42,91	SI	RAR	12,425	360,00	-74.491	16.868	-	28,97	SI	
	QPR	0,271	11,21	-60.128	13.860	-	41,39	SI									
100%	RAR	0,542	14,94	-64.287	21.723	-	27,57	SI	RAR	15,325	360,00	-75.391	22.842	-	23,49	SI	
	QPR	0,447	11,21	-61.028	18.773	-	25,08	SI									
Trave: Trave 61b-70b																	
0%	RAR	0,013	14,94	-	-358	-	NS	SI	RAR	0,171	360,00	-	-358	-	NS	SI	
	QPR	0,001	11,21	-	22	-	NS	SI									
25%	RAR	0,032	14,94	-	886	-	NS	SI	RAR	0,422	360,00	-	886	-	NS	SI	
	QPR	0,029	11,21	-	799	-	NS	SI									
50%	RAR	0,034	14,94	-	932	-	NS	SI	RAR	0,444	360,00	-	932	-	NS	SI	
	QPR	0,029	11,21	-	785	-	NS	SI									
75%	RAR	0,014	14,94	-	385	-	NS	SI	RAR	0,184	360,00	-	385	-	NS	SI	
	QPR	0,012	11,21	-	316	-	NS	SI									
100%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-1	-	NS	SI									
Fondazione																	
Trave: Trave 5b-13b																	
0%	RAR	0,020	14,94	3.438	189	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,017	11,21	2.797	154	-	NS	SI									
25%	RAR	0,115	14,94	3.438	2.778	-	NS	SI	RAR	1,122	360,00	3.438	2.778	-	NS	SI	
	QPR	0,089	11,21	2.797	2.138	-	NS	SI									
50%	RAR	0,186	14,94	3.438	4.732	-	80,11	SI	RAR	2,053	360,00	3.438	4.732	-	NS	SI	
	QPR	0,145	11,21	2.797	3.678	-	77,04	SI									
75%	RAR	0,209	14,94	3.438	5.358	-	71,36	SI	RAR	2,351	360,00	3.438	5.358	-	NS	SI	

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]		[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N-m]	[N-m]					[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N-m]	[N-m]		
25%	QPR	0,878	11,21	48.083	18.854	-	12,76	SI									
	RAR	0,746	14,94	58.500	14.113	-	20,04	SI	RAR	3,283	360,00	58.500	14.113	-	NS	SI	
	QPR	0,598	11,21	47.173	11.300	-	18,73	SI									
50%	RAR	0,386	14,94	57.591	4.372	-	38,72	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,311	11,21	46.264	3.537	-	36,04	SI									
75%	RAR	0,434	14,94	56.681	-5.793	-	34,41	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,344	11,21	45.354	-4.529	-	32,61	SI									
100%	RAR	0,822	14,94	55.771	-16.494	-	18,18	SI	RAR	4,578	360,00	55.771	-16.494	-	78,63	SI	
	QPR	0,649	11,21	44.444	-12.988	-	17,26	SI									
Trave: Trave 24b-30b																	
0%	RAR	0,334	14,94	26.570	-6.290	-	44,70	SI	RAR	1,434	360,00	26.570	-6.290	-	NS	SI	
	QPR	0,269	11,21	21.669	-5.029	-	41,67	SI									
25%	RAR	0,488	14,94	25.670	-10.604	-	30,59	SI	RAR	3,543	360,00	25.670	-10.604	-	NS	SI	
	QPR	0,392	11,21	20.769	-8.483	-	28,61	SI									
50%	RAR	0,670	14,94	24.770	-15.656	-	22,31	SI	RAR	6,004	360,00	24.770	-15.656	-	59,96	SI	
	QPR	0,535	11,21	19.869	-12.491	-	20,96	SI									
75%	RAR	0,881	14,94	23.870	-21.534	-	16,96	SI	RAR	8,859	360,00	23.870	-21.534	-	40,64	SI	
	QPR	0,701	11,21	18.969	-17.126	-	15,99	SI									
100%	RAR	1,125	14,94	22.970	-28.307	-	13,28	SI	RAR	12,140	360,00	22.970	-28.307	-	29,65	SI	
	QPR	0,891	11,21	18.069	-22.438	-	12,57	SI									
Trave: Trave 30b-39b																	
0%	RAR	0,644	14,94	-6.224	-18.271	-	23,22	SI	RAR	9,075	360,00	-6.224	-18.271	-	39,67	SI	
	QPR	0,516	11,21	-4.702	-14.610	-	21,73	SI									
25%	RAR	0,670	14,94	-7.124	-19.081	-	22,31	SI	RAR	9,514	360,00	-7.124	-19.081	-	37,84	SI	
	QPR	0,536	11,21	-5.602	-15.252	-	20,92	SI									
50%	RAR	0,731	14,94	-8.024	-20.852	-	20,44	SI	RAR	10,411	360,00	-8.024	-20.852	-	34,58	SI	
	QPR	0,582	11,21	-6.502	-16.625	-	19,24	SI									
75%	RAR	0,827	14,94	-8.924	-23.581	-	18,06	SI	RAR	11,765	360,00	-8.924	-23.581	-	30,60	SI	
	QPR	0,656	11,21	-7.402	-18.727	-	17,09	SI									
100%	RAR	0,957	14,94	-9.824	-27.244	-	15,60	SI	RAR	13,564	360,00	-9.824	-27.244	-	26,54	SI	
	QPR	0,755	11,21	-8.302	-21.538	-	14,84	SI									
Trave: Trave 39b-48b																	
0%	RAR	0,476	14,94	-39.004	-17.220	-	31,36	SI	RAR	10,504	360,00	-39.004	-17.220	-	34,27	SI	
	QPR	0,380	11,21	-31.061	-13.719	-	29,51	SI									
25%	RAR	0,387	14,94	-39.904	-14.866	-	38,62	SI	RAR	9,435	360,00	-39.904	-14.866	-	38,16	SI	
	QPR	0,307	11,21	-31.961	-11.816	-	36,55	SI									
50%	RAR	0,327	14,94	-40.804	-13.317	-	45,73	SI	RAR	8,749	360,00	-40.804	-13.317	-	41,15	SI	
	QPR	0,256	11,21	-32.861	-10.520	-	43,83	SI									
75%	RAR	0,293	14,94	-41.704	-12.484	-	51,04	SI	RAR	8,405	360,00	-41.704	-12.484	-	42,83	SI	
	QPR	0,224	11,21	-33.761	-9.757	-	49,98	SI									
100%	RAR	0,281	14,94	-42.604	-12.259	-	53,17	SI	RAR	8,351	360,00	-42.604	-12.259	-	43,11	SI	
	QPR	0,209	11,21	-34.661	-9.443	-	53,56	SI									
Trave: Trave 48b-57b																	
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	5,321	360,00	-71.666	-2.312	-	67,66	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
25%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	6,352	360,00	-72.566	4.364	-	56,68	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
50%	RAR	0,149	14,94	-62.392	10.771	-	NS	SI	RAR	9,417	360,00	-73.466	10.684	-	38,23	SI	
	QPR	0,090	11,21	-59.130	8.810	-	NS	SI									
75%	RAR	0,345	14,94	-63.292	16.227	-	43,33	SI	RAR	12,368	360,00	-74.366	16.764	-	29,11	SI	
	QPR	0,268	11,21	-60.030	13.777	-	41,80	SI									
100%	RAR	0,538	14,94	-64.192	21.605	-	27,77	SI	RAR	15,261	360,00	-75.266	22.722	-	23,59	SI	
	QPR	0,444	11,21	-60.930	18.679	-	25,25	SI									
Trave: Trave 57b-66b																	
0%	RAR	0,013	14,94	-	-354	-	NS	SI	RAR	0,169	360,00	-	-354	-	NS	SI	
	QPR	0,001	11,21	-	25	-	NS	SI									
25%	RAR	0,032	14,94	-	879	-	NS	SI	RAR	0,419	360,00	-	879	-	NS	SI	
	QPR	0,029	11,21	-	796	-	NS	SI									
50%	RAR	0,034	14,94	-	923	-	NS	SI	RAR	0,440	360,00	-	923	-	NS	SI	
	QPR	0,028	11,21	-	779	-	NS	SI									
75%	RAR	0,014	14,94	-	379	-	NS	SI	RAR	0,181	360,00	-	379	-	NS	SI	
	QPR	0,011	11,21	-	310	-	NS	SI									
100%	RAR	0,000	14,94	-	1	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	1	-	NS	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	2	-	NS	SI									
Fondazione																	
Travata: Trave 1b-17b-19b-28b-37b-46b-55b-64b																	
Trave: Trave 1b-17b																	
0%	RAR	0,009	14,94	1.621	66	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,007	11,21	1.332	54	-	NS	SI									
25%	RAR	0,048	14,94	1.621	1.140	-	NS	SI	RAR	0,448	360,00	1.621	1.140	-	NS	SI	
	QPR	0,037	11,21	1.332	878	-	NS	SI									
50%	RAR	0,086	14,94	1.621	2.178	-	NS	SI	RAR	0,943	360,00	1.621	2.178	-	NS	SI	
	QPR	0,069	11,21	1.332	1.752	-	NS	SI									
75%	RAR	0,108	14,94	1.621	2.778	-	NS	SI	RAR	1,229	360,00	1.621	2.778	-	NS	SI	
	QPR	0,092	11,21	1.332	2.363	-	NS	SI									
100%	RAR	0,092	14,94	1.621	2.335	-	NS	SI	RAR	1,018	360,00	1.621	2.335	-	NS	SI	
	QPR	0,088	11,21	1.332	2.257	-	NS	SI									
Trave: Trave 17b-19b																	
0%	RAR	0,556	14,94	32.449	11.716	-	26,89	SI	RAR	3,674	360,00	32.449	11.716	-	97,99	SI	
	QPR	0,462	11,21	27.015	9.724	-	24,28	SI									
25%	RAR	0,367	14,94	31.558	6.654	-	40,70	SI	RAR	1,314	360,00	31.558	6.654	-	NS	SI	
	QPR	0,306	11,21	26.124	5.559	-	36,65	SI									
50%	RAR	0,178	14,94	30.668	1.586	-	83,77	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,151	11,21	25.234	1.420	-	74,23	SI									

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]					[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]		
75%	RAR	0,246	14,94	29.777	-3.545	-	60,62	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,196	11,21	24.343	-2.739	-	57,26	SI									
100%	RAR	0,435	14,94	28.887	-8.795	-	34,35	SI	RAR	2,491	360,00	28.887	-8.795	-	NS	SI	
	QPR	0,347	11,21	23.453	-6.966	-	32,32	SI									
Trave: Trave 19b-28b																	
0%	RAR	0,169	14,94	13.639	-3.161	-	88,36	SI	RAR	0,704	360,00	13.639	-3.161	-	NS	SI	
	QPR	0,139	11,21	11.559	-2.568	-	80,47	SI									
25%	RAR	0,258	14,94	12.730	-5.679	-	58,00	SI	RAR	1,957	360,00	12.730	-5.679	-	NS	SI	
	QPR	0,212	11,21	10.650	-4.642	-	52,98	SI									
50%	RAR	0,355	14,94	11.821	-8.434	-	42,12	SI	RAR	3,324	360,00	11.821	-8.434	-	NS	SI	
	QPR	0,290	11,21	9.741	-6.874	-	38,70	SI									
75%	RAR	0,462	14,94	10.912	-11.471	-	32,32	SI	RAR	4,825	360,00	10.912	-11.471	-	74,61	SI	
	QPR	0,375	11,21	8.832	-9.303	-	29,90	SI									
100%	RAR	0,581	14,94	10.002	-14.828	-	25,70	SI	RAR	6,479	360,00	10.002	-14.828	-	55,57	SI	
	QPR	0,468	11,21	7.922	-11.962	-	23,92	SI									
Trave: Trave 28b-37b																	
0%	RAR	0,317	14,94	-5.244	-9.233	-	47,13	SI	RAR	4,709	360,00	-5.244	-9.233	-	76,44	SI	
	QPR	0,262	11,21	-3.971	-7.595	-	42,75	SI									
25%	RAR	0,338	14,94	-6.143	-9.912	-	44,17	SI	RAR	5,086	360,00	-6.143	-9.912	-	70,78	SI	
	QPR	0,279	11,21	-4.870	-8.143	-	40,22	SI									
50%	RAR	0,372	14,94	-7.041	-10.931	-	40,16	SI	RAR	5,625	360,00	-7.041	-10.931	-	64,01	SI	
	QPR	0,304	11,21	-5.768	-8.935	-	36,86	SI									
75%	RAR	0,418	14,94	-7.940	-12.286	-	35,74	SI	RAR	6,323	360,00	-7.940	-12.286	-	56,93	SI	
	QPR	0,338	11,21	-6.667	-9.969	-	33,12	SI									
100%	RAR	0,476	14,94	-8.838	-13.964	-	31,40	SI	RAR	7,176	360,00	-8.838	-13.964	-	50,17	SI	
	QPR	0,381	11,21	-7.565	-11.233	-	29,41	SI									
Trave: Trave 37b-46b																	
0%	RAR	0,215	14,94	-24.006	-8.466	-	69,40	SI	RAR	5,448	360,00	-24.006	-8.466	-	66,07	SI	
	QPR	0,178	11,21	-19.398	-6.944	-	63,04	SI									
25%	RAR	0,174	14,94	-24.905	-7.438	-	85,77	SI	RAR	5,011	360,00	-24.905	-7.438	-	71,84	SI	
	QPR	0,142	11,21	-20.297	-6.074	-	78,69	SI									
50%	RAR	0,142	14,94	-25.803	-6.662	-	NS	SI	RAR	4,694	360,00	-25.803	-6.662	-	76,69	SI	
	QPR	0,114	11,21	-21.195	-5.380	-	98,72	SI									
75%	RAR	0,118	14,94	-26.702	-6.090	-	NS	SI	RAR	4,475	360,00	-26.702	-6.090	-	80,45	SI	
	QPR	0,089	11,21	-22.094	-4.817	-	NS	SI									
100%	RAR	0,099	14,94	-27.600	-5.658	-	NS	SI	RAR	4,322	360,00	-27.600	-5.658	-	83,30	SI	
	QPR	0,068	11,21	-22.992	-4.336	-	NS	SI									
Trave: Trave 46b-55b																	
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	2,650	360,00	-42.644	-292	-	NS	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
25%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	4,038	360,00	-43.533	3.096	-	89,14	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
50%	RAR	0,087	14,94	-38.325	6.497	-	NS	SI	RAR	5,696	360,00	-44.422	6.464	-	63,20	SI	
	QPR	0,057	11,21	-36.507	5.492	-	NS	SI									
75%	RAR	0,198	14,94	-39.214	9.635	-	75,33	SI	RAR	7,379	360,00	-45.311	9.885	-	48,79	SI	
	QPR	0,160	11,21	-37.396	8.396	-	69,95	SI									
100%	RAR	0,313	14,94	-40.103	12.874	-	47,69	SI	RAR	9,106	360,00	-46.200	13.399	-	39,53	SI	
	QPR	0,267	11,21	-38.285	11.405	-	42,01	SI									
Trave: Trave 55b-64b																	
0%	RAR	0,025	14,94	-	692	-	NS	SI	RAR	0,330	360,00	-	692	-	NS	SI	
	QPR	0,029	11,21	-	801	-	NS	SI									
25%	RAR	0,030	14,94	-	819	-	NS	SI	RAR	0,390	360,00	-	819	-	NS	SI	
	QPR	0,030	11,21	-	823	-	NS	SI									
50%	RAR	0,023	14,94	-	623	-	NS	SI	RAR	0,297	360,00	-	623	-	NS	SI	
	QPR	0,021	11,21	-	571	-	NS	SI									
75%	RAR	0,008	14,94	-	228	-	NS	SI	RAR	0,109	360,00	-	228	-	NS	SI	
	QPR	0,007	11,21	-	198	-	NS	SI									
100%	RAR	0,000	14,94	-	1	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	1	-	NS	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	1	-	NS	SI									
Fondazione										Travata: Trave 8b-16b							
Trave: Trave 8b-16b																	
0%	RAR	0,018	14,94	2.884	180	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,015	11,21	2.363	147	-	NS	SI									
25%	RAR	0,121	14,94	2.884	2.989	-	NS	SI	RAR	1,255	360,00	2.884	2.989	-	NS	SI	
	QPR	0,093	11,21	2.363	2.302	-	NS	SI									
50%	RAR	0,201	14,94	2.884	5.202	-	74,15	SI	RAR	2,310	360,00	2.884	5.202	-	NS	SI	
	QPR	0,157	11,21	2.363	4.044	-	71,32	SI									
75%	RAR	0,235	14,94	2.884	6.115	-	63,61	SI	RAR	2,745	360,00	2.884	6.115	-	NS	SI	
	QPR	0,185	11,21	2.363	4.818	-	60,43	SI									
100%	RAR	0,180	14,94	2.884	4.605	-	83,15	SI	RAR	2,025	360,00	2.884	4.605	-	NS	SI	
	QPR	0,147	11,21	2.363	3.762	-	76,32	SI									
Fondazione										Travata: Trave 6b-14b							
Trave: Trave 6b-14b																	
0%	RAR	0,021	14,94	3.462	190	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,017	11,21	2.815	154	-	NS	SI									
25%	RAR	0,117	14,94	3.462	2.835	-	NS	SI	RAR	1,147	360,00	3.462	2.835	-	NS	SI	
	QPR	0,091	11,21	2.815	2.181	-	NS	SI									
50%	RAR	0,191	14,94	3.462	4.854	-	78,20	SI	RAR	2,110	360,00	3.462	4.854	-	NS	SI	
	QPR	0,149	11,21	2.815	3.773	-	75,21	SI									
75%	RAR	0,217	14,94	3.462	5.555	-	68,95	SI	RAR	2,444	360,00	3.462	5.555	-	NS	SI	
	QPR	0,171	11,21	2.815	4.381	-	65,45	SI									
100%	RAR	0,154	14,94	3.462	3.854	-	96,71	SI	RAR	1,633	360,00	3.462	3.854	-	NS	SI	
	QPR	0,127	11,21	2.815	3.177	-	88,09	SI									

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Trave: Trave 56b-57b								AA= PCA					
0%	FRQ	1.707	-2.975	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.588	-2.497	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.707	-378	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.588	-270	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	1.707	696	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.588	605	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.707	1.141	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.588	962	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	1.707	1.234	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.588	1.033	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.707	1.043	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.588	870	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	1.707	430	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.588	356	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.707	-933	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.588	-788	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.707	-3.944	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.588	-3.402	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 57b-58b								AA= PCA					
0%	FRQ	2.675	-3.638	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.508	-3.120	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.675	-693	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.508	-564	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	2.675	649	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.508	566	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.675	1.301	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.508	1.123	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	2.675	1.553	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.508	1.350	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.675	1.473	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.508	1.297	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	2.675	853	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.508	774	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.675	-769	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.508	-630	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2.675	-4.505	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.508	-3.972	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 58b-59b								AA= PCA					
0%	FRQ	2.428	-2.244	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.264	-1.719	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.257	569	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.264	332	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	2.428	227	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.264	146	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.257	-647	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.264	-344	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	2.257	-776	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.264	-425	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.257	-436	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.264	-161	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	2.428	484	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.264	405	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.257	668	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.264	414	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2.428	-2.763	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.264	-2.232	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 59b-60b								AA= PCA					
0%	FRQ	2.417	-2.750	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.253	-2.222	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.246	676	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.253	421	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	2.417	489	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.253	409	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.246	-432	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.253	-158	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	2.246	-775	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.253	-424	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.246	-648	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.253	-346	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	2.417	229	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.253	148	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.246	564	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.253	325	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2.417	-2.255	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.253	-1.731	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 60b-61b								AA= PCA					
0%	FRQ	2.628	-4.533	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.463	-3.999	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.628	-785	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.463	-646	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	2.628	848	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.463	770	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.628	1.476	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
50%	QPR	2.463	1.299	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	2.628	1.561	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.463	1.357	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.628	1.311	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.463	1.133	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	2.628	658	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.463	575	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.628	-686	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.463	-557	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2.628	-3.645	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.463	-3.126	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 61b-62b				AA= PCA									
0%	FRQ	1.616	-3.955	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.501	-3.411	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.616	-926	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.501	-781	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	1.616	440	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.501	366	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.616	1.059	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.501	885	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	1.616	1.246	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.501	1.044	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.616	1.155	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.501	974	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	1.616	700	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.501	608	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.616	-389	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.501	-280	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.616	-3.029	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.501	-2.546	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 62b-63b				AA= PCA									
0%	FRQ	-3.679	-3.947	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.489	-3.391	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-3.679	-840	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.489	-694	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-3.679	531	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.489	452	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-3.679	974	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.489	800	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-3.679	694	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.489	512	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-3.511	-540	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.489	-388	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-3.511	-2.039	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.489	-1.936	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-3.679	-4.410	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.489	-4.091	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-3.679	-7.718	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.489	-6.971	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione				Travata: Trave 17b-18b-11b-12b-13b-14b-15b-16b-10b (a)									
Trave: Trave 17b-18b				AA= PCA									
0%	FRQ	-15.870	-7.818	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.876	-7.192	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-15.870	-4.682	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.876	-4.362	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-15.870	-1.967	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.876	-1.875	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-15.870	24	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.876	-33	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-15.870	1.251	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.876	1.112	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-15.870	1.695	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.876	1.537	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-15.870	1.119	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.876	1.027	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-15.870	-978	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.876	-874	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-15.870	-5.386	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-14.876	-4.887	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 18b-11b				AA= PCA									
0%	FRQ	-6.267	-7.494	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.864	-6.867	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-6.267	-2.135	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.864	-1.961	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-6.267	790	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.864	716	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-6.267	2.141	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.864	1.954	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-6.267	2.540	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.864	2.320	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-6.267	2.255	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.864	2.061	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-6.267	1.102	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.864	1.009	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
87,5%	FRQ	-6.267	-1.473	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.864	-1.341	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-6.267	-6.321	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.864	-5.767	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 11b-12b								AA= PCA					
0%	FRQ	-4.108	-6.831	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.843	-6.243	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-4.108	-1.794	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.843	-1.641	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-4.108	916	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.843	835	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-4.108	2.149	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.843	1.961	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-4.108	2.495	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.843	2.277	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-4.108	2.183	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.843	1.992	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-4.108	1.014	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.843	925	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-4.108	-1.586	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.843	-1.447	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-4.108	-6.464	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.843	-5.900	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 12b-13b								AA= PCA					
0%	FRQ	-3.273	-6.668	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.060	-6.088	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-3.273	-1.702	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.060	-1.554	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-3.273	954	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.060	870	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-3.273	2.150	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.060	1.961	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-3.273	2.479	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.060	2.261	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-3.273	2.157	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.060	1.968	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-3.273	979	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.060	893	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-3.273	-1.632	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.060	-1.488	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-3.273	-6.516	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.060	-5.943	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 13b-14b								AA= PCA					
0%	FRQ	-3.235	-6.524	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.024	-5.951	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-3.235	-1.635	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.024	-1.490	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-3.235	981	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.024	895	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-3.235	2.162	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.024	1.972	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-3.235	2.482	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.024	2.264	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-3.235	2.153	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.024	1.964	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-3.235	950	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.024	866	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-3.235	-1.705	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.024	-1.556	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-3.235	-6.662	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.024	-6.081	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 14b-15b								AA= PCA					
0%	FRQ	-4.110	-6.484	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.844	-5.917	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-4.110	-1.596	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.844	-1.455	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-4.110	1.013	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.844	925	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-4.110	2.184	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.844	1.994	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-4.110	2.496	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.844	2.278	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-4.110	2.149	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.844	1.961	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-4.110	916	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.844	835	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-4.110	-1.801	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.844	-1.647	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-4.110	-6.842	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.844	-6.253	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 15b-16b								AA= PCA					
0%	FRQ	-6.236	-6.366	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.835	-5.809	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-6.236	-1.500	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
25%	QPR	-5.835	-1.366	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-6.236	1.091	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
37,5%	QPR	-5.835	998	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-6.236	2.255	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
50%	QPR	-5.835	2.061	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-6.236	2.546	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
62,5%	QPR	-5.835	2.326	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-6.236	2.148	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
75%	QPR	-5.835	1.960	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-6.236	793	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	-5.835	719	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-6.236	-2.147	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	-5.835	-1.973	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-6.236	-7.532	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	-5.835	-6.902	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 16b-10b								AA= PCA					
0%	FRQ	-16.097	-5.426	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.091	-4.925	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-16.097	-977	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.091	-873	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-16.097	1.149	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.091	1.055	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-16.097	1.746	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.091	1.586	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-16.097	1.312	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.091	1.170	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-16.097	62	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.091	3	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-16.097	-2.013	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.091	-1.918	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-16.097	-4.906	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.091	-4.575	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-16.097	-8.360	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-15.091	-7.706	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 1b-2b-3b-4b-5b-6b-7b-8b-9b					
Trave: Trave 1b-2b								AA= PCA					
0%	FRQ	1.867	127	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.755	102	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.867	-893	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.755	-834	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	1.867	-902	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.755	-837	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.867	-633	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.755	-586	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	1.867	-478	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.755	-442	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.867	-465	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.755	-431	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	1.867	-344	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.755	-319	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.867	371	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.755	344	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.867	2.185	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.755	2.026	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 2b-3b								AA= PCA					
0%	FRQ	722	2.145	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	681	1.988	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	722	320	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	681	296	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	722	-414	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	681	-384	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	722	-559	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	681	-518	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	722	-553	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	681	-513	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	722	-546	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	681	-507	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	722	-385	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	681	-357	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	722	366	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	681	340	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	722	2.197	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	681	2.038	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 3b-4b								AA= PCA					
0%	FRQ	327	2.137	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	310	1.981	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	327	329	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	310	305	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	327	-405	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	310	-376	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	327	-551	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	310	-511	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	327	-548	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	310	-508	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
62,5%	FRQ	327	-542	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	310	-502	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	327	-383	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	310	-354	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	327	365	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	310	339	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	327	2.175	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	310	2.015	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 4b-5b								AA= PCA					
0%	FRQ	158	2.114	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	151	1.957	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	158	325	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	151	301	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	158	-399	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	151	-369	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	158	-543	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	151	-503	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	158	-538	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	151	-498	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	158	-533	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	151	-493	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	158	-377	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	151	-348	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	158	353	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	151	328	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	158	2.122	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	151	1.962	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 5b-6b								AA= PCA					
0%	FRQ	158	2.091	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	151	1.934	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	158	325	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	151	301	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	158	-393	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	151	-364	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	158	-537	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	151	-497	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	158	-538	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	151	-498	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	158	-540	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	151	-500	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	158	-403	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	151	-374	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	158	309	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	151	286	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	158	2.070	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	151	1.917	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 6b-7b								AA= PCA					
0%	FRQ	341	2.117	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	324	1.960	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	341	327	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	324	303	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	341	-399	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	324	-370	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	341	-541	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	324	-501	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	341	-543	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	324	-503	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	341	-545	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	324	-505	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	341	-403	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	324	-373	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	341	321	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	324	299	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	341	2.098	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	324	1.945	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 7b-8b								AA= PCA					
0%	FRQ	746	2.152	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	704	1.995	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	746	338	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	704	314	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	746	-400	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	704	-371	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	746	-551	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	704	-511	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	746	-553	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	704	-513	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	746	-567	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	704	-526	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	746	-436	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	704	-405	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	746	284	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	704	263	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	746	2.105	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	704	1.951	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Trave: Trave 8b-9b								AA= PCA					
0%	FRQ	1.895	2.219	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.782	2.058	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.895	379	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.782	352	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	1.895	-344	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.782	-319	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.895	-472	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.782	-437	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	1.895	-504	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.782	-467	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.895	-682	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.782	-633	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	1.895	-976	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.782	-909	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.895	-964	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.782	-903	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.895	160	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.782	133	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 9b-10b-27b-36b-45b-54b-63b-72b					
Trave: Trave 9b-10b								AA= PCA					
0%	FRQ	1.378	59	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.378	59	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.449	528	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.378	491	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	1.449	1.063	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.378	994	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.449	1.628	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.378	1.530	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	1.449	2.189	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.378	2.068	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.449	2.700	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.378	2.565	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	1.449	3.125	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.378	2.987	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.449	3.410	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.378	3.284	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.449	3.465	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.378	3.373	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 10b-27b								AA= PCA					
0%	FRQ	27.396	10.024	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	26.141	9.512	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	26.861	7.642	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.606	7.247	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	26.326	5.285	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.071	5.010	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	25.791	2.941	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.536	2.788	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	24.001	566	-	-0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.001	566	-	-0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	23.530	-1.695	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	23.466	-1.660	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	24.186	-4.144	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.931	-3.909	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	23.651	-6.561	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.396	-6.187	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	23.116	-9.027	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.861	-8.507	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 27b-36b								AA= PCA					
0%	FRQ	10.354	-4.356	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.940	-4.143	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	9.904	-5.262	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.490	-5.002	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	9.454	-6.213	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.040	-5.901	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	9.004	-7.215	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.590	-6.846	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	8.554	-8.282	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.140	-7.850	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	8.105	-9.406	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.691	-8.905	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	7.655	-10.598	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.241	-10.023	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	7.205	-11.860	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.791	-11.203	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	6.755	-13.193	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.341	-12.449	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 36b-45b								AA= PCA					
0%	FRQ	-5.955	-8.514	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.534	-8.078	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-6.405	-8.687	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.984	-8.238	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-6.855	-8.930	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.434	-8.462	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
37,5%	FRQ	-7.305	-9.251	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.884	-8.758	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-7.754	-9.646	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.333	-9.121	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-8.204	-10.114	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.783	-9.550	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-8.654	-10.653	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.233	-10.044	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-9.104	-11.260	-	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.683	-10.600	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-9.554	-11.934	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-9.133	-11.216	-	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 45b-54b								AA= PCA					
0%	FRQ	-22.195	-7.341	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.943	-6.924	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-22.645	-6.826	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-21.393	-6.428	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-23.095	-6.369	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-21.843	-5.984	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-23.544	-5.962	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-22.292	-5.585	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-23.994	-5.605	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-22.742	-5.230	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-24.444	-5.285	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.192	-4.908	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-24.894	-5.001	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-23.642	-4.617	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-25.344	-4.743	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.092	-4.347	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-25.794	-4.506	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-24.542	-4.095	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 54b-63b								AA= PCA					
0%	FRQ	-36.205	283	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-36.260	94	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-36.655	1.740	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-36.710	1.534	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-39.237	2.987	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-37.160	2.973	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-39.686	4.491	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-37.609	4.416	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-40.136	6.005	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-38.059	5.870	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-40.586	7.535	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-38.509	7.343	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-41.036	9.089	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-38.959	8.840	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-41.485	10.673	-	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-39.408	10.368	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-41.935	12.291	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-39.858	11.930	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 63b-72b								AA= PCA					
0%	FRQ	-	755	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	755	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	829	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	829	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	812	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	808	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	729	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	717	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	583	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	568	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	397	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	385	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	206	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	198	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	56	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	54	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-1	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 7b-15b-23b-34b-43b-52b-61b-70b					
Trave: Trave 7b-15b								AA= PCA					
0%	FRQ	2.838	156	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.838	156	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.993	1.312	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.838	1.219	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	2.993	2.404	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.838	2.234	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.993	3.381	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.838	3.146	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	2.993	4.176	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.838	3.890	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.993	4.710	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.838	4.395	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	2.993	4.894	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
87,5%	QPR	2.838	4.575	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	2.993	4.596	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.838	4.308	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	2.993	3.649	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	2.838	3.443	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 15b-23b								AA= PCA					
0%	FRQ	50.728	20.012	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	47.967	18.794	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	50.279	16.070	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	47.518	15.084	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	49.829	12.084	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	47.068	11.334	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	49.380	8.040	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	46.619	7.533	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	46.169	3.672	-	-0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	46.169	3.672	-	-0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	45.845	-336	-	-0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	45.720	-262	-	-0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	45.395	-4.350	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	45.270	-4.281	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	47.582	-8.932	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.821	-8.393	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	47.133	-13.437	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.372	-12.615	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 23b-34b								AA= PCA					
0%	FRQ	22.747	-5.187	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.592	-4.908	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	22.292	-6.962	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.137	-6.577	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	21.836	-8.881	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.681	-8.380	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	21.381	-10.950	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.226	-10.320	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	20.925	-13.182	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.770	-12.411	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	20.470	-15.591	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.315	-14.665	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	20.015	-18.179	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.860	-17.085	-	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	19.559	-20.955	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.404	-19.678	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	19.104	-23.927	-	0,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.949	-22.452	-	0,75	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 34b-43b								AA= PCA					
0%	FRQ	-5.267	-15.545	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.818	-14.621	-	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-5.717	-15.792	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.268	-14.849	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-6.167	-16.239	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.718	-15.261	-	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-6.617	-16.879	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.168	-15.852	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-7.067	-17.718	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.618	-16.626	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-7.517	-18.757	-	0,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.068	-17.585	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-7.967	-19.989	-	0,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.518	-18.723	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-8.417	-21.414	-	0,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.968	-20.039	-	0,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-8.867	-23.026	-	0,88	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.418	-21.527	-	0,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 43b-52b								AA= PCA					
0%	FRQ	-33.222	-14.661	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.171	-13.711	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-33.672	-13.572	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.621	-12.675	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-34.122	-12.659	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.071	-11.801	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-34.572	-11.908	-	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.521	-11.075	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-35.022	-11.313	-	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.971	-10.493	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-35.472	-10.867	-	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-33.421	-10.047	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-35.922	-10.550	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-33.871	-9.720	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-36.372	-10.360	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-34.321	-9.508	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-36.822	-10.278	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-34.771	-9.395	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 52b-61b								AA= PCA					
0%	FRQ	-61.074	-1.978	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.428	-1.641	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
12,5%	FRQ	-57.768	1.488	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.878	1.088	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-58.218	4.176	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-58.328	3.743	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-62.424	6.430	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-58.778	6.337	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-62.874	9.102	-	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-59.228	8.879	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-63.324	11.727	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-59.678	11.380	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-63.774	14.326	-	0,77	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-60.128	13.860	-	0,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-64.224	16.902	-	0,87	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-60.578	16.320	-	0,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-64.674	19.468	-	0,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-61.028	18.773	-	0,93	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 61b-70b								AA= PCA					
0%	FRQ	-	-70	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	22	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	541	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	529	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	826	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	799	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	910	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	874	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	823	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	785	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	602	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	572	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	333	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	316	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	100	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	94	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-1	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 5b-13b-21b-32b-41b-50b-59b-68b					
Trave: Trave 5b-13b								AA= PCA					
0%	FRQ	2.797	154	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.797	154	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.951	1.266	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.797	1.173	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	2.951	2.308	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.797	2.138	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.951	3.230	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.797	2.994	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	2.951	3.965	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.797	3.678	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.951	4.434	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.797	4.117	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	2.951	4.550	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.797	4.229	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.951	4.188	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.797	3.899	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2.951	3.179	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.797	2.971	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 13b-21b								AA= PCA					
0%	FRQ	50.518	19.037	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	47.752	17.811	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	50.069	15.121	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	47.303	14.128	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	49.619	11.159	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	46.853	10.403	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	49.170	7.144	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	46.404	6.632	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	45.954	2.799	-	-0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	45.954	2.799	-	-0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	45.587	-1.314	-	-0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	45.505	-1.106	-	-0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	45.137	-5.289	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	45.055	-5.093	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	47.372	-9.708	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.606	-9.170	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	46.922	-14.177	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.156	-13.354	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 21b-32b								AA= PCA					
0%	FRQ	21.551	-5.897	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.467	-5.726	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	22.177	-7.720	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.012	-7.331	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	21.721	-9.568	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.556	-9.062	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	21.266	-11.563	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.101	-10.928	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	20.810	-13.714	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
62,5%	QPR	19.645	-12.938	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	20.355	-16.030	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.190	-15.099	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	19.900	-18.517	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.735	-17.417	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	19.444	-21.183	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.279	-19.900	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	18.989	-24.028	-	0,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.824	-22.547	-	0,75	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 32b-41b								AA= PCA					
0%	FRQ	-5.276	-15.750	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.841	-14.816	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-5.726	-15.832	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.291	-14.880	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-6.176	-16.098	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.741	-15.111	-	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-6.626	-16.548	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.191	-15.513	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-7.076	-17.177	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.641	-16.078	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-7.526	-17.991	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.091	-16.812	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-7.976	-18.981	-	0,73	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.541	-17.709	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-8.426	-20.143	-	0,77	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.991	-18.762	-	0,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-8.876	-21.477	-	0,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.441	-19.972	-	0,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 41b-50b								AA= PCA					
0%	FRQ	-33.091	-13.222	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.057	-12.263	-	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-33.541	-11.791	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.507	-10.886	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-33.991	-10.518	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.957	-9.653	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-34.441	-9.384	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.407	-8.546	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-34.891	-8.386	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.857	-7.561	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-35.341	-7.511	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-33.307	-6.688	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-35.791	-6.749	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-33.757	-5.916	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-36.241	-6.088	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-34.207	-5.235	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-36.691	-5.514	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-34.657	-4.630	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 50b-59b								AA= PCA					
0%	FRQ	-57.139	4.159	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.243	3.084	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-57.589	7.540	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.693	6.356	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-58.039	10.873	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-58.143	9.573	-	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-58.489	14.164	-	0,75	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-58.593	12.746	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-58.939	17.423	-	0,87	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-59.043	15.882	-	0,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-59.389	20.663	-	0,99	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-59.493	18.997	-	0,93	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-59.839	23.887	-	1,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-59.943	22.095	-	1,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-60.289	27.105	-	1,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-60.393	25.184	-	1,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-60.739	30.319	-	1,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-60.843	28.271	-	1,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 59b-68b								AA= PCA					
0%	FRQ	-	-594	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-504	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	415	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	415	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	1.145	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.079	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	1.630	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.502	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	1.865	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.693	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	1.863	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.670	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	1.674	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.482	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	1.366	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.196	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	996	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	-	866	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 3b-11b-24b-30b-39b-48b-57b-66b					
Trave: Trave 3b-11b								AA= PCA					
0%	FRQ	2.854	156	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.854	156	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	3.010	1.313	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.854	1.219	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	3.010	2.403	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.854	2.233	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	3.010	3.381	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.854	3.145	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	3.010	4.175	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.854	3.889	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	3.010	4.708	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.854	4.392	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	3.010	4.890	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.854	4.571	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	3.010	4.591	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.854	4.303	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	3.010	3.642	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.854	3.435	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 11b-24b								AA= PCA					
0%	FRQ	50.853	20.076	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	48.083	18.854	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	50.398	16.085	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	47.628	15.098	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	49.943	12.046	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	47.173	11.300	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	49.489	7.950	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	46.719	7.450	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	46.264	3.537	-	-0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	46.264	3.537	-	-0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	45.932	-524	-	-0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	45.809	-452	-	-0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	45.477	-4.597	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	45.354	-4.529	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	47.669	-9.262	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.899	-8.702	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	47.214	-13.836	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.444	-12.988	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 24b-30b								AA= PCA					
0%	FRQ	22.833	-5.317	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.669	-5.029	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	22.383	-7.083	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.219	-6.690	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	21.933	-8.992	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.769	-8.483	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	21.483	-11.048	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.319	-10.412	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	21.033	-13.268	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.869	-12.491	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	20.583	-15.657	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.419	-14.727	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	20.133	-18.223	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.969	-17.126	-	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	19.683	-20.970	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.519	-19.692	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	19.233	-23.912	-	0,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.069	-22.438	-	0,75	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 30b-39b								AA= PCA					
0%	FRQ	-5.142	-15.533	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.702	-14.610	-	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-5.592	-15.782	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.152	-14.839	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-6.042	-16.230	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.602	-15.252	-	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-6.492	-16.873	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.052	-15.846	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-6.942	-17.716	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.502	-16.625	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-7.392	-18.757	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.952	-17.586	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-7.842	-19.993	-	0,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.402	-18.727	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-8.292	-21.420	-	0,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.852	-20.045	-	0,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-8.742	-23.037	-	0,88	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.302	-21.538	-	0,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 39b-48b								AA= PCA					
0%	FRQ	-33.104	-14.669	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.061	-13.719	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-33.554	-13.584	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.511	-12.687	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-34.004	-12.675	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
37,5%	QPR	-31.961	-11.816	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-34.454	-11.930	-	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.411	-11.096	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-34.904	-11.341	-	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.861	-10.520	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-35.354	-10.897	-	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-33.311	-10.076	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-35.804	-10.589	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-33.761	-9.757	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-36.254	-10.403	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-34.211	-9.550	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-36.704	-10.328	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-34.661	-9.443	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 48b-57b								AA= PCA					
0%	FRQ	-60.968	-2.024	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.330	-1.685	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-57.673	1.435	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.780	1.038	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-58.123	4.116	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-58.230	3.687	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-62.318	6.364	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-58.680	6.274	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-62.768	9.030	-	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-59.130	8.810	-	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-63.218	11.652	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-59.580	11.308	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-63.668	14.240	-	0,77	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-60.030	13.777	-	0,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-64.118	16.809	-	0,87	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-60.480	16.231	-	0,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-64.568	19.370	-	0,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-60.930	18.679	-	0,92	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 57b-66b								AA= PCA					
0%	FRQ	-	-66	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	25	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	537	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	526	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	822	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	796	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	903	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	868	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	816	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	779	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	598	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	568	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	326	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	310	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	98	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	92	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	2	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	2	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 1b-17b-19b-28b-37b-46b-55b-64b					
Trave: Trave 1b-17b								AA= PCA					
0%	FRQ	1.332	54	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.332	54	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.401	477	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.332	441	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	1.401	944	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.332	878	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.401	1.420	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.332	1.328	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	1.401	1.861	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.332	1.752	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.401	2.229	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.332	2.113	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	1.401	2.472	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.332	2.363	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.401	2.521	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.332	2.440	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.401	2.285	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.332	2.257	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 17b-19b								AA= PCA					
0%	FRQ	28.343	10.245	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	27.015	9.724	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	27.898	8.045	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	26.570	7.636	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	27.452	5.854	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	26.124	5.559	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	27.007	3.668	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.679	3.489	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	25.234	1.420	-	-0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	25.234	1.420	-	-0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	24.850	-691	-	-0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.788	-654	-	-0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
75%	FRQ	25.671	-2.923	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	24.343	-2.739	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	25.226	-5.155	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	23.898	-4.843	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	24.781	-7.409	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	23.453	-6.966	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 19b-28b								AA= PCA					
0%	FRQ	12.048	-2.702	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.559	-2.568	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	11.593	-3.778	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.104	-3.589	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	11.139	-4.891	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.650	-4.642	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	10.684	-6.051	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.195	-5.738	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	10.230	-7.258	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.741	-6.874	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	9.775	-8.524	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.286	-8.065	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	9.321	-9.843	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.832	-9.303	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	8.866	-11.231	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.377	-10.604	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	8.411	-12.682	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.922	-11.962	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 28b-37b								AA= PCA					
0%	FRQ	-4.318	-8.009	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.971	-7.595	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-4.767	-8.270	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.420	-7.840	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-5.217	-8.596	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.870	-8.143	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-5.666	-8.991	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.319	-8.509	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-6.115	-9.453	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.768	-8.935	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-6.564	-9.982	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.217	-9.423	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-7.014	-10.576	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.667	-9.969	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-7.463	-11.237	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.116	-10.576	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-7.912	-11.954	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.565	-11.233	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 37b-46b								AA= PCA					
0%	FRQ	-20.578	-7.364	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19.398	-6.944	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-21.027	-6.890	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-19.847	-6.487	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-21.477	-6.465	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.297	-6.074	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-21.926	-6.095	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.746	-5.710	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-22.375	-5.764	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-21.195	-5.380	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-22.824	-5.472	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-21.644	-5.084	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-23.274	-5.213	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-22.094	-4.817	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-23.723	-4.976	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-22.543	-4.568	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-24.172	-4.760	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-22.992	-4.336	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 46b-55b								AA= PCA					
0%	FRQ	-36.734	-279	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-34.729	-149	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-35.119	1.460	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-35.173	1.256	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-35.564	2.883	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-35.618	2.663	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-38.067	4.129	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-36.062	4.071	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-38.512	5.608	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-36.507	5.492	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-38.956	7.103	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-36.951	6.931	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-39.401	8.624	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-37.396	8.396	-	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-39.845	10.165	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-37.840	9.883	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-40.290	11.742	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-38.285	11.405	-	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 55b-64b								AA= PCA					
0%	FRQ	-	801	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
12,5%	QPR	-	801	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-	856	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	856	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	827	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	823	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	733	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	722	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	585	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	571	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	395	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	383	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	206	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	198	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	61	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	59	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	1	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 8b-16b					
Trave: Trave 8b-16b								AA= PCA					
0%	FRQ	2.363	147	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.363	147	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.486	1.339	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.363	1.245	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	2.486	2.476	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.363	2.302	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.486	3.497	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.363	3.255	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	2.486	4.339	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.363	4.044	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.486	4.920	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.363	4.593	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	2.486	5.152	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.363	4.818	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.486	4.899	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.363	4.594	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2.486	3.987	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.363	3.762	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 6b-14b					
Trave: Trave 6b-14b								AA= PCA					
0%	FRQ	2.815	154	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.815	154	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.969	1.287	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.815	1.193	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	2.969	2.352	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.815	2.181	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.969	3.298	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.815	3.062	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	2.969	4.059	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.815	3.773	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.969	4.554	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.815	4.238	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	2.969	4.701	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.815	4.381	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.969	4.366	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.815	4.078	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2.969	3.384	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.815	3.177	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 4b-12b					
Trave: Trave 4b-12b								AA= PCA					
0%	FRQ	2.818	155	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.818	155	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.972	1.290	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.818	1.197	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	2.972	2.358	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.818	2.187	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.972	3.308	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.818	3.072	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	2.972	4.072	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.818	3.785	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.972	4.571	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.818	4.254	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	2.972	4.719	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.818	4.398	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.972	4.389	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.818	4.099	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2.972	3.404	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.818	3.196	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 14b-22b-33b-42b-51b-60b-69b					
Trave: Trave 14b-22b								AA= PCA					
0%	FRQ	50.656	19.539	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	47.893	18.313	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	50.207	15.607	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	47.444	14.613	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	49.758	11.627	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
37,5%	QPR	46.995	10.871	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	49.309	7.593	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	46.546	7.081	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	46.098	3.229	-	-0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	46.098	3.229	-	-0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	45.759	-841	-	-0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	45.649	-694	-	-0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	45.310	-4.838	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	45.200	-4.699	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	47.514	-9.339	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.751	-8.801	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	47.065	-13.831	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.302	-13.009	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 22b-33b								AA= PCA					
0%	FRQ	22.796	-5.658	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.632	-5.374	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	22.341	-7.398	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.177	-7.009	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	21.886	-9.279	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.722	-8.773	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	21.432	-11.307	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.268	-10.673	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	20.977	-13.500	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.813	-12.724	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	20.522	-15.860	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.358	-14.929	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	20.067	-18.394	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.903	-17.294	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	19.612	-21.113	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.448	-19.830	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	19.158	-24.019	-	0,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.994	-22.538	-	0,75	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 33b-42b								AA= PCA					
0%	FRQ	-5.112	-15.711	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.678	-14.777	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-5.561	-15.866	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.127	-14.913	-	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-6.011	-16.211	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.577	-15.225	-	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-6.460	-16.745	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.026	-15.710	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-6.910	-17.468	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.476	-16.369	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-7.359	-18.384	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.925	-17.206	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-7.809	-19.485	-	0,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.375	-18.213	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-8.258	-20.765	-	0,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.824	-19.384	-	0,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-8.708	-22.224	-	0,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.274	-20.719	-	0,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 42b-51b								AA= PCA					
0%	FRQ	-32.961	-13.926	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-30.930	-12.967	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-33.410	-12.649	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.379	-11.745	-	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-33.860	-11.538	-	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.829	-10.673	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-34.309	-10.576	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.278	-9.738	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-34.759	-9.762	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.728	-8.938	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-35.208	-9.081	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-33.177	-8.259	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-35.658	-8.522	-	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-33.627	-7.690	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-36.107	-8.075	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-34.076	-7.223	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-36.557	-7.728	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-34.526	-6.845	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 51b-60b								AA= PCA					
0%	FRQ	-57.051	1.645	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.158	898	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-57.500	4.734	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.607	3.915	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-57.950	7.762	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-58.057	6.867	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-58.399	10.739	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-58.506	9.767	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-58.849	13.675	-	0,73	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-58.956	12.623	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-59.298	16.582	-	0,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-59.405	15.449	-	0,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-59.748	19.471	-	0,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
87,5%	QPR	-59.855	18.255	-	0,90	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-60.197	22.348	-	1,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-60.304	21.047	-	1,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-60.646	25.220	-	1,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-60.753	23.835	-	1,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 60b-69b								AA= PCA					
0%	FRQ	-	496	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	445	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	1.211	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.116	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	1.675	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.541	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	1.904	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.741	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	1.922	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.743	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	1.751	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.573	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	1.450	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.288	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	1.097	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	962	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	770	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	670	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 12b-25b-31b-40b-49b-58b-67b					
Trave: Trave 12b-25b								AA= PCA					
0%	FRQ	50.722	19.594	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	47.954	18.364	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	50.267	15.611	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	47.499	14.617	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	49.813	11.579	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	47.045	10.826	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	49.358	7.494	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	46.590	6.988	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	46.136	3.083	-	-0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	46.136	3.083	-	-0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	45.789	-1.042	-	-0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	45.681	-895	-	-0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	45.334	-5.095	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	45.226	-4.958	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	47.540	-9.678	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.772	-9.119	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	47.085	-14.240	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.317	-13.392	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 25b-31b								AA= PCA					
0%	FRQ	22.788	-5.786	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.620	-5.495	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	22.338	-7.519	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.170	-7.123	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	21.888	-9.390	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.720	-8.877	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	21.438	-11.407	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.270	-10.766	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	20.989	-13.585	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.821	-12.803	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	20.539	-15.928	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.371	-14.992	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	20.089	-18.441	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.921	-17.338	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	19.639	-21.133	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.471	-19.849	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	19.189	-24.013	-	0,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.021	-22.533	-	0,75	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 31b-40b								AA= PCA					
0%	FRQ	-5.106	-15.699	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.674	-14.766	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-5.556	-15.856	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.124	-14.904	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-6.006	-16.204	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.574	-15.218	-	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-6.456	-16.740	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.024	-15.705	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-6.905	-17.467	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.473	-16.368	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-7.355	-18.383	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.923	-17.204	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-7.805	-19.490	-	0,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.373	-18.217	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-8.255	-20.773	-	0,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.823	-19.391	-	0,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-8.705	-22.236	-	0,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-8.273	-20.731	-	0,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 40b-49b								AA= PCA					
0%	FRQ	-32.982	-13.933	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
12,5%	QPR	-30.951	-12.974	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-33.432	-12.657	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.401	-11.752	-	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-33.882	-11.547	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.851	-10.682	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-34.332	-10.588	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.301	-9.749	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-34.781	-9.775	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.750	-8.950	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-35.231	-9.095	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-33.200	-8.272	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-35.681	-8.540	-	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-33.650	-7.707	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-36.131	-8.096	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-34.100	-7.243	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-36.581	-7.751	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-34.550	-6.867	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 49b-58b								AA= PCA					
0%	FRQ	-57.102	1.627	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.207	881	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-57.552	4.716	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.657	3.897	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-58.002	7.744	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-58.107	6.850	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-58.452	10.721	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-58.557	9.749	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-58.901	13.656	-	0,73	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-59.006	12.604	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-59.351	16.562	-	0,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-59.456	15.428	-	0,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-59.801	19.452	-	0,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-59.906	18.234	-	0,90	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-60.251	22.328	-	1,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-60.356	21.028	-	1,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-60.701	25.199	-	1,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-60.806	23.814	-	1,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 58b-67b								AA= PCA					
0%	FRQ	-	525	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	471	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	1.235	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.137	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	1.697	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.561	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	1.927	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.761	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	1.940	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.758	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	1.766	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.586	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	1.462	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.298	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	1.107	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	971	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	776	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	675	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 2b-18b-20b-29b-38b-47b-56b-65b					
Trave: Trave 2b-18b								AA= PCA					
0%	FRQ	2.356	150	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.356	150	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.479	1.328	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.356	1.234	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	2.479	2.444	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.356	2.272	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.479	3.448	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.356	3.208	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	2.479	4.266	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.356	3.975	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.479	4.822	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.356	4.500	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	2.479	5.022	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.356	4.695	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2.479	4.730	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.356	4.435	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2.479	3.780	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.356	3.566	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 18b-20b								AA= PCA					
0%	FRQ	49.465	21.568	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	46.783	20.255	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	49.019	17.501	-	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	46.337	16.428	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	48.573	13.378	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	45.891	12.551	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	48.127	9.193	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	45.445	8.617	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
50%	FRQ	47.681	4.931	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.999	4.615	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	44.553	529	-	-0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.553	529	-	-0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	44.219	-3.709	-	-0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	44.107	-3.649	-	-0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	46.342	-8.442	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	43.660	-7.931	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	45.896	-13.134	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	43.214	-12.328	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 20b-29b								AA= PCA					
0%	FRQ	22.451	-5.656	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	21.312	-5.343	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	21.996	-7.429	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.857	-7.011	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	21.540	-9.361	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	20.401	-8.826	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	21.085	-11.456	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.946	-10.791	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	20.630	-13.731	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.491	-12.922	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	20.174	-16.194	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	19.035	-15.228	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	19.719	-18.855	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.580	-17.716	-	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	19.263	-21.719	-	0,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.124	-20.393	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	18.808	-24.797	-	0,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.669	-23.267	-	0,78	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 29b-38b								AA= PCA					
0%	FRQ	-4.665	-17.098	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.258	-16.075	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-5.115	-17.213	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.708	-16.180	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-5.565	-17.545	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.158	-16.485	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-6.015	-18.089	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.608	-16.986	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-6.465	-18.849	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.058	-17.687	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-6.915	-19.823	-	0,75	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.508	-18.587	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-7.365	-21.014	-	0,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.958	-19.687	-	0,75	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-7.815	-22.415	-	0,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.408	-20.981	-	0,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-8.265	-24.020	-	0,91	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-7.858	-22.463	-	0,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 38b-47b								AA= PCA					
0%	FRQ	-31.857	-16.208	-	0,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-29.895	-15.167	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-32.307	-14.889	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-30.345	-13.915	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-32.757	-13.764	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-30.795	-12.843	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-33.207	-12.817	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.245	-11.934	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-33.657	-12.044	-	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-31.695	-11.185	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-34.107	-11.430	-	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.145	-10.583	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-34.557	-10.969	-	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-32.595	-10.121	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-35.007	-10.644	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-33.045	-9.784	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-35.457	-10.442	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-33.495	-9.559	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 47b-56b								AA= PCA					
0%	FRQ	-59.283	-2.452	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-55.750	-2.096	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-56.068	1.236	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-56.195	864	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-56.514	4.150	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-56.641	3.743	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-60.619	6.664	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.086	6.546	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-61.064	9.554	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.531	9.292	-	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-61.509	12.389	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-57.976	11.990	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-61.955	15.184	-	0,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-58.422	14.653	-	0,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-62.400	17.948	-	0,90	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-58.867	17.288	-	0,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
100%	FRQ QPR	-62.845 -59.312	20.695 19.910	- -	1,00 0,96	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
Trave: Trave 56b-65b								AA= PCA					
0%	FRQ QPR	- -	173 173	- -	0,01 0,01	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
12,5%	FRQ QPR	- -	676 660	- -	0,02 0,02	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
25%	FRQ QPR	- -	937 907	- -	0,03 0,03	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
37,5%	FRQ QPR	- -	993 955	- -	0,04 0,03	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
50%	FRQ QPR	- -	879 840	- -	0,03 0,03	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
62,5%	FRQ QPR	- -	640 609	- -	0,02 0,02	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
75%	FRQ QPR	- -	346 329	- -	0,01 0,01	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
87,5%	FRQ QPR	- -	103 98	- -	0,00 0,00	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
100%	FRQ QPR	- -	1 1	- -	0,00 0,00	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
Fondazione								Travata: Trave 16b-26b-35b-44b-53b-62b-71b					
Trave: Trave 16b-26b								AA= PCA					
0%	FRQ QPR	49.265 46.595	21.692 20.368	- -	0,60 0,56	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
12,5%	FRQ QPR	48.810 46.140	17.550 16.471	- -	0,45 0,42	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
25%	FRQ QPR	48.355 45.685	13.355 12.526	- -	0,30 0,28	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
37,5%	FRQ QPR	47.901 45.231	9.092 8.520	- -	0,14 0,13	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
50%	FRQ QPR	47.446 44.776	4.749 4.442	- -	-0,01 -0,01	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
62,5%	FRQ QPR	44.321 44.321	280 280	- -	-0,16 -0,16	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
75%	FRQ QPR	43.981 43.866	-4.042 -3.982	- -	-0,02 -0,03	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
87,5%	FRQ QPR	46.082 43.412	-8.888 -8.350	- -	0,14 0,13	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
100%	FRQ QPR	45.627 42.957	-13.684 -12.844	- -	0,32 0,30	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
Trave: Trave 26b-35b								AA= PCA					
0%	FRQ QPR	22.200 21.074	-5.986 -5.654	- -	0,13 0,12	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
12,5%	FRQ QPR	21.750 20.624	-7.735 -7.299	- -	0,20 0,19	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
25%	FRQ QPR	21.300 20.174	-9.641 -9.089	- -	0,27 0,25	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
37,5%	FRQ QPR	20.850 19.724	-11.707 -11.027	- -	0,35 0,33	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
50%	FRQ QPR	20.400 19.274	-13.951 -13.129	- -	0,43 0,40	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
62,5%	FRQ QPR	19.950 18.824	-16.383 -15.405	- -	0,52 0,49	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
75%	FRQ QPR	19.500 18.374	-19.006 -17.858	- -	0,62 0,58	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
87,5%	FRQ QPR	19.049 17.923	-21.832 -20.498	- -	0,72 0,68	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
100%	FRQ QPR	18.599 17.473	-24.865 -23.330	- -	0,84 0,78	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
Trave: Trave 35b-44b								AA= PCA					
0%	FRQ QPR	-4.900 -4.476	-17.206 -16.177	- -	0,65 0,61	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
12,5%	FRQ QPR	-5.350 -4.926	-17.308 -16.269	- -	0,65 0,61	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
25%	FRQ QPR	-5.800 -5.376	-17.628 -16.562	- -	0,67 0,63	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
37,5%	FRQ QPR	-6.250 -5.826	-18.164 -17.056	- -	0,69 0,65	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
50%	FRQ QPR	-6.700 -6.276	-18.915 -17.749	- -	0,72 0,67	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
62,5%	FRQ QPR	-7.150 -6.726	-19.881 -18.641	- -	0,75 0,71	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
75%	FRQ QPR	-7.600 -7.176	-21.065 -19.733	- -	0,80 0,75	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
87,5%	FRQ QPR	-8.050 -7.626	-22.458 -21.020	- -	0,85 0,80	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
100%	FRQ QPR	-8.500 -8.076	-24.057 -22.497	- -	0,91 0,85	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
Trave: Trave 44b-53b								AA= PCA					
0%	FRQ QPR	-32.125 -30.142	-16.275 -15.229	- -	0,72 0,68	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI
12,5%	FRQ QPR	-32.575 -30.592	-14.954 -13.975	- -	0,67 0,63	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione														
% _{LLI}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato	
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]			
25%	FRQ	-33.025	-13.824	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-31.042	-12.898	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	-33.475	-12.876	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-31.492	-11.989	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50%	FRQ	-33.925	-12.104	-	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-31.942	-11.241	-	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
62,5%	FRQ	-34.375	-11.491	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-32.392	-10.640	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
75%	FRQ	-34.825	-11.029	-	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-32.842	-10.177	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	-35.275	-10.709	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-33.292	-9.844	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100%	FRQ	-35.725	-10.508	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-33.742	-9.620	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Trave: Trave 53b-62b								AA= PCA						
0%	FRQ	-59.591	-2.542	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-56.033	-2.180	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	-56.352	1.183	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-56.483	808	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25%	FRQ	-56.802	4.120	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-56.933	3.709	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	-60.941	6.653	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-57.383	6.536	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50%	FRQ	-61.391	9.562	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-57.833	9.300	-	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
62,5%	FRQ	-61.841	12.420	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-58.283	12.020	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
75%	FRQ	-62.291	15.233	-	0,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-58.733	14.700	-	0,77	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	-62.741	18.018	-	0,90	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-59.183	17.356	-	0,87	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100%	FRQ	-63.191	20.785	-	1,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-59.633	19.997	-	0,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Trave: Trave 62b-71b								AA= PCA						
0%	FRQ	-	214	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	214	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	-	711	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	693	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25%	FRQ	-	968	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	937	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	-	1.017	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	977	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50%	FRQ	-	895	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	855	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
62,5%	FRQ	-	647	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	615	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
75%	FRQ	-	355	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	337	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	-	104	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	98	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100%	FRQ	-	2	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	2	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	

LEGENDA:

- Id_{Tr}

Id_{LLI}

FRC

AA

Id_{Cmb}

N_{Ed}, M_{Ed,3}, M_{Ed,2}

σ_{ct,f}

σ_t

ε_{sm}

A_e

Δ_{sm}

W_d

W_{amm}

CS

Verificato
- Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.

Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.

Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).

Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Ordinarie (Poco aggressivo) - [MDA] = Aggressive (Moderatamente aggressivo) - [MLA] = Molto aggressivo.

Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.

Sollecitazioni di progetto.

Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.

N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.

Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.37) del § 4.1.2.2.4.1 del DM 2008].

Deformazione media nel calcestruzzo.

Area efficace del calcestruzzo teso.

Distanza media tra le fessure.

Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.

Valore ammissibile di apertura delle fessure.

Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).

[SI] = W_d ≤ W_{amm} ; [NO] = W_d > W_{amm}

PALI - VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Fondazione)

Pali - Verifiche a pressoflessione deviata allo SLU									
Id _{PI}	Id _{Nd}	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	N _u	φ _s	n _s	φ _{As,st}
		[N]	[N-m]	[N-m]		[N]	[mm]		[mm]
PALO9	00006	67.661	23.454	14.699	3,73	3.553.027	14	6	8
PALO18	00011	76.606	-56.163	13.535	1,82	3.553.027	14	6	8
PALO17	00010	127.260	-100.946	-1.152	1,15	3.553.027	14	6	8
PALO16	00009	125.755	-98.694	-316	1,17	3.553.027	14	6	8
PALO15	00008	125.558	-95.174	918	1,21	3.553.027	14	6	8
PALO14	00007	125.575	-92.098	17	1,26	3.553.027	14	6	8

Pali - Verifiche a pressoflessione deviata allo SLU									
Id _{PI}	Id _{Nd}	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	N _u	φ _s	n _s	φ _{As,st}
		[N]	[N-m]	[N-m]		[N]	[mm]		[mm]
PALO13	00047	125.670	-95.318	-509	1,21	3.553.027	14	6	8
PALO12	00048	125.740	-98.846	263	1,17	3.553.027	14	6	8
PALO11	00029	127.242	-101.739	1.924	1,14	3.553.027	14	6	8
PALO10	00028	75.167	-55.699	-13.643	1,83	3.553.027	14	6	8
PALO8	00021	114.520	53.708	1.018	2,11	3.553.027	14	6	8
PALO7	00005	113.368	52.631	374	2,15	3.553.027	14	6	8
PALO6	00004	113.309	53.275	118	2,12	3.553.027	14	6	8
PALO5	00003	113.191	52.774	12	2,14	3.553.027	14	6	8
PALO4	00002	113.410	53.565	-132	2,11	3.553.027	14	6	8
PALO3	00001	113.468	52.671	-79	2,15	3.553.027	14	6	8
PALO2	00034	114.570	54.890	-1.052	2,06	3.553.027	14	6	8
PALO1	00022	69.682	30.494	-13.222	3,12	3.553.027	14	6	8

LEGENDA:

- Id_{PI} Identificativo del palo.
- Id_{Nd} Identificativo del nodo in testa al palo.
- CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
- N_u Sforzo Normale Ultimo per compressione semplice.
- φ_s Diametro delle barre di acciaio.
- n_s Numero delle barre di acciaio.
- φ_{As,st} Diametro delle staffe.
- N_{Ed,r} Sollecitazioni di progetto.
- M_{Ed,X,r}
- M_{Ed,Y}

PALI - VERIFICHE A TAGLIO (Fondazione)

Pali - Verifiche a Taglio										
Id _{PI}	Id _{Nd}	V _{Ed}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		A _{sw}	S _{Asw}	φ _{As,st}
				X	Y	X	Y			
		[N]		[N]		[N]		[cm²/cm]	[cm]	[mm]
PALO9	00006	33.842	7,71	735666	0	260872	0	0,0529	19	8
PALO18	00011	72.859	3,58	735666	0	260872	0	0,0529	19	8
PALO17	00010	52.905	4,93	735666	0	260872	0	0,0529	19	8
PALO16	00009	54.981	4,74	735666	0	260872	0	0,0529	19	8
PALO15	00008	54.845	4,76	735666	0	260872	0	0,0529	19	8
PALO14	00007	54.115	4,82	735666	0	260872	0	0,0529	19	8
PALO13	00047	54.873	4,75	735666	0	260872	0	0,0529	19	8
PALO12	00048	54.752	4,76	735666	0	260872	0	0,0529	19	8
PALO11	00029	52.619	4,96	735666	0	260872	0	0,0529	19	8
PALO10	00028	71.148	3,67	735666	0	260872	0	0,0529	19	8
PALO8	00021	31.530	8,27	735666	0	260872	0	0,0529	19	8
PALO7	00005	31.588	8,26	735666	0	260872	0	0,0529	19	8
PALO6	00004	31.241	8,35	735666	0	260872	0	0,0529	19	8
PALO5	00003	30.870	8,45	735666	0	260872	0	0,0529	19	8
PALO4	00002	31.212	8,36	735666	0	260872	0	0,0529	19	8
PALO3	00001	31.568	8,26	735666	0	260872	0	0,0529	19	8
PALO2	00034	31.515	8,28	735666	0	260872	0	0,0529	19	8
PALO1	00022	34.673	7,52	735666	0	260872	0	0,0529	19	8

LEGENDA:

- Id_{PI} Identificativo del palo.
- Id_{Nd} Identificativo del nodo in testa al palo.
- V_{Ed} Massima sollecitazione di taglio composta in funzione di V_{Ed,X}, V_{Ed,Y} e dell'asse neutro.
- CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
- V_{Rcd} Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- V_{Rsd,s} Resistenza a taglio trazione delle staffe.
- A_{sw} Area delle staffe per unità di lunghezza.
- S_{Asw} Passo massimo staffe da normativa.
- φ_{As,st} Diametro delle staffe.

PALI - VERIFICHE A CARICO LIMITE VERTICALE E ORIZZONTALE ALLO SLU

Pali - Verifiche a carico limite verticale e orizzontale allo SLU												
Id _{PI} /Pnt PI	Id _{Nd,sup}	Q _{Ed,V}	Q _{Ed,O}	Q _{Rd,V}	Q _{Rd,V,Pt}	Q _{Rd,V,Lt}	Q _{Rd,O}	M _{max,O}	T.R.	Z _{c,pls}	CS _v	CS _o
		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N-m]		[m]		
PALO9	00006	81.076	33.842	705.958	603.873	102.085	71.600	98765	Palo Lungo	1,95	8,71	2,12
PALO18	00011	97.401	72.859	896.465	736.777	159.688	100.699	98765	Palo Lungo	0,99	9,20	1,38
PALO17	00010	149.382	52.905	896.465	736.777	159.688	100.699	98765	Palo Lungo	0,99	6,00	1,90
PALO16	00009	147.586	54.981	896.465	736.777	159.688	100.699	98765	Palo Lungo	0,99	6,07	1,83
PALO15	00008	147.258	54.845	896.465	736.777	159.688	100.699	98765	Palo Lungo	0,99	6,09	1,84
PALO14	00007	147.134	54.115	896.465	736.777	159.688	100.699	98765	Palo Lungo	0,99	6,09	1,86
PALO13	00047	147.372	54.873	896.465	736.777	159.688	100.699	98765	Palo Lungo	0,99	6,08	1,84
PALO12	00048	147.564	54.752	896.465	736.777	159.688	100.699	98765	Palo Lungo	0,99	6,08	1,84
PALO11	00029	149.310	52.619	896.465	736.777	159.688	100.699	98765	Palo Lungo	0,99	6,00	1,91
PALO10	00028	95.926	71.148	896.465	736.777	159.688	100.699	98765	Palo Lungo	0,99	9,35	1,42
PALO8	00021	129.651	31.530	705.958	603.873	102.085	71.600	98765	Palo Lungo	1,95	5,45	2,27
PALO7	00005	128.474	31.588	705.958	603.873	102.085	71.600	98765	Palo Lungo	1,95	5,49	2,27
PALO6	00004	128.249	31.241	705.958	603.873	102.085	71.600	98765	Palo Lungo	1,95	5,50	2,29
PALO5	00003	128.038	30.870	705.958	603.873	102.085	71.600	98765	Palo Lungo	1,95	5,51	2,32
PALO4	00002	128.349	31.212	705.958	603.873	102.085	71.600	98765	Palo Lungo	1,95	5,50	2,29
PALO3	00001	128.567	31.568	705.958	603.873	102.085	71.600	98765	Palo Lungo	1,95	5,49	2,27
PALO2	00034	129.686	31.515	705.958	603.873	102.085	71.600	98765	Palo Lungo	1,95	5,44	2,27
PALO1	00022	83.073	34.673	705.958	603.873	102.085	71.600	98765	Palo Lungo	1,95	8,50	2,07

LEGENDA:

- Id_{PI}/Pnt PI Identificativo del palo o del plinto su pali.

Pali - Verifiche a carico limite verticale e orizzontale allo SLU												
Id _{PI} /Pnt PI	Id _{Nd,sup}	Q _{Ed,V} [N]	Q _{Ed,O} [N]	Q _{Rd,V} [N]	Q _{Rd,V,Pt} [N]	Q _{Rd,V,Lt} [N]	Q _{Rd,O} [N]	M _{max,O} [N·m]	T.R.	Z _{c,pls} [m]	CS _v	CS _o
Id _{Nd,sup}	Identificativo del nodo all'estremo superiore del palo o della pilastrata cui il plinto è collegato.											
Q _{Ed,V}	Carico verticale di progetto.											
Q _{Ed,O}	Carico orizzontale di progetto.											
Q _{Rd,V}	Resistenza di progetto verticale.											
Q _{Rd,V,Pt}	Aliquota della resistenza di progetto verticale dovuto alla resistenza alla punta.											
Q _{Rd,V,Lt}	Aliquota della resistenza di progetto verticale dovuto alla resistenza laterale.											
Q _{Rd,O}	Resistenza di progetto orizzontale.											
M _{max,O}	Momento massimo lungo il palo per carichi orizzontali.											
T.R.	Modalità di rottura per carico limite orizzontale (Palo Corto, Palo Medio, Palo Lungo).											
Z _{c,pls}	Profondità della seconda cerniera plastica.											
CS _v	Coefficiente di sicurezza per azioni verticali ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).											
CS _o	Coefficiente di sicurezza per azioni orizzontali ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).											

VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU																
Id _{Fnd}	CS	L _x	L _y	R _{tz}	Z _{p.cmp}	Z _{fld}	Cmp T	C. Terzaghi						Q _{Ed}	Q _{Rd}	R _f
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]		per N _q	per N _c	per N _γ	N _q	N _c	N _γ	[N/mm ²]	[N/mm ²]	
Trave 8b-9b	16,89	5,89	0,46	0,00	0,64	-	NON Coesivo	0,65	0,00	0,33	23,18	35,49	30,21	0,006	0,094	NO
Trave 7b-8b	17,90	5,89	0,46	0,00	0,64	-	NON Coesivo	0,69	0,00	0,36	23,18	35,49	30,21	0,006	0,099	NO
Trave 6b-7b	16,24	5,89	0,46	0,00	0,64	-	NON Coesivo	0,63	0,00	0,31	23,18	35,49	30,21	0,006	0,090	NO
Trave 5b-6b	16,28	5,89	0,46	0,00	0,64	-	NON Coesivo	0,63	0,00	0,31	23,18	35,49	30,21	0,006	0,090	NO
Trave 4b-5b	16,28	5,89	0,46	0,00	0,64	-	NON Coesivo	0,63	0,00	0,31	23,18	35,49	30,21	0,006	0,090	NO
Trave 3b-4b	16,18	5,89	0,46	0,00	0,64	-	NON Coesivo	0,63	0,00	0,31	23,18	35,49	30,21	0,006	0,090	NO
Trave 2b-3b	17,88	5,89	0,46	0,00	0,64	-	NON Coesivo	0,69	0,00	0,36	23,18	35,49	30,21	0,006	0,099	NO
Trave 1b-2b	17,17	5,89	0,46	0,00	0,64	-	NON Coesivo	0,66	0,00	0,34	23,18	35,49	30,21	0,006	0,095	NO
Trave 19b-28b	10,24	0,86	0,70	0,00	0,75	-	NON Coesivo	0,78	0,00	0,16	23,18	35,49	30,21	0,012	0,119	NO
Trave 28b-37b	12,11	0,85	0,70	0,00	0,75	-	NON Coesivo	0,91	0,00	0,20	23,18	35,49	30,21	0,012	0,140	NO
Trave 37b-46b	17,77	0,85	0,70	0,00	0,75	-	NON Coesivo	1,29	0,00	0,36	23,18	35,49	30,21	0,012	0,206	NO
Trave 24b-30b	26,43	0,85	0,70	0,00	0,75	-	NON Coesivo	1,84	0,00	0,66	23,18	35,49	30,21	0,012	0,306	NO
Trave 30b-39b	25,25	0,85	0,70	0,00	0,75	-	NON Coesivo	1,77	0,00	0,62	23,18	35,49	30,21	0,012	0,292	NO
Trave 39b-48b	24,37	0,85	0,70	0,00	0,75	-	NON Coesivo	1,72	0,00	0,59	23,18	35,49	30,21	0,012	0,282	NO
Trave 25b-31b	26,50	0,85	0,70	0,00	0,75	-	NON Coesivo	1,85	0,00	0,67	23,18	35,49	30,21	0,012	0,307	NO
Trave 31b-40b	25,81	0,85	0,70	0,00	0,75	-	NON Coesivo	1,81	0,00	0,64	23,18	35,49	30,21	0,012	0,299	NO
Trave 40b-49b	25,58	0,85	0,70	0,00	0,75	-	NON Coesivo	1,79	0,00	0,63	23,18	35,49	30,21	0,012	0,296	NO
Trave 21b-32b	26,36	0,86	0,70	0,00	0,75	-	NON Coesivo	1,85	0,00	0,67	23,18	35,49	30,21	0,012	0,307	NO
Trave 32b-41b	26,54	0,85	0,70	0,00	0,75	-	NON Coesivo	1,85	0,00	0,67	23,18	35,49	30,21	0,012	0,307	NO
Trave 41b-50b	26,54	0,85	0,70	0,00	0,75	-	NON Coesivo	1,85	0,00	0,67	23,18	35,49	30,21	0,012	0,307	NO
Trave 22b-33b	26,37	0,86	0,70	0,00	0,75	-	NON Coesivo	1,85	0,00	0,67	23,18	35,49	30,21	0,012	0,307	NO
Trave 33b-42b	25,93	0,85	0,70	0,00	0,75	-	NON Coesivo	1,81	0,00	0,64	23,18	35,49	30,21	0,012	0,300	NO
Trave 42b-51b	25,64	0,85	0,70	0,00	0,75	-	NON Coesivo	1,79	0,00	0,63	23,18	35,49	30,21	0,012	0,297	NO
Trave 23b-34b	26,08	0,86	0,70	0,00	0,75	-	NON Coesivo	1,83	0,00	0,66	23,18	35,49	30,21	0,012	0,303	NO
Trave 34b-43b	25,41	0,85	0,70	0,00	0,75	-	NON Coesivo	1,78	0,00	0,63	23,18	35,49	30,21	0,012	0,294	NO
Trave 43b-52b	24,44	0,85	0,70	0,00	0,75	-	NON Coesivo	1,72	0,00	0,59	23,18	35,49	30,21	0,012	0,283	NO
Trave 26b-35b	25,07	0,85	0,70	0,00	0,75	-	NON Coesivo	1,76	0,00	0,61	23,18	35,49	30,21	0,012	0,290	NO
Trave 35b-44b	22,42	0,85	0,70	0,00	0,75	-	NON Coesivo	1,59	0,00	0,52	23,18	35,49	30,21	0,012	0,260	NO
Trave 44b-53b	21,29	0,85	0,70	0,00	0,75	-	NON Coesivo	1,52	0,00	0,48	23,18	35,49	30,21	0,012	0,246	NO
Trave 27b-36b	9,29	0,85	0,70	0,00	0,75	-	NON Coesivo	0,55	0,00	0,09	23,18	35,49	30,21	0,009	0,083	NO
Trave 36b-45b	11,58	0,85	0,70	0,00	0,75	-	NON Coesivo	0,87	0,00	0,19	23,18	35,49	30,21	0,012	0,134	NO
Trave 45b-54b	17,44	0,85	0,70	0,00	0,75	-	NON Coesivo	1,27	0,00	0,35	23,18	35,49	30,21	0,012	0,202	NO
Trave 20b-29b	24,76	0,86	0,70	0,00	0,75	-	NON Coesivo	1,75	0,00	0,61	23,18	35,49	30,21	0,012	0,288	NO
Trave 29b-38b	22,33	0,85	0,70	0,00	0,75	-	NON Coesivo	1,59	0,00	0,52	23,18	35,49	30,21	0,012	0,259	NO

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU

Id _{Fnd}	CS	L _x	L _y	R _{tz}	Z _{P.cmp}	Z _{Fid}	Cmp T	C. Terzaghi						Q _{Ed}	Q _{Rd}	R _f
								per N _q	per N _c	per N _γ	N _q	N _c	N _γ			
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm ²]	[N/mm ²]	
Trave 38b-47b	21,25	0,85	0,70	0,00	0,75	-	Coesivo NON Coesivo	1,52	0,00	0,48	23,18	35,49	30,21	0,012	0,246	NO

LEGENDA:

Id_{Fnd}	Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
L_{x/y}	Dimensioni dell'elemento di fondazione.
R_{tz}	Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
Z_{P.cmp}	Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
Z_{Fid}	Profondità della falda dal piano campagna.
Cmp T	Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
C.	Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
Terzaghi	
Q_{Ed}	Carico di progetto sul terreno.
Q_{Rd}	Resistenza di progetto del terreno.
R_f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

<u>INFORMAZIONI GENERALI</u>	pag.	2
<u>MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO</u>	pag.	2
<u>MATERIALI ACCIAIO</u>	pag.	2
<u>TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI</u>	pag.	2
<u>TERRENI</u>	pag.	3
<u>STRATIGRAFIE</u>	pag.	3
<u>SEZIONI ASTE</u>	pag.	3
<u>ANALISI CARICHI</u>	pag.	3
<u>TIPOLOGIE DI CARICO</u>	pag.	4
<u>SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche</u>	pag.	4
<u>SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche</u>	pag.	5
<u>COMBINAZIONI SISMICHE</u>	pag.	5
<u>SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)</u>	pag.	6
<u>SERVIZIO(SLE): Frequente</u>	pag.	6
<u>SERVIZIO(SLE): Quasi permanente</u>	pag.	6
<u>DATI GENERALI ANALISI SISMICA</u>	pag.	6
<u>DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI STRUTTURA</u>	pag.	7
	pag.	7
<u>PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA</u>	pag.	7
<u>RIEPILOGO MODI DI VIBRAZIONE</u>	pag.	7
<u>LIVELLI O PIANI</u>	pag.	19
<u>TRAVI DI FONDAZIONE</u>	pag.	19
<u>PALI</u>	pag.	21
<u>SOLAI E BALCONI</u>	pag.	21
<u>SOLAI - SEZIONI DI CALCOLO</u>	pag.	22
<u>CARICHI SULLE TRAVI</u>	pag.	22
<u>CARICHI SUI SOLAI</u>	pag.	28
<u>TRAVI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE</u>	pag.	28
<u>TRAVI - SOLLECITAZIONI PER EFFETTO DEL SISMA</u>	pag.	35
<u>TRAVI - SOLLECITAZIONI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE</u>	pag.	40
<u>TRAVI - SOLLECITAZIONI ALLO SLD</u>	pag.	47
<u>SOLAI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE</u>	pag.	53
<u>NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER TIPOLOGIE DI CARICO NON SISMICHE</u>	pag.	53
<u>NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER EFFETTO DEL SISMA</u>	pag.	54
<u>NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE</u>	pag.	55
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	56
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	61
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)</u>	pag.	72
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)</u>	pag.	77
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	88
<u>Travi - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)</u>	pag.	91
<u>Travi - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)</u>	pag.	98
<u>TRAVI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)</u>	pag.	109
<u>PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)</u>	pag.	110
<u>PIANI - EFFETTI DEL SECONDO ORDINE (Elevazione)</u>	pag.	111
<u>PIANI - VERIFICHE ALLO SLO (Elevazione)</u>	pag.	111
<u>PIANI - VERIFICHE AGLI SPOSTAMENTI</u>	pag.	111

<u>SOLAI (CA)- VERIFICHE ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	111
<u>SOLAI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	112
<u>Solai - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)</u>	pag.	112
<u>Solai - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)</u>	pag.	113
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)</u>	pag.	113
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)</u>	pag.	123
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)</u>	pag.	142
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)</u>	pag.	151
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLU (Fondazione)</u>	pag.	171
<u>Travi - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)</u>	pag.	176
<u>Travi - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)</u>	pag.	188
<u>PALI - VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Fondazione)</u>	pag.	208
<u>PALI - VERIFICHE A TAGLIO (Fondazione)</u>	pag.	208
<u>PALI - VERIFICHE A CARICO LIMITE VERTICALE E ORIZZONTALE ALLO SLU</u>	pag.	209
<u>VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)</u>	pag.	210