

Comune di Galliciano nel Lazio
Provincia di Roma

**RELAZIONE DI CALCOLO E
FASCICOLO DEI CALCOLI DI
STABILITÀ**

OGGETTO: PROGETTO DEFINITIVO-ESECUTIVO Recupero dei locali al piano seminterrato delle scuole elementare e materna, da destinare a ludoteca e a struttura socio assistenziale
Corpo "B" - Gruppo Appartamento - Fabbricato

COMMITTENTE: Comune di Galliciano nel Lazio

Cave, 05/04/2017

Il Progettista

(Arch. Doriana Proietti Ing. Giuseppe Giordano)

Il Direttore dei Lavori

Il Collaudatore

(Arch. Doriana Proietti)

(...)

Studio Egeo

Viale Pio XII, 1 - 00033 Cave (RM)
069580911 - info@studioegeo.com



INFORMAZIONI GENERALI

Edificio	Cemento Armato
Costruzione	Nuova
Situazione	-
Intervento	-
Comune	Galliciano nel Lazio
Provincia	Roma
Oggetto	PROGETTO DEFINITIVO-ESECUTIVO Recupero dei locali al piano seminterrato delle scuole elementare e materna, da destinare a ludoteca e a struttura socio assistenziale
Parte d'opera	Corpo "B" - Gruppo Appartamento - Fabbricato
Normativa di riferimento	D.M. 14/01/2008
Zona sismica	-
Analisi sismica	Dinamica solo Orizzontale

MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO

Caratteristiche calcestruzzo armato															
N _{id}	γ _k	α _{T, i}	E	G	C _{Erid}	Stz	R _{ck}	R _{cm}	%R _{ck}	γ _c	f _{cd}	f _{ctd}	f _{ctm}	N	n Ac
	[N/m ³]	[1/°C]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]			[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		
Clc 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_{ctm}	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	α _{T, i}	E	G	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
	[N/m ³]	[1/°C]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]						
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 ≤ 40 mm).
f_{tk,2}	Resistenza caratteristica a Rottura (per profili 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,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]
Clc 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]	
Terreno di riporto, di colore marrone, di natura limo-argillosa debolmente sabbiosa										
T001	15.690	2	2	5	20	0,000	0,000	3	0	0,000
Piroclastiti a caratteri granulometrico limo-sabbiosi di colore marrone										
T002	15.800	3	3	6	28	0,030	0,030	4	1	0,000
Tufo litoide di colore marrone con analcime										
T003	17.650	10	10	100	35	0,020	0,020	10	1	0,000

LEGENDA:

N _{TRN}	Numero identificativo del terreno.
γ_T	Peso specifico del terreno.
K	Valori della costante di sottofondo del terreno nelle direzioni degli assi del riferimento globale X (K _x), Y (K _y), e Z (K _z).
ϕ	Angolo di attrito del terreno.
c _u	Coesione non drenata.
c'	Coesione efficace.
E _d	Modulo 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]			
[S001]-Stratigrafia Scuola					
T001	0,00	-1,50	incoerente	sciolto	nulla
T002	-1,50	-6,50	coerente	denso	nulla
T003	-6,50	INF	incoerente	denso	nulla

LEGENDA:

N _{TRN}	Numero identificativo della stratigrafia.
Q _i	Quota iniziale dello strato (riferito alla quota iniziale della stratigrafia).
Q _f	Quota finale dello strato (riferito alla quota iniziale della stratigrafia). INF = infinito (profondità dello strato finale).
Cmp. S.	Comportamento dello strato.
Add	Addensamento dello strato.
ΔEd	Variazione 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}	ΔΘ _{Ipr}
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		[cm²]	[cm²]	[cm²]	[cm⁴]	[cm⁴]	[cm⁴]	[cm⁴]	[°]
001		30x60	30	60	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1.800	1.500	1.500	540.000	370.980	135.000	0	0,00
002		35x35	35	35	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1.225	1.021	1.021	125.052	210.988	125.052	0	0,00
003		Ø60	60	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	2.827	2.545	2.545	636.173	1.272.345	636.173	0	0,00

LEGENDA:

N _{id}	Numero identificativo della sezione.
Tp	Tipo di sezione.
Label	Identificativo della sezione come indicato nelle carpenterie.
B	Base/Diametro/Raggio.
H	Altezza/Lato/Altezza di colmo.
Sp _w	Spessore anima.
L _w	Lunghezza 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.
v	Nel caso di sezioni poligonali, indica il numero dei vertici della sezione.
A	Area della sezione.
ΔΘI _{pr}	Rotazione degli assi principali d'inerzia rispetto agli assi X, Y, espresse in gradi sessadecimali.
Inerzia	Inerzie della sezione rispetto agli assi.

ANALISI CARICHI

Analisi carichi										
N _{id}	T. C.	Descrizione del Carico	Tipologie di Carico	Peso Proprio		Permanente NON Strutturale		Sovraccarico Accidentale		Carico Neve
				Descrizione	PP	Descrizione	PNS	Descrizione	SA	
										[N/m ²]
001	S	Blocco poroton 35cm	Carico Permanente	Blocco poroton da 35 cm	1.600	Intonaco interno, intonaco esterno	600		0	0
002	S	LatCem Scuole H25	Scuole	Solaio di tipo tradizionale latero-cementizio di spessore 25 cm (20+5)	3.600	Pavimentazione e sottofondo, incidenza dei tramezzi e intonaco inferiore	2.500	Scuole (Cat. C1 – Tab. 3.1.II - DM 14.01.2008)	3.000	537
003	S	LatCem Balcone H25	Scuole	Solaio di tipo tradizionale latero-cementizio di spessore 25 cm (4+16+5)	4.200	Pavimento, sottofondo e intonaco inferiore	1.500	Balconi, ballatoi e scale comuni (Cat. C2 – Tab. 3.1.II - DM 14.01.2008)	4.000	537

LEGENDA:

N _{id}	Numero identificativo dell'analisi di carico.
-----------------	---

Analisi carichi										
N _{id}	T. C.	Descrizione del Carico	Tipologie di Carico	Peso Proprio		Permanente NON Strutturale		Sovraccarico Accidentale		Carico Neve
				Descrizione	PP	Descrizione	PNS	Descrizione	SA	
										[N/m ²]
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/m ²] 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	Scuole			SI	NO	Media	0,70	0,70	0,60
0004	Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.			SI	NO	Breve	0,50	0,20	0,00
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				
Id _{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03	CC 04
	Carico Permanente	Permanenti NON Strutturali	Scuole	Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	0,00	0,00	0,00
02	1,00	0,00	0,00	0,75
03	1,00	0,00	1,05	0,00
04	1,00	0,00	1,05	0,75
05	1,00	1,50	0,00	0,00
06	1,00	1,50	0,00	0,75
07	1,00	1,50	1,05	0,00
08	1,00	1,50	1,05	0,75
09	1,00	0,00	1,50	0,00
10	1,00	0,00	1,50	0,75
11	1,00	1,50	1,50	0,00
12	1,00	1,50	1,50	0,75
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	0,75
19	1,30	0,00	1,05	0,00
20	1,30	0,00	1,05	0,75
21	1,30	1,50	0,00	0,00
22	1,30	1,50	0,00	0,75
23	1,30	1,50	1,05	0,00
24	1,30	1,50	1,05	0,75
25	1,30	0,00	1,50	0,00
26	1,30	0,00	1,50	0,75
27	1,30	1,50	1,50	0,00
28	1,30	1,50	1,50	0,75
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:**
- Id_{Comb}** 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= Scuole
- CC 04= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

IdComb	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Scuole	CC 04 Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	1,00	0,60	0,00

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= Scuole CC 04= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

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:

$$\alpha = \alpha_i + 0.3 * \alpha_{ii} + 0.3 * \alpha_{iii}$$

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_{sx} , α_{sy} , α_{sz} , α_{ex} , α_{ey} sono rispettivamente le sollecitazioni dovute al sisma agente in direzione x, in direzione y, in direzione z, per eccentricità accidentale positiva in direzione x e per eccentricità accidentale positiva in direzione y)

- 1) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_z)$; 2) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_z)$;
- 3) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_z)$; 4) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_z)$;
- 5) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_z)$; 6) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_z)$;
- 7) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_z)$; 8) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_z)$;
- 9) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (-\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_z)$; 10) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (-\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_z)$;
- 11) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (-\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_z)$; 12) $\alpha'_p + (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (-\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_z)$;
- 13) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_z)$; 14) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_z)$;
- 15) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_z)$; 16) $\alpha'_p + (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_z)$;
- 17) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_z)$; 18) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_z)$;
- 19) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_z)$; 20) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_z)$;
- 21) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_z)$; 22) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_z)$;
- 23) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_z)$; 24) $\alpha'_p + (\alpha_y + \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_z)$;
- 25) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_z)$; 26) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_z)$;
- 27) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_z)$; 28) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_z)$;
- 29) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_z)$; 30) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_z)$;
- 31) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_z)$; 32) $\alpha'_p + (\alpha_y - \alpha_{ey}) - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_z)$;
- 33) $\alpha'_p + \alpha_z + 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{ey})$; 34) $\alpha'_p + \alpha_z - 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{ey})$;
- 35) $\alpha'_p + \alpha_z + 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{ey})$; 36) $\alpha'_p + \alpha_z - 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{ey})$;
- 37) $\alpha'_p + \alpha_z + 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey})$; 38) $\alpha'_p + \alpha_z - 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey})$;
- 39) $\alpha'_p + \alpha_z + 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey})$; 40) $\alpha'_p + \alpha_z - 0.3 * (\alpha_x + \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey})$;
- 41) $\alpha'_p + \alpha_z + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{ey})$; 42) $\alpha'_p + \alpha_z - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{ey})$;
- 43) $\alpha'_p + \alpha_z + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{ey})$; 44) $\alpha'_p + \alpha_z - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y + \alpha_{ey})$;
- 45) $\alpha'_p + \alpha_z + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey})$; 46) $\alpha'_p + \alpha_z - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) + 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey})$;
- 47) $\alpha'_p + \alpha_z + 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey})$; 48) $\alpha'_p + \alpha_z - 0.3 * (\alpha_x - \alpha_{ex}) - 0.3 * (\alpha_y - \alpha_{ey})$.

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 Scuole	CC 04 Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	1,00	0,70	0,50
02	1,00	1,00	1,00	0,50
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= Scuole CC 04= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

SERVIZIO(SLE): Frequente

SERVIZIO(SLE): Frequente				
IdComb	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Scuole	CC 04 Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	1,00	0,60	0,00
02	1,00	1,00	0,70	0,00
03	1,00	1,00	0,60	0,20

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= Scuole
 CC 04= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

SERVIZIO(SLE): Quasi permanente

SERVIZIO(SLE): Quasi permanente				
IdComb	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Scuole	CC 04 Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.
01	1,00	1,00	0,60	0,00

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= Scuole
 CC 04= Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.

DATI GENERALI ANALISI SISMICA

Dati generali analisi sismica											
Ang	NV	CD	MP	Dir	TS	EcA	Ir_{Temp}	C.S.T.	RP	RH	ξ
[°]											
0	15	B	ca	X Y	[T + C] [T + C]	S	N	B	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.

Ir_{Temp} 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 fina molto consistenti - [C] = Depositati di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti - [D] = Depositati 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] = Depositati 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] = Depositati 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

Fattori di struttura							
Dir. X				Dir. Y			
q	q₀	α_u/α₁	K_w	q	q₀	α_u/α₁	K_w
3,300	3,00	1,10	-	3,300	3,00	1,10	-

LEGENDA:

q Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU (Fattore di struttura).
q₀ Valore di base.
α_u/α₁ Rapporto di sovraresistenza.
K_w Fattore di riduzione di q₀.

Stato Limite	T _r	a _g /g	Amplif. Stratigrafica		F ₀	T _c [*]	T _B	T _C	T _D
			S _s	C _c					
	[t]					[s]	[s]	[s]	[s]
SLO	45	0,0689	1,495	1,000	2,437	0,269	0,057	0,171	1,876
SLD	75	0,0853	1,615	1,000	2,454	0,280	0,090	0,270	1,941
SLV	712	0,1896	1,167	1,000	2,490	0,296	0,100	0,300	2,359
SLC	1462	0,2313	1,000	1,000	2,508	0,308	0,103	0,308	2,525

LEGENDA:

- T_rPeriodo di ritorno dell'azione sismica. [t] = anni.
- a_g/gCoefficiente di accelerazione al suolo.
- S_sCoefficienti di Amplificazione Stratigrafica allo SLO/SLD/SLV/SLC.
- C_cCoefficienti di Amplificazione di T_c allo SLO/SLD/SLV/SLC.
- F₀Valore 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_BPeriodo di inizio del tratto accelerazione costante dello spettro di progetto.
- T_CPeriodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro di progetto.
- T_DPeriodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro di progetto.

CI Ed	V _N	V _R	Lat.	Long.	Q _a	CTop	CATop
	[t]	[t]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		
3	50	75	41.8696	12.8270	272	T1	1,00

LEGENDA:

- CI EdClasse dell'edificio.
- Lat.Latitudine geografica del sito.
- Long.Longitudine geografica del sito.
- Q_aAltitudine geografica del sito.
- CTopCategoria topografica (Vedi NOTE).
- CATopCoefficiente di amplificazione topografica.
- NOTE[-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.
- Categoria topografica.
- T1: Superficie pianeggiante, 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 _{Ed,SLU}
	[N·s'/m]	[N·s'/m]	[N·s'/m]	[N·s'/m]	[N·s'/m]	[%]	[N]
X	393.222	353.900	352.247	353.900	352.247	99,53	395.381
Y	393.222	353.900	350.716	353.900	350.716	99,10	386.490
Z	393.222	0	0	0	0	100,00	0

LEGENDA:

- DirDirezione 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_{Ed,SLU}Tagliante totale, alla base, per sisma allo SLU.

RIEPILOGO MODI DI VIBRAZIONEMODI DI VIBRAZIONE N.15

Sptr	T	a _{g,o}	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	0,440	1,117	0,000	492,264	2,4142	68,47	242.324
SLU-Y	0,440	1,117	0,000	-27,010	-0,1325	0,21	730
SLU-Z	0,000	0,000	1,094	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,440	2,035	0,000	492,264	2,4142	68,47	242.324
SLD-Y	0,440	2,035	0,000	-27,010	-0,1325	0,21	730
SLD-Z	0,000	0,000	0,330	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,035	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,035	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,094	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 2							
SLU-X	0,450	1,092	0,000	23,434	0,1203	0,16	549
SLU-Y	0,450	1,092	0,000	490,947	2,5198	68,11	241.029
SLU-Z	0,000	0,000	1,094	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,450	1,990	0,000	23,434	0,1203	0,16	549
SLD-Y	0,450	1,990	0,000	490,947	2,5198	68,11	241.029
SLD-Z	0,000	0,000	0,330	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,990	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,990	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,094	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 3							
SLU-X	0,093	1,678	0,000	284,639	0,0618	22,89	81.019
SLU-Y	0,093	1,678	0,000	18,266	0,0040	0,09	334
SLU-Z	0,000	0,000	1,094	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,093	3,317	0,000	284,639	0,0618	22,89	81.019
SLD-Y	0,093	3,317	0,000	18,266	0,0040	0,09	334
SLD-Z	0,000	0,000	0,330	0,000	0,0000	0,00	0

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
Elast-X	-	3,317	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,317	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,094	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 4							
SLU-X	0,092	1,682	0,000	-5,094	-0,0011	0,01	26
SLU-Y	0,092	1,682	0,000	-249,158	-0,0532	17,54	62.080
SLU-Z	0,000	0,000	1,094	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,092	3,317	0,000	-5,094	-0,0011	0,01	26
SLD-Y	0,092	3,317	0,000	-249,158	-0,0532	17,54	62.080
SLD-Z	0,000	0,000	0,330	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,317	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,317	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,094	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 5							
SLU-X	0,091	1,687	0,000	-7,358	-0,0015	0,02	54
SLU-Y	0,091	1,687	0,000	183,770	0,0385	9,54	33.771
SLU-Z	0,000	0,000	1,094	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,091	3,317	0,000	-7,358	-0,0015	0,02	54
SLD-Y	0,091	3,317	0,000	183,770	0,0385	9,54	33.771
SLD-Z	0,000	0,000	0,330	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,317	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,317	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,094	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 6							
SLU-X	0,092	1,680	0,000	97,808	0,0210	2,70	9.566
SLU-Y	0,092	1,680	0,000	-37,392	-0,0080	0,40	1.398
SLU-Z	0,000	0,000	1,094	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,092	3,317	0,000	97,808	0,0210	2,70	9.566
SLD-Y	0,092	3,317	0,000	-37,392	-0,0080	0,40	1.398
SLD-Z	0,000	0,000	0,330	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,317	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,317	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,094	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 7							
SLU-X	0,081	1,742	0,000	-72,378	-0,0119	1,48	5.239
SLU-Y	0,081	1,742	0,000	1,524	0,0003	0,00	2
SLU-Z	0,000	0,000	1,094	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,081	3,112	0,000	-72,378	-0,0119	1,48	5.239
SLD-Y	0,081	3,112	0,000	1,524	0,0003	0,00	2
SLD-Z	0,000	0,000	0,330	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,112	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,112	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,094	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 8							
SLU-X	0,089	1,696	0,000	-0,729	-0,0001	0,00	1
SLU-Y	0,089	1,696	0,000	-68,060	-0,0137	1,31	4.632
SLU-Z	0,000	0,000	1,094	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,089	3,293	0,000	-0,729	-0,0001	0,00	1
SLD-Y	0,089	3,293	0,000	-68,060	-0,0137	1,31	4.632
SLD-Z	0,000	0,000	0,330	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,293	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,293	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,094	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 9							
SLU-X	0,102	1,638	0,000	-67,327	-0,0177	1,28	4.533
SLU-Y	0,102	1,638	0,000	-3,796	-0,0010	0,00	14
SLU-Z	0,000	0,000	1,094	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,102	3,317	0,000	-67,327	-0,0177	1,28	4.533
SLD-Y	0,102	3,317	0,000	-3,796	-0,0010	0,00	14
SLD-Z	0,000	0,000	0,330	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,317	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,317	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,094	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 10							
SLU-X	0,081	1,741	0,000	56,811	0,0094	0,91	3.227
SLU-Y	0,081	1,741	0,000	0,576	0,0001	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,094	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,081	3,116	0,000	56,811	0,0094	0,91	3.227
SLD-Y	0,081	3,116	0,000	0,576	0,0001	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,330	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,116	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,116	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,094	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 11							
SLU-X	0,104	1,638	0,000	-10,477	-0,0028	0,03	110
SLU-Y	0,104	1,638	0,000	-49,827	-0,0135	0,70	2.483
SLU-Z	0,000	0,000	1,094	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,104	3,317	0,000	-10,477	-0,0028	0,03	110
SLD-Y	0,104	3,317	0,000	-49,827	-0,0135	0,70	2.483
SLD-Z	0,000	0,000	0,330	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,317	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,317	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,094	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 12							
SLU-X	0,388	1,268	0,000	-45,126	-0,1717	0,58	2.036
SLU-Y	0,388	1,268	0,000	-39,315	-0,1496	0,44	1.546
SLU-Z	0,000	0,000	1,094	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,388	2,311	0,000	-45,126	-0,1717	0,58	2.036

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
SLD-Y	0,388	2,311	0,000	-39,315	-0,1496	0,44	1.546
SLD-Z	0,000	0,000	0,330	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,311	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,311	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,094	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 13							
SLU-X	0,127	1,638	0,000	16,594	0,0067	0,08	275
SLU-Y	0,127	1,638	0,000	-43,042	-0,0175	0,52	1.853
SLU-Z	0,000	0,000	1,094	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,127	3,317	0,000	16,594	0,0067	0,08	275
SLD-Y	0,127	3,317	0,000	-43,042	-0,0175	0,52	1.853
SLD-Z	0,000	0,000	0,330	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,317	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,317	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,094	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 14							
SLU-X	0,093	1,675	0,000	-42,059	-0,0093	0,50	1.769
SLU-Y	0,093	1,675	0,000	0,141	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	1,094	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,093	3,317	0,000	-42,059	-0,0093	0,50	1.769
SLD-Y	0,093	3,317	0,000	0,141	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,330	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,317	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,317	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,094	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 15							
SLU-X	0,100	1,640	0,000	-38,974	-0,0099	0,43	1.519
SLU-Y	0,100	1,640	0,000	29,045	0,0074	0,24	844
SLU-Z	0,000	0,000	1,094	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,100	3,317	0,000	-38,974	-0,0099	0,43	1.519
SLD-Y	0,100	3,317	0,000	29,045	0,0074	0,24	844
SLD-Z	0,000	0,000	0,330	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,317	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,317	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	1,094	-	-	-	-

- 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 _{Tmp}	Massa del piano			Crd _{G,s}		Crd _{G,SLU}		Crd _{G,SLD}		Crd _{R,SLU}	
		[m]	[m]	[m]			M _{L,St} [N·s ² /m]	M _{L,SLU} [N·s ² /m]	M _{L,SLD} [N·s ² /m]	X [m]	Y [m]	X [m]	Y [m]	X [m]	Y [m]	X [m]	Y [m]
01	Piano Terra	0,00	4,70	4,70	NO	NO	262.760	223.434	223.434	10,11	4,65	10,10	4,66	10,10	4,66	9,91	4,84
02	Fondazione	0,00		0,00	NO	NO	130.468	130.468	130.468	9,90	4,85	9,90	4,85	9,90	4,85	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.
- Crd_{G,s}** Coordinate del baricentro delle masse, valutate in condizioni statiche.
- Crd_{G,SLU}** Coordinate del baricentro delle masse, valutate per SLU.
- Crd_{G,SLD}** Coordinate del baricentro delle masse, valutate per SLD.
- Crd_{R,SLU}** Coordinate del baricentro delle rigidezze, valutate per SLU.

NODI

Nodi								
Id _{Nd}	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N·m/rad]	[cm]	[rad]	
00001	X	0,00	Plinto	372.623	1,6245 E+08	-	-	SI

								Nodi
Id _{Nd}	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N·m/rad]	[cm]	[rad]	
00002	Y	0,00	nessuno	372.623	1,6245 E+08	-	-	NO
	Z	0,00		518.172	1,2049 E+05	-	-	
	X	0,00		-	-	-	-	
	Y	0,00		-	-	-	-	
00003	Z	4,70	Plinto	-	-	-	-	SI
	X	4,95		372.623	1,6245 E+08	-	-	
	Y	0,00		372.623	1,6245 E+08	-	-	
	Z	0,00		518.172	1,2049 E+05	-	-	
00004	X	4,95	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	0,00		-	-	-	-	
	Z	4,70		-	-	-	-	
	X	9,90		372.623	1,6245 E+08	-	-	
00005	Y	0,00	372.623	1,6245 E+08	-	-		
	Z	0,00	518.172	1,2049 E+05	-	-		
	X	9,90	nessuno	-	-	-	-	NO
00006	Y	0,00	-	-	-	-		
	Z	4,70	-	-	-	-		
	00007	X	14,85	Plinto	372.623	1,6245 E+08	-	-
Y		0,00	372.623		1,6245 E+08	-	-	
Z		0,00	518.172		1,2049 E+05	-	-	
X		14,85	nessuno		-	-	-	-
00008	Y	0,00	-	-	-	-		
	Z	4,70	-	-	-	-		
	00009	X	19,80	Plinto	372.623	1,6245 E+08	-	-
Y		0,00	372.623		1,6245 E+08	-	-	
Z		0,00	518.172		1,2049 E+05	-	-	
X		19,80	nessuno		-	-	-	-
00010	Y	0,00	-	-	-	-		
	Z	4,70	-	-	-	-		
	00011	X	0,00	Plinto	372.623	1,6245 E+08	-	-
Y		4,85	372.623		1,6245 E+08	-	-	
Z		0,00	518.172		1,2049 E+05	-	-	
X		0,00	nessuno		-	-	-	-
00012	Y	4,85	-	-	-	-		
	Z	4,70	-	-	-	-		
	00013	X	4,95	Plinto	372.623	1,6245 E+08	-	-
Y		4,85	372.623		1,6245 E+08	-	-	
Z		0,00	518.172		1,2049 E+05	-	-	
X		4,95	nessuno		-	-	-	-
00014	Y	4,85	-	-	-	-		
	Z	4,70	-	-	-	-		
	00015	X	9,90	Plinto	372.623	1,6245 E+08	-	-
Y		4,85	372.623		1,6245 E+08	-	-	
Z		0,00	518.172		1,2049 E+05	-	-	
X		9,90	nessuno		-	-	-	-
00016	Y	4,85	-	-	-	-		
	Z	4,70	-	-	-	-		
	00017	X	14,85	Plinto	372.623	1,6245 E+08	-	-
Y		4,85	372.623		1,6245 E+08	-	-	
Z		0,00	518.172		1,2049 E+05	-	-	
X		14,85	nessuno		-	-	-	-
00018	Y	4,85	-	-	-	-		
	Z	4,70	-	-	-	-		
	00019	X	19,80	Plinto	372.623	1,6245 E+08	-	-
Y		4,85	372.623		1,6245 E+08	-	-	
Z		0,00	518.172		1,2049 E+05	-	-	
X		19,80	nessuno		-	-	-	-
00020	Y	4,85	-	-	-	-		
	Z	4,70	-	-	-	-		
	00021	X	0,00	Plinto	372.623	1,6245 E+08	-	-
Y		9,70	372.623		1,6245 E+08	-	-	
Z		0,00	518.172		1,2049 E+05	-	-	
X		0,00	nessuno		-	-	-	-
00022	Y	9,70	-	-	-	-		
	Z	4,70	-	-	-	-		
	00023	X	4,95	Plinto	372.623	1,6245 E+08	-	-
Y		9,70	372.623		1,6245 E+08	-	-	
Z		0,00	518.172		1,2049 E+05	-	-	
X		4,95	nessuno		-	-	-	-
00024	Y	9,70	-	-	-	-		
	Z	4,70	-	-	-	-		
	00025	X	9,90	Plinto	372.623	1,6245 E+08	-	-
Y		9,70	372.623		1,6245 E+08	-	-	
Z		0,00	518.172		1,2049 E+05	-	-	
X		9,90	nessuno		-	-	-	-
00026	Y	9,70	-	-	-	-		
	Z	4,70	-	-	-	-		
	00027	X	14,85	Plinto	372.623	1,6245 E+08	-	-
Y		9,70	372.623		1,6245 E+08	-	-	
Z		0,00	518.172		1,2049 E+05	-	-	
X		14,85	nessuno		-	-	-	-
00028	Y	9,70	-	-	-	-		
	Z	4,70	-	-	-	-		

								Nodi
Id _{Nd}	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _θ	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N·m/rad]	[cm]	[rad]	
00029	X	19,80	Plinto	372.623	1,6245 E+08	-	-	SI
	Y	9,70		372.623	1,6245 E+08	-	-	
	Z	0,00		518.172	1,2049 E+05	-	-	
00030	X	19,80	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	9,70		-	-	-	-	
	Z	4,70		-	-	-	-	

LEGENDA:

Id_{Nd}	Identificativo del nodo.
X, Y, Z	Coordinate del nodo rispetto al riferimento globale X, Y, Z.
V. ex	Descrizione del tipo di vincolo esterno presente sul nodo.
R_s, R_θ	Valori di rigidezza del vincolo riferiti agli assi globali: R _s indica i valori di rigidezza alla traslazione lungo gli assi X, Y e Z, mentre R _θ forniscono i valori di rigidezza alla rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.
S, θ	Valori di spostamenti/rotazioni del nodo riferiti agli assi globali: S indica i valori di spostamento lungo gli assi X, Y, e Z, mentre le seconde tre colonne forniscono i valori di rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.
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).

TRAVI IN ELEVAZIONE

Travi in elevazione																		
Id _{Tr}	L _{Li}	Sezione			V. Int.			Stz	Note	Mt r _l	AA /C IS	Nd i	Nd f	Dis. j	Q _{LLI}		Clc Fnd	Pr/ Sc
		Id _{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.	Fin.								Iniz .	Fin.		
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]	[m]		
Piano Terra					Travata: Trave 1-2-3-4-5													
Trave 1-2	4,60	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 02	00 04	4,95	4,40	4,40	NO	-
Trave 2-3	4,60	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 04	00 06	4,95	4,40	4,40	NO	-
Trave 3-4	4,60	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 06	00 08	4,95	4,40	4,40	NO	-
Trave 4-5	4,60	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 08	00 10	4,95	4,40	4,40	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 6-7-8-9-10													
Trave 6-7	4,60	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 12	00 14	4,95	4,40	4,40	NO	-
Trave 7-8	4,60	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 14	00 16	4,95	4,40	4,40	NO	-
Trave 8-9	4,60	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 16	00 18	4,95	4,40	4,40	NO	-
Trave 9-10	4,60	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 18	00 20	4,95	4,40	4,40	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 11-12-13-14-15													
Trave 11-12	4,60	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 22	00 24	4,95	4,40	4,40	NO	-
Trave 12-13	4,60	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 24	00 26	4,95	4,40	4,40	NO	-
Trave 13-14	4,60	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 26	00 28	4,95	4,40	4,40	NO	-
Trave 14-15	4,60	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 28	00 30	4,95	4,40	4,40	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 1-6-11													
Trave 1-6	4,50	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 02	00 12	4,85	4,40	4,40	NO	-
Trave 6-11	4,50	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 12	00 22	4,85	4,40	4,40	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 2-7-12													
Trave 2-7	4,50	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 04	00 14	4,85	4,40	4,40	NO	-
Trave 7-12	4,50	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 14	00 24	4,85	4,40	4,40	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 3-8-13													
Trave 3-8	4,50	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 06	00 16	4,85	4,40	4,40	NO	-
Trave 8-13	4,50	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 16	00 26	4,85	4,40	4,40	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 4-9-14													
Trave 4-9	4,50	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 08	00 18	4,85	4,40	4,40	NO	-
Trave 9-14	4,50	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 18	00 28	4,85	4,40	4,40	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 5-10-15													
Trave 5-10	4,50	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 10	00 20	4,85	4,40	4,40	NO	-
Trave 10-15	4,50	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 20	00 30	4,85	4,40	4,40	NO	-
Fondazione					Travata: Trave 1-2-3-4-5													
Trave 1-2	4,60	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 01	00 03	4,95	- 0,30	- 0,30	SI	-
Trave 2-3	4,60	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 03	00 05	4,95	- 0,30	- 0,30	SI	-
Trave 3-4	4,60	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 05	00 07	4,95	- 0,30	- 0,30	SI	-
Trave 4-5	4,60	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00	PC A	00	00	4,95	- -	- -	SI	-

Travi in elevazione																		
Id _{Tr}	L _{LI}	Sezione			V. Int.			Stz	Note	Mt rl	AA /C IS	Nd i	Nd f	Dis- j	Q _{LLI}		Clc Fnd	Pr/ Sc
		Id _{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.	Fin.								Iniz .	Fin.		
	[m]				[°ssdc]					1	A	07	09		[m]	[m]		
Fondazione					Travata: Trave 6-7-8-9-10													
Trave 6-7	4,60	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 11	00 13	4,95	- 0,30	- 0,30	SI	-
Trave 7-8	4,60	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 13	00 15	4,95	- 0,30	- 0,30	SI	-
Trave 8-9	4,60	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 15	00 17	4,95	- 0,30	- 0,30	SI	-
Trave 9-10	4,60	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 17	00 19	4,95	- 0,30	- 0,30	SI	-
Fondazione					Travata: Trave 11-12-13-14-15													
Trave 11-12	4,60	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 21	00 23	4,95	- 0,30	- 0,30	SI	-
Trave 12-13	4,60	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 23	00 25	4,95	- 0,30	- 0,30	SI	-
Trave 13-14	4,60	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 25	00 27	4,95	- 0,30	- 0,30	SI	-
Trave 14-15	4,60	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 27	00 29	4,95	- 0,30	- 0,30	SI	-
Fondazione					Travata: Trave 1-6-11													
Trave 1-6	4,50	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 01	00 11	4,85	- 0,30	- 0,30	SI	-
Trave 6-11	4,50	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 11	00 21	4,85	- 0,30	- 0,30	SI	-
Fondazione					Travata: Trave 2-7-12													
Trave 2-7	4,50	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 03	00 13	4,85	- 0,30	- 0,30	SI	-
Trave 7-12	4,50	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 13	00 23	4,85	- 0,30	- 0,30	SI	-
Fondazione					Travata: Trave 3-8-13													
Trave 3-8	4,50	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 05	00 15	4,85	- 0,30	- 0,30	SI	-
Trave 8-13	4,50	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 15	00 25	4,85	- 0,30	- 0,30	SI	-
Fondazione					Travata: Trave 4-9-14													
Trave 4-9	4,50	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 07	00 17	4,85	- 0,30	- 0,30	SI	-
Trave 9-14	4,50	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 17	00 27	4,85	- 0,30	- 0,30	SI	-
Fondazione					Travata: Trave 5-10-15													
Trave 5-10	4,50	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 09	00 19	4,85	- 0,30	- 0,30	SI	-
Trave 10-15	4,50	001	▤	30x60	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 19	00 29	4,85	- 0,30	- 0,30	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.
- Rtz

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.
- Stz

Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
- Note

Note relative all'analisi sismica: [el. spingente] = elemento di tipo "spingente" - [el. mensola] = elemento a mensola - [el. > 20m] = elemento pressochè orizzontale con luce superiore a 20m.
- Mtrl

Identificativo del materiale.
- AA/CIS

Identificativo dell'aggressività dell'ambiente o della classe di servizio:
 Aggressività dell'ambiente: [PCA] = Poco aggressivo - [MDA] = Moderatamente aggressivo - [MLA] = Molto aggressivo;
 Classe di servizio: [1] = Ambiente con umidità bassa - [2] = Ambiente con umidità media - [3] = Ambiente con umidità alta.
- Nd_i

Identificativo del nodo iniziale, nella relativa tabella.
- Nd_f

Identificativo del nodo finale, nella relativa tabella.
- Dis_{i-j}

Distanza tra il nodo iniziale e finale.
- Q_{LLI}

Quota agli estremi iniziale e finale 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).
- Pr/Sc

Indica se l'elemento strutturale è incluso nel modello per il calcolo delle azioni sismiche. [1] = non incluso; [-] = incluso.

PILASTRI E PILASTRI-PARETE

Pilastri e pilastri-parete																		
N _{id}	Lv	L _{LI}	Sezione				V. Int.		Mtrl	AA/CI	Nod		Dis _{i-j}	Q _{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc	
		[m]	Id _{Sz}	Tp	Label	Rtz	Inf.	Sup.		S	Inf.	Sup.		[m]	[m]			[m]
001	01	4,10	002	▤	35x35	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0001	0002	4,70	0,00	4,10	NO	-	
002	01	4,10	002	▤	35x35	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0003	0004	4,70	0,00	4,10	NO	-	
003	01	4,10	002	▤	35x35	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0005	0006	4,70	0,00	4,10	NO	-	
004	01	4,10	002	▤	35x35	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0007	0008	4,70	0,00	4,10	NO	-	
005	01	4,10	002	▤	35x35	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0009	0010	4,70	0,00	4,10	NO	-	
006	01	4,10	002	▤	35x35	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0011	0012	4,70	0,00	4,10	NO	-	
007	01	4,10	002	▤	35x35	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0013	0014	4,70	0,00	4,10	NO	-	

Pilastri e pilastri-parete																	
N _{id}	Lv	L _{LI}	Sezione			V. Int.			Mtrl	AA/CI S	Nod		Dis _{i-j}	Q _{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc
			Id _{Sz}	TP	Label	Rtz	Inf.	Sup.			Inf.	Sup.		Inf.	Sup.		
		[m]				[°ssdc]							[m]	[m]	[m]		
008	01	4,10	002	▨	35x35	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0015	0016	4,70	0,00	4,10	NO	-
009	01	4,10	002	▨	35x35	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0017	0018	4,70	0,00	4,10	NO	-
010	01	4,10	002	▨	35x35	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0019	0020	4,70	0,00	4,10	NO	-
011	01	4,10	002	▨	35x35	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0021	0022	4,70	0,00	4,10	NO	-
12 (a)	01	4,10	002	▨	35x35	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0023	0024	4,70	0,00	4,10	NO	-
013	01	4,10	002	▨	35x35	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0025	0026	4,70	0,00	4,10	NO	-
014	01	4,10	002	▨	35x35	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0027	0028	4,70	0,00	4,10	NO	-
015	01	4,10	002	▨	35x35	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0029	0030	4,70	0,00	4,10	NO	-

LEGENDA:

N _{id}	Numero identificativo della pilastrata. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastrata al livello considerato.
Lv	Identificativo del livello, nella relativa tabella.
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.
Rtz	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.
Mtrl	Identificativo del materiale.
AA/CIS	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente o della classe di servizio: Aggressività dell'ambiente: [PCA] = Poco aggressivo - [MDA] = Moderatamente aggressivo - [MLA] = Molto aggressivo; Classe di servizio: [1] = Ambiente con umidità bassa - [2] = Ambiente con umidità media - [3] = Ambiente con umidità alta.
Nod	Identificativo del nodo nella relativa tabella.
Dis _{i-j}	Distanza tra il nodo iniziale e finale.
Q _{LLI}	Quota agli estremi inferiore e superiore del tratto di elemento 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).
Pr/Sc	Indica se l'elemento strutturale è incluso nel modello per il calcolo delle azioni sismiche. [1] = non incluso; [-] = incluso.

PLINTI SU PALI

Plinti su pali							
Id _{Pil}	Tip		Mtrl		H _{plin}		Bch
					[m]		
011	Q1		001		0,60		NO
	Info Palo	Diam. 60	Lung. 8	Tipo. Trivellato	Tcnl. in opera	C.Attr. 0,80	C.Coes. 0,30
010	Q1		001		0,60		NO
	Info Palo	Diam. 60	Lung. 8	Tipo. Trivellato	Tcnl. in opera	C.Attr. 0,80	C.Coes. 0,30
009	Q1		001		0,60		NO
	Info Palo	Diam. 60	Lung. 8	Tipo. Trivellato	Tcnl. in opera	C.Attr. 0,80	C.Coes. 0,30
12 (a)	Q1		001		0,60		NO
	Info Palo	Diam. 60	Lung. 8	Tipo. Trivellato	Tcnl. in opera	C.Attr. 0,80	C.Coes. 0,30
015	Q1		001		0,60		NO
	Info Palo	Diam. 60	Lung. 8	Tipo. Trivellato	Tcnl. in opera	C.Attr. 0,80	C.Coes. 0,30
014	Q1		001		0,60		NO
	Info Palo	Diam. 60	Lung. 8	Tipo. Trivellato	Tcnl. in opera	C.Attr. 0,80	C.Coes. 0,30
013	Q1		001		0,60		NO
	Info Palo	Diam. 60	Lung. 8	Tipo. Trivellato	Tcnl. in opera	C.Attr. 0,80	C.Coes. 0,30
008	Q1		001		0,60		NO
	Info Palo	Diam. 60	Lung. 8	Tipo. Trivellato	Tcnl. in opera	C.Attr. 0,80	C.Coes. 0,30
003	Q1		001		0,60		NO
	Info Palo	Diam. 60	Lung. 8	Tipo. Trivellato	Tcnl. in opera	C.Attr. 0,80	C.Coes. 0,30
002	Q1		001		0,60		NO
	Info Palo	Diam. 60	Lung. 8	Tipo. Trivellato	Tcnl. in opera	C.Attr. 0,80	C.Coes. 0,30
001	Q1		001		0,60		NO
	Info Palo	Diam. 60	Lung. 8	Tipo. Trivellato	Tcnl. in opera	C.Attr. 0,80	C.Coes. 0,30
004	Q1		001		0,60		NO
	Info Palo	Diam. 60	Lung. 8	Tipo. Trivellato	Tcnl. in opera	C.Attr. 0,80	C.Coes. 0,30
007	Q1		001		0,60		NO
	Info Palo	Diam. 60	Lung. 8	Tipo. Trivellato	Tcnl. in opera	C.Attr. 0,80	C.Coes. 0,30
006	Q1		001		0,60		NO
	Info Palo	Diam. 60	Lung. 8	Tipo. Trivellato	Tcnl. in opera	C.Attr. 0,80	C.Coes. 0,30
005	Q1		001		0,60		NO
	Info Palo	Diam. 60	Lung. 8	Tipo. Trivellato	Tcnl. in opera	C.Attr. 0,80	C.Coes. 0,30

LEGENDA:

Id _{Pil}	Numero identificativo del pilastro sotto cui si trova il bicchiere/pali.
Tip	Tipo di plinto su pali (T = Triangolare; Q = Quadrato; R = Rettangolare; P = Pentagonale; E = Esagonale). Il numero accanto alla lettera indica il numero di pali associati al plinto.
Mtrl	Identificativo del materiale.
H _{plin}	Altezza del plinto.
Bch	Indica la presenza o meno del bicchiere.

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 N	Rpt b	I
		[m²]	[cm]			[cm]		[cm]	[cm]	[cm]		[cm]	
Piano Terra													
001	1-2-7-6	21,16	25,00	Solaio latero cementizio gettato in opera		10	NO	40	4	-	0	0	SI

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		
002	6-7-12-11	21,16	25,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O
003	2-3-8-7	21,16	25,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O
004	7-8-13-12	21,16	25,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O
005	3-4-9-8	21,16	25,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O
006	8-9-14-13	21,16	25,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O
007	4-5-10-9	21,16	25,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O
008	9-10-15-14	21,16	25,00	Solaio latero cementizio gettato in opera	10	NO	40	4	-	0	0	SI	O
Fondazione													
Piano Terra													
009	-	7,86	25,00	Balcone latero cementizio gettato in opera	-	NO	-	4		-	-	-	-
010	-	18,34	25,00	Balcone latero cementizio gettato in opera	-	NO	-	4		-	-	-	-
Fondazione													

LEGENDA:

Id_{Elm} Identificativo dell'elemento strutturale.

A_{El} 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.

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

Rpt/b Numero di rompitratta.

Rpt/b Larghezza rompitratta.

NODI - CALCOLO DEI SOLAI

Nodi - Calcolo dei Solai																
Id _{sol}	X	Y	Z	Vincolo Esterno						Cedimenti Impressi						
	[m]	[m]	[m]	V. ex	R _{s,x}	R _{s,y}	R _{s,z}	R _{θ,x}	R _{θ,y}	R _{θ,z}	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
					[N/cm]	[N/cm]	[N/cm]	[N-m/rad]	[N-m/rad]	[N-m/rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.1																
001	7,91	-1,95	4,70	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	7,91	0,00	4,70	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	7,91	0,00	4,70	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	7,91	4,85	4,70	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
003	7,91	4,85	4,70	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
003	7,91	9,70	4,70	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.2																
001	17,88	0,00	4,70	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	17,88	4,85	4,70	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	17,88	4,85	4,70	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	17,88	9,70	4,70	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
003	17,88	9,70	4,70	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
003	17,88	11,35	4,70	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

Id_{sol} Numero identificativo del nodo per il calcolo dei solai.

V. ex Descrizione del tipo di vincolo esterno presente sul nodo.

X, Y, Z Coordinate del nodo rispetto al riferimento globale X, Y, Z.

R_{s,x}, R_{s,y}, R_{s,z} Valori di rigidezza del vincolo riferiti agli assi globali: le prime tre colonne indicano i valori di rigidezza alla traslazione lungo gli assi X, Y e Z, mentre le seconde tre colonne forniscono i valori di rigidezza alla rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.

R_{θ,x}, R_{θ,y}, R_{θ,z} Valori di spostamenti/rotazioni del nodo riferiti agli assi globali: le prime tre colonne indicano i valori di spostamento lungo gli assi X, Y, e Z, mentre le seconde tre colonne forniscono i valori di rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.

S_x, S_y, S_z Valori di spostamenti/rotazioni del nodo riferiti agli assi globali: le prime tre colonne indicano i valori di spostamento lungo gli assi X, Y, e Z, mentre le seconde tre colonne forniscono i valori di rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.

Θ_x, Θ_y, Θ_z Valori di spostamenti/rotazioni del nodo riferiti agli assi globali: le prime tre colonne indicano i valori di spostamento lungo gli assi X, Y, e Z, mentre le seconde tre colonne forniscono i valori di rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.

SOLAI - SEZIONI DI CALCOLO

Solai - Sezioni di calcolo															
Id_{Cmp}	L_{Cmp}	Id_{sol}	Mtrl	Id_{Nd,i}	Id_{Nd,f}	V. Int_i	V. Int_f	Tp	Label	B	H	t_w	L_{FP,i}	L_{FP,i}	
	[cm]									[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	
Piano Terra				Sezione di calcolo Solaio Solai 1.1					Braccetti Rigidi: NO						
Travetto 1-2	1,80	0001	001	0001	0002	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	T	Ts-50/10x25/4	50	25	10	0	15	
Travetto 2-3	4,55	0002	001	0002	0003	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	T	Ts-50/10x25/4	50	25	10	15	15	
Travetto 3-4	4,55	0003	001	0003	0004	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	T	Ts-50/10x25/4	50	25	10	15	15	
Piano Terra				Sezione di calcolo Solaio Solai 1.2					Braccetti Rigidi: NO						
Travetto 1-2	4,55	0001	001	0001	0002	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	T	Ts-50/10x25/4	50	25	10	15	15	
Travetto 2-3	4,55	0002	001	0002	0003	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	T	Ts-50/10x25/4	50	25	10	15	15	
Travetto 3-4	1,50	0003	001	0003	0004	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	T	Ts-50/10x25/4	50	25	10	15	0	

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,f} [cm]

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/f}	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,f}	Larghezza della fascia piena all'estremo finale della campata.
BR	[SI] = Calcolo eseguito utilizzando i "Braccetti Rigidi".

CARICHI SUI NODI (PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE)

Carichi sui nodi (per condizioni di carico non sismiche)

TC	C	CC	SR	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
				[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
Nodo 00002									
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
Nodo 00004									
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-2.423	0	0	0
C	CR006	002	G	0	0	-865	0	0	0
C	CR007	003	G	0	0	-2.308	0	0	0
C	CR008	004	G	0	0	-310	0	0	0
Nodo 00006									
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-2.646	0	0	0
C	CR006	002	G	0	0	-945	0	0	0
C	CR007	003	G	0	0	-2.520	0	0	0
C	CR008	004	G	0	0	-338	0	0	0
Nodo 00008									
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
Nodo 00010									
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
Nodo 00012									
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
Nodo 00014									
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0

Carichi sui nodi (per condizioni di carico non sismiche)									
TC	C	CC	SR	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
				[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
Nodo 00016									
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
Nodo 00018									
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
Nodo 00020									
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
Nodo 00022									
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
Nodo 00024									
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
Nodo 00026									
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
Nodo 00028									
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
Nodo 00030									

Carichi sui nodi (per condizioni di carico non sismiche)									
TC	C	CC	SR	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
				[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
C	CR001	001	G	0	0	-205	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-171	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-31	0	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-2.013	0	0	0
C	CR006	002	G	0	0	-719	0	0	0
C	CR007	003	G	0	0	-1.917	0	0	0
C	CR008	004	G	0	0	-257	0	0	0

LEGENDA:

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

C Descrizione del carico:

CR001= SOLAIO: LatCem Scuole H25 CR002= SOLAIO: LatCem Scuole H25 (sovraccarico permanente) CR003= SOLAIO: LatCem Scuole H25 (sovraccarico accidentale) CR004= SOLAIO: LatCem Scuole H25 (carico neve) CR005= BALCONE: LatCem Balcone H25 CR006= BALCONE: LatCem Balcone H25 (sovraccarico permanente) CR007= BALCONE: LatCem Balcone H25 (sovraccarico accidentale) CR008= BALCONE: LatCem Balcone H25 (carico neve)

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.

F_x, F_y, F_z Componenti del vettore Forza riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

M_x, M_y, M_z Momenti relativi agli assi del sistema di riferimento.

CARICHI SUI NODI IN FONDAZIONE (Fondazione)

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
Nodo 00001							
CR001	-	-15.110	-1.665	77.703	-607	-16.809	29
CR002	-	-14.876	13.885	86.487	-22.922	-16.541	54
CR003	-	-15.110	-1.665	77.703	-607	-16.809	29
CR004	-	-14.876	13.885	86.487	-22.922	-16.541	54
CR005	-	-14.876	13.885	86.487	-22.922	-16.541	54
CR006	-	-15.110	-1.665	77.703	-607	-16.809	29
CR007	-	-14.876	13.885	86.487	-22.922	-16.541	54
CR008	-	-15.110	-1.665	77.703	-607	-16.809	29
CR009	-	37.914	-2.783	101.871	954	57.685	116
CR010	-	38.148	12.767	110.655	-21.361	57.953	141
CR011	-	37.914	-2.783	101.871	954	57.685	116
CR012	-	38.148	12.767	110.655	-21.361	57.953	141
CR013	-	38.148	12.767	110.655	-21.361	57.953	141
CR014	-	37.914	-2.783	101.871	954	57.685	116
CR015	-	38.148	12.767	110.655	-21.361	57.953	141
CR016	-	37.914	-2.783	101.871	954	57.685	116
CR017	-	-15.110	-1.665	77.703	-607	-16.809	29
CR018	-	-14.876	13.885	86.487	-22.922	-16.541	54
CR019	-	-15.110	-1.665	77.703	-607	-16.809	29
CR020	-	-14.876	13.885	86.487	-22.922	-16.541	54
CR021	-	-14.876	13.885	86.487	-22.922	-16.541	54
CR022	-	-15.110	-1.665	77.703	-607	-16.809	29
CR023	-	-14.876	13.885	86.487	-22.922	-16.541	54
CR024	-	-15.110	-1.665	77.703	-607	-16.809	29
CR025	-	37.914	-2.783	101.871	954	57.685	116
CR026	-	38.148	12.767	110.655	-21.361	57.953	141
CR027	-	37.914	-2.783	101.871	954	57.685	116
CR028	-	38.148	12.767	110.655	-21.361	57.953	141
CR029	-	38.148	12.767	110.655	-21.361	57.953	141
CR030	-	37.914	-2.783	101.871	954	57.685	116
CR031	-	38.148	12.767	110.655	-21.361	57.953	141
CR032	-	37.914	-2.783	101.871	954	57.685	116
CR033	-	3.175	-20.198	75.913	25.976	8.950	31
CR034	-	19.082	-20.533	83.164	26.444	31.299	57
CR035	-	3.175	-20.198	75.913	25.976	8.950	31
CR036	-	19.082	-20.533	83.164	26.444	31.299	57
CR037	-	19.082	-20.533	83.164	26.444	31.299	57
CR038	-	3.175	-20.198	75.913	25.976	8.950	31
CR039	-	19.082	-20.533	83.164	26.444	31.299	57
CR040	-	3.175	-20.198	75.913	25.976	8.950	31
CR041	-	3.956	31.635	105.194	-48.412	9.845	113
CR042	-	19.863	31.300	112.445	-47.944	32.194	139
CR043	-	3.956	31.635	105.194	-48.412	9.845	113
CR044	-	19.863	31.300	112.445	-47.944	32.194	139
CR045	-	19.863	31.300	112.445	-47.944	32.194	139
CR046	-	3.956	31.635	105.194	-48.412	9.845	113
CR047	-	19.863	31.300	112.445	-47.944	32.194	139
CR048	-	3.956	31.635	105.194	-48.412	9.845	113
CR049	-	3.175	-20.198	75.913	25.976	8.950	31
CR050	-	19.082	-20.533	83.164	26.444	31.299	57
CR051	-	3.175	-20.198	75.913	25.976	8.950	31
CR052	-	19.082	-20.533	83.164	26.444	31.299	57
CR053	-	19.082	-20.533	83.164	26.444	31.299	57
CR054	-	3.175	-20.198	75.913	25.976	8.950	31
CR055	-	19.082	-20.533	83.164	26.444	31.299	57
CR056	-	3.175	-20.198	75.913	25.976	8.950	31
CR057	-	3.956	31.635	105.194	-48.412	9.845	113
CR058	-	19.863	31.300	112.445	-47.944	32.194	139

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
CR059	-	3.956	31.635	105.194	-48.412	9.845	113
CR060	-	19.863	31.300	112.445	-47.944	32.194	139
CR061	-	19.863	31.300	112.445	-47.944	32.194	139
CR062	-	3.956	31.635	105.194	-48.412	9.845	113
CR063	-	19.863	31.300	112.445	-47.944	32.194	139
CR064	-	3.956	31.635	105.194	-48.412	9.845	113
Nodo 00003							
CR001	-	-23.656	-3.701	192.004	3.074	-29.200	46
CR002	-	-23.381	12.654	201.191	-19.430	-28.910	72
CR003	-	-23.656	-3.701	192.004	3.074	-29.200	46
CR004	-	-23.381	12.654	201.191	-19.430	-28.910	72
CR005	-	-23.381	12.654	201.191	-19.430	-28.910	72
CR006	-	-23.656	-3.701	192.004	3.074	-29.200	46
CR007	-	-23.381	12.654	201.191	-19.430	-28.910	72
CR008	-	-23.656	-3.701	192.004	3.074	-29.200	46
CR009	-	35.845	-4.366	186.763	3.938	52.454	132
CR010	-	36.120	11.989	195.950	-18.566	52.744	158
CR011	-	35.845	-4.366	186.763	3.938	52.454	132
CR012	-	36.120	11.989	195.950	-18.566	52.744	158
CR013	-	36.120	11.989	195.950	-18.566	52.744	158
CR014	-	35.845	-4.366	186.763	3.938	52.454	132
CR015	-	36.120	11.989	195.950	-18.566	52.744	158
CR016	-	35.845	-4.366	186.763	3.938	52.454	132
CR017	-	-23.656	-3.701	192.004	3.074	-29.200	46
CR018	-	-23.381	12.654	201.191	-19.430	-28.910	72
CR019	-	-23.656	-3.701	192.004	3.074	-29.200	46
CR020	-	-23.381	12.654	201.191	-19.430	-28.910	72
CR021	-	-23.381	12.654	201.191	-19.430	-28.910	72
CR022	-	-23.656	-3.701	192.004	3.074	-29.200	46
CR023	-	-23.381	12.654	201.191	-19.430	-28.910	72
CR024	-	-23.656	-3.701	192.004	3.074	-29.200	46
CR025	-	35.845	-4.366	186.763	3.938	52.454	132
CR026	-	36.120	11.989	195.950	-18.566	52.744	158
CR027	-	35.845	-4.366	186.763	3.938	52.454	132
CR028	-	36.120	11.989	195.950	-18.566	52.744	158
CR029	-	36.120	11.989	195.950	-18.566	52.744	158
CR030	-	35.845	-4.366	186.763	3.938	52.454	132
CR031	-	36.120	11.989	195.950	-18.566	52.744	158
CR032	-	35.845	-4.366	186.763	3.938	52.454	132
CR033	-	-3.152	-23.015	179.451	29.631	-958	45
CR034	-	14.699	-23.215	177.879	29.890	23.539	71
CR035	-	-3.152	-23.015	179.451	29.631	-958	45
CR036	-	14.699	-23.215	177.879	29.890	23.539	71
CR037	-	14.699	-23.215	177.879	29.890	23.539	71
CR038	-	-3.152	-23.015	179.451	29.631	-958	45
CR039	-	14.699	-23.215	177.879	29.890	23.539	71
CR040	-	-3.152	-23.015	179.451	29.631	-958	45
CR041	-	-2.235	31.503	210.075	-45.382	5	133
CR042	-	15.616	31.303	208.503	-45.123	24.502	159
CR043	-	-2.235	31.503	210.075	-45.382	5	133
CR044	-	15.616	31.303	208.503	-45.123	24.502	159
CR045	-	15.616	31.303	208.503	-45.123	24.502	159
CR046	-	-2.235	31.503	210.075	-45.382	5	133
CR047	-	15.616	31.303	208.503	-45.123	24.502	159
CR048	-	-2.235	31.503	210.075	-45.382	5	133
CR049	-	-3.152	-23.015	179.451	29.631	-958	45
CR050	-	14.699	-23.215	177.879	29.890	23.539	71
CR051	-	-3.152	-23.015	179.451	29.631	-958	45
CR052	-	14.699	-23.215	177.879	29.890	23.539	71
CR053	-	14.699	-23.215	177.879	29.890	23.539	71
CR054	-	-3.152	-23.015	179.451	29.631	-958	45
CR055	-	14.699	-23.215	177.879	29.890	23.539	71
CR056	-	-3.152	-23.015	179.451	29.631	-958	45
CR057	-	-2.235	31.503	210.075	-45.382	5	133
CR058	-	15.616	31.303	208.503	-45.123	24.502	159
CR059	-	-2.235	31.503	210.075	-45.382	5	133
CR060	-	15.616	31.303	208.503	-45.123	24.502	159
CR061	-	15.616	31.303	208.503	-45.123	24.502	159
CR062	-	-2.235	31.503	210.075	-45.382	5	133
CR063	-	15.616	31.303	208.503	-45.123	24.502	159
CR064	-	-2.235	31.503	210.075	-45.382	5	133
Nodo 00005							
CR001	-	-30.568	-5.542	220.153	5.686	-42.431	-130
CR002	-	-30.283	11.479	229.183	-16.912	-42.160	-104
CR003	-	-30.568	-5.542	220.153	5.686	-42.431	-130
CR004	-	-30.283	11.479	229.183	-16.912	-42.160	-104
CR005	-	-30.283	11.479	229.183	-16.912	-42.160	-104
CR006	-	-30.568	-5.542	220.153	5.686	-42.431	-130
CR007	-	-30.283	11.479	229.183	-16.912	-42.160	-104
CR008	-	-30.568	-5.542	220.153	5.686	-42.431	-130
CR009	-	29.689	-5.693	216.967	5.970	40.992	-38
CR010	-	29.974	11.328	225.997	-16.628	41.263	-12
CR011	-	29.689	-5.693	216.967	5.970	40.992	-38
CR012	-	29.974	11.328	225.997	-16.628	41.263	-12
CR013	-	29.974	11.328	225.997	-16.628	41.263	-12
CR014	-	29.689	-5.693	216.967	5.970	40.992	-38

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x [N]	F _y [N]	F _z [N]	M _x [N-m]	M _y [N-m]	M _z [N-m]
CR015	-	29.974	11.328	225.997	-16.628	41.263	-12
CR016	-	29.689	-5.693	216.967	5.970	40.992	-38
CR017	-	-30.568	-5.542	220.153	5.686	-42.431	-130
CR018	-	-30.283	11.479	229.183	-16.912	-42.160	-104
CR019	-	-30.568	-5.542	220.153	5.686	-42.431	-130
CR020	-	-30.283	11.479	229.183	-16.912	-42.160	-104
CR021	-	-30.283	11.479	229.183	-16.912	-42.160	-104
CR022	-	-30.568	-5.542	220.153	5.686	-42.431	-130
CR023	-	-30.283	11.479	229.183	-16.912	-42.160	-104
CR024	-	-30.568	-5.542	220.153	5.686	-42.431	-130
CR025	-	29.689	-5.693	216.967	5.970	40.992	-38
CR026	-	29.974	11.328	225.997	-16.628	41.263	-12
CR027	-	29.689	-5.693	216.967	5.970	40.992	-38
CR028	-	29.974	11.328	225.997	-16.628	41.263	-12
CR029	-	29.974	11.328	225.997	-16.628	41.263	-12
CR030	-	29.689	-5.693	216.967	5.970	40.992	-38
CR031	-	29.974	11.328	225.997	-16.628	41.263	-12
CR032	-	29.689	-5.693	216.967	5.970	40.992	-38
CR033	-	-9.811	-25.452	208.502	32.150	-13.552	-127
CR034	-	8.267	-25.497	207.546	32.235	11.475	-99
CR035	-	-9.811	-25.452	208.502	32.150	-13.552	-127
CR036	-	8.267	-25.497	207.546	32.235	11.475	-99
CR037	-	8.267	-25.497	207.546	32.235	11.475	-99
CR038	-	-9.811	-25.452	208.502	32.150	-13.552	-127
CR039	-	8.267	-25.497	207.546	32.235	11.475	-99
CR040	-	-9.811	-25.452	208.502	32.150	-13.552	-127
CR041	-	-8.861	31.283	238.604	-43.177	-12.643	-43
CR042	-	9.217	31.238	237.648	-43.092	12.384	-15
CR043	-	-8.861	31.283	238.604	-43.177	-12.643	-43
CR044	-	9.217	31.238	237.648	-43.092	12.384	-15
CR045	-	9.217	31.238	237.648	-43.092	12.384	-15
CR046	-	-8.861	31.283	238.604	-43.177	-12.643	-43
CR047	-	9.217	31.238	237.648	-43.092	12.384	-15
CR048	-	-8.861	31.283	238.604	-43.177	-12.643	-43
CR049	-	-9.811	-25.452	208.502	32.150	-13.552	-127
CR050	-	8.267	-25.497	207.546	32.235	11.475	-99
CR051	-	-9.811	-25.452	208.502	32.150	-13.552	-127
CR052	-	8.267	-25.497	207.546	32.235	11.475	-99
CR053	-	8.267	-25.497	207.546	32.235	11.475	-99
CR054	-	-9.811	-25.452	208.502	32.150	-13.552	-127
CR055	-	8.267	-25.497	207.546	32.235	11.475	-99
CR056	-	-9.811	-25.452	208.502	32.150	-13.552	-127
CR057	-	-8.861	31.283	238.604	-43.177	-12.643	-43
CR058	-	9.217	31.238	237.648	-43.092	12.384	-15
CR059	-	-8.861	31.283	238.604	-43.177	-12.643	-43
CR060	-	9.217	31.238	237.648	-43.092	12.384	-15
CR061	-	9.217	31.238	237.648	-43.092	12.384	-15
CR062	-	-8.861	31.283	238.604	-43.177	-12.643	-43
CR063	-	9.217	31.238	237.648	-43.092	12.384	-15
CR064	-	-8.861	31.283	238.604	-43.177	-12.643	-43
Nodo 00007							
CR001	-	-36.342	-4.696	183.197	4.872	-53.205	-245
CR002	-	-36.052	11.786	192.386	-17.869	-52.950	-220
CR003	-	-36.342	-4.696	183.197	4.872	-53.205	-245
CR004	-	-36.052	11.786	192.386	-17.869	-52.950	-220
CR005	-	-36.052	11.786	192.386	-17.869	-52.950	-220
CR006	-	-36.342	-4.696	183.197	4.872	-53.205	-245
CR007	-	-36.052	11.786	192.386	-17.869	-52.950	-220
CR008	-	-36.342	-4.696	183.197	4.872	-53.205	-245
CR009	-	23.044	-4.264	186.456	4.117	28.292	-158
CR010	-	23.334	12.218	195.645	-18.624	28.547	-133
CR011	-	23.044	-4.264	186.456	4.117	28.292	-158
CR012	-	23.334	12.218	195.645	-18.624	28.547	-133
CR013	-	23.334	12.218	195.645	-18.624	28.547	-133
CR014	-	23.044	-4.264	186.456	4.117	28.292	-158
CR015	-	23.334	12.218	195.645	-18.624	28.547	-133
CR016	-	23.044	-4.264	186.456	4.117	28.292	-158
CR017	-	-36.342	-4.696	183.197	4.872	-53.205	-245
CR018	-	-36.052	11.786	192.386	-17.869	-52.950	-220
CR019	-	-36.342	-4.696	183.197	4.872	-53.205	-245
CR020	-	-36.052	11.786	192.386	-17.869	-52.950	-220
CR021	-	-36.052	11.786	192.386	-17.869	-52.950	-220
CR022	-	-36.342	-4.696	183.197	4.872	-53.205	-245
CR023	-	-36.052	11.786	192.386	-17.869	-52.950	-220
CR024	-	-36.342	-4.696	183.197	4.872	-53.205	-245
CR025	-	23.044	-4.264	186.456	4.117	28.292	-158
CR026	-	23.334	12.218	195.645	-18.624	28.547	-133
CR027	-	23.044	-4.264	186.456	4.117	28.292	-158
CR028	-	23.334	12.218	195.645	-18.624	28.547	-133
CR029	-	23.334	12.218	195.645	-18.624	28.547	-133
CR030	-	23.044	-4.264	186.456	4.117	28.292	-158
CR031	-	23.334	12.218	195.645	-18.624	28.547	-133
CR032	-	23.044	-4.264	186.456	4.117	28.292	-158
CR033	-	-15.894	-23.772	173.616	31.140	-24.977	-244
CR034	-	1.923	-23.642	174.594	30.913	-528	-218
CR035	-	-15.894	-23.772	173.616	31.140	-24.977	-244

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
CR036	-	1.923	-23.642	174.594	30.913	-528	-218
CR037	-	1.923	-23.642	174.594	30.913	-528	-218
CR038	-	-15.894	-23.772	173.616	31.140	-24.977	-244
CR039	-	1.923	-23.642	174.594	30.913	-528	-218
CR040	-	-15.894	-23.772	173.616	31.140	-24.977	-244
CR041	-	-14.931	31.164	204.248	-44.665	-24.130	-160
CR042	-	2.886	31.294	205.226	-44.892	319	-134
CR043	-	-14.931	31.164	204.248	-44.665	-24.130	-160
CR044	-	2.886	31.294	205.226	-44.892	319	-134
CR045	-	2.886	31.294	205.226	-44.892	319	-134
CR046	-	-14.931	31.164	204.248	-44.665	-24.130	-160
CR047	-	2.886	31.294	205.226	-44.892	319	-134
CR048	-	-14.931	31.164	204.248	-44.665	-24.130	-160
CR049	-	-15.894	-23.772	173.616	31.140	-24.977	-244
CR050	-	1.923	-23.642	174.594	30.913	-528	-218
CR051	-	-15.894	-23.772	173.616	31.140	-24.977	-244
CR052	-	1.923	-23.642	174.594	30.913	-528	-218
CR053	-	1.923	-23.642	174.594	30.913	-528	-218
CR054	-	-15.894	-23.772	173.616	31.140	-24.977	-244
CR055	-	1.923	-23.642	174.594	30.913	-528	-218
CR056	-	-15.894	-23.772	173.616	31.140	-24.977	-244
CR057	-	-14.931	31.164	204.248	-44.665	-24.130	-160
CR058	-	2.886	31.294	205.226	-44.892	319	-134
CR059	-	-14.931	31.164	204.248	-44.665	-24.130	-160
CR060	-	2.886	31.294	205.226	-44.892	319	-134
CR061	-	2.886	31.294	205.226	-44.892	319	-134
CR062	-	-14.931	31.164	204.248	-44.665	-24.130	-160
CR063	-	2.886	31.294	205.226	-44.892	319	-134
CR064	-	-14.931	31.164	204.248	-44.665	-24.130	-160
Nodo 00009							
CR001	-	-38.119	-3.478	101.094	2.725	-57.957	-163
CR002	-	-37.846	12.519	109.360	-20.235	-57.699	-138
CR003	-	-38.119	-3.478	101.094	2.725	-57.957	-163
CR004	-	-37.846	12.519	109.360	-20.235	-57.699	-138
CR005	-	-37.846	12.519	109.360	-20.235	-57.699	-138
CR006	-	-38.119	-3.478	101.094	2.725	-57.957	-163
CR007	-	-37.846	12.519	109.360	-20.235	-57.699	-138
CR008	-	-38.119	-3.478	101.094	2.725	-57.957	-163
CR009	-	14.784	-2.751	76.398	1.191	16.415	-70
CR010	-	15.057	13.246	84.664	-21.769	16.673	-45
CR011	-	14.784	-2.751	76.398	1.191	16.415	-70
CR012	-	15.057	13.246	84.664	-21.769	16.673	-45
CR013	-	15.057	13.246	84.664	-21.769	16.673	-45
CR014	-	14.784	-2.751	76.398	1.191	16.415	-70
CR015	-	15.057	13.246	84.664	-21.769	16.673	-45
CR016	-	14.784	-2.751	76.398	1.191	16.415	-70
CR017	-	-38.119	-3.478	101.094	2.725	-57.957	-163
CR018	-	-37.846	12.519	109.360	-20.235	-57.699	-138
CR019	-	-38.119	-3.478	101.094	2.725	-57.957	-163
CR020	-	-37.846	12.519	109.360	-20.235	-57.699	-138
CR021	-	-37.846	12.519	109.360	-20.235	-57.699	-138
CR022	-	-38.119	-3.478	101.094	2.725	-57.957	-163
CR023	-	-37.846	12.519	109.360	-20.235	-57.699	-138
CR024	-	-38.119	-3.478	101.094	2.725	-57.957	-163
CR025	-	14.784	-2.751	76.398	1.191	16.415	-70
CR026	-	15.057	13.246	84.664	-21.769	16.673	-45
CR027	-	14.784	-2.751	76.398	1.191	16.415	-70
CR028	-	15.057	13.246	84.664	-21.769	16.673	-45
CR029	-	15.057	13.246	84.664	-21.769	16.673	-45
CR030	-	14.784	-2.751	76.398	1.191	16.415	-70
CR031	-	15.057	13.246	84.664	-21.769	16.673	-45
CR032	-	14.784	-2.751	76.398	1.191	16.415	-70
CR033	-	-19.921	-21.888	82.808	28.976	-32.228	-159
CR034	-	-4.050	-21.669	75.399	28.515	-9.917	-131
CR035	-	-19.921	-21.888	82.808	28.976	-32.228	-159
CR036	-	-4.050	-21.669	75.399	28.515	-9.917	-131
CR037	-	-4.050	-21.669	75.399	28.515	-9.917	-131
CR038	-	-19.921	-21.888	82.808	28.976	-32.228	-159
CR039	-	-4.050	-21.669	75.399	28.515	-9.917	-131
CR040	-	-19.921	-21.888	82.808	28.976	-32.228	-159
CR041	-	-19.012	31.437	110.359	-47.559	-31.367	-77
CR042	-	-3.141	31.656	102.950	-48.020	-9.056	-49
CR043	-	-19.012	31.437	110.359	-47.559	-31.367	-77
CR044	-	-3.141	31.656	102.950	-48.020	-9.056	-49
CR045	-	-3.141	31.656	102.950	-48.020	-9.056	-49
CR046	-	-19.012	31.437	110.359	-47.559	-31.367	-77
CR047	-	-3.141	31.656	102.950	-48.020	-9.056	-49
CR048	-	-19.012	31.437	110.359	-47.559	-31.367	-77
CR049	-	-19.921	-21.888	82.808	28.976	-32.228	-159
CR050	-	-4.050	-21.669	75.399	28.515	-9.917	-131
CR051	-	-19.921	-21.888	82.808	28.976	-32.228	-159
CR052	-	-4.050	-21.669	75.399	28.515	-9.917	-131
CR053	-	-4.050	-21.669	75.399	28.515	-9.917	-131
CR054	-	-19.921	-21.888	82.808	28.976	-32.228	-159
CR055	-	-4.050	-21.669	75.399	28.515	-9.917	-131
CR056	-	-19.921	-21.888	82.808	28.976	-32.228	-159

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
CR057	-	-19.012	31.437	110.359	-47.559	-31.367	-77
CR058	-	-3.141	31.656	102.950	-48.020	-9.056	-49
CR059	-	-19.012	31.437	110.359	-47.559	-31.367	-77
CR060	-	-3.141	31.656	102.950	-48.020	-9.056	-49
CR061	-	-3.141	31.656	102.950	-48.020	-9.056	-49
CR062	-	-19.012	31.437	110.359	-47.559	-31.367	-77
CR063	-	-3.141	31.656	102.950	-48.020	-9.056	-49
CR064	-	-19.012	31.437	110.359	-47.559	-31.367	-77
Nodo 00011							
CR001	-	-14.700	-7.513	117.722	10.291	-16.622	-10
CR002	-	-14.638	9.545	120.294	-13.525	-16.585	16
CR003	-	-14.700	-7.513	117.722	10.291	-16.622	-10
CR004	-	-14.638	9.545	120.294	-13.525	-16.585	16
CR005	-	-14.638	9.545	120.294	-13.525	-16.585	16
CR006	-	-14.700	-7.513	117.722	10.291	-16.622	-10
CR007	-	-14.638	9.545	120.294	-13.525	-16.585	16
CR008	-	-14.700	-7.513	117.722	10.291	-16.622	-10
CR009	-	40.186	-8.827	142.474	12.035	57.469	72
CR010	-	40.248	8.231	145.046	-11.781	57.506	98
CR011	-	40.186	-8.827	142.474	12.035	57.469	72
CR012	-	40.248	8.231	145.046	-11.781	57.506	98
CR013	-	40.248	8.231	145.046	-11.781	57.506	98
CR014	-	40.186	-8.827	142.474	12.035	57.469	72
CR015	-	40.248	8.231	145.046	-11.781	57.506	98
CR016	-	40.186	-8.827	142.474	12.035	57.469	72
CR017	-	-14.700	-7.513	117.722	10.291	-16.622	-10
CR018	-	-14.638	9.545	120.294	-13.525	-16.585	16
CR019	-	-14.700	-7.513	117.722	10.291	-16.622	-10
CR020	-	-14.638	9.545	120.294	-13.525	-16.585	16
CR021	-	-14.638	9.545	120.294	-13.525	-16.585	16
CR022	-	-14.700	-7.513	117.722	10.291	-16.622	-10
CR023	-	-14.638	9.545	120.294	-13.525	-16.585	16
CR024	-	-14.700	-7.513	117.722	10.291	-16.622	-10
CR025	-	40.186	-8.827	142.474	12.035	57.469	72
CR026	-	40.248	8.231	145.046	-11.781	57.506	98
CR027	-	40.186	-8.827	142.474	12.035	57.469	72
CR028	-	40.248	8.231	145.046	-11.781	57.506	98
CR029	-	40.248	8.231	145.046	-11.781	57.506	98
CR030	-	40.186	-8.827	142.474	12.035	57.469	72
CR031	-	40.248	8.231	145.046	-11.781	57.506	98
CR032	-	40.186	-8.827	142.474	12.035	57.469	72
CR033	-	4.439	-27.874	123.384	38.686	9.266	-12
CR034	-	20.904	-28.267	130.809	39.209	31.494	13
CR035	-	4.439	-27.874	123.384	38.686	9.266	-12
CR036	-	20.904	-28.267	130.809	39.209	31.494	13
CR037	-	20.904	-28.267	130.809	39.209	31.494	13
CR038	-	4.439	-27.874	123.384	38.686	9.266	-12
CR039	-	20.904	-28.267	130.809	39.209	31.494	13
CR040	-	4.439	-27.874	123.384	38.686	9.266	-12
CR041	-	4.644	28.985	131.959	-40.699	9.390	75
CR042	-	21.109	28.592	139.384	-40.176	31.618	100
CR043	-	4.644	28.985	131.959	-40.699	9.390	75
CR044	-	21.109	28.592	139.384	-40.176	31.618	100
CR045	-	21.109	28.592	139.384	-40.176	31.618	100
CR046	-	4.644	28.985	131.959	-40.699	9.390	75
CR047	-	21.109	28.592	139.384	-40.176	31.618	100
CR048	-	4.644	28.985	131.959	-40.699	9.390	75
CR049	-	4.439	-27.874	123.384	38.686	9.266	-12
CR050	-	20.904	-28.267	130.809	39.209	31.494	13
CR051	-	4.439	-27.874	123.384	38.686	9.266	-12
CR052	-	20.904	-28.267	130.809	39.209	31.494	13
CR053	-	20.904	-28.267	130.809	39.209	31.494	13
CR054	-	4.439	-27.874	123.384	38.686	9.266	-12
CR055	-	20.904	-28.267	130.809	39.209	31.494	13
CR056	-	4.439	-27.874	123.384	38.686	9.266	-12
CR057	-	4.644	28.985	131.959	-40.699	9.390	75
CR058	-	21.109	28.592	139.384	-40.176	31.618	100
CR059	-	4.644	28.985	131.959	-40.699	9.390	75
CR060	-	21.109	28.592	139.384	-40.176	31.618	100
CR061	-	21.109	28.592	139.384	-40.176	31.618	100
CR062	-	4.644	28.985	131.959	-40.699	9.390	75
CR063	-	21.109	28.592	139.384	-40.176	31.618	100
CR064	-	4.644	28.985	131.959	-40.699	9.390	75
Nodo 00013							
CR001	-	-23.013	-7.484	259.232	12.158	-35.492	7
CR002	-	-22.923	7.294	255.882	-11.878	-35.391	33
CR003	-	-23.013	-7.484	259.232	12.158	-35.492	7
CR004	-	-22.923	7.294	255.882	-11.878	-35.391	33
CR005	-	-22.923	7.294	255.882	-11.878	-35.391	33
CR006	-	-23.013	-7.484	259.232	12.158	-35.492	7
CR007	-	-22.923	7.294	255.882	-11.878	-35.391	33
CR008	-	-23.013	-7.484	259.232	12.158	-35.492	7
CR009	-	27.399	-7.988	255.760	13.008	45.917	91
CR010	-	27.489	6.790	252.410	-11.028	46.018	117
CR011	-	27.399	-7.988	255.760	13.008	45.917	91
CR012	-	27.489	6.790	252.410	-11.028	46.018	117

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x [N]	F _y [N]	F _z [N]	M _x [N-m]	M _y [N-m]	M _z [N-m]
CR013	-	27.489	6.790	252.410	-11.028	46.018	117
CR014	-	27.399	-7.988	255.760	13.008	45.917	91
CR015	-	27.489	6.790	252.410	-11.028	46.018	117
CR016	-	27.399	-7.988	255.760	13.008	45.917	91
CR017	-	-23.013	-7.484	259.232	12.158	-35.492	7
CR018	-	-22.923	7.294	255.882	-11.878	-35.391	33
CR019	-	-23.013	-7.484	259.232	12.158	-35.492	7
CR020	-	-22.923	7.294	255.882	-11.878	-35.391	33
CR021	-	-22.923	7.294	255.882	-11.878	-35.391	33
CR022	-	-23.013	-7.484	259.232	12.158	-35.492	7
CR023	-	-22.923	7.294	255.882	-11.878	-35.391	33
CR024	-	-23.013	-7.484	259.232	12.158	-35.492	7
CR025	-	27.399	-7.988	255.760	13.008	45.917	91
CR026	-	27.489	6.790	252.410	-11.028	46.018	117
CR027	-	27.399	-7.988	255.760	13.008	45.917	91
CR028	-	27.489	6.790	252.410	-11.028	46.018	117
CR029	-	27.489	6.790	252.410	-11.028	46.018	117
CR030	-	27.399	-7.988	255.760	13.008	45.917	91
CR031	-	27.489	6.790	252.410	-11.028	46.018	117
CR032	-	27.399	-7.988	255.760	13.008	45.917	91
CR033	-	-5.474	-24.899	261.926	40.498	-7.116	6
CR034	-	9.650	-25.051	260.884	40.753	17.306	31
CR035	-	-5.474	-24.899	261.926	40.498	-7.116	6
CR036	-	9.650	-25.051	260.884	40.753	17.306	31
CR037	-	9.650	-25.051	260.884	40.753	17.306	31
CR038	-	-5.474	-24.899	261.926	40.498	-7.116	6
CR039	-	9.650	-25.051	260.884	40.753	17.306	31
CR040	-	-5.474	-24.899	261.926	40.498	-7.116	6
CR041	-	-5.174	24.357	250.758	-39.623	-6.780	93
CR042	-	9.950	24.205	249.716	-39.368	17.642	118
CR043	-	-5.174	24.357	250.758	-39.623	-6.780	93
CR044	-	9.950	24.205	249.716	-39.368	17.642	118
CR045	-	9.950	24.205	249.716	-39.368	17.642	118
CR046	-	-5.174	24.357	250.758	-39.623	-6.780	93
CR047	-	9.950	24.205	249.716	-39.368	17.642	118
CR048	-	-5.174	24.357	250.758	-39.623	-6.780	93
CR049	-	-5.474	-24.899	261.926	40.498	-7.116	6
CR050	-	9.650	-25.051	260.884	40.753	17.306	31
CR051	-	-5.474	-24.899	261.926	40.498	-7.116	6
CR052	-	9.650	-25.051	260.884	40.753	17.306	31
CR053	-	9.650	-25.051	260.884	40.753	17.306	31
CR054	-	-5.474	-24.899	261.926	40.498	-7.116	6
CR055	-	9.650	-25.051	260.884	40.753	17.306	31
CR056	-	-5.474	-24.899	261.926	40.498	-7.116	6
CR057	-	-5.174	24.357	250.758	-39.623	-6.780	93
CR058	-	9.950	24.205	249.716	-39.368	17.642	118
CR059	-	-5.174	24.357	250.758	-39.623	-6.780	93
CR060	-	9.950	24.205	249.716	-39.368	17.642	118
CR061	-	9.950	24.205	249.716	-39.368	17.642	118
CR062	-	-5.174	24.357	250.758	-39.623	-6.780	93
CR063	-	9.950	24.205	249.716	-39.368	17.642	118
CR064	-	-5.174	24.357	250.758	-39.623	-6.780	93
Nodo 00015							
CR001	-	-25.624	-8.545	244.410	13.729	-41.624	-97
CR002	-	-25.476	6.649	244.742	-10.471	-41.365	-71
CR003	-	-25.624	-8.545	244.410	13.729	-41.624	-97
CR004	-	-25.476	6.649	244.742	-10.471	-41.365	-71
CR005	-	-25.476	6.649	244.742	-10.471	-41.365	-71
CR006	-	-25.624	-8.545	244.410	13.729	-41.624	-97
CR007	-	-25.476	6.649	244.742	-10.471	-41.365	-71
CR008	-	-25.624	-8.545	244.410	13.729	-41.624	-97
CR009	-	25.656	-8.641	244.106	14.057	41.725	-13
CR010	-	25.804	6.553	244.438	-10.143	41.984	13
CR011	-	25.656	-8.641	244.106	14.057	41.725	-13
CR012	-	25.804	6.553	244.438	-10.143	41.984	13
CR013	-	25.804	6.553	244.438	-10.143	41.984	13
CR014	-	25.656	-8.641	244.106	14.057	41.725	-13
CR015	-	25.804	6.553	244.438	-10.143	41.984	13
CR016	-	25.656	-8.641	244.106	14.057	41.725	-13
CR017	-	-25.624	-8.545	244.410	13.729	-41.624	-97
CR018	-	-25.476	6.649	244.742	-10.471	-41.365	-71
CR019	-	-25.624	-8.545	244.410	13.729	-41.624	-97
CR020	-	-25.476	6.649	244.742	-10.471	-41.365	-71
CR021	-	-25.476	6.649	244.742	-10.471	-41.365	-71
CR022	-	-25.624	-8.545	244.410	13.729	-41.624	-97
CR023	-	-25.476	6.649	244.742	-10.471	-41.365	-71
CR024	-	-25.624	-8.545	244.410	13.729	-41.624	-97
CR025	-	25.656	-8.641	244.106	14.057	41.725	-13
CR026	-	25.804	6.553	244.438	-10.143	41.984	13
CR027	-	25.656	-8.641	244.106	14.057	41.725	-13
CR028	-	25.804	6.553	244.438	-10.143	41.984	13
CR029	-	25.804	6.553	244.438	-10.143	41.984	13
CR030	-	25.656	-8.641	244.106	14.057	41.725	-13
CR031	-	25.804	6.553	244.438	-10.143	41.984	13
CR032	-	25.656	-8.641	244.106	14.057	41.725	-13
CR033	-	-7.847	-26.306	243.917	42.078	-12.754	-98

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
CR034	-	7.537	-26.335	243.826	42.176	12.250	-73
CR035	-	-7.847	-26.306	243.917	42.078	-12.754	-98
CR036	-	7.537	-26.335	243.826	42.176	12.250	-73
CR037	-	7.537	-26.335	243.826	42.176	12.250	-73
CR038	-	-7.847	-26.306	243.917	42.078	-12.754	-98
CR039	-	7.537	-26.335	243.826	42.176	12.250	-73
CR040	-	-7.847	-26.306	243.917	42.078	-12.754	-98
CR041	-	-7.357	24.343	245.022	-38.590	-11.890	-11
CR042	-	8.027	24.314	244.931	-38.492	13.114	14
CR043	-	-7.357	24.343	245.022	-38.590	-11.890	-11
CR044	-	8.027	24.314	244.931	-38.492	13.114	14
CR045	-	8.027	24.314	244.931	-38.492	13.114	14
CR046	-	-7.357	24.343	245.022	-38.590	-11.890	-11
CR047	-	8.027	24.314	244.931	-38.492	13.114	14
CR048	-	-7.357	24.343	245.022	-38.590	-11.890	-11
CR049	-	-7.847	-26.306	243.917	42.078	-12.754	-98
CR050	-	7.537	-26.335	243.826	42.176	12.250	-73
CR051	-	-7.847	-26.306	243.917	42.078	-12.754	-98
CR052	-	7.537	-26.335	243.826	42.176	12.250	-73
CR053	-	7.537	-26.335	243.826	42.176	12.250	-73
CR054	-	-7.847	-26.306	243.917	42.078	-12.754	-98
CR055	-	7.537	-26.335	243.826	42.176	12.250	-73
CR056	-	-7.847	-26.306	243.917	42.078	-12.754	-98
CR057	-	-7.357	24.343	245.022	-38.590	-11.890	-11
CR058	-	8.027	24.314	244.931	-38.492	13.114	14
CR059	-	-7.357	24.343	245.022	-38.590	-11.890	-11
CR060	-	8.027	24.314	244.931	-38.492	13.114	14
CR061	-	8.027	24.314	244.931	-38.492	13.114	14
CR062	-	-7.357	24.343	245.022	-38.590	-11.890	-11
CR063	-	8.027	24.314	244.931	-38.492	13.114	14
CR064	-	-7.357	24.343	245.022	-38.590	-11.890	-11
Nodo 00017							
CR001	-	-27.344	-7.618	255.478	12.482	-45.817	-169
CR002	-	-27.258	7.353	258.403	-11.923	-45.725	-143
CR003	-	-27.344	-7.618	255.478	12.482	-45.817	-169
CR004	-	-27.258	7.353	258.403	-11.923	-45.725	-143
CR005	-	-27.258	7.353	258.403	-11.923	-45.725	-143
CR006	-	-27.344	-7.618	255.478	12.482	-45.817	-169
CR007	-	-27.258	7.353	258.403	-11.923	-45.725	-143
CR008	-	-27.344	-7.618	255.478	12.482	-45.817	-169
CR009	-	23.076	-7.227	257.271	11.609	35.595	-85
CR010	-	23.162	7.744	260.196	-12.796	35.687	-59
CR011	-	23.076	-7.227	257.271	11.609	35.595	-85
CR012	-	23.162	7.744	260.196	-12.796	35.687	-59
CR013	-	23.162	7.744	260.196	-12.796	35.687	-59
CR014	-	23.076	-7.227	257.271	11.609	35.595	-85
CR015	-	23.162	7.744	260.196	-12.796	35.687	-59
CR016	-	23.076	-7.227	257.271	11.609	35.595	-85
CR017	-	-27.344	-7.618	255.478	12.482	-45.817	-169
CR018	-	-27.258	7.353	258.403	-11.923	-45.725	-143
CR019	-	-27.344	-7.618	255.478	12.482	-45.817	-169
CR020	-	-27.258	7.353	258.403	-11.923	-45.725	-143
CR021	-	-27.258	7.353	258.403	-11.923	-45.725	-143
CR022	-	-27.344	-7.618	255.478	12.482	-45.817	-169
CR023	-	-27.258	7.353	258.403	-11.923	-45.725	-143
CR024	-	-27.344	-7.618	255.478	12.482	-45.817	-169
CR025	-	23.076	-7.227	257.271	11.609	35.595	-85
CR026	-	23.162	7.744	260.196	-12.796	35.687	-59
CR027	-	23.076	-7.227	257.271	11.609	35.595	-85
CR028	-	23.162	7.744	260.196	-12.796	35.687	-59
CR029	-	23.162	7.744	260.196	-12.796	35.687	-59
CR030	-	23.076	-7.227	257.271	11.609	35.595	-85
CR031	-	23.162	7.744	260.196	-12.796	35.687	-59
CR032	-	23.076	-7.227	257.271	11.609	35.595	-85
CR033	-	-9.797	-24.948	252.693	40.649	-17.429	-169
CR034	-	5.329	-24.830	253.231	40.387	6.994	-144
CR035	-	-9.797	-24.948	252.693	40.649	-17.429	-169
CR036	-	5.329	-24.830	253.231	40.387	6.994	-144
CR037	-	5.329	-24.830	253.231	40.387	6.994	-144
CR038	-	-9.797	-24.948	252.693	40.649	-17.429	-169
CR039	-	5.329	-24.830	253.231	40.387	6.994	-144
CR040	-	-9.797	-24.948	252.693	40.649	-17.429	-169
CR041	-	-9.511	24.956	262.443	-40.701	-17.124	-84
CR042	-	5.615	25.074	262.981	-40.963	7.299	-59
CR043	-	-9.511	24.956	262.443	-40.701	-17.124	-84
CR044	-	5.615	25.074	262.981	-40.963	7.299	-59
CR045	-	5.615	25.074	262.981	-40.963	7.299	-59
CR046	-	-9.511	24.956	262.443	-40.701	-17.124	-84
CR047	-	5.615	25.074	262.981	-40.963	7.299	-59
CR048	-	-9.511	24.956	262.443	-40.701	-17.124	-84
CR049	-	-9.797	-24.948	252.693	40.649	-17.429	-169
CR050	-	5.329	-24.830	253.231	40.387	6.994	-144
CR051	-	-9.797	-24.948	252.693	40.649	-17.429	-169
CR052	-	5.329	-24.830	253.231	40.387	6.994	-144
CR053	-	5.329	-24.830	253.231	40.387	6.994	-144
CR054	-	-9.797	-24.948	252.693	40.649	-17.429	-169

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
CR055	-	5.329	-24.830	253.231	40.387	6.994	-144
CR056	-	-9.797	-24.948	252.693	40.649	-17.429	-169
CR057	-	-9.511	24.956	262.443	-40.701	-17.124	-84
CR058	-	5.615	25.074	262.981	-40.963	7.299	-59
CR059	-	-9.511	24.956	262.443	-40.701	-17.124	-84
CR060	-	5.615	25.074	262.981	-40.963	7.299	-59
CR061	-	5.615	25.074	262.981	-40.963	7.299	-59
CR062	-	-9.511	24.956	262.443	-40.701	-17.124	-84
CR063	-	5.615	25.074	262.981	-40.963	7.299	-59
CR064	-	-9.511	24.956	262.443	-40.701	-17.124	-84
Nodo 00019							
CR001	-	-40.545	-8.648	147.204	12.078	-58.016	-104
CR002	-	-40.489	8.983	145.459	-12.528	-57.958	-79
CR003	-	-40.545	-8.648	147.204	12.078	-58.016	-104
CR004	-	-40.489	8.983	145.459	-12.528	-57.958	-79
CR005	-	-40.489	8.983	145.459	-12.528	-57.958	-79
CR006	-	-40.545	-8.648	147.204	12.078	-58.016	-104
CR007	-	-40.489	8.983	145.459	-12.528	-57.958	-79
CR008	-	-40.545	-8.648	147.204	12.078	-58.016	-104
CR009	-	14.377	-7.805	122.219	10.338	16.116	-21
CR010	-	14.433	9.826	120.474	-14.268	16.174	4
CR011	-	14.377	-7.805	122.219	10.338	16.116	-21
CR012	-	14.433	9.826	120.474	-14.268	16.174	4
CR013	-	14.433	9.826	120.474	-14.268	16.174	4
CR014	-	14.377	-7.805	122.219	10.338	16.116	-21
CR015	-	14.433	9.826	120.474	-14.268	16.174	4
CR016	-	14.377	-7.805	122.219	10.338	16.116	-21
CR017	-	-40.545	-8.648	147.204	12.078	-58.016	-104
CR018	-	-40.489	8.983	145.459	-12.528	-57.958	-79
CR019	-	-40.545	-8.648	147.204	12.078	-58.016	-104
CR020	-	-40.489	8.983	145.459	-12.528	-57.958	-79
CR021	-	-40.489	8.983	145.459	-12.528	-57.958	-79
CR022	-	-40.545	-8.648	147.204	12.078	-58.016	-104
CR023	-	-40.489	8.983	145.459	-12.528	-57.958	-79
CR024	-	-40.545	-8.648	147.204	12.078	-58.016	-104
CR025	-	14.377	-7.805	122.219	10.338	16.116	-21
CR026	-	14.433	9.826	120.474	-14.268	16.174	4
CR027	-	14.377	-7.805	122.219	10.338	16.116	-21
CR028	-	14.433	9.826	120.474	-14.268	16.174	4
CR029	-	14.433	9.826	120.474	-14.268	16.174	4
CR030	-	14.377	-7.805	122.219	10.338	16.116	-21
CR031	-	14.433	9.826	120.474	-14.268	16.174	4
CR032	-	14.377	-7.805	122.219	10.338	16.116	-21
CR033	-	-21.387	-28.923	140.495	40.175	-32.139	-104
CR034	-	-4.910	-28.671	132.999	39.653	-9.900	-80
CR035	-	-21.387	-28.923	140.495	40.175	-32.139	-104
CR036	-	-4.910	-28.671	132.999	39.653	-9.900	-80
CR037	-	-4.910	-28.671	132.999	39.653	-9.900	-80
CR038	-	-21.387	-28.923	140.495	40.175	-32.139	-104
CR039	-	-4.910	-28.671	132.999	39.653	-9.900	-80
CR040	-	-21.387	-28.923	140.495	40.175	-32.139	-104
CR041	-	-21.202	29.849	134.679	-41.843	-31.942	-20
CR042	-	-4.725	30.101	127.183	-42.365	-9.703	4
CR043	-	-21.202	29.849	134.679	-41.843	-31.942	-20
CR044	-	-4.725	30.101	127.183	-42.365	-9.703	4
CR045	-	-4.725	30.101	127.183	-42.365	-9.703	4
CR046	-	-21.202	29.849	134.679	-41.843	-31.942	-20
CR047	-	-4.725	30.101	127.183	-42.365	-9.703	4
CR048	-	-21.202	29.849	134.679	-41.843	-31.942	-20
CR049	-	-21.387	-28.923	140.495	40.175	-32.139	-104
CR050	-	-4.910	-28.671	132.999	39.653	-9.900	-80
CR051	-	-21.387	-28.923	140.495	40.175	-32.139	-104
CR052	-	-4.910	-28.671	132.999	39.653	-9.900	-80
CR053	-	-4.910	-28.671	132.999	39.653	-9.900	-80
CR054	-	-21.387	-28.923	140.495	40.175	-32.139	-104
CR055	-	-4.910	-28.671	132.999	39.653	-9.900	-80
CR056	-	-21.387	-28.923	140.495	40.175	-32.139	-104
CR057	-	-21.202	29.849	134.679	-41.843	-31.942	-20
CR058	-	-4.725	30.101	127.183	-42.365	-9.703	4
CR059	-	-21.202	29.849	134.679	-41.843	-31.942	-20
CR060	-	-4.725	30.101	127.183	-42.365	-9.703	4
CR061	-	-4.725	30.101	127.183	-42.365	-9.703	4
CR062	-	-21.202	29.849	134.679	-41.843	-31.942	-20
CR063	-	-4.725	30.101	127.183	-42.365	-9.703	4
CR064	-	-21.202	29.849	134.679	-41.843	-31.942	-20
Nodo 00021							
CR001	-	-15.693	-12.055	84.659	19.862	-19.126	23
CR002	-	-16.087	3.420	76.501	-2.361	-19.403	48
CR003	-	-15.693	-12.055	84.659	19.862	-19.126	23
CR004	-	-16.087	3.420	76.501	-2.361	-19.403	48
CR005	-	-16.087	3.420	76.501	-2.361	-19.403	48
CR006	-	-15.693	-12.055	84.659	19.862	-19.126	23
CR007	-	-16.087	3.420	76.501	-2.361	-19.403	48
CR008	-	-15.693	-12.055	84.659	19.862	-19.126	23
CR009	-	35.991	-13.340	111.515	21.583	54.045	116
CR010	-	35.597	2.135	103.357	-640	53.768	141

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x [N]	F _y [N]	F _z [N]	M _x [N-m]	M _y [N-m]	M _z [N-m]
CR011	-	35.991	-13.340	111.515	21.583	54.045	116
CR012	-	35.597	2.135	103.357	-640	53.768	141
CR013	-	35.597	2.135	103.357	-640	53.768	141
CR014	-	35.991	-13.340	111.515	21.583	54.045	116
CR015	-	35.597	2.135	103.357	-640	53.768	141
CR016	-	35.991	-13.340	111.515	21.583	54.045	116
CR017	-	-15.693	-12.055	84.659	19.862	-19.126	23
CR018	-	-16.087	3.420	76.501	-2.361	-19.403	48
CR019	-	-15.693	-12.055	84.659	19.862	-19.126	23
CR020	-	-16.087	3.420	76.501	-2.361	-19.403	48
CR021	-	-16.087	3.420	76.501	-2.361	-19.403	48
CR022	-	-15.693	-12.055	84.659	19.862	-19.126	23
CR023	-	-16.087	3.420	76.501	-2.361	-19.403	48
CR024	-	-15.693	-12.055	84.659	19.862	-19.126	23
CR025	-	35.991	-13.340	111.515	21.583	54.045	116
CR026	-	35.597	2.135	103.357	-640	53.768	141
CR027	-	35.991	-13.340	111.515	21.583	54.045	116
CR028	-	35.597	2.135	103.357	-640	53.768	141
CR029	-	35.597	2.135	103.357	-640	53.768	141
CR030	-	35.991	-13.340	111.515	21.583	54.045	116
CR031	-	35.597	2.135	103.357	-640	53.768	141
CR032	-	35.991	-13.340	111.515	21.583	54.045	116
CR033	-	2.855	-30.557	103.577	46.393	6.806	26
CR034	-	18.359	-30.943	111.633	46.909	28.758	54
CR035	-	2.855	-30.557	103.577	46.393	6.806	26
CR036	-	18.359	-30.943	111.633	46.909	28.758	54
CR037	-	18.359	-30.943	111.633	46.909	28.758	54
CR038	-	2.855	-30.557	103.577	46.393	6.806	26
CR039	-	18.359	-30.943	111.633	46.909	28.758	54
CR040	-	2.855	-30.557	103.577	46.393	6.806	26
CR041	-	1.545	21.023	76.383	-27.687	5.884	110
CR042	-	17.049	20.637	84.439	-27.171	27.836	138
CR043	-	1.545	21.023	76.383	-27.687	5.884	110
CR044	-	17.049	20.637	84.439	-27.171	27.836	138
CR045	-	17.049	20.637	84.439	-27.171	27.836	138
CR046	-	1.545	21.023	76.383	-27.687	5.884	110
CR047	-	17.049	20.637	84.439	-27.171	27.836	138
CR048	-	1.545	21.023	76.383	-27.687	5.884	110
CR049	-	2.855	-30.557	103.577	46.393	6.806	26
CR050	-	18.359	-30.943	111.633	46.909	28.758	54
CR051	-	2.855	-30.557	103.577	46.393	6.806	26
CR052	-	18.359	-30.943	111.633	46.909	28.758	54
CR053	-	18.359	-30.943	111.633	46.909	28.758	54
CR054	-	2.855	-30.557	103.577	46.393	6.806	26
CR055	-	18.359	-30.943	111.633	46.909	28.758	54
CR056	-	2.855	-30.557	103.577	46.393	6.806	26
CR057	-	1.545	21.023	76.383	-27.687	5.884	110
CR058	-	17.049	20.637	84.439	-27.171	27.836	138
CR059	-	1.545	21.023	76.383	-27.687	5.884	110
CR060	-	17.049	20.637	84.439	-27.171	27.836	138
CR061	-	17.049	20.637	84.439	-27.171	27.836	138
CR062	-	1.545	21.023	76.383	-27.687	5.884	110
CR063	-	17.049	20.637	84.439	-27.171	27.836	138
CR064	-	1.545	21.023	76.383	-27.687	5.884	110
Nodo 00023							
CR001	-	-26.847	-12.178	159.928	18.234	-35.658	44
CR002	-	-27.288	4.090	151.481	-4.165	-35.960	70
CR003	-	-26.847	-12.178	159.928	18.234	-35.658	44
CR004	-	-27.288	4.090	151.481	-4.165	-35.960	70
CR005	-	-27.288	4.090	151.481	-4.165	-35.960	70
CR006	-	-26.847	-12.178	159.928	18.234	-35.658	44
CR007	-	-27.288	4.090	151.481	-4.165	-35.960	70
CR008	-	-26.847	-12.178	159.928	18.234	-35.658	44
CR009	-	31.232	-12.676	162.029	19.111	44.580	132
CR010	-	30.791	3.592	153.582	-3.288	44.278	158
CR011	-	31.232	-12.676	162.029	19.111	44.580	132
CR012	-	30.791	3.592	153.582	-3.288	44.278	158
CR013	-	30.791	3.592	153.582	-3.288	44.278	158
CR014	-	31.232	-12.676	162.029	19.111	44.580	132
CR015	-	30.791	3.592	153.582	-3.288	44.278	158
CR016	-	31.232	-12.676	162.029	19.111	44.580	132
CR017	-	-26.847	-12.178	159.928	18.234	-35.658	44
CR018	-	-27.288	4.090	151.481	-4.165	-35.960	70
CR019	-	-26.847	-12.178	159.928	18.234	-35.658	44
CR020	-	-27.288	4.090	151.481	-4.165	-35.960	70
CR021	-	-27.288	4.090	151.481	-4.165	-35.960	70
CR022	-	-26.847	-12.178	159.928	18.234	-35.658	44
CR023	-	-27.288	4.090	151.481	-4.165	-35.960	70
CR024	-	-26.847	-12.178	159.928	18.234	-35.658	44
CR025	-	31.232	-12.676	162.029	19.111	44.580	132
CR026	-	30.791	3.592	153.582	-3.288	44.278	158
CR027	-	31.232	-12.676	162.029	19.111	44.580	132
CR028	-	30.791	3.592	153.582	-3.288	44.278	158
CR029	-	30.791	3.592	153.582	-3.288	44.278	158
CR030	-	31.232	-12.676	162.029	19.111	44.580	132
CR031	-	30.791	3.592	153.582	-3.288	44.278	158

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x [N]	F _y [N]	F _z [N]	M _x [N-m]	M _y [N-m]	M _z [N-m]
CR032	-	31.232	-12.676	162.029	19.111	44.580	132
CR033	-	-6.006	-31.331	170.518	44.674	-7.225	44
CR034	-	11.418	-31.481	171.148	44.937	16.847	71
CR035	-	-6.006	-31.331	170.518	44.674	-7.225	44
CR036	-	11.418	-31.481	171.148	44.937	16.847	71
CR037	-	11.418	-31.481	171.148	44.937	16.847	71
CR038	-	-6.006	-31.331	170.518	44.674	-7.225	44
CR039	-	11.418	-31.481	171.148	44.937	16.847	71
CR040	-	-6.006	-31.331	170.518	44.674	-7.225	44
CR041	-	-7.474	22.895	142.362	-29.991	-8.227	131
CR042	-	9.950	22.745	142.992	-29.728	15.845	158
CR043	-	-7.474	22.895	142.362	-29.991	-8.227	131
CR044	-	9.950	22.745	142.992	-29.728	15.845	158
CR045	-	9.950	22.745	142.992	-29.728	15.845	158
CR046	-	-7.474	22.895	142.362	-29.991	-8.227	131
CR047	-	9.950	22.745	142.992	-29.728	15.845	158
CR048	-	-7.474	22.895	142.362	-29.991	-8.227	131
CR049	-	-6.006	-31.331	170.518	44.674	-7.225	44
CR050	-	11.418	-31.481	171.148	44.937	16.847	71
CR051	-	-6.006	-31.331	170.518	44.674	-7.225	44
CR052	-	11.418	-31.481	171.148	44.937	16.847	71
CR053	-	11.418	-31.481	171.148	44.937	16.847	71
CR054	-	-6.006	-31.331	170.518	44.674	-7.225	44
CR055	-	11.418	-31.481	171.148	44.937	16.847	71
CR056	-	-6.006	-31.331	170.518	44.674	-7.225	44
CR057	-	-7.474	22.895	142.362	-29.991	-8.227	131
CR058	-	9.950	22.745	142.992	-29.728	15.845	158
CR059	-	-7.474	22.895	142.362	-29.991	-8.227	131
CR060	-	9.950	22.745	142.992	-29.728	15.845	158
CR061	-	9.950	22.745	142.992	-29.728	15.845	158
CR062	-	-7.474	22.895	142.362	-29.991	-8.227	131
CR063	-	9.950	22.745	142.992	-29.728	15.845	158
CR064	-	-7.474	22.895	142.362	-29.991	-8.227	131
Nodo 00025							
CR001	-	-28.597	-12.242	152.893	17.746	-39.444	-124
CR002	-	-29.034	4.780	144.304	-4.860	-39.756	-99
CR003	-	-28.597	-12.242	152.893	17.746	-39.444	-124
CR004	-	-29.034	4.780	144.304	-4.860	-39.756	-99
CR005	-	-29.034	4.780	144.304	-4.860	-39.756	-99
CR006	-	-28.597	-12.242	152.893	17.746	-39.444	-124
CR007	-	-29.034	4.780	144.304	-4.860	-39.756	-99
CR008	-	-28.597	-12.242	152.893	17.746	-39.444	-124
CR009	-	30.346	-12.408	155.470	17.950	42.732	-39
CR010	-	29.909	4.614	146.881	-4.656	42.420	-14
CR011	-	30.346	-12.408	155.470	17.950	42.732	-39
CR012	-	29.909	4.614	146.881	-4.656	42.420	-14
CR013	-	29.909	4.614	146.881	-4.656	42.420	-14
CR014	-	30.346	-12.408	155.470	17.950	42.732	-39
CR015	-	29.909	4.614	146.881	-4.656	42.420	-14
CR016	-	30.346	-12.408	155.470	17.950	42.732	-39
CR017	-	-28.597	-12.242	152.893	17.746	-39.444	-124
CR018	-	-29.034	4.780	144.304	-4.860	-39.756	-99
CR019	-	-28.597	-12.242	152.893	17.746	-39.444	-124
CR020	-	-29.034	4.780	144.304	-4.860	-39.756	-99
CR021	-	-29.034	4.780	144.304	-4.860	-39.756	-99
CR022	-	-28.597	-12.242	152.893	17.746	-39.444	-124
CR023	-	-29.034	4.780	144.304	-4.860	-39.756	-99
CR024	-	-28.597	-12.242	152.893	17.746	-39.444	-124
CR025	-	30.346	-12.408	155.470	17.950	42.732	-39
CR026	-	29.909	4.614	146.881	-4.656	42.420	-14
CR027	-	30.346	-12.408	155.470	17.950	42.732	-39
CR028	-	29.909	4.614	146.881	-4.656	42.420	-14
CR029	-	29.909	4.614	146.881	-4.656	42.420	-14
CR030	-	30.346	-12.408	155.470	17.950	42.732	-39
CR031	-	29.909	4.614	146.881	-4.656	42.420	-14
CR032	-	30.346	-12.408	155.470	17.950	42.732	-39
CR033	-	-7.458	-32.161	163.816	44.191	-10.318	-124
CR034	-	10.225	-32.211	164.589	44.253	14.334	-98
CR035	-	-7.458	-32.161	163.816	44.191	-10.318	-124
CR036	-	10.225	-32.211	164.589	44.253	14.334	-98
CR037	-	10.225	-32.211	164.589	44.253	14.334	-98
CR038	-	-7.458	-32.161	163.816	44.191	-10.318	-124
CR039	-	10.225	-32.211	164.589	44.253	14.334	-98
CR040	-	-7.458	-32.161	163.816	44.191	-10.318	-124
CR041	-	-8.913	24.583	135.185	-31.163	-11.358	-40
CR042	-	8.770	24.533	135.958	-31.101	13.294	-14
CR043	-	-8.913	24.583	135.185	-31.163	-11.358	-40
CR044	-	8.770	24.533	135.958	-31.101	13.294	-14
CR045	-	8.770	24.533	135.958	-31.101	13.294	-14
CR046	-	-8.913	24.583	135.185	-31.163	-11.358	-40
CR047	-	8.770	24.533	135.958	-31.101	13.294	-14
CR048	-	-8.913	24.583	135.185	-31.163	-11.358	-40
CR049	-	-7.458	-32.161	163.816	44.191	-10.318	-124
CR050	-	10.225	-32.211	164.589	44.253	14.334	-98
CR051	-	-7.458	-32.161	163.816	44.191	-10.318	-124
CR052	-	10.225	-32.211	164.589	44.253	14.334	-98

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x [N]	F _y [N]	F _z [N]	M _x [N-m]	M _y [N-m]	M _z [N-m]
CR053	-	10.225	-32.211	164.589	44.253	14.334	-98
CR054	-	-7.458	-32.161	163.816	44.191	-10.318	-124
CR055	-	10.225	-32.211	164.589	44.253	14.334	-98
CR056	-	-7.458	-32.161	163.816	44.191	-10.318	-124
CR057	-	-8.913	24.583	135.185	-31.163	-11.358	-40
CR058	-	8.770	24.533	135.958	-31.101	13.294	-14
CR059	-	-8.913	24.583	135.185	-31.163	-11.358	-40
CR060	-	8.770	24.533	135.958	-31.101	13.294	-14
CR061	-	8.770	24.533	135.958	-31.101	13.294	-14
CR062	-	-8.913	24.583	135.185	-31.163	-11.358	-40
CR063	-	8.770	24.533	135.958	-31.101	13.294	-14
CR064	-	-8.913	24.583	135.185	-31.163	-11.358	-40
Nodo 00027							
CR001	-	-28.104	-12.049	188.062	18.230	-40.190	-241
CR002	-	-28.571	4.527	179.044	-4.625	-40.464	-215
CR003	-	-28.104	-12.049	188.062	18.230	-40.190	-241
CR004	-	-28.571	4.527	179.044	-4.625	-40.464	-215
CR005	-	-28.571	4.527	179.044	-4.625	-40.464	-215
CR006	-	-28.104	-12.049	188.062	18.230	-40.190	-241
CR007	-	-28.571	4.527	179.044	-4.625	-40.464	-215
CR008	-	-28.104	-12.049	188.062	18.230	-40.190	-241
CR009	-	30.015	-11.679	193.266	17.289	40.100	-155
CR010	-	29.548	4.897	184.248	-5.566	39.826	-129
CR011	-	30.015	-11.679	193.266	17.289	40.100	-155
CR012	-	29.548	4.897	184.248	-5.566	39.826	-129
CR013	-	29.548	4.897	184.248	-5.566	39.826	-129
CR014	-	30.015	-11.679	193.266	17.289	40.100	-155
CR015	-	29.548	4.897	184.248	-5.566	39.826	-129
CR016	-	30.015	-11.679	193.266	17.289	40.100	-155
CR017	-	-28.104	-12.049	188.062	18.230	-40.190	-241
CR018	-	-28.571	4.527	179.044	-4.625	-40.464	-215
CR019	-	-28.104	-12.049	188.062	18.230	-40.190	-241
CR020	-	-28.571	4.527	179.044	-4.625	-40.464	-215
CR021	-	-28.571	4.527	179.044	-4.625	-40.464	-215
CR022	-	-28.104	-12.049	188.062	18.230	-40.190	-241
CR023	-	-28.571	4.527	179.044	-4.625	-40.464	-215
CR024	-	-28.104	-12.049	188.062	18.230	-40.190	-241
CR025	-	30.015	-11.679	193.266	17.289	40.100	-155
CR026	-	29.548	4.897	184.248	-5.566	39.826	-129
CR027	-	30.015	-11.679	193.266	17.289	40.100	-155
CR028	-	29.548	4.897	184.248	-5.566	39.826	-129
CR029	-	29.548	4.897	184.248	-5.566	39.826	-129
CR030	-	30.015	-11.679	193.266	17.289	40.100	-155
CR031	-	29.548	4.897	184.248	-5.566	39.826	-129
CR032	-	30.015	-11.679	193.266	17.289	40.100	-155
CR033	-	-7.218	-31.258	200.404	44.565	-11.769	-240
CR034	-	10.218	-31.146	201.965	44.282	12.317	-214
CR035	-	-7.218	-31.258	200.404	44.565	-11.769	-240
CR036	-	10.218	-31.146	201.965	44.282	12.317	-214
CR037	-	10.218	-31.146	201.965	44.282	12.317	-214
CR038	-	-7.218	-31.258	200.404	44.565	-11.769	-240
CR039	-	10.218	-31.146	201.965	44.282	12.317	-214
CR040	-	-7.218	-31.258	200.404	44.565	-11.769	-240
CR041	-	-8.774	23.994	170.345	-31.618	-12.681	-156
CR042	-	8.662	24.106	171.906	-31.901	11.405	-130
CR043	-	-8.774	23.994	170.345	-31.618	-12.681	-156
CR044	-	8.662	24.106	171.906	-31.901	11.405	-130
CR045	-	8.662	24.106	171.906	-31.901	11.405	-130
CR046	-	-8.774	23.994	170.345	-31.618	-12.681	-156
CR047	-	8.662	24.106	171.906	-31.901	11.405	-130
CR048	-	-8.774	23.994	170.345	-31.618	-12.681	-156
CR049	-	-7.218	-31.258	200.404	44.565	-11.769	-240
CR050	-	10.218	-31.146	201.965	44.282	12.317	-214
CR051	-	-7.218	-31.258	200.404	44.565	-11.769	-240
CR052	-	10.218	-31.146	201.965	44.282	12.317	-214
CR053	-	10.218	-31.146	201.965	44.282	12.317	-214
CR054	-	-7.218	-31.258	200.404	44.565	-11.769	-240
CR055	-	10.218	-31.146	201.965	44.282	12.317	-214
CR056	-	-7.218	-31.258	200.404	44.565	-11.769	-240
CR057	-	-8.774	23.994	170.345	-31.618	-12.681	-156
CR058	-	8.662	24.106	171.906	-31.901	11.405	-130
CR059	-	-8.774	23.994	170.345	-31.618	-12.681	-156
CR060	-	8.662	24.106	171.906	-31.901	11.405	-130
CR061	-	8.662	24.106	171.906	-31.901	11.405	-130
CR062	-	-8.774	23.994	170.345	-31.618	-12.681	-156
CR063	-	8.662	24.106	171.906	-31.901	11.405	-130
CR064	-	-8.774	23.994	170.345	-31.618	-12.681	-156
Nodo 00029							
CR001	-	-38.328	-12.714	141.358	21.007	-57.586	-153
CR002	-	-38.769	3.352	132.879	-2.030	-57.831	-129
CR003	-	-38.328	-12.714	141.358	21.007	-57.586	-153
CR004	-	-38.769	3.352	132.879	-2.030	-57.831	-129
CR005	-	-38.769	3.352	132.879	-2.030	-57.831	-129
CR006	-	-38.328	-12.714	141.358	21.007	-57.586	-153
CR007	-	-38.769	3.352	132.879	-2.030	-57.831	-129
CR008	-	-38.328	-12.714	141.358	21.007	-57.586	-153

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
CR009	-	13.419	-11.866	112.999	19.172	15.649	-63
CR010	-	12.978	4.200	104.520	-3.865	15.404	-39
CR011	-	13.419	-11.866	112.999	19.172	15.649	-63
CR012	-	12.978	4.200	104.520	-3.865	15.404	-39
CR013	-	12.978	4.200	104.520	-3.865	15.404	-39
CR014	-	13.419	-11.866	112.999	19.172	15.649	-63
CR015	-	12.978	4.200	104.520	-3.865	15.404	-39
CR016	-	13.419	-11.866	112.999	19.172	15.649	-63
CR017	-	-38.328	-12.714	141.358	21.007	-57.586	-153
CR018	-	-38.769	3.352	132.879	-2.030	-57.831	-129
CR019	-	-38.328	-12.714	141.358	21.007	-57.586	-153
CR020	-	-38.769	3.352	132.879	-2.030	-57.831	-129
CR021	-	-38.769	3.352	132.879	-2.030	-57.831	-129
CR022	-	-38.328	-12.714	141.358	21.007	-57.586	-153
CR023	-	-38.769	3.352	132.879	-2.030	-57.831	-129
CR024	-	-38.328	-12.714	141.358	21.007	-57.586	-153
CR025	-	13.419	-11.866	112.999	19.172	15.649	-63
CR026	-	12.978	4.200	104.520	-3.865	15.404	-39
CR027	-	13.419	-11.866	112.999	19.172	15.649	-63
CR028	-	12.978	4.200	104.520	-3.865	15.404	-39
CR029	-	12.978	4.200	104.520	-3.865	15.404	-39
CR030	-	13.419	-11.866	112.999	19.172	15.649	-63
CR031	-	12.978	4.200	104.520	-3.865	15.404	-39
CR032	-	13.419	-11.866	112.999	19.172	15.649	-63
CR033	-	-19.702	-31.161	141.325	47.240	-31.667	-149
CR034	-	-4.177	-30.907	132.817	46.689	-9.697	-122
CR035	-	-19.702	-31.161	141.325	47.240	-31.667	-149
CR036	-	-4.177	-30.907	132.817	46.689	-9.697	-122
CR037	-	-4.177	-30.907	132.817	46.689	-9.697	-122
CR038	-	-19.702	-31.161	141.325	47.240	-31.667	-149
CR039	-	-4.177	-30.907	132.817	46.689	-9.697	-122
CR040	-	-19.702	-31.161	141.325	47.240	-31.667	-149
CR041	-	-21.173	22.393	113.061	-29.547	-32.485	-70
CR042	-	-5.648	22.647	104.553	-30.098	-10.515	-43
CR043	-	-21.173	22.393	113.061	-29.547	-32.485	-70
CR044	-	-5.648	22.647	104.553	-30.098	-10.515	-43
CR045	-	-5.648	22.647	104.553	-30.098	-10.515	-43
CR046	-	-21.173	22.393	113.061	-29.547	-32.485	-70
CR047	-	-5.648	22.647	104.553	-30.098	-10.515	-43
CR048	-	-21.173	22.393	113.061	-29.547	-32.485	-70
CR049	-	-19.702	-31.161	141.325	47.240	-31.667	-149
CR050	-	-4.177	-30.907	132.817	46.689	-9.697	-122
CR051	-	-19.702	-31.161	141.325	47.240	-31.667	-149
CR052	-	-4.177	-30.907	132.817	46.689	-9.697	-122
CR053	-	-4.177	-30.907	132.817	46.689	-9.697	-122
CR054	-	-19.702	-31.161	141.325	47.240	-31.667	-149
CR055	-	-4.177	-30.907	132.817	46.689	-9.697	-122
CR056	-	-19.702	-31.161	141.325	47.240	-31.667	-149
CR057	-	-21.173	22.393	113.061	-29.547	-32.485	-70
CR058	-	-5.648	22.647	104.553	-30.098	-10.515	-43
CR059	-	-21.173	22.393	113.061	-29.547	-32.485	-70
CR060	-	-5.648	22.647	104.553	-30.098	-10.515	-43
CR061	-	-5.648	22.647	104.553	-30.098	-10.515	-43
CR062	-	-21.173	22.393	113.061	-29.547	-32.485	-70
CR063	-	-5.648	22.647	104.553	-30.098	-10.515	-43
CR064	-	-21.173	22.393	113.061	-29.547	-32.485	-70

LEGENDA:

C	Descrizione del carico:
CC	Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
	CR001= + Carico Permanente + (Sx + ECx) + 0,3 * (Sy + ECy) CR002= + Carico Permanente + (Sx + ECx) - 0,3 * (Sy + ECy) CR003= + Carico Permanente + (Sx + ECx) + 0,3 * (Sy - ECy) CR004= + Carico Permanente + (Sx + ECx) - 0,3 * (Sy - ECy) CR005= + Carico Permanente + (Sx + ECx) + 0,3 * (-Sy + ECy) CR006= + Carico Permanente + (Sx + ECx) - 0,3 * (-Sy + ECy) CR007= + Carico Permanente + (Sx + ECx) + 0,3 * (-Sy - ECy) CR008= + Carico Permanente + (Sx + ECx) - 0,3 * (-Sy - ECy) CR009= + Carico Permanente + (-Sx + ECx) + 0,3 * (Sy + ECy) CR010= + Carico Permanente + (-Sx + ECx) - 0,3 * (Sy + ECy) CR011= + Carico Permanente + (-Sx + ECx) + 0,3 * (Sy - ECy) CR012= + Carico Permanente + (-Sx + ECx) - 0,3 * (Sy - ECy) CR013= + Carico Permanente + (-Sx + ECx) + 0,3 * (-Sy + ECy) CR014= + Carico Permanente + (-Sx + ECx) - 0,3 * (-Sy + ECy) CR015= + Carico Permanente + (-Sx + ECx) + 0,3 * (-Sy - ECy) CR016= + Carico Permanente + (-Sx + ECx) - 0,3 * (-Sy - ECy) CR017= + Carico Permanente + (Sx - ECx) + 0,3 * (Sy + ECy) CR018= + Carico Permanente + (Sx - ECx) - 0,3 * (Sy + ECy) CR019= + Carico Permanente + (Sx - ECx) + 0,3 * (Sy - ECy) CR020= + Carico Permanente + (Sx - ECx) - 0,3 * (Sy - ECy) CR021= + Carico Permanente + (Sx - ECx) + 0,3 * (-Sy + ECy) CR022= + Carico Permanente + (Sx - ECx) - 0,3 * (-Sy + ECy) CR023= + Carico Permanente + (Sx - ECx) + 0,3 * (-Sy - ECy) CR024= + Carico Permanente + (Sx - ECx) - 0,3 * (-Sy - ECy) CR025= + Carico Permanente + (-Sx - ECx) + 0,3 * (Sy + ECy) CR026= + Carico Permanente + (-Sx - ECx) - 0,3 * (Sy + ECy) CR027= + Carico Permanente + (-Sx - ECx) + 0,3 * (Sy - ECy) CR028= + Carico Permanente + (-Sx - ECx) - 0,3 * (Sy - ECy) CR029= + Carico Permanente + (-Sx - ECx) + 0,3 * (-Sy + ECy) CR030= + Carico Permanente + (-Sx - ECx) - 0,3 * (-Sy + ECy) CR031= + Carico Permanente + (-Sx - ECx) + 0,3 * (-Sy - ECy) CR032= + Carico Permanente + (-Sx - ECx) - 0,3 * (-Sy - ECy) CR033= + Carico Permanente + (Sy + ECy) + 0,3 * (Sx + ECx) CR034= + Carico Permanente + (Sy + ECy) - 0,3 * (Sx + ECx) CR035= + Carico Permanente + (Sy + ECy) + 0,3 * (Sx - ECx) CR036= + Carico Permanente + (Sy + ECy) - 0,3 * (Sx - ECx) CR037= + Carico Permanente + (Sy + ECy) + 0,3 * (-Sx + ECx) CR038= + Carico Permanente + (Sy + ECy) - 0,3 * (-Sx + ECx) CR039= + Carico Permanente + (Sy + ECy) + 0,3 * (-Sx - ECx) CR040= + Carico Permanente + (Sy + ECy) - 0,3 * (-Sx - ECx) CR041= + Carico Permanente + (-Sy + ECy) + 0,3 * (Sx + ECx) CR042= + Carico Permanente + (-Sy + ECy) - 0,3 * (Sx + ECx) CR043= + Carico Permanente + (-Sy + ECy) + 0,3 * (Sx - ECx) CR044= + Carico Permanente + (-Sy + ECy) - 0,3 * (Sx - ECx) CR045= + Carico Permanente + (-Sy + ECy) + 0,3 * (-Sx + ECx) CR046= + Carico Permanente + (-Sy + ECy) - 0,3 * (-Sx + ECx) CR047= + Carico Permanente + (-Sy + ECy) + 0,3 * (-Sx - ECx) CR048= + Carico Permanente + (-Sy + ECy) - 0,3 * (-Sx - ECx) CR049= + Carico Permanente + (Sy - ECy) + 0,3 * (Sx + ECx) CR050= + Carico Permanente + (Sy - ECy) - 0,3 * (Sx + ECx) CR051= + Carico Permanente + (Sy - ECy) + 0,3 * (Sx - ECx) CR052= + Carico Permanente + (Sy - ECy) - 0,3 * (Sx - ECx) CR053= + Carico Permanente + (Sy - ECy) + 0,3 * (-Sx + ECx) CR054= + Carico Permanente + (Sy - ECy) - 0,3 * (-Sx + ECx) CR055= + Carico Permanente + (Sy - ECy) + 0,3 * (-Sx - ECx) CR056= + Carico Permanente + (Sy - ECy) - 0,3 * (-Sx - ECx) CR057= + Carico Permanente + (-Sy - ECy) + 0,3 * (Sx + ECx) CR058= + Carico Permanente + (-Sy - ECy) - 0,3 * (Sx + ECx) CR059= + Carico Permanente + (-Sy - ECy) + 0,3 * (Sx - ECx) CR060= + Carico Permanente + (-Sy - ECy) - 0,3 * (Sx - ECx) CR061= + Carico Permanente + (-

Carichi sui nodi in fondazione							
C	CC	F _X	F _Y	F _Z	M _X	M _Y	M _Z
		[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
Sy - ECy) + 0,3 * (-Sx + ECx) CR062= + Carico Permanente + (-Sy - ECy) - 0,3 * (-Sx + ECx) CR063= + Carico Permanente + (-Sy - ECy) + 0,3 * (-Sx - ECx) CR064= + Carico Permanente + (-Sy - ECy) - 0,3 * (-Sx - ECx)							
Componenti del vettore Forza riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".							
Momenti relativi agli assi del sistema di riferimento.							
Sono amplificati con γ _{Rd} pari a 1,1 in CD"B" e 1,3 in CD"A".							

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]
Piano Terra			Travata: Trave 1-2-3-4-5					Trave: Trave 1-2			Peso proprio			-4.500	
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-8.190	0	-	-	0,00	0	0	-8.190	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-5.688	0	-	-	0,00	0	0	-5.688	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-6.825	0	-	-	0,00	0	0	-6.825	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-1.222	0	-	-	0,00	0	0	-1.222	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-81	0	-	-	0,00	0	0	-81	0
Piano Terra			Travata: Trave 1-2-3-4-5					Trave: Trave 2-3			Peso proprio			-4.500	
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-8.190	0	-	-	0,00	0	0	-8.190	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-5.688	0	-	-	0,00	0	0	-5.688	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-6.825	0	-	-	0,00	0	0	-6.825	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-1.222	0	-	-	0,00	0	0	-1.222	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-81	0	-	-	0,00	0	0	-81	0
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-7.560	0	-	-	0,00	0	0	-7.560	0
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-2.700	0	-	-	0,00	0	0	-2.700	0
L	CR007	003	G	0,00	0	0	-7.200	0	-	-	0,00	0	0	-7.200	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-967	0	-	-	0,00	0	0	-967	0
Piano Terra			Travata: Trave 1-2-3-4-5					Trave: Trave 3-4			Peso proprio			-4.500	
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-8.190	0	-	-	0,00	0	0	-8.190	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-5.688	0	-	-	0,00	0	0	-5.688	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-6.825	0	-	-	0,00	0	0	-6.825	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-1.222	0	-	-	0,00	0	0	-1.222	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-81	0	-	-	0,00	0	0	-81	0
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-7.560	0	-	-	0,00	0	0	-7.560	0
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-2.700	0	-	-	0,00	0	0	-2.700	0
L	CR007	003	G	0,00	0	0	-7.200	0	-	-	0,00	0	0	-7.200	0
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-967	0	-	-	0,00	0	0	-967	0
Piano Terra			Travata: Trave 1-2-3-4-5					Trave: Trave 4-5			Peso proprio			-4.500	
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-8.190	0	-	-	0,00	0	0	-8.190	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-5.688	0	-	-	0,00	0	0	-5.688	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-6.825	0	-	-	0,00	0	0	-6.825	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-1.222	0	-	-	0,00	0	0	-1.222	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-81	0	-	-	0,00	0	0	-81	0
Piano Terra			Travata: Trave 6-7-8-9-10					Trave: Trave 6-7			Peso proprio			-4.500	
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-8.190	0	-	-	0,00	0	0	-8.190	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-5.688	0	-	-	0,00	0	0	-5.688	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-6.825	0	-	-	0,00	0	0	-6.825	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-8.190	0	-	-	0,00	0	0	-8.190	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-5.688	0	-	-	0,00	0	0	-5.688	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-6.825	0	-	-	0,00	0	0	-6.825	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-1.222	0	-	-	0,00	0	0	-1.222	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-81	0	-	-	0,00	0	0	-81	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-1.222	0	-	-	0,00	0	0	-1.222	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-81	0	-	-	0,00	0	0	-81	0
Piano Terra			Travata: Trave 6-7-8-9-10					Trave: Trave 7-8			Peso proprio			-4.500	
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-8.190	0	-	-	0,00	0	0	-8.190	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-5.688	0	-	-	0,00	0	0	-5.688	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-6.825	0	-	-	0,00	0	0	-6.825	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-8.190	0	-	-	0,00	0	0	-8.190	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-5.688	0	-	-	0,00	0	0	-5.688	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-6.825	0	-	-	0,00	0	0	-6.825	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-1.222	0	-	-	0,00	0	0	-1.222	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-81	0	-	-	0,00	0	0	-81	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-1.222	0	-	-	0,00	0	0	-1.222	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-81	0	-	-	0,00	0	0	-81	0
Piano Terra			Travata: Trave 6-7-8-9-10					Trave: Trave 8-9			Peso proprio			-4.500	
L	CR001	001	G	0,00	0	0	-8.190	0	-	-	0,00	0	0	-8.190	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-5.688	0	-	-	0,00	0	0	-5.688	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;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	002	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-81	0	-	-	0,00	0	0	-81	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-81	0	-	-	0,00	0	0	-81	0
Piano Terra			Travata: Trave 3-8-13					Trave: Trave 8-13			Peso proprio			-4.500	
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-81	0	-	-	0,00	0	0	-81	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-81	0	-	-	0,00	0	0	-81	0
Piano Terra			Travata: Trave 4-9-14					Trave: Trave 4-9			Peso proprio			-4.500	
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-81	0	-	-	0,00	0	0	-81	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-81	0	-	-	0,00	0	0	-81	0
Piano Terra			Travata: Trave 4-9-14					Trave: Trave 9-14			Peso proprio			-4.500	
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-81	0	-	-	0,00	0	0	-81	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-81	0	-	-	0,00	0	0	-81	0
Piano Terra			Travata: Trave 5-10-15					Trave: Trave 5-10			Peso proprio			-4.500	
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-81	0	-	-	0,00	0	0	-81	0
Piano Terra			Travata: Trave 5-10-15					Trave: Trave 10-15			Peso proprio			-4.500	
L	CR002	002	G	0,00	0	0	-375	0	-	-	0,00	0	0	-375	0
L	CR003	003	G	0,00	0	0	-450	0	-	-	0,00	0	0	-450	0
L	CR004	004	G	0,00	0	0	-81	0	-	-	0,00	0	0	-81	0
Fondazione			Travata: Trave 1-2-3-4-5					Trave: Trave 1-2			Peso proprio			-4.500	
L	CR009	001	G	0,00	0	0	-6.560	0	-	-	0,00	0	0	-6.560	0
L	CR009	002	G	0,00	0	0	-2.460	0	-	-	0,00	0	0	-2.460	0
Fondazione			Travata: Trave 1-2-3-4-5					Trave: Trave 2-3			Peso proprio			-4.500	
L	CR009	001	G	0,00	0	0	-6.560	0	-	-	0,00	0	0	-6.560	0
L	CR009	002	G	0,00	0	0	-2.460	0	-	-	0,00	0	0	-2.460	0
Fondazione			Travata: Trave 1-2-3-4-5					Trave: Trave 3-4			Peso proprio			-4.500	
L	CR009	001	G	0,00	0	0	-6.560	0	-	-	0,00	0	0	-6.560	0
L	CR009	002	G	0,00	0	0	-2.460	0	-	-	0,00	0	0	-2.460	0
Fondazione			Travata: Trave 1-2-3-4-5					Trave: Trave 4-5			Peso proprio			-4.500	
L	CR009	001	G	0,00	0	0	-6.560	0	-	-	0,00	0	0	-6.560	0
L	CR009	002	G	0,00	0	0	-2.460	0	-	-	0,00	0	0	-2.460	0
Fondazione			Travata: Trave 6-7-8-9-10					Trave: Trave 6-7			Peso proprio			-4.500	
Fondazione			Travata: Trave 6-7-8-9-10					Trave: Trave 7-8			Peso proprio			-4.500	
Fondazione			Travata: Trave 6-7-8-9-10					Trave: Trave 8-9			Peso proprio			-4.500	
Fondazione			Travata: Trave 6-7-8-9-10					Trave: Trave 9-10			Peso proprio			-4.500	
Fondazione			Travata: Trave 11-12-13-14-15					Trave: Trave 11-12			Peso proprio			-4.500	
L	CR009	001	G	0,00	0	0	-6.560	0	-	-	0,00	0	0	-6.560	0
L	CR009	002	G	0,00	0	0	-2.460	0	-	-	0,00	0	0	-2.460	0
Fondazione			Travata: Trave 11-12-13-14-15					Trave: Trave 12-13			Peso proprio			-4.500	
L	CR009	001	G	0,00	0	0	-6.560	0	-	-	0,00	0	0	-6.560	0
L	CR009	002	G	0,00	0	0	-2.460	0	-	-	0,00	0	0	-2.460	0
Fondazione			Travata: Trave 11-12-13-14-15					Trave: Trave 13-14			Peso proprio			-4.500	
L	CR009	001	G	0,00	0	0	-6.560	0	-	-	0,00	0	0	-6.560	0
L	CR009	002	G	0,00	0	0	-2.460	0	-	-	0,00	0	0	-2.460	0
Fondazione			Travata: Trave 11-12-13-14-15					Trave: Trave 14-15			Peso proprio			-4.500	
L	CR009	001	G	0,00	0	0	-6.560	0	-	-	0,00	0	0	-6.560	0
L	CR009	002	G	0,00	0	0	-2.460	0	-	-	0,00	0	0	-2.460	0
Fondazione			Travata: Trave 1-6-11					Trave: Trave 1-6			Peso proprio			-4.500	
L	CR009	001	G	0,00	0	0	-6.560	0	-	-	0,00	0	0	-6.560	0
L	CR009	002	G	0,00	0	0	-2.460	0	-	-	0,00	0	0	-2.460	0
Fondazione			Travata: Trave 1-6-11					Trave: Trave 6-11			Peso proprio			-4.500	
L	CR009	001	G	0,00	0	0	-6.560	0	-	-	0,00	0	0	-6.560	0
L	CR009	002	G	0,00	0	0	-2.460	0	-	-	0,00	0	0	-2.460	0
Fondazione			Travata: Trave 2-7-12					Trave: Trave 2-7			Peso proprio			-4.500	
Fondazione			Travata: Trave 2-7-12					Trave: Trave 7-12			Peso proprio			-4.500	
Fondazione			Travata: Trave 3-8-13					Trave: Trave 3-8			Peso proprio			-4.500	
Fondazione			Travata: Trave 3-8-13					Trave: Trave 8-13			Peso proprio			-4.500	
Fondazione			Travata: Trave 4-9-14					Trave: Trave 4-9			Peso proprio			-4.500	
Fondazione			Travata: Trave 4-9-14					Trave: Trave 9-14			Peso proprio			-4.500	
Fondazione			Travata: Trave 5-10-15					Trave: Trave 5-10			Peso proprio			-4.500	
L	CR009	001	G	0,00	0	0	-6.560	0	-	-	0,00	0	0	-6.560	0
L	CR009	002	G	0,00	0	0	-2.460	0	-	-	0,00	0	0	-2.460	0
Fondazione			Travata: Trave 5-10-15					Trave: Trave 10-15			Peso proprio			-4.500	
L	CR009	001	G	0,00	0	0	-6.560	0	-	-	0,00	0	0	-6.560	0
L	CR009	002	G	0,00	0	0	-2.460	0	-	-	0,00	0	0	-2.460	0

LEGENDA:

TC Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.
C Descrizione del carico:
CR001= SOLAIO: LatCem Scuole H25 CR002= SOLAIO: LatCem Scuole H25 (sovraccarico permanente) CR003= SOLAIO: LatCem Scuole H25 (sovraccarico

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]
accidentale) CR004= SOLAIO: LatCem Scuole H25 (carico neve) CR005= BALCONE: LatCem Balcone H25 CR006= BALCONE: LatCem Balcone H25 (sovraccarico permanente) CR007= BALCONE: LatCem Balcone H25 (sovraccarico accidentale) CR008= BALCONE: LatCem Balcone H25 (carico neve) CR009= TAMPONATURA: Blocco poroton 35cm															
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,r}	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,r}															
F _{Z,i} /Q _{Z,i}															
M _{Y,i,r} 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,fr} Q _{Y,fr}	Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".														
Q _{Z,f}															
ΔT _{1,r} ΔT _{2,r}	Variazione di temperatura rispettivamente lungo gli assi 1, 2 o 3 del sistema locale.														
ΔT ₃															

CARICHI SUI PILASTRI

Carichi sui pilastri															
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]
Piano Terra				Pilastro 001							Peso proprio				-3.062
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.838	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 002							Peso proprio				-3.062
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.838	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 003							Peso proprio				-3.062
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.838	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 004							Peso proprio				-3.062
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.838	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 005							Peso proprio				-3.062
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.838	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 006							Peso proprio				-3.062
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.838	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 007							Peso proprio				-3.062
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.838	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 008							Peso proprio				-3.062
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.838	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 009							Peso proprio				-3.062
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.838	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 010							Peso proprio				-3.062
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.838	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 011							Peso proprio				-3.062
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.838	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 12 (a)							Peso proprio				-3.062
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.838	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 013							Peso proprio				-3.062
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.838	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 014							Peso proprio				-3.062
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.838	0	0	0	-	-	-	-	-
Piano Terra				Pilastro 015							Peso proprio				-3.062
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.838	0	0	0	-	-	-	-	-

LEGENDA:

TC	Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.
C	Descrizione del carico: CR001= PESO PROPRIO (concio)
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 inferiore dell'elemento. Il punto "i", in relazione alla descrizione riportata nella colonna "TC" ("Lineare" o "Concentrato"), indica rispettivamente il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito o in cui è posizionato il carico concentrato.
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,r}	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,r}	
F _{Z,i} /Q _{Z,i}	
M _{Y,i,r} 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}	
ΔT ₁ ΔT ₂	Variazione di temperatura rispettivamente lungo gli assi 1, 2 o 3 del sistema locale.
ΔT ₃	

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]	

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]
Piano Terra			Solaio: Travetto 1-2						Peso proprio		-2.100		
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.100	0	0	-	0,00	0	0	-2.100
L	CR002	002	0,00	0	0	-750	0	0	-	0,00	0	0	-750
L	CR003	003	0,00	0	0	-2.000	0	0	-	0,00	0	0	-2.000
L	CR004	004	0,00	0	0	-268	0	0	-	0,00	0	0	-268
Piano Terra			Solaio: Travetto 2-3						Peso proprio		-1.800		
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.800	0	0	-	0,00	0	0	-1.800
L	CR006	002	0,00	0	0	-1.250	0	0	-	0,00	0	0	-1.250
L	CR007	003	0,00	0	0	-1.500	0	0	-	0,00	0	0	-1.500
L	CR008	004	0,00	0	0	-268	0	0	-	0,00	0	0	-268
Piano Terra			Solaio: Travetto 3-4						Peso proprio		-1.800		
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.800	0	0	-	0,00	0	0	-1.800
L	CR006	002	0,00	0	0	-1.250	0	0	-	0,00	0	0	-1.250
L	CR007	003	0,00	0	0	-1.500	0	0	-	0,00	0	0	-1.500
L	CR008	004	0,00	0	0	-268	0	0	-	0,00	0	0	-268
Piano Terra			Solaio: Travetto 1-2						Peso proprio		-1.800		
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.800	0	0	-	0,00	0	0	-1.800
L	CR006	002	0,00	0	0	-1.250	0	0	-	0,00	0	0	-1.250
L	CR007	003	0,00	0	0	-1.500	0	0	-	0,00	0	0	-1.500
L	CR008	004	0,00	0	0	-268	0	0	-	0,00	0	0	-268
Piano Terra			Solaio: Travetto 2-3						Peso proprio		-1.800		
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.800	0	0	-	0,00	0	0	-1.800
L	CR006	002	0,00	0	0	-1.250	0	0	-	0,00	0	0	-1.250
L	CR007	003	0,00	0	0	-1.500	0	0	-	0,00	0	0	-1.500
L	CR008	004	0,00	0	0	-268	0	0	-	0,00	0	0	-268
Piano Terra			Solaio: Travetto 3-4						Peso proprio		-2.100		
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.100	0	0	-	0,00	0	0	-2.100
L	CR002	002	0,00	0	0	-750	0	0	-	0,00	0	0	-750
L	CR003	003	0,00	0	0	-2.000	0	0	-	0,00	0	0	-2.000
L	CR004	004	0,00	0	0	-268	0	0	-	0,00	0	0	-268

LEGENDA:

TC

C

CC

Dis_i

M_{X,i}

Dis_f

F_{X,i}/Q_{X,i}

F_{Y,i}/Q_{Y,i}

F_{Z,i}/Q_{Z,i}

M_{Y,i}

M_{Z,i}

Q_{X,f}

Q_{Y,f}

Q_{Z,f}

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

Descrizione del carico:
CR001= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Balcone H25 CR002= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Balcone H25 (sovraccarico permanente) CR003= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Balcone H25 (sovraccarico accidentale) CR004= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Balcone H25 (carico neve) CR005= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Scuole H25 CR006= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Scuole H25 (sovraccarico permanente) CR007= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Scuole H25 (sovraccarico accidentale) CR008= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Scuole H25 (carico neve)

Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

Distanza del punto "i" dall'estremo iniziale dell'elemento. Il punto "i" indica il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito sul bordo.

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".

Distanza del punto "f" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.

Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

NODI - SPOSTAMENTI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00001	001	0,0029	0,0024	-0,2497	-1,011 E-04	1,4581 E-04	6,4807 E-07
	002	0,0008	0,0006	-0,0589	-2,6871 E-05	4,4733 E-05	3,4636 E-07
	003	0,0008	0,0001	-0,0492	-1,3205 E-05	5,1216 E-05	8,4896 E-07
	004	0,0001	0,0000	-0,0087	-2,5711 E-06	8,0197 E-06	1,2634 E-07
00002	001	0,0112	-0,0014	-0,2548	-1,2506 E-04	2,9536 E-04	-5,6429 E-06
	002	0,0050	-0,0009	-0,0605	-3,1445 E-05	1,3524 E-04	-2,1354 E-06
	003	0,0071	-0,0041	-0,0511	-3,4482 E-05	1,7978 E-04	-5,5349 E-06
	004	0,0012	-0,0005	-0,0090	-6,6169 E-06	3,1164 E-05	-7,5608 E-07
00003	001	0,0017	0,0016	-0,3416	-3,2552 E-05	8,2449 E-05	1,3533 E-06
	002	0,0007	0,0005	-0,0952	-8,2032 E-06	3,4488 E-05	4,9086 E-07
	003	0,0015	0,0009	-0,1082	-6,195 E-06	6,4505 E-05	1,2496 E-06
	004	0,0002	0,0002	-0,0180	-2,3157 E-06	1,005 E-05	1,687 E-07
00004	001	0,0061	-0,0088	-0,3521	-7,3945 E-05	1,4121 E-04	-6,4638 E-06
	002	0,0022	-0,0030	-0,0993	-3,1012 E-05	4,9187 E-05	-2,3181 E-06
	003	0,0050	-0,0097	-0,1144	-2,9493 E-05	1,1627 E-04	-6,1327 E-06
	004	0,0007	0,0012	-0,0191	-7,6157 E-06	1,6315 E-05	-8,2466 E-07
00005	001	0,0001	0,0018	-0,3705	-1,2427 E-05	-2,3 E-06	-2,2103 E-07
	002	0,0000	0,0006	-0,1060	-1,5555 E-06	-8,2115 E-07	-7,8931 E-08
	003	0,0001	0,0012	-0,1331	-7,7918 E-06	-2,1908 E-06	-2,1051 E-07
	004	0,0000	0,0002	-0,0216	-4,9418 E-07	-2,9427 E-07	-2,8282 E-08
00006	001	0,0009	-0,0117	-0,3827	-3,6479 E-05	-3,6802 E-06	5,2129 E-06
	002	0,0003	-0,0040	-0,1107	-1,8932 E-05	-1,3139 E-06	1,8617 E-06
	003	0,0009	-0,0122	-0,1408	-2,8698 E-06	-3,5055 E-06	4,9647 E-06
	004	0,0001	-0,0015	-0,0228	-4,1638 E-06	-4,7085 E-07	6,6687 E-07
00007	001	-0,0014	0,0011	-0,3384	-4,0553 E-05	-8,3065 E-05	-1,2793 E-06
	002	-0,0006	0,0003	-0,0940	-1,106 E-05	-3,4708 E-05	-4,6446 E-07
	003	-0,0012	0,0004	-0,1052	-1,3815 E-05	-6,5092 E-05	-1,1792 E-06
	004	-0,0002	0,0001	-0,0176	-3,3393 E-06	-1,0129 E-05	-1,5924 E-07
00008	001	-0,0040	-0,0013	-0,3486	-8,6504 E-05	-1,4188 E-04	1,3277 E-05

pag.33

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	002	-0,0014	-0,0003	-0,0981	-3,5497 E-05	-4,9429 E-05	4,7513 E-06
	003	-0,0030	-0,0026	-0,1111	-4,1455 E-05	-1,1691 E-04	1,2621 E-05
	004	-0,0004	-0,0002	-0,0186	-9,2223 E-06	-1,6402 E-05	1,6962 E-06
	0009	-0,0026	0,0021	-0,2480	-1,0993 E-04	-1,4338 E-04	2,9158 E-08
	002	-0,0007	0,0005	-0,0583	-3,0024 E-05	-4,3866 E-05	-1,0451 E-07
	003	-0,0005	-0,0002	-0,0476	-2,1614 E-05	-4,8904 E-05	-2,0396 E-07
	004	-0,0001	0,0000	-0,0084	-3,7004 E-06	-7,7091 E-06	-3,969 E-08
	0010	-0,0090	0,0089	-0,2530	-1,3896 E-04	-2,9044 E-04	7,7719 E-06
	002	-0,0042	0,0027	-0,0599	-3,6408 E-05	-1,3349 E-04	2,8958 E-06
	003	-0,0050	0,0057	-0,0494	-4,7717 E-05	-1,751 E-04	7,5625 E-06
	004	-0,0009	0,0008	-0,0088	-8,3946 E-06	-3,0535 E-05	1,0284 E-06
	0011	0,0009	-0,0004	-0,2871	5,0317 E-06	7,4565 E-05	6,7176 E-07
	002	0,0000	-0,0001	-0,0708	1,7969 E-06	2,1959 E-05	2,3991 E-07
	003	0,0002	-0,0004	-0,0614	4,7922 E-06	3,9474 E-05	6,3978 E-07
	004	0,0000	0,0000	-0,0110	6,4361 E-07	6,7936 E-06	8,5928 E-08
	0012	0,0130	-0,0057	-0,2943	5,5656 E-06	3,5976 E-04	-2,7212 E-06
	002	0,0070	-0,0020	-0,0734	1,9876 E-06	2,0083 E-04	-9,7186 E-07
	003	0,0097	-0,0054	-0,0647	5,3007 E-06	2,6411 E-04	-2,5916 E-06
	004	0,0017	-0,0007	-0,0115	7,1191 E-07	4,6899 E-05	-3,4799 E-07
	0013	0,0009	0,0000	-0,3491	2,7398 E-05	5,5422 E-05	9,8419 E-07
	002	0,0005	0,0000	-0,1022	9,7846 E-06	2,9974 E-05	3,5149 E-07
	003	0,0010	0,0000	-0,1136	2,6093 E-05	5,1149 E-05	9,3732 E-07
	004	0,0002	0,0000	-0,0200	3,5044 E-06	8,7817 E-06	1,2588 E-07
	0014	0,0023	-0,0123	-0,3629	3,5379 E-05	2,2819 E-05	-3,7576 E-06
	002	0,0009	-0,0044	-0,1087	1,2635 E-05	6,141 E-06	-1,342 E-06
	003	0,0023	-0,0117	-0,1212	3,3695 E-05	2,786 E-05	-3,5786 E-06
	004	0,0003	-0,0016	-0,0214	4,5253 E-06	4,3604 E-06	-4,8053 E-07
	0015	0,0000	0,0004	-0,3601	4,0711 E-05	3,6792 E-06	1,9893 E-08
	002	0,0000	0,0001	-0,1070	1,454 E-05	1,3141 E-06	7,11 E-09
	003	0,0000	0,0004	-0,1248	3,8773 E-05	3,5039 E-06	1,8939 E-08
	004	0,0000	0,0001	-0,0218	5,207 E-06	4,7066 E-07	2,5362 E-09
	0016	0,0011	-0,0146	-0,3734	5,4116 E-05	3,9179 E-06	3,2521 E-06
	002	0,0004	-0,0052	-0,1131	1,9327 E-05	1,3994 E-06	1,1614 E-06
	003	0,0011	-0,0139	-0,1320	5,1539 E-05	3,7313 E-06	3,0973 E-06
	004	0,0001	-0,0019	-0,0231	6,9214 E-06	5,012 E-07	4,1606 E-07
	0017	-0,0009	-0,0001	-0,3534	7,1594 E-06	-5,1158 E-05	-5,7784 E-07
	002	-0,0005	0,0000	-0,1038	2,5569 E-06	-2,8451 E-05	-2,0637 E-07
	003	-0,0010	-0,0001	-0,1178	6,8185 E-06	-4,7088 E-05	-5,5033 E-07
	004	-0,0002	0,0000	-0,0206	9,153 E-07	-8,2364 E-06	-7,3904 E-08
	0018	0,0000	-0,0044	-0,3674	8,715 E-06	-1,3014 E-05	8,2214 E-06
	002	0,0000	-0,0016	-0,1103	3,1125 E-06	-2,6393 E-06	2,9362 E-06
	003	0,0000	-0,0041	-0,1255	8,3001 E-06	-1,8522 E-05	7,8299 E-06
	004	0,0000	-0,0006	-0,0220	1,1141 E-06	-3,1063 E-06	1,0516 E-06
	0019	-0,0010	-0,0003	-0,2931	-1,7955 E-05	-7,195 E-05	1,4234 E-07
	002	0,0000	-0,0001	-0,0729	-6,4124 E-06	-2,1026 E-05	5,0833 E-08
	003	-0,0003	-0,0003	-0,0672	-1,7099 E-05	-3,6984 E-05	1,3556 E-07
	004	0,0000	0,0000	-0,0117	-2,2966 E-06	-6,4593 E-06	1,8213 E-08
	0020	-0,0110	0,0051	-0,3005	-2,399 E-05	-3,6251 E-04	4,0162 E-06
	002	-0,0063	0,0018	-0,0756	-8,5679 E-06	-2,0181 E-04	1,4343 E-06
	003	-0,0079	0,0049	-0,0705	-2,2847 E-05	-2,6673 E-04	3,825 E-06
	004	-0,0014	0,0007	-0,0123	-3,0685 E-06	-4,7252 E-05	5,1372 E-07
	0021	0,0020	-0,0031	-0,2448	1,0943 E-04	1,19 E-04	8,5714 E-07
	002	0,0004	-0,0009	-0,0572	2,9845 E-05	3,5161 E-05	1,9119 E-07
	003	-0,0001	-0,0008	-0,0445	2,1136 E-05	2,5691 E-05	5,846 E-07
	004	0,0000	-0,0001	-0,0080	3,6362 E-06	4,5915 E-06	6,6202 E-08
	0022	0,0103	-0,0100	-0,2498	1,4207 E-04	2,7058 E-04	-5,657 E-06
	002	0,0046	-0,0032	-0,0587	3,752 E-05	1,264 E-04	-1,9003 E-06
	003	0,0063	-0,0068	-0,0464	5,0683 E-05	1,5618 E-04	-5,227 E-06
	004	0,0011	-0,0010	-0,0084	8,7928 E-06	2,7994 E-05	-6,8914 E-07
	0023	0,0003	-0,0010	-0,3083	7,0681 E-05	4,6988 E-05	1,3064 E-06
	002	0,0002	-0,0003	-0,0833	2,1821 E-05	2,1824 E-05	4,5901 E-07
	003	0,0002	-0,0003	-0,0766	4,2509 E-05	3,0733 E-05	1,2834 E-06
	004	0,0001	-0,0001	-0,0138	7,1928 E-06	5,5148 E-06	1,7148 E-07
	0024	0,0028	-0,0157	-0,3168	1,4334 E-04	3,7124 E-05	-6,4441 E-06
	002	0,0010	-0,0057	-0,0867	5,5794 E-05	1,2015 E-05	-2,292 E-06
	003	0,0019	-0,0136	-0,0808	9,5581 E-05	1,7141 E-05	-6,1606 E-06
	004	0,0003	-0,0019	-0,0145	1,6491 E-05	3,0026 E-06	-8,2614 E-07
	0025	0,0001	-0,0002	-0,3197	6,756 E-05	1,7958 E-05	-1,6239 E-07
	002	0,0000	0,0000	-0,0879	2,1245 E-05	6,4136 E-06	-5,7988 E-08
	003	0,0001	0,0003	-0,0847	4,4715 E-05	1,7103 E-05	-1,5467 E-07
	004	0,0000	0,0000	-0,0151	7,5456 E-06	2,2974 E-06	-2,0786 E-08
	0026	0,0014	-0,0172	-0,3278	1,3565 E-04	1,0206 E-05	5,1576 E-06
	002	0,0005	-0,0063	-0,0911	5,4351 E-05	3,6451 E-06	1,8419 E-06
	003	0,0014	-0,0153	-0,0885	9,732 E-05	9,7201 E-06	4,912 E-06
	004	0,0002	-0,0022	-0,0158	1,6848 E-05	1,3056 E-06	6,5981 E-07
	0027	-0,0008	-0,0012	-0,3302	5,1003 E-05	-3,3885 E-05	-1,0891 E-06
	002	-0,0004	-0,0003	-0,0911	1,4793 E-05	-1,7144 E-05	-3,8144 E-07
	003	-0,0006	-0,0005	-0,0974	2,3768 E-05	-1,8253 E-05	-1,0765 E-06
	004	-0,0001	-0,0001	-0,0166	4,6754 E-06	-3,8389 E-06	-1,4369 E-07
	0028	0,0021	-0,0074	-0,3403	1,0582 E-04	5,1376 E-05	1,3119 E-05
	002	0,0007	-0,0028	-0,0951	4,2396 E-05	1,9592 E-05	4,6756 E-06
	003	0,0028	-0,0058	-0,1031	5,9853 E-05	6,7145 E-05	1,2517 E-05
	004	0,0003	-0,0009	-0,0175	1,1692 E-05	8,319 E-06	1,68 E-06
	0029	-0,0024	-0,0031	-0,2708	8,6075 E-05	-1,0884 E-04	8,3165 E-09
	002	-0,0006	-0,0009	-0,0664	2,1505 E-05	-3,153 E-05	1,1788 E-07

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
00030	003	-0,0002	-0,0007	-0,0693	-1,1051 E-06	-1,601 E-05	2,3966 E-07
	004	0,0000	-0,0001	-0,0113	6,4907 E-07	-3,2916 E-06	4,4516 E-08
	001	-0,0108	0,0012	-0,2774	9,7096 E-05	-3,5844 E-04	7,6295 E-06
	002	-0,0048	0,0009	-0,0686	2,1457 E-05	-1,5777 E-04	2,6048 E-06
	003	-0,0068	0,0039	-0,0727	7,8499 E-06	-2,3986 E-04	7,1056 E-06
	004	-0,0011	0,0005	-0,0119	3,04 E-06	-3,9236 E-05	9,4148 E-07

LEGENDA:
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
S_x, S_y, S_z, Θ_x, Θ_y, Θ_z Le componenti dello spostamento sono relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

NODI - SPOSTAMENTI PER EFFETTO DEL SISMA

Nodi - Spostamenti per effetto del sisma													
Nodo	Di r	Stato Limite Ultimo						Stato Limite di Danno					
		S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
00001	X	0,230 1	0,005 0	0,100 0	1,0527 E-05	4,6981 E-04	1,9582 E-05	0,131 3	0,002 9	0,054 8	5,72 E-06	2,5851 E-04	1,4611 E-05
00001	Y	0,003 7	0,215 2	0,119 1	4,7821 E-04	2,5587 E-06	9,4969 E-06	0,002 2	0,122 5	0,065 7	2,6324 E-04	1,4104 E-06	5,8494 E-06
00001	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00002	X	1,896 8	0,038 9	0,107 0	2,3233 E-05	1,0905 E-03	3,6614 E-05	1,047 1	0,021 5	0,058 7	1,2787 E-05	6,0018 E-04	2,0192 E-05
00002	Y	0,019 6	1,889 8	0,127 3	1,1165 E-03	5,7289 E-06	3,8249 E-05	0,010 8	1,043 2	0,070 2	6,1473 E-04	3,1665 E-06	2,112 E-05
00002	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00003	X	0,227 4	0,001 8	0,013 0	1,4887 E-05	3,2313 E-04	1,1739 E-05	0,129 9	0,001 0	0,007 9	8,9559 E-06	1,7777 E-04	8,3811 E-06
00003	Y	0,003 5	0,212 7	0,121 9	4,8575 E-04	4,8514 E-06	5,8924 E-06	0,002 1	0,120 7	0,067 2	2,6745 E-04	2,8272 E-06	3,0771 E-06
00003	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00004	X	1,896 5	0,019 6	0,013 5	2,8125 E-05	6,462 E-04	3,7459 E-05	1,046 9	0,010 8	0,008 3	1,6762 E-05	3,5567 E-04	2,0677 E-05
00004	Y	0,019 6	1,904 3	0,130 4	1,1263 E-03	6,6885 E-06	3,9142 E-05	0,010 8	1,051 2	0,071 9	6,2016 E-04	3,9566 E-06	2,1609 E-05
00004	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00005	X	0,226 8	0,000 4	0,007 7	6,7943 E-06	2,7351 E-04	1,857 E-05	0,129 7	0,000 2	0,004 8	4,2515 E-06	1,5105 E-04	1,2984 E-05
00005	Y	0,003 7	0,219 7	0,120 3	4,9506 E-04	5,2852 E-06	4,32 E-06	0,002 2	0,124 8	0,066 2	2,7284 E-04	3,2276 E-06	2,3878 E-06
00005	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00006	X	1,896 5	0,000 6	0,008 3	1,4674 E-05	5,5752 E-04	3,7152 E-05	1,046 9	0,000 3	0,005 1	9,1491 E-06	3,0744 E-04	2,0499 E-05
00006	Y	0,019 5	1,918 7	0,128 8	1,1437 E-03	8,6742 E-06	3,8789 E-05	0,010 8	1,059 2	0,070 9	6,3015 E-04	5,2743 E-06	2,1416 E-05
00006	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00007	X	0,227 7	0,001 5	0,006 6	7,4829 E-06	3,2828 E-04	1,3337 E-05	0,130 1	0,000 8	0,004 1	4,4801 E-06	1,8082 E-04	9,4637 E-06
00007	Y	0,003 5	0,216 4	0,119 0	5,0487 E-04	9,3488 E-06	5,5961 E-06	0,002 1	0,122 8	0,065 3	2,7854 E-04	5,7285 E-06	2,9657 E-06
00007	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00008	X	1,896 5	0,019 1	0,006 6	1,4294 E-05	6,5277 E-04	3,736 E-05	1,046 9	0,010 6	0,004 1	8,2488 E-06	3,5957 E-04	2,0621 E-05
00008	Y	0,019 4	1,933 0	0,127 4	1,1624 E-03	1,4952 E-05	3,8795 E-05	0,010 7	1,067 1	0,070 0	6,4093 E-04	9,0925 E-06	2,1413 E-05
00008	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00009	X	0,230 2	0,003 4	0,101 2	1,4604 E-05	4,7251 E-04	2,3191 E-05	0,131 4	0,001 9	0,055 4	7,8514 E-06	2,6005 E-04	1,6908 E-05
00009	Y	0,003 4	0,222 7	0,112 7	4,9811 E-04	1,4864 E-05	1,0293 E-05	0,002 0	0,126 9	0,061 8	2,7449 E-04	8,8708 E-06	6,3178 E-06
00009	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00010	X	1,896 8	0,038 5	0,108 2	2,7215 E-05	1,0969 E-03	3,6519 E-05	1,047 0	0,021 2	0,059 3	1,4688 E-05	6,0389 E-04	2,0144 E-05
00010	Y	0,019 4	1,947 3	0,120 7	1,1573 E-03	2,8571 E-05	3,7598 E-05	0,010 7	1,074 9	0,066 2	6,3768 E-04	1,7034 E-05	2,0752 E-05
00010	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00011	X	0,215 0	0,004 6	0,101 7	1,3255 E-05	4,7683 E-04	4,3058 E-06	0,120 3	0,002 7	0,055 8	7,7938 E-06	2,6272 E-04	2,4101 E-06
00011	Y	0,001 2	0,213 6	0,022 9	3,9339 E-04	3,5631 E-06	1,0243 E-05	0,000 7	0,121 7	0,014 0	2,1658 E-04	2,1142 E-06	6,2051 E-06
00011	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00

Nodi - Spostamenti per effetto del sisma													
Nodo	Dir	Stato Limite Ultimo						Stato Limite di Danno					
		S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
00012	X	1,883 ₄	0,038 ₉	0,108 ₈	2,1352 E-05	1,0944 E-03	3,7643 E-05	1,039 ₇	0,021 ₅	0,059 ₇	1,2392 E-05	6,0313 E-04	2,0779 E-05
00012	Y	0,000 ₆	1,889 ₆	0,024 ₂	7,8007 E-04	2,5691 E-06	3,9524 E-05	0,000 ₄	1,043 ₁	0,014 ₈	4,2957 E-04	1,4607 E-06	2,1819 E-05
00012	Z	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00013	X	0,210 ₄	0,001 ₉	0,004 ₇	7,1273 E-06	3,2336 E-04	4,0122 E-06	0,117 ₈	0,001 ₁	0,002 ₆	4,1258 E-06	1,7811 E-04	2,2203 E-06
00013	Y	0,000 ₈	0,210 ₁	0,025 ₀	3,9466 E-04	1,1032 E-05	5,1214 E-06	0,000 ₅	0,119 ₂	0,015 ₂	2,1719 E-04	6,7509 E-06	3,1162 E-06
00013	Z	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00014	X	1,883 ₃	0,019 ₆	0,004 ₇	1,1737 E-05	6,5049 E-04	3,796 E-05	1,039 ₆	0,010 ₈	0,002 ₇	6,7222 E-06	3,585 E-04	2,0956 E-05
00014	Y	0,000 ₆	1,904 ₁	0,027 ₄	7,918 E-04	1,7921 E-05	3,9709 E-05	0,000 ₄	1,051 ₁	0,016 ₇	4,3609 E-04	1,0962 E-05	2,1922 E-05
00014	Z	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00015	X	0,209 ₀	0,000 ₅	0,001 ₁	9,8488 E-06	2,6859 E-04	5,1657 E-06	0,117 ₀	0,000 ₂	0,000 ₇	6,0209 E-06	1,4818 E-04	2,9754 E-06
00015	Y	0,000 ₃	0,216 ₆	0,003 ₃	3,9762 E-04	2,8935 E-05	5,7149 E-06	0,000 ₂	0,123 ₀	0,002 ₀	2,1887 E-04	1,761 E-05	3,2895 E-06
00015	Z	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00016	X	1,883 ₂	0,000 ₆	0,001 ₁	1,3994 E-05	5,5389 E-04	3,7964 E-05	1,039 ₆	0,000 ₃	0,000 ₈	8,5568 E-06	3,0551 E-04	2,0958 E-05
00016	Y	0,000 ₆	1,918 ₆	0,003 ₅	7,976 E-04	3,928 E-05	3,9502 E-05	0,000 ₄	1,059 ₁	0,002 ₂	4,3935 E-04	2,3912 E-05	2,1807 E-05
00016	Z	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00017	X	0,210 ₄	0,001 ₅	0,005 ₀	8,1758 E-06	3,2341 E-04	4,3915 E-06	0,117 ₈	0,000 ₉	0,002 ₉	4,9516 E-06	1,7815 E-04	2,4897 E-06
00017	Y	0,000 ₈	0,213 ₀	0,019 ₂	4,0129 E-04	9,9806 E-06	5,8299 E-06	0,000 ₅	0,120 ₉	0,011 ₇	2,2087 E-04	6,0878 E-06	3,1362 E-06
00017	Z	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00018	X	1,883 ₃	0,019 ₁	0,004 ₅	1,2914 E-05	6,5032 E-04	3,7885 E-05	1,039 ₆	0,010 ₆	0,002 ₆	7,6911 E-06	3,5842 E-04	2,0914 E-05
00018	Y	0,000 ₆	1,932 ₉	0,021 ₃	8,0474 E-04	1,6453 E-05	3,9222 E-05	0,000 ₄	1,067 ₀	0,013 ₀	4,4326 E-04	1,0029 E-05	2,1651 E-05
00018	Z	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00019	X	0,214 ₉	0,003 ₂	0,102 ₆	1,3403 E-05	4,7563 E-04	5,0101 E-06	0,120 ₃	0,001 ₈	0,056 ₄	8,1493 E-06	2,6206 E-04	2,8684 E-06
00019	Y	0,001 ₃	0,220 ₅	0,014 ₈	4,0025 E-04	5,497 E-06	4,981 E-06	0,000 ₈	0,125 ₇	0,009 ₀	2,2023 E-04	3,3324 E-06	2,716 E-06
00019	Z	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00020	X	1,883 ₄	0,038 ₄	0,109 ₇	2,1558 E-05	1,0927 E-03	3,7578 E-05	1,039 ₇	0,021 ₂	0,060 ₃	1,2817 E-05	6,0217 E-04	2,0743 E-05
00020	Y	0,000 ₆	1,947 ₀	0,015 ₇	7,9661 E-04	6,0372 E-06	3,8942 E-05	0,000 ₄	1,074 ₈	0,009 ₆	4,3852 E-04	3,6543 E-06	2,1502 E-05
00020	Z	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00021	X	0,225 ₂	0,004 ₆	0,106 ₉	1,8294 E-05	4,7037 E-04	2,5387 E-05	0,128 ₄	0,002 ₇	0,058 ₇	1,0459 E-05	2,5897 E-04	1,8351 E-05
00021	Y	0,005 ₅	0,215 ₈	0,110 ₄	4,8713 E-04	3,9499 E-06	1,4485 E-05	0,003 ₃	0,122 ₉	0,060 ₅	2,6854 E-04	2,2769 E-06	8,8583 E-06
00021	Z	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00022	X	1,870 ₂	0,038 ₉	0,114 ₂	3,5814 E-05	1,0909 E-03	3,6572 E-05	1,032 ₄	0,021 ₅	0,062 ₇	2,0532 E-05	6,0081 E-04	2,0256 E-05
00022	Y	0,020 ₀	1,889 ₈	0,118 ₂	1,1313 E-03	8,5094 E-06	3,8283 E-05	0,011 ₀	1,043 ₂	0,064 ₈	6,2358 E-04	4,878 E-06	2,1143 E-05
00022	Z	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00023	X	0,222 ₆	0,002 ₁	0,005 ₈	8,5788 E-06	3,2786 E-04	1,4094 E-05	0,127 ₁	0,001 ₂	0,003 ₅	5,1957 E-06	1,8068 E-04	9,9923 E-06
00023	Y	0,005 ₅	0,213 ₄	0,112 ₆	4,9646 E-04	2,9264 E-06	4,5653 E-06	0,003 ₃	0,121 ₁	0,061 ₆	2,7388 E-04	1,9214 E-06	2,4743 E-06
00023	Z	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00024	X	1,869 ₉	0,019 ₅	0,005 ₅	1,4096 E-05	6,4992 E-04	3,7603 E-05	1,032 ₂	0,010 ₈	0,003 ₄	8,2984 E-06	3,5814 E-04	2,0767 E-05
00024	Y	0,020 ₀	1,904 ₂	0,120 ₅	1,1432 E-03	5,2841 E-06	3,9125 E-05	0,011 ₀	1,051 ₂	0,066 ₀	6,3031 E-04	3,311 E-06	2,1599 E-05
00024	Z	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00025	X	0,221 ₆	0,000 ₄	0,007 ₃	4,4428 E-06	2,7204 E-04	1,2283 E-05	0,126 ₅	0,000 ₃	0,004 ₄	2,6106 E-06	1,5034 E-04	9,0836 E-06
00025	Y	0,005 ₇	0,219 ₇	0,115 ₈	4,9439 E-04	6,6679 E-06	5,5299 E-06	0,003 ₄	0,124 ₈	0,063 ₆	2,7249 E-04	4,1919 E-06	3,1428 E-06
00025	Z	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 ₀	0,000 ₀	0,000 ₀	0 E+00	0 E+00	0 E+00

Nodi - Spostamenti per effetto del sisma													
Nodo	Di r	Stato Limite Ultimo						Stato Limite di Danno					
		S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
		[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00026	X	1,869 9	0,000 6	0,007 8	1,0611 E-05	5,5452 E-04	3,7278 E-05	1,032 2	0,000 3	0,004 7	6,3354 E-06	3,0599 E-04	2,06 E-05
00026	Y	0,019 9	1,918 7	0,123 9	1,1419 E-03	7,8956 E-06	3,8697 E-05	0,011 0	1,059 2	0,068 0	6,292 E-04	4,9157 E-06	2,1361 E-05
00026	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00027	X	0,222 5	0,001 6	0,017 4	1,2847 E-05	3,2608 E-04	1,2434 E-05	0,127 0	0,000 9	0,010 7	7,9836 E-06	1,7962 E-04	8,8937 E-06
00027	Y	0,005 4	0,215 6	0,119 8	4,9313 E-04	4,4008 E-06	7,2198 E-06	0,003 2	0,122 4	0,065 9	2,7155 E-04	2,7258 E-06	3,7996 E-06
00027	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00028	X	1,870 0	0,019 1	0,017 9	2,4163 E-05	6,4781 E-04	3,7496 E-05	1,032 2	0,010 5	0,011 1	1,4883 E-05	3,5687 E-04	2,0707 E-05
00028	Y	0,019 8	1,933 0	0,128 3	1,1435 E-03	7,7762 E-06	3,8799 E-05	0,011 0	1,067 1	0,070 6	6,2972 E-04	4,7039 E-06	2,1415 E-05
00028	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00029	X	0,225 2	0,003 2	0,111 1	2,3394 E-05	4,6874 E-04	2,1351 E-05	0,128 4	0,001 7	0,061 3	1,3565 E-05	2,5798 E-04	1,589 E-05
00029	Y	0,005 3	0,222 2	0,115 8	4,9106 E-04	1,2626 E-05	6,5578 E-06	0,003 1	0,126 6	0,063 6	2,7029 E-04	7,6354 E-06	3,8984 E-06
00029	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00030	X	1,870 3	0,038 4	0,118 7	4,3628 E-05	1,0881 E-03	3,6373 E-05	1,032 4	0,021 2	0,065 5	2,5416 E-05	5,991 E-04	2,0139 E-05
00030	Y	0,019 8	1,947 3	0,123 9	1,1462 E-03	2,3535 E-05	3,77 E-05	0,011 0	1,075 0	0,068 1	6,3101 E-04	1,4175 E-05	2,0808 E-05
00030	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00

LEGENDA:
Dir Direzione del sisma.
S_x, S_y Le componenti dello spostamento sono relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
S_z, Θ_x
Θ_y, Θ_z

NODI - SPOSTAMENTI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE

Nodi - Spostamenti per eccentricità accidentale									
Nodo	Dir	e	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]	
00001	X	+	0,0095	-0,0173	-0,0064	4,7089 E-05	2,0331 E-05	7,774 E-05	
	X	-	-0,0095	0,0173	0,0064	-4,7089 E-05	-2,0331 E-05	-7,774 E-05	
	Y	+	0,0190	-0,0346	-0,0127	9,3958 E-05	4,0566 E-05	1,5512 E-04	
	Y	-	-0,0190	0,0346	0,0127	-9,3958 E-05	-4,0566 E-05	-1,5512 E-04	
00002	X	+	0,0976	-0,1991	-0,0068	9,7546 E-05	3,4844 E-05	8,3021 E-04	
	X	-	-0,0976	0,1991	0,0068	-9,7546 E-05	-3,4844 E-05	-8,3021 E-04	
	Y	+	0,1947	-0,3973	-0,0136	1,9463 E-04	6,9524 E-05	1,6565 E-03	
	Y	-	-0,1947	0,3973	0,0136	-1,9463 E-04	-6,9524 E-05	-1,6565 E-03	
00003	X	+	0,0092	-0,0076	-0,0057	2,5608 E-05	9,5559 E-06	2,5293 E-05	
	X	-	-0,0092	0,0076	0,0057	-2,5608 E-05	-9,5559 E-06	-2,5293 E-05	
	Y	+	0,0184	-0,0151	-0,0113	5,1097 E-05	1,9067 E-05	5,0467 E-05	
	Y	-	-0,0184	0,0151	0,0113	-5,1097 E-05	-1,9067 E-05	-5,0467 E-05	
00004	X	+	0,0976	-0,0995	-0,0061	6,179 E-05	1,8008 E-05	5,0951 E-04	
	X	-	-0,0976	0,0995	0,0061	-6,179 E-05	-1,8008 E-05	-5,0951 E-04	
	Y	+	0,1947	-0,1986	-0,0121	1,2329 E-04	3,5931 E-05	1,0166 E-03	
	Y	-	-0,1947	0,1986	0,0121	-1,2329 E-04	-3,5931 E-05	-1,0166 E-03	
00005	X	+	0,0092	0,0000	0,0000	-6,1613 E-15	7,1514 E-06	3,9895 E-05	
	X	-	-0,0092	0,0000	0,0000	6,1613 E-15	-7,1514 E-06	-3,9895 E-05	
	Y	+	0,0183	0,0000	0,0000	-1,2294 E-14	1,4269 E-05	7,9603 E-05	
	Y	-	-0,0183	0,0000	0,0000	1,2294 E-14	-1,4269 E-05	-7,9603 E-05	
00006	X	+	0,0975	0,0000	0,0000	-5,0288 E-12	1,2921 E-05	5,8081 E-04	
	X	-	-0,0975	0,0000	0,0000	5,0288 E-12	-1,2921 E-05	-5,8081 E-04	
	Y	+	0,1946	0,0000	0,0000	-1,0034 E-11	2,5781 E-05	1,1589 E-03	
	Y	-	-0,1946	0,0000	0,0000	1,0034 E-11	-2,5781 E-05	-1,1589 E-03	
00007	X	+	0,0092	0,0076	0,0057	-2,5608 E-05	9,5559 E-06	2,5293 E-05	
	X	-	-0,0092	-0,0076	-0,0057	2,5608 E-05	-9,5559 E-06	-2,5293 E-05	
	Y	+	0,0184	0,0151	0,0113	-5,1097 E-05	1,9067 E-05	5,0467 E-05	
	Y	-	-0,0184	-0,0151	-0,0113	5,1097 E-05	-1,9067 E-05	-5,0467 E-05	
00008	X	+	0,0976	0,0995	0,0061	-6,179 E-05	1,8008 E-05	5,0951 E-04	
	X	-	-0,0976	-0,0995	-0,0061	6,179 E-05	-1,8008 E-05	-5,0951 E-04	
	Y	+	0,1947	0,1986	0,0121	-1,2329 E-04	3,5931 E-05	1,0166 E-03	
	Y	-	-0,1947	-0,1986	-0,0121	1,2329 E-04	-3,5931 E-05	-1,0166 E-03	
00009	X	+	0,0095	0,0173	0,0064	-4,7089 E-05	2,0331 E-05	7,774 E-05	
	X	-	-0,0095	-0,0173	-0,0064	4,7089 E-05	-2,0331 E-05	-7,774 E-05	
	Y	+	0,0190	0,0346	0,0127	-9,3958 E-05	4,0566 E-05	1,5512 E-04	
	Y	-	-0,0190	-0,0346	-0,0127	9,3958 E-05	-4,0566 E-05	-1,5512 E-04	
00010	X	+	0,0976	0,1991	0,0068	-9,7546 E-05	3,4844 E-05	8,3021 E-04	
	X	-	-0,0976	-0,1991	-0,0068	9,7546 E-05	-3,4844 E-05	-8,3021 E-04	
	Y	+	0,1947	0,3973	0,0136	-1,9463 E-04	6,9524 E-05	1,6565 E-03	
	Y	-	-0,1947	-0,3973	-0,0136	1,9463 E-04	-6,9524 E-05	-1,6565 E-03	
00011	X	+	0,0000	-0,0169	0,0000	3,3818 E-05	-8,1804 E-13	1,802 E-05	
	X	-	0,0000	0,0169	0,0000	-3,3818 E-05	8,1804 E-13	-1,802 E-05	

Nodi - Spostamenti per eccentricità accidentale								
Nodo	Dir	e	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
00012	Y	+	0,0000	-0,0338	0,0000	6,7477 E-05	-1,6322 E-12	3,5955 E-05
	Y	-	0,0000	0,0338	0,0000	-6,7477 E-05	1,6322 E-12	-3,5955 E-05
	X	+	0,0000	-0,1991	0,0000	6,7377 E-05	-5,0849 E-12	4,6037 E-04
	X	-	0,0000	0,1991	0,0000	-6,7377 E-05	5,0849 E-12	-4,6037 E-04
	Y	+	0,0000	-0,3973	0,0000	1,3444 E-04	-1,0146 E-11	9,1857 E-04
00013	Y	-	0,0000	0,3973	0,0000	-1,3444 E-04	1,0146 E-11	-9,1857 E-04
	X	+	0,0000	-0,0074	0,0000	2,0485 E-05	-4,1234 E-13	3,1452 E-05
	X	-	0,0000	0,0074	0,0000	-2,0485 E-05	4,1234 E-13	-3,1452 E-05
	Y	+	0,0000	-0,0149	0,0000	4,0875 E-05	-8,2274 E-13	6,2755 E-05
	Y	-	0,0000	0,0149	0,0000	-4,0875 E-05	8,2274 E-13	-6,2755 E-05
00014	X	+	0,0000	-0,0995	0,0000	4,1336 E-05	2,3022 E-13	4,5389 E-04
	X	-	0,0000	0,0995	0,0000	-4,1336 E-05	-2,3022 E-13	-4,5389 E-04
	Y	+	0,0000	-0,1986	0,0000	8,2478 E-05	4,5937 E-13	9,0564 E-04
	Y	-	0,0000	0,1986	0,0000	-8,2478 E-05	-4,5937 E-13	-9,0564 E-04
00015	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	-6,5896 E-14	4,4255 E-14	2,2088 E-05
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	6,5896 E-14	-4,4255 E-14	-2,2088 E-05
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0000	-1,3148 E-13	8,8303 E-14	4,4072 E-05
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0000	1,3148 E-13	-8,8303 E-14	-4,4072 E-05
00016	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	8,1847 E-13	3,1721 E-14	4,3233 E-04
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	-8,1847 E-13	-3,1721 E-14	-4,3233 E-04
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0000	1,6331 E-12	6,3293 E-14	8,6263 E-04
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0000	-1,6331 E-12	-6,3293 E-14	-8,6263 E-04
00017	X	+	0,0000	0,0074	0,0000	-2,0485 E-05	4,0275 E-14	3,1452 E-05
	X	-	0,0000	-0,0074	0,0000	2,0485 E-05	-4,0275 E-14	-3,1452 E-05
	Y	+	0,0000	0,0149	0,0000	-0,0875 E-05	8,036 E-14	6,2755 E-05
	Y	-	0,0000	-0,0149	0,0000	0,0875 E-05	-8,036 E-14	-6,2755 E-05
00018	X	+	0,0000	0,0995	0,0000	-4,1336 E-05	7,3069 E-14	4,5389 E-04
	X	-	0,0000	-0,0995	0,0000	4,1336 E-05	-7,3069 E-14	-4,5389 E-04
	Y	+	0,0000	0,1986	0,0000	-8,2478 E-05	1,458 E-13	9,0564 E-04
	Y	-	0,0000	-0,1986	0,0000	8,2478 E-05	-1,458 E-13	-9,0564 E-04
00019	X	+	0,0000	0,0169	0,0000	-3,3818 E-05	5,2507 E-14	1,802 E-05
	X	-	0,0000	-0,0169	0,0000	3,3818 E-05	-5,2507 E-14	-1,802 E-05
	Y	+	0,0000	0,0338	0,0000	-6,7477 E-05	1,0477 E-13	3,5955 E-05
	Y	-	0,0000	-0,0338	0,0000	6,7477 E-05	-1,0477 E-13	-3,5955 E-05
00020	X	+	0,0000	0,1991	0,0000	-6,7377 E-05	8,9131 E-14	4,6037 E-04
	X	-	0,0000	-0,1991	0,0000	6,7377 E-05	-8,9131 E-14	-4,6037 E-04
	Y	+	0,0000	0,3973	0,0000	-1,3444 E-04	1,7784 E-13	9,1857 E-04
	Y	-	0,0000	-0,3973	0,0000	1,3444 E-04	-1,7784 E-13	-9,1857 E-04
00021	X	+	-0,0095	-0,0173	0,0064	4,7089 E-05	-2,0331 E-05	7,774 E-05
	X	-	0,0095	0,0173	-0,0064	-4,7089 E-05	2,0331 E-05	-7,774 E-05
	Y	+	-0,0190	-0,0346	0,0127	9,3958 E-05	-4,0566 E-05	1,5512 E-04
	Y	-	0,0190	0,0346	-0,0127	-9,3958 E-05	4,0566 E-05	-1,5512 E-04
00022	X	+	-0,0976	-0,1991	0,0068	9,7546 E-05	-3,4844 E-05	8,3021 E-04
	X	-	0,0976	0,1991	-0,0068	-9,7546 E-05	3,4844 E-05	-8,3021 E-04
	Y	+	-0,1947	-0,3973	0,0136	1,9463 E-04	-6,9524 E-05	1,6565 E-03
	Y	-	0,1947	0,3973	-0,0136	-1,9463 E-04	6,9524 E-05	-1,6565 E-03
00023	X	+	-0,0092	-0,0076	0,0057	2,5608 E-05	-9,5559 E-06	2,5293 E-05
	X	-	0,0092	0,0076	-0,0057	-2,5608 E-05	9,5559 E-06	-2,5293 E-05
	Y	+	-0,0184	-0,0151	0,0113	5,1097 E-05	-1,9067 E-05	5,0467 E-05
	Y	-	0,0184	0,0151	-0,0113	-5,1097 E-05	1,9067 E-05	-5,0467 E-05
00024	X	+	-0,0976	-0,0995	0,0061	6,179 E-05	-1,8008 E-05	5,0951 E-04
	X	-	0,0976	0,0995	-0,0061	-6,179 E-05	1,8008 E-05	-5,0951 E-04
	Y	+	-0,1947	-0,1986	0,0121	1,2329 E-04	-3,5931 E-05	1,0166 E-03
	Y	-	0,1947	0,1986	-0,0121	-1,2329 E-04	3,5931 E-05	-1,0166 E-03
00025	X	+	-0,0092	0,0000	0,0000	6,987 E-14	-7,1514 E-06	3,9895 E-05
	X	-	0,0092	0,0000	0,0000	-6,987 E-14	7,1514 E-06	-3,9895 E-05
	Y	+	-0,0183	0,0000	0,0000	1,3941 E-13	-1,4269 E-05	7,9603 E-05
	Y	-	0,0183	0,0000	0,0000	-1,3941 E-13	1,4269 E-05	-7,9603 E-05
00026	X	+	-0,0975	0,0000	0,0000	3,4186 E-12	-1,2921 E-05	5,8081 E-04
	X	-	0,0975	0,0000	0,0000	-3,4186 E-12	1,2921 E-05	-5,8081 E-04
	Y	+	-0,1946	0,0000	0,0000	6,8212 E-12	-2,5781 E-05	1,1589 E-03
	Y	-	0,1946	0,0000	0,0000	-6,8212 E-12	2,5781 E-05	-1,1589 E-03
00027	X	+	-0,0092	0,0076	-0,0057	-2,5608 E-05	-9,5559 E-06	2,5293 E-05
	X	-	0,0092	-0,0076	0,0057	2,5608 E-05	9,5559 E-06	-2,5293 E-05
	Y	+	-0,0184	0,0151	-0,0113	-5,1097 E-05	-1,9067 E-05	5,0467 E-05
	Y	-	0,0184	-0,0151	0,0113	5,1097 E-05	1,9067 E-05	-5,0467 E-05
00028	X	+	-0,0976	0,0995	-0,0061	-6,179 E-05	-1,8008 E-05	5,0951 E-04
	X	-	0,0976	-0,0995	0,0061	6,179 E-05	1,8008 E-05	-5,0951 E-04
	Y	+	-0,1947	0,1986	-0,0121	-1,2329 E-04	-3,5931 E-05	1,0166 E-03
	Y	-	0,1947	-0,1986	0,0121	1,2329 E-04	3,5931 E-05	-1,0166 E-03
00029	X	+	-0,0095	0,0173	-0,0064	-4,7089 E-05	-2,0331 E-05	7,774 E-05
	X	-	0,0095	-0,0173	0,0064	4,7089 E-05	2,0331 E-05	-7,774 E-05
	Y	+	-0,0190	0,0346	-0,0127	-9,3958 E-05	-4,0566 E-05	1,5512 E-04
	Y	-	0,0190	-0,0346	0,0127	9,3958 E-05	4,0566 E-05	-1,5512 E-04
00030	X	+	-0,0976	0,1991	-0,0068	-9,7546 E-05	-3,4844 E-05	8,3021 E-04
	X	-	0,0976	-0,1991	0,0068	9,7546 E-05	3,4844 E-05	-8,3021 E-04
	Y	+	-0,1947	0,3973	-0,0136	-1,9463 E-04	-6,9524 E-05	1,6565 E-03
	Y	-	0,1947	-0,3973	0,0136	1,9463 E-04	6,9524 E-05	-1,6565 E-03

LEGENDA:

Dir Direzione del sisma.
S_x, S_y Le componenti dello spostamento sono relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
S_z, Θ_x
Θ_y, Θ_z

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]
Piano Terra		Travata: Trave 1-2-3-4-5											
Trave 1-2	001	-540	341	11.746	6.575	27.039	-145	-540	-326	21.626	6.575	-31.335	-145
	002	-5	114	4.391	2.699	12.587	-49	-5	-110	10.638	2.699	-15.303	-49
	003	-53	305	5.905	3.368	14.742	-130	-53	-294	15.062	3.368	-18.723	-130
	004	11	40	977	578	2.661	-17	11	-39	2.522	578	-3.333	-17
Trave 2-3	001	-396	71	28.788	9.775	45.892	-78	-396	-286	31.930	9.775	-47.258	-78
	002	-128	25	13.353	3.901	20.053	-27	-128	-102	13.823	3.901	-20.257	-27
	003	-281	66	20.410	5.956	32.991	-73	-281	-271	21.795	5.956	-33.594	-73
	004	-36	9	3.317	957	5.192	-10	-36	-36	3.449	957	-5.250	-10
Trave 3-4	001	529	-587	31.522	9.733	46.973	223	529	438	29.689	9.733	-46.177	223
	002	175	-209	13.677	3.885	20.155	79	175	156	13.675	3.885	-20.154	79
	003	408	-558	21.407	5.916	33.322	212	408	416	21.269	5.916	-33.263	212
	004	53	-75	3.397	952	5.213	28	53	56	3.433	952	-5.229	28
Trave 4-5	001	554	-354	22.111	6.539	31.456	176	554	455	11.674	6.539	-26.918	176
	002	10	-120	10.810	2.686	15.346	60	10	154	4.365	2.686	-12.544	60
	003	66	-320	15.523	3.334	18.838	159	66	413	5.837	3.334	-14.627	159
	004	-9	-42	2.584	574	3.348	21	-9	55	968	574	-2.646	21
Piano Terra		Travata: Trave 6-7-8-9-10											
Trave 6-7	001	-315	498	12.432	6.621	42.829	-212	-315	-479	36.328	6.621	-53.219	-212
	002	-113	178	6.902	3.399	24.719	-76	-113	-171	21.488	3.399	-31.061	-76
	003	-300	474	9.732	4.588	30.333	-202	-300	-456	24.138	4.588	-36.597	-202
	004	-40	64	1.728	814	5.430	-27	-40	-61	4.322	814	-6.558	-27
Trave 7-8	001	-198	131	37.877	7.707	48.788	-85	-198	-260	34.365	7.707	-47.260	-85
	002	-71	47	22.371	3.897	28.396	-30	-71	-93	20.043	3.897	-27.384	-30
	003	-189	125	26.130	5.697	34.058	-81	-189	-248	23.402	5.697	-32.872	-81
	004	-25	17	4.685	1.000	6.095	-11	-25	-33	4.221	1.000	-5.893	-11
Trave 8-9	001	480	-763	34.487	7.760	47.282	312	480	672	37.900	7.760	-48.766	312
	002	171	-273	20.087	3.916	27.391	111	171	240	22.380	3.916	-28.388	111
	003	457	-727	23.518	5.747	32.892	297	457	640	26.152	5.747	-34.038	297
	004	61	-98	4.237	1.006	5.896	40	61	86	4.687	1.006	-6.092	40
Trave 9-10	001	346	-614	35.844	6.761	53.210	284	346	692	11.989	6.761	-42.838	284
	002	123	-219	21.316	3.449	31.058	101	123	247	6.449	3.449	-24.722	101
	003	329	-585	23.677	4.722	36.588	270	329	659	9.310	4.722	-30.342	270
	004	44	-79	4.260	832	6.557	36	44	88	1.671	832	-5.431	36
Piano Terra		Travata: Trave 11-12-13-14-15											
Trave 11-12	001	-13	318	9.533	5.996	27.350	-135	-13	-304	17.984	5.996	-31.024	-135
	002	-193	122	3.601	2.492	12.698	-51	-193	-115	9.337	2.492	-15.192	-51
	003	-474	324	3.798	2.817	15.038	-137	-474	-307	11.593	2.817	-18.427	-137
	004	-81	44	694	504	2.701	-19	-81	-42	2.056	504	-3.293	-19
Trave 12-13	001	81	60	21.067	7.268	29.049	-73	81	-274	21.699	7.268	-29.325	-73
	002	15	22	10.595	3.005	14.037	-26	15	-98	10.169	3.005	-13.852	-26
	003	-18	59	13.057	3.569	16.951	-70	-18	-263	12.052	3.569	-16.514	-70
	004	-4	8	2.330	637	3.038	-9	-4	-35	2.140	637	-2.956	-9
Trave 13-14	001	315	-588	22.614	7.491	28.629	224	315	441	25.179	7.491	-29.745	224
	002	126	-210	10.496	3.085	13.604	80	126	158	12.064	3.085	-14.286	80
	003	396	-562	12.923	3.781	15.852	214	396	421	16.973	3.781	-17.613	214
	004	54	-75	2.257	665	2.867	29	54	57	2.856	665	-3.127	29
Trave 14-15	001	92	-341	24.400	7.456	46.304	170	92	442	12.314	7.456	-41.050	170
	002	221	-128	11.628	3.014	20.649	64	221	166	4.594	3.014	-17.591	64
	003	550	-342	17.703	4.207	32.980	170	550	442	6.446	4.207	-28.085	170
	004	91	-47	2.877	691	5.248	23	91	60	1.050	691	-4.454	23
Piano Terra		Travata: Trave 1-6-11											
Trave 1-6	001	-696	-303	7.705	3.727	12.365	122	-696	248	-2.377	3.727	-7.885	122
	002	-708	-99	2.115	984	2.063	39	-708	77	-3.373	984	376	39
	003	-911	-266	2.368	947	2.395	106	-911	210	-3.852	947	370	106
	004	-170	-35	396	171	421	14	-170	27	-676	171	56	14
Trave 6-11	001	963	-223	-1.699	3.701	8.284	111	963	279	6.585	3.701	-11.966	111
	002	804	-92	-3.131	975	-233	45	804	109	1.715	975	-1.921	45
	003	1.166	-238	-3.207	922	11	117	1.166	288	1.301	922	-2.014	117
	004	204	-33	-590	167	-5	16	204	40	253	167	-369	16
Piano Terra		Travata: Trave 2-7-12											
Trave 2-7	001	1.279	-357	4.200	2.525	10.450	147	1.279	306	2.737	2.525	-9.800	147
	002	465	-121	1.970	918	2.733	50	465	102	-2.733	918	-642	50
	003	955	-322	2.900	1.374	3.699	132	955	274	-4.631	1.374	-351	132
	004	129	-43	578	264	704	17	129	36	-948	264	-25	17
Trave 7-12	001	-155	-274	2.168	2.472	9.524	133	-155	325	4.872	2.472	-10.726	133
	002	-63	-105	-2.936	899	544	51	-63	123	2.210	899	-2.831	51
	003	116	-279	-5.173	1.323	89	135	116	328	3.540	1.323	-3.961	135
	004	15	-38	-1.021	257	-10	18	15	45	664	257	-739	18
Piano Terra		Travata: Trave 3-8-13											
Trave 3-8	001	-82	270	1.774	2.025	9.058	-112	-82	-233	6.576	2.025	-11.192	-112
	002	-29	97	1.033	770	2.226	-40	-29	-83	-1.390	770	-1.149	-40
	003	-78	257	921	1.126	2.672	-107	-78	-222	-1.990	1.126	-1.378	-107
	004	-11	35	306	234	565	-14	-11	-30	-596	234	-164	-14
Trave 8-13	001	-68	248	4.726	1.906	10.218	-118	-68	-283	4.307	1.906	-10.032	-118
	002	-24	88	-2.050	728	801	-42	-24	-101	1.938	728	-2.574	-42
	003	-65	236	-3.751	1.012	451	-112	-65	-270	3.334	1.012	-3.599	-112
	004	-9	32	-833	219	39	-15	-9	-36	630	219	-690	-15
Piano Terra		Travata: Trave 4-9-14											
Trave 4-9	001	-1.392	712	3.956	2.212	10.105	-295	-1.392	-617	4.046	2.212	-10.145	-295
	002	-505	247	1.883	806	2.609	-102	-505	-213	-2.266	806	-766	-102
	003	-1.063	660	2.667	1.075	3.370	-273	-1.063	-569	-3.385	1.075	-680	-273

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 9-14	004	-144	88	547	224	660	-36	-144	-76	-781	224	-69	-36
	001	-696	611	4.222	2.216	10.255	-292	-696	-704	3.637	2.216	-9.995	-292
	002	-240	226	-2.203	807	805	-108	-240	-258	1.769	807	-2.570	-108
	003	-925	600	-3.217	1.080	785	-286	-925	-689	2.364	1.080	-3.265	-286
	004	-123	81	-758	225	83	-39	-123	-93	506	225	-646	-39
Piano Terra		Travata: Trave 5-10-15											
Trave 5-10	001	778	405	7.052	3.350	11.812	-164	778	-334	-541	3.350	-8.438	-164
	002	738	135	1.882	850	1.866	-54	738	-108	-2.717	850	178	-54
	003	990	363	1.746	588	1.868	-146	990	-292	-2.104	588	-157	-146
	004	181	48	313	123	350	-19	181	-38	-441	123	-15	-19
Trave 10-15	001	-44	325	482	3.371	8.995	-159	-44	-393	5.567	3.371	-11.255	-159
	002	-476	128	-2.352	858	21	-62	-476	-150	1.351	858	-1.667	-62
	003	-290	335	-1.130	608	688	-163	-290	-397	331	608	-1.337	-163
	004	-87	46	-311	125	86	-22	-87	-54	123	125	-279	-22
Fondazione		Travata: Trave 1-2-3-4-5											
Trave 1-2	001	-724	-94	33.402	-7.770	32.498	38	-724	80	925	-7.770	-18.378	38
	002	-197	-25	11.595	-3.025	8.978	10	-197	22	-3.676	-3.025	-2.338	10
	003	-74	-61	14.408	-3.765	6.051	25	-74	53	-13.427	-3.765	6.051	25
	004	-3	-7	2.327	-635	979	3	-3	6	-2.177	-635	979	3
Trave 2-3	001	-213	-47	20.548	-11.708	27.253	27	-213	76	12.200	-11.708	-23.623	27
	002	-70	-16	4.187	-4.536	6.159	9	-70	27	1.881	-4.536	-5.157	9
	003	-148	-43	1.874	-7.027	1.885	25	-148	70	-6.798	-7.027	1.885	25
	004	-19	-6	155	-1.115	233	3	-19	9	-918	-1.115	233	3
Trave 3-4	001	297	145	11.487	-11.599	23.249	-59	297	-126	21.555	-11.599	-27.627	-59
	002	100	51	1.627	-4.498	5.023	-21	100	-44	4.547	-4.498	-6.293	-21
	003	228	137	-7.477	-6.923	-2.241	-55	228	-119	2.833	-6.923	-2.241	-55
	004	30	18	-1.010	-1.101	-281	-7	30	-16	283	-1.101	-281	-7
Trave 4-5	001	733	85	1.508	-7.641	18.582	-42	733	-110	33.044	-7.641	-32.294	-42
	002	200	24	-3.467	-2.979	2.411	-12	200	-31	11.467	-2.979	-8.905	-12
	003	82	58	-12.871	-3.642	-5.856	-29	82	-76	14.066	-3.642	-5.856	-29
	004	4	7	-2.102	-619	-953	-4	4	-9	2.281	-619	-953	-4
Fondazione		Travata: Trave 6-7-8-9-10											
Trave 6-7	001	-236	-84	20.911	-6.971	16.299	35	-236	78	-6.455	-6.971	-4.401	35
	002	-84	-30	8.817	-3.410	3.705	13	-84	28	-8.225	-3.410	3.705	13
	003	-225	-80	14.078	-4.678	5.933	34	-225	75	-13.216	-4.678	5.933	34
	004	-30	-11	2.470	-829	1.042	5	-30	10	-2.324	-829	1.042	5
Trave 7-8	001	-141	-51	4.367	-8.403	9.629	26	-141	68	7.683	-8.403	-11.071	26
	002	-50	-18	-2.400	-4.111	-584	9	-50	24	284	-4.111	-584	9
	003	-134	-48	-2.844	-6.148	-472	25	-134	65	-674	-6.148	-472	25
	004	-18	-6	-541	-1.077	-102	3	-18	9	-73	-1.077	-102	3
Trave 8-9	001	355	167	8.251	-8.472	11.367	-70	355	-156	3.571	-8.472	-9.333	-70
	002	127	60	487	-4.136	690	-25	127	-56	-2.685	-4.136	690	-25
	003	338	159	-133	-6.213	754	-67	338	-149	-3.602	-6.213	754	-67
	004	45	21	0	-1.086	140	-9	45	-20	-643	-1.086	140	-9
Trave 9-10	001	265	100	-6.527	-7.126	4.396	-46	265	-113	20.862	-7.126	-16.304	-46
	002	95	36	-8.251	-3.465	-3.707	-17	95	-40	8.799	-3.465	-3.707	-17
	003	253	95	-13.285	-4.825	-5.938	-44	253	-108	14.031	-4.825	-5.938	-44
	004	34	13	-2.333	-849	-1.043	-6	34	-14	2.464	-849	-1.043	-6
Fondazione		Travata: Trave 11-12-13-14-15											
Trave 11-12	001	409	-53	27.170	-6.621	29.927	21	409	45	6.518	-6.621	-20.949	21
	002	85	-28	9.369	-2.615	8.060	11	85	23	-1.678	-2.615	-3.256	11
	003	-226	-79	8.472	-2.671	3.603	32	-226	66	-8.100	-2.671	3.603	32
	004	-38	-12	1.530	-488	650	5	-38	10	-1.462	-488	650	5
Trave 12-13	001	33	-35	16.250	-7.900	24.490	21	33	62	20.611	-7.900	-26.386	21
	002	6	-13	2.652	-3.177	5.172	8	6	23	4.886	-3.177	-6.144	8
	003	-23	-35	-2.219	-3.401	-746	21	-23	61	1.213	-3.401	-746	21
	004	-4	-5	-395	-628	-120	3	-4	8	157	-628	-120	3
Trave 13-14	001	175	146	24.230	-8.261	28.325	-60	175	-128	10.948	-8.261	-22.551	-60
	002	68	52	6.178	-3.305	6.836	-22	68	-47	758	-3.305	-4.480	-22
	003	221	141	4.659	-3.744	2.593	-57	221	-124	-7.269	-3.744	2.593	-57
	004	30	19	620	-674	368	-8	30	-17	-1.073	-674	368	-8
Trave 14-15	001	-371	61	5.668	-8.188	20.626	-31	-371	-81	27.803	-8.188	-30.250	-31
	002	-71	28	-1.982	-3.175	3.141	-14	-71	-37	9.595	-3.175	-8.175	-14
	003	263	81	-8.909	-4.163	-3.910	-41	263	-106	9.075	-4.163	-3.910	-41
	004	43	12	-1.570	-689	-692	-6	43	-15	1.611	-689	-692	-6
Fondazione		Travata: Trave 1-6-11											
Trave 1-6	001	770	53	21.410	-4.741	27.886	-24	770	-54	7.907	-4.741	-21.884	-24
	002	246	9	5.833	-1.256	6.763	-4	246	-7	306	-1.256	-4.307	-4
	003	127	20	4.179	-1.088	2.159	-8	127	-16	-5.537	-1.088	2.159	-8
	004	13	2	759	-197	391	-1	13	-1	-1.001	-197	391	-1
Trave 6-11	001	-480	9	7.744	-4.752	21.783	-5	-480	-12	21.704	-4.752	-27.987	-5
	002	-143	15	248	-1.260	4.270	-6	-143	-14	5.938	-1.260	-6.800	-6
	003	149	43	-5.692	-1.099	-2.256	-19	149	-42	4.459	-1.099	-2.256	-19
	004	24	7	-1.022	-199	-404	-3	24	-7	796	-199	-404	-3
Fondazione		Travata: Trave 2-7-12											
Trave 2-7	001	292	80	8.329	-3.066	11.457	-34	292	-73	2.334	-3.066	-8.793	-34
	002	49	21	2.870	-1.073	1.577	-9	49	-19	-4.228	-1.073	1.577	-9
	003	144	52	3.670	-1.647	2.173	-22	144	-46	-6.107	-1.647	2.173	-22
	004	14	6	878	-315	488	-3	14	-5	-1.317	-315	488	-3
Trave 7-12	001	91	27	-2.156	-2.914	6.518	-13	91	-33	14.077	-2.914	-13.732	-13
	002	88	17	-5.831	-1.019	-2.390	-8	88	-19	4.923	-1.019	-2.390	-8
	003	221	49	-10.383	-1.501	-4.339	-23	221	-56	9.144	-1.501	-4.339	-23
	004	35	7	-1.891	-295	-779	-3	35	-8	1.613	-295	-779	-3
Fondazione		Travata: Trave 3-8-13											

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 3-8	001	-65	-36	3.892	-2.480	9.371	15	-65	31	7.284	-2.480	-10.879	15
	002	-23	-13	1.381	-900	884	5	-23	11	-2.596	-900	884	5
	003	-62	-34	255	-1.368	633	14	-62	30	-2.593	-1.368	633	14
	004	-8	-5	428	-281	286	2	-8	4	-858	-281	286	2
Trave 8-13	001	-154	-47	-205	-2.208	7.109	22	-154	50	13.366	-2.208	-13.141	22
	002	-55	-17	-5.271	-803	-2.230	8	-55	18	4.765	-803	-2.230	8
	003	-147	-45	-9.726	-1.109	-4.223	21	-147	48	9.277	-1.109	-4.223	21
	004	-20	-6	-1.816	-246	-768	3	-20	6	1.640	-246	-768	3
Fondazione		Travata: Trave 4-9-14											
Trave 4-9	001	-345	-122	9.116	-2.663	11.602	51	-345	108	2.471	-2.663	-8.648	51
	002	-68	-36	3.151	-929	1.629	15	-68	31	-4.179	-929	1.629	15
	003	-194	-91	4.420	-1.262	2.310	38	-194	80	-5.977	-1.262	2.310	38
	004	-20	-12	978	-263	506	5	-20	10	-1.300	-263	506	5
Trave 9-14	001	-187	-92	1.560	-2.638	8.179	43	-187	101	10.318	-2.638	-12.071	43
	002	-122	-40	-4.504	-920	-1.797	19	-122	44	3.580	-920	-1.797	19
	003	-311	-111	-6.844	-1.238	-2.758	52	-311	121	5.565	-1.238	-2.758	52
	004	-48	-16	-1.416	-260	-566	7	-48	17	1.132	-260	-566	7
Fondazione		Travata: Trave 5-10-15											
Trave 5-10	001	-772	-60	21.951	-4.259	27.889	26	-772	58	8.435	-4.259	-21.881	26
	002	-247	-12	6.026	-1.084	6.764	5	-247	9	494	-1.084	-4.306	5
	003	-129	-27	4.694	-629	2.162	10	-129	20	-5.035	-629	2.162	10
	004	-14	-3	828	-136	391	1	-14	1	-934	-136	391	1
Trave 10-15	001	398	-30	11.931	-4.391	23.637	14	398	32	17.545	-4.391	-26.133	14
	002	113	-23	1.743	-1.132	4.933	10	113	21	4.453	-1.132	-6.137	10
	003	-227	-64	-1.705	-756	-490	28	-227	62	498	-756	-490	28
	004	-34	-10	-487	-153	-167	4	-34	9	264	-153	-167	4

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]
Piano Terra		Travata: Trave 1-2-3-4-5											
Trave 1-2	X	54	34	30.470	29.162	11.955	16	54	27	24.515	29.162	11.955	16
	Y	24	19	439	459	189	6	24	17	441	459	189	6
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 2-3	X	33	10	25.216	6.097	10.703	5	33	11	24.022	6.097	10.703	5
	Y	45	18	446	523	203	7	45	16	475	523	203	7
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 3-4	X	43	11	23.807	6.391	10.630	5	43	10	25.088	6.391	10.630	5
	Y	83	26	644	730	306	11	83	27	769	730	306	11
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 4-5	X	25	16	24.407	29.178	11.906	7	25	19	30.367	29.178	11.906	7
	Y	69	25	782	952	305	11	69	21	632	952	305	11
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra		Travata: Trave 6-7-8-9-10											
Trave 6-7	X	49	28	30.144	29.467	11.812	11	49	23	24.184	29.467	11.812	11
	Y	27	12	447	1.358	255	7	27	10	724	1.358	255	7
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 7-8	X	17	7	25.309	6.407	10.723	0	17	8	24.012	6.407	10.723	0
	Y	23	11	964	1.413	359	6	23	9	680	1.413	359	6
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 8-9	X	19	7	23.911	6.370	10.678	3	19	6	25.206	6.370	10.678	3
	Y	24	10	754	1.520	394	3	24	11	1.062	1.520	394	3
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 9-10	X	16	11	24.284	29.351	11.847	6	16	14	30.218	29.351	11.847	6
	Y	57	22	836	1.475	299	13	57	27	539	1.475	299	13
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra		Travata: Trave 11-12-13-14-15											
Trave 11-12	X	46	20	29.798	28.923	11.671	7	46	16	23.879	28.923	11.671	7
	Y	30	18	431	349	180	9	30	19	398	349	180	9
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 12-13	X	41	13	24.867	6.354	10.532	5	41	12	23.588	6.354	10.532	5
	Y	76	19	369	194	158	11	76	22	356	194	158	11
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 13-14	X	34	11	23.597	6.065	10.532	4	34	10	24.853	6.065	10.532	4
	Y	49	15	594	932	293	9	49	15	746	932	293	9
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 14-15	X	37	17	23.972	28.774	11.708	7	37	22	29.881	28.774	11.708	7
	Y	36	17	660	1.069	251	10	36	19	516	1.069	251	10
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra		Travata: Trave 1-6-11											
Trave 1-6	X	60	19	713	1.284	321	10	60	16	753	1.284	321	10
	Y	13	21	32.111	22.548	13.248	8	13	15	27.508	22.548	13.248	8
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 6-11	X	38	14	1.068	1.062	451	7	38	26	973	1.062	451	7
	Y	18	18	26.851	23.532	13.001	9	18	22	31.659	23.532	13.001	9

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
Piano Terra		Travata: Trave 2-7-12											
Trave 2-7	X	27	13	705	1.172	353	4	27	14	894	1.172	353	4
	Y	22	15	32.404	22.740	13.386	9	22	16	27.837	22.740	13.386	9
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 7-12	X	36	20	814	1.225	317	5	36	26	621	1.225	317	5
	Y	30	16	27.029	23.926	13.078	8	30	19	31.828	23.926	13.078	8
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra		Travata: Trave 3-8-13											
Trave 3-8	X	19	24	212	57	94	9	19	18	223	57	94	9
	Y	67	32	32.319	23.406	13.309	14	67	28	27.569	23.406	13.309	14
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 8-13	X	28	19	50	224	30	7	28	21	91	224	30	7
	Y	65	25	27.615	23.405	13.323	12	65	30	32.339	23.405	13.323	12
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra		Travata: Trave 4-9-14											
Trave 4-9	X	14	18	449	1.025	225	7	14	14	575	1.025	225	7
	Y	15	13	32.298	24.299	13.268	7	15	12	27.418	24.299	13.268	7
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 9-14	X	28	15	771	881	310	8	28	19	635	881	310	8
	Y	43	19	28.278	23.086	13.596	9	43	20	32.903	23.086	13.596	9
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra		Travata: Trave 5-10-15											
Trave 5-10	X	18	23	877	1.931	433	8	18	16	1.110	1.931	433	8
	Y	69	32	32.743	24.216	13.454	12	69	25	27.800	24.216	13.454	12
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 10-15	X	37	14	1.491	1.664	602	8	37	23	1.241	1.664	602	8
	Y	38	16	28.350	23.322	13.661	10	38	21	33.130	23.322	13.661	10
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 1-2-3-4-5											
Trave 1-2	X	23	272	9.627	1.999	3.761	111	23	243	7.685	1.999	3.761	111
	Y	21	53	293	51	127	29	21	91	300	51	127	29
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 2-3	X	20	123	12.358	798	5.225	58	20	144	11.685	798	5.225	58
	Y	29	155	431	76	195	71	29	171	475	76	195	71
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 3-4	X	23	169	11.478	906	5.151	70	23	149	12.221	906	5.151	70
	Y	45	136	468	76	221	60	45	135	560	76	221	60
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 4-5	X	16	194	7.465	2.052	3.663	91	16	227	9.391	2.052	3.663	91
	Y	50	156	946	42	392	58	50	115	860	42	392	58
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 6-7-8-9-10											
Trave 6-7	X	31	118	9.341	2.717	3.611	55	31	117	7.274	2.717	3.611	55
	Y	21	40	235	74	145	20	21	59	433	74	145	20
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 7-8	X	10	20	12.314	973	5.195	9	10	16	11.582	973	5.195	9
	Y	15	219	1.121	66	432	97	15	223	880	66	432	97
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 8-9	X	9	24	11.496	1.007	5.158	14	9	25	12.232	1.007	5.158	14
	Y	20	109	935	89	464	44	20	109	1.192	89	464	44
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 9-10	X	9	52	7.384	2.753	3.658	24	9	56	9.436	2.753	3.658	24
	Y	13	217	573	86	208	98	13	213	370	86	208	98
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 11-12-13-14-15											
Trave 11-12	X	20	131	8.995	2.018	3.494	48	20	91	7.074	2.018	3.494	48
	Y	28	26	332	41	138	16	28	55	321	41	138	16
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 12-13	X	22	161	12.085	868	5.091	67	22	153	11.336	868	5.091	67
	Y	40	189	290	57	124	86	40	207	289	57	124	86
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 13-14	X	20	132	11.354	828	5.096	59	20	131	12.083	828	5.096	59
	Y	30	105	499	82	242	45	30	99	626	82	242	45
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 14-15	X	20	134	7.179	1.989	3.539	67	20	169	9.094	1.989	3.539	67
	Y	31	189	758	37	306	74	31	160	655	37	306	74
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 1-6-11											
Trave 1-6	X	59	291	254	158	139	143	59	346	398	158	139	143
	Y	8	47	9.450	768	3.947	20	8	51	8.321	768	3.947	20
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 6-11	X	15	238	1.125	127	486	86	15	153	1.067	127	486	86
	Y	14	27	7.634	940	3.673	9	14	20	8.897	940	3.673	9
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 2-7-12											
Trave 2-7	X	7	378	868	92	409	172	7	413	977	92	409	172
	Y	14	65	9.548	1.593	3.969	25	14	40	8.311	1.593	3.969	25
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 7-12	X	43	308	665	45	257	127	43	258	493	45	257	127
	Y	19	126	7.604	1.326	3.669	56	19	140	8.909	1.326	3.669	56
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 3-8-13											

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]
Trave 3-8	X	29	327	433	7	185	156	29	380	392	7	185	156
	Y	54	33	9.212	1.626	3.794	10	54	18	7.873	1.626	3.794	10
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 8-13	X	30	344	211	32	111	139	30	297	287	32	111	139
	Y	48	102	7.929	1.619	3.817	47	48	106	9.257	1.619	3.817	47
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 4-9-14											
Trave 4-9	X	29	356	299	80	162	171	29	396	435	80	162	171
	Y	9	30	9.032	1.352	3.722	15	9	24	7.725	1.352	3.722	15
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 9-14	X	33	321	848	34	361	133	33	276	775	34	361	133
	Y	28	101	8.448	1.638	4.031	43	28	96	9.694	1.638	4.031	43
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 5-10-15											
Trave 5-10	X	32	248	595	192	324	129	32	315	867	192	324	129
	Y	38	105	9.391	959	3.878	34	38	74	8.061	959	3.878	34
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 10-15	X	18	263	1.596	180	676	97	18	186	1.452	180	676	97
	Y	15	140	8.697	803	4.133	64	15	162	9.901	803	4.133	64
	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 ₂	T ₃
			[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
Piano Terra			Travata: Trave 1-2-3-4-5											
Trave 1-2	X	+	69	5.577	-1.266	-1.043	-502	-2.191	69	-4.501	1.040	-1.043	-502	-2.191
	X	-	-69	-5.577	1.266	1.043	502	2.191	-69	4.501	-1.040	1.043	502	2.191
	Y	+	137	11.128	-2.527	-2.081	-1.001	-4.371	137	-8.980	2.076	-2.081	-1.001	-4.371
	Y	-	-137	-11.128	2.527	2.081	1.001	4.371	-137	8.980	-2.076	2.081	1.001	4.371
Trave 2-3	X	+	119	3.603	-1.181	-307	-499	-1.619	119	-3.842	1.112	-307	-499	-1.619
	X	-	-119	-3.603	1.181	307	499	1.619	-119	3.842	-1.112	307	499	1.619
	Y	+	237	7.189	-2.356	-612	-995	-3.230	237	-7.667	2.220	-612	-995	-3.230
	Y	-	-237	-7.189	2.356	612	995	3.230	-237	7.667	-2.220	612	995	3.230
Trave 3-4	X	+	119	3.842	-1.112	307	-499	-1.619	119	-3.603	1.181	307	-499	-1.619
	X	-	-119	-3.842	1.112	-307	499	1.619	-119	3.603	-1.181	-307	499	1.619
	Y	+	237	7.667	-2.220	612	-995	-3.230	237	-7.189	2.356	612	-995	-3.230
	Y	-	-237	-7.667	2.220	-612	995	3.230	-237	7.189	-2.356	-612	995	3.230
Trave 4-5	X	+	69	4.501	-1.040	1.043	-502	-2.191	69	-5.577	1.266	1.043	-502	-2.191
	X	-	-69	-4.501	1.040	-1.043	502	2.191	-69	5.577	-1.266	-1.043	502	2.191
	Y	+	137	8.980	-2.076	2.081	-1.001	-4.371	137	-11.128	2.527	2.081	-1.001	-4.371
	Y	-	-137	-8.980	2.076	-2.081	1.001	4.371	-137	11.128	-2.527	-2.081	1.001	4.371
Piano Terra			Travata: Trave 6-7-8-9-10											
Trave 6-7	X	+	50	2.767	0	0	0	-1.198	50	-2.745	0	0	0	-1.198
	X	-	-50	-2.767	0	0	0	1.198	-50	2.745	0	0	0	1.198
	Y	+	100	5.521	0	0	0	-2.391	100	-5.478	0	0	0	-2.391
	Y	-	-100	-5.521	0	0	0	2.391	-100	5.478	0	0	0	2.391
Trave 7-8	X	+	79	2.654	0	0	0	-1.138	79	-2.581	0	0	0	-1.138
	X	-	-79	-2.654	0	0	0	1.138	-79	2.581	0	0	0	1.138
	Y	+	158	5.295	0	0	0	-2.271	158	-5.151	0	0	0	-2.271
	Y	-	-158	-5.295	0	0	0	2.271	-158	5.151	0	0	0	2.271
Trave 8-9	X	+	79	2.581	0	0	0	-1.138	79	-2.654	0	0	0	-1.138
	X	-	-79	-2.581	0	0	0	1.138	-79	2.654	0	0	0	1.138
	Y	+	158	5.151	0	0	0	-2.271	158	-5.295	0	0	0	-2.271
	Y	-	-158	-5.151	0	0	0	2.271	-158	5.295	0	0	0	2.271
Trave 9-10	X	+	50	2.745	0	0	0	-1.198	50	-2.767	0	0	0	-1.198
	X	-	-50	-2.745	0	0	0	1.198	-50	2.767	0	0	0	1.198
	Y	+	100	5.478	0	0	0	-2.391	100	-5.521	0	0	0	-2.391
	Y	-	-100	-5.478	0	0	0	2.391	-100	5.521	0	0	0	2.391
Piano Terra			Travata: Trave 11-12-13-14-15											
Trave 11-12	X	+	69	5.577	1.266	1.043	502	-2.191	69	-4.501	-1.040	1.043	502	-2.191
	X	-	-69	-5.577	-1.266	-1.043	-502	2.191	-69	4.501	1.040	-1.043	-502	2.191
	Y	+	137	11.128	2.527	2.081	1.001	-4.371	137	-8.980	-2.076	2.081	1.001	-4.371
	Y	-	-137	-11.128	-2.527	-2.081	-1.001	4.371	-137	8.980	2.076	-2.081	-1.001	4.371
Trave 12-13	X	+	119	3.603	1.181	307	499	-1.619	119	-3.842	-1.112	307	499	-1.619
	X	-	-119	-3.603	-1.181	-307	-499	1.619	-119	3.842	1.112	-307	-499	1.619
	Y	+	237	7.189	2.356	612	995	-3.230	237	-7.667	-2.220	612	995	-3.230
	Y	-	-237	-7.189	-2.356	-612	-995	3.230	-237	7.667	2.220	-612	-995	3.230
Trave 13-14	X	+	119	3.842	1.112	-307	499	-1.619	119	-3.603	-1.181	-307	499	-1.619
	X	-	-119	-3.842	-1.112	307	-499	1.619	-119	3.603	1.181	307	-499	1.619
	Y	+	237	7.667	2.220	-612	995	-3.230	237	-7.189	-2.356	-612	995	-3.230
	Y	-	-237	-7.667	-2.220	612	-995	3.230	-237	7.189	2.356	612	-995	3.230
Trave 14-15	X	+	69	4.501	1.040	-1.043	502	-2.191	69	-5.577	-1.266	-1.043	502	-2.191
	X	-	-69	-4.501	-1.040	1.043	-502	2.191	-69	5.577	1.266	1.043	-502	2.191
	Y	+	137	8.980	2.076	-2.081	1.001	-4.371	137	-11.128	-2.527	-2.081	1.001	-4.371
	Y	-	-137	-8.980	-2.076	2.081	-1.001	4.371	-137	11.128	2.527	2.081	-1.001	4.371

Id _{Tr}	D i 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]
Piano Terra			Travata: Trave 1-6-11											
Trave 1-6	X	+	68	5.521	3.094	1.985	1.283	-2.172	68	-4.252	-2.680	1.985	1.283	-2.172
	X	-	-68	-5.521	-3.094	-1.985	-1.283	2.172	-68	4.252	2.680	-1.985	-1.283	2.172
	Y	+	137	11.016	6.173	3.961	2.560	-4.334	137	-8.485	-5.347	3.961	2.560	-4.334
	Y	-	-137	-11.016	-6.173	-3.961	-2.560	4.334	-137	8.485	5.347	-3.961	-2.560	4.334
Trave 6-11	X	+	68	4.252	2.680	-1.985	1.283	-2.172	68	-5.521	-3.094	-1.985	1.283	-2.172
	X	-	-68	-4.252	-2.680	1.985	-1.283	2.172	-68	5.521	3.094	1.985	-1.283	2.172
	Y	+	137	8.485	5.347	-3.961	2.560	-4.334	137	-11.016	-6.173	-3.961	2.560	-4.334
	Y	-	-137	-8.485	-5.347	3.961	-2.560	4.334	-137	11.016	6.173	3.961	-2.560	4.334
Piano Terra			Travata: Trave 2-7-12											
Trave 2-7	X	+	35	3.180	1.787	1.386	732	-1.371	35	-2.989	-1.507	1.386	732	-1.371
	X	-	-35	-3.180	-1.787	-1.386	-732	1.371	-35	2.989	1.507	-1.386	-732	1.371
	Y	+	71	6.345	3.566	2.765	1.460	-2.735	71	-5.964	-3.006	2.765	1.460	-2.735
	Y	-	-71	-6.345	-3.566	-2.765	-1.460	2.735	-71	5.964	3.006	-2.765	-1.460	2.735
Trave 7-12	X	+	35	2.989	1.507	-1.386	732	-1.371	35	-3.180	-1.787	-1.386	732	-1.371
	X	-	-35	-2.989	-1.507	1.386	-732	1.371	-35	3.180	1.787	1.386	-732	1.371
	Y	+	71	5.964	3.006	-2.765	1.460	-2.735	71	-6.345	-3.566	-2.765	1.460	-2.735
	Y	-	-71	-5.964	-3.006	2.765	-1.460	2.735	-71	6.345	3.566	2.765	-1.460	2.735
Piano Terra			Travata: Trave 3-8-13											
Trave 3-8	X	+	25	3.609	0	0	0	-1.491	25	-3.099	0	0	0	-1.491
	X	-	-25	-3.609	0	0	0	1.491	-25	3.099	0	0	0	1.491
	Y	+	51	7.200	0	0	0	-2.974	51	-6.184	0	0	0	-2.974
	Y	-	-51	-7.200	0	0	0	2.974	-51	6.184	0	0	0	2.974
Trave 8-13	X	+	25	3.099	0	0	0	-1.491	25	-3.609	0	0	0	-1.491
	X	-	-25	-3.099	0	0	0	1.491	-25	3.609	0	0	0	1.491
	Y	+	51	6.184	0	0	0	-2.974	51	-7.200	0	0	0	-2.974
	Y	-	-51	-6.184	0	0	0	2.974	-51	7.200	0	0	0	2.974
Piano Terra			Travata: Trave 4-9-14											
Trave 4-9	X	+	35	3.180	-1.787	-1.386	-732	-1.371	35	-2.989	1.507	-1.386	-732	-1.371
	X	-	-35	-3.180	1.787	1.386	732	1.371	-35	2.989	-1.507	1.386	732	1.371
	Y	+	71	6.345	-3.566	-2.765	-1.460	-2.735	71	-5.964	3.006	-2.765	-1.460	-2.735
	Y	-	-71	-6.345	3.566	2.765	1.460	2.735	-71	5.964	-3.006	2.765	1.460	2.735
Trave 9-14	X	+	35	2.989	-1.507	1.386	-732	-1.371	35	-3.180	1.787	1.386	-732	-1.371
	X	-	-35	-2.989	1.507	-1.386	732	1.371	-35	3.180	-1.787	-1.386	732	1.371
	Y	+	71	5.964	-3.006	2.765	-1.460	-2.735	71	-6.345	3.566	-2.765	-1.460	-2.735
	Y	-	-71	-5.964	3.006	-2.765	1.460	2.735	-71	6.345	-3.566	2.765	1.460	2.735
Piano Terra			Travata: Trave 5-10-15											
Trave 5-10	X	+	68	5.521	-3.094	-1.985	-1.283	-2.172	68	-4.252	2.680	-1.985	-1.283	-2.172
	X	-	-68	-5.521	3.094	1.985	1.283	2.172	-68	4.252	-2.680	1.985	1.283	2.172
	Y	+	137	11.016	-6.173	-3.961	-2.560	-4.334	137	-8.485	5.347	-3.961	-2.560	-4.334
	Y	-	-137	-11.016	6.173	3.961	2.560	4.334	-137	8.485	-5.347	3.961	2.560	4.334
Trave 10-15	X	+	68	4.252	-2.680	1.985	-1.283	-2.172	68	-5.521	3.094	1.985	-1.283	-2.172
	X	-	-68	-4.252	2.680	-1.985	1.283	2.172	-68	5.521	-3.094	-1.985	1.283	2.172
	Y	+	137	8.485	-5.347	3.961	-2.560	-4.334	137	-11.016	6.173	3.961	-2.560	-4.334
	Y	-	-137	-8.485	5.347	-3.961	2.560	4.334	-137	11.016	-6.173	-3.961	2.560	4.334
Fondazione			Travata: Trave 1-2-3-4-5											
Trave 1-2	X	+	41	442	-749	-23	-294	-154	41	-266	605	-23	-294	-154
	X	-	-41	-442	749	23	294	154	-41	266	-605	23	294	154
	Y	+	82	883	-1.495	-47	-587	-307	82	-532	1.206	-47	-587	-307
	Y	-	-82	-883	1.495	47	587	307	-82	532	-1.206	47	587	307
Trave 2-3	X	+	49	177	-833	-22	-355	-88	49	-226	801	-22	-355	-88
	X	-	-49	-177	833	22	355	88	-49	226	-801	22	355	88
	Y	+	98	354	-1.662	-44	-709	-175	98	-451	1.598	-44	-709	-175
	Y	-	-98	-354	1.662	44	709	175	-98	451	-1.598	44	709	175
Trave 3-4	X	+	49	226	-801	22	-355	-88	49	-177	833	22	-355	-88
	X	-	-49	-226	801	-22	355	88	-49	177	-833	-22	355	88
	Y	+	98	451	-1.598	44	-709	-175	98	-354	1.662	44	-709	-175
	Y	-	-98	-451	1.598	-44	709	175	-98	354	-1.662	-44	709	175
Trave 4-5	X	+	41	266	-605	23	-294	-154	41	-442	749	23	-294	-154
	X	-	-41	-266	605	-23	294	154	-41	442	-749	-23	294	154
	Y	+	82	532	-1.206	47	-587	-307	82	-883	1.495	47	-587	-307
	Y	-	-82	-532	1.206	-47	587	307	-82	883	-1.495	-47	587	307
Fondazione			Travata: Trave 6-7-8-9-10											
Trave 6-7	X	+	26	46	0	0	0	-30	26	-91	0	0	0	-30
	X	-	-26	-46	0	0	0	30	-26	91	0	0	0	30
	Y	+	51	91	0	0	0	-59	51	-181	0	0	0	-59
	Y	-	-51	-91	0	0	0	59	-51	181	0	0	0	59
Trave 7-8	X	+	39	155	0	0	0	-60	39	-123	0	0	0	-60
	X	-	-39	-155	0	0	0	60	-39	123	0	0	0	60
	Y	+	79	308	0	0	0	-120	79	-246	0	0	0	-120
	Y	-	-79	-308	0	0	0	120	-79	246	0	0	0	120
Trave 8-9	X	+	39	123	0	0	0	-60	39	-155	0	0	0	-60
	X	-	-39	-123	0	0	0	60	-39	155	0	0	0	60
	Y	+	79	246	0	0	0	-120	79	-308	0	0	0	-120
	Y	-	-79	-246	0	0	0	120	-79	308	0	0	0	120
Trave 9-10	X	+	26	91	0	0	0	-30	26	-46	0	0	0	-30
	X	-	-26	-91	0	0	0	30	-26	46	0	0	0	30
	Y	+	51	181	0	0	0	-59	51	-91	0	0	0	-59
	Y	-	-51	-181	0	0	0	59	-51	91	0	0	0	59
Fondazione			Travata: Trave 11-12-13-14-15											
Trave 11-12	X	+	41	442	749	23	294	-154	41	-266	-605	23	294	-154
	X	-	-41	-442	-749	-23	-294	154	-41	266	605	-23	-294	154
	Y	+	82	883	1.495	47	587	-307	82	-532	-1.206	47	587	-307
	Y	-	-82	-883	-1.495	-47	-587	307	-82	532	1.206	-47	-587	307

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]
Trave 12-13	X	+	49	177	833	22	355	-88	49	-226	-801	22	355	-88
	X	-	-49	-177	-833	-22	-355	88	-49	226	801	-22	-355	88
	Y	+	98	354	1.662	44	709	-175	98	-451	-1.598	44	709	-175
	Y	-	-98	-354	-1.662	-44	-709	175	-98	451	1.598	-44	-709	175
Trave 13-14	X	+	49	226	801	-22	355	-88	49	-177	-833	-22	355	-88
	X	-	-49	-226	-801	22	-355	88	-49	177	833	22	-355	88
	Y	+	98	451	1.598	-44	709	-175	98	-354	-1.662	-44	709	-175
	Y	-	-98	-451	-1.598	44	-709	175	-98	354	1.662	44	-709	175
Trave 14-15	X	+	41	266	605	-23	294	-154	41	-442	-749	-23	294	-154
	X	-	-41	-266	-605	23	-294	154	-41	442	749	23	-294	154
	Y	+	82	532	1.206	-47	587	-307	82	-883	-1.495	-47	587	-307
	Y	-	-82	-532	-1.206	47	-587	307	-82	883	1.495	47	-587	307
Fondazione														
Travata: Trave 1-6-11														
Trave 1-6	X	+	40	425	1.244	18	513	-143	40	-220	-1.062	18	513	-143
	X	-	-40	-425	-1.244	-18	-513	143	-40	220	1.062	-18	-513	143
	Y	+	80	848	2.483	36	1.023	-286	80	-440	-2.120	36	1.023	-286
	Y	-	-80	-848	-2.483	-36	-1.023	286	-80	440	2.120	-36	-1.023	286
Trave 6-11	X	+	40	220	1.062	-18	513	-143	40	-425	-1.244	-18	513	-143
	X	-	-40	-220	-1.062	18	-513	143	-40	425	1.244	18	-513	143
	Y	+	80	440	2.120	-36	1.023	-286	80	-848	-2.483	-36	1.023	-286
	Y	-	-80	-440	-2.120	36	-1.023	286	-80	848	2.483	36	-1.023	286
Fondazione														
Travata: Trave 2-7-12														
Trave 2-7	X	+	19	98	516	64	214	-48	19	-119	-446	64	214	-48
	X	-	-19	-98	-516	-64	-214	48	-19	119	446	-64	-214	48
	Y	+	37	196	1.029	127	426	-97	37	-238	-889	127	426	-97
	Y	-	-37	-196	-1.029	-127	-426	97	-37	238	889	-127	-426	97
Trave 7-12	X	+	19	119	446	-64	214	-48	19	-98	-516	-64	214	-48
	X	-	-19	-119	-446	64	-214	48	-19	98	516	64	-214	48
	Y	+	37	238	889	-127	426	-97	37	-196	-1.029	-127	426	-97
	Y	-	-37	-238	-889	127	-426	97	-37	196	1.029	127	-426	97
Fondazione														
Travata: Trave 3-8-13														
Trave 3-8	X	+	14	168	0	0	0	-61	14	-107	0	0	0	-61
	X	-	-14	-168	0	0	0	61	-14	107	0	0	0	61
	Y	+	28	335	0	0	0	-122	28	-213	0	0	0	-122
	Y	-	-28	-335	0	0	0	122	-28	213	0	0	0	122
Trave 8-13	X	+	14	107	0	0	0	-61	14	-168	0	0	0	-61
	X	-	-14	-107	0	0	0	61	-14	168	0	0	0	61
	Y	+	28	213	0	0	0	-122	28	-335	0	0	0	-122
	Y	-	-28	-213	0	0	0	122	-28	335	0	0	0	122
Fondazione														
Travata: Trave 4-9-14														
Trave 4-9	X	+	19	98	-516	-64	-214	-48	19	-119	446	-64	-214	-48
	X	-	-19	-98	516	64	214	48	-19	119	-446	64	214	48
	Y	+	37	196	-1.029	-127	-426	-97	37	-238	889	-127	-426	-97
	Y	-	-37	-196	1.029	127	426	97	-37	238	-889	127	426	97
Trave 9-14	X	+	19	119	-446	64	-214	-48	19	-98	516	64	-214	-48
	X	-	-19	-119	446	-64	214	48	-19	98	-516	-64	214	48
	Y	+	37	238	-889	127	-426	-97	37	-196	1.029	127	-426	-97
	Y	-	-37	-238	889	-127	426	97	-37	196	-1.029	-127	426	97
Fondazione														
Travata: Trave 5-10-15														
Trave 5-10	X	+	40	425	-1.244	-18	-513	-143	40	-220	1.062	-18	-513	-143
	X	-	-40	-425	1.244	18	513	143	-40	220	-1.062	18	513	143
	Y	+	80	848	-2.483	-36	-1.023	-286	80	-440	2.120	-36	-1.023	-286
	Y	-	-80	-848	2.483	36	1.023	286	-80	440	-2.120	36	1.023	286
Trave 10-15	X	+	40	220	-1.062	18	-513	-143	40	-425	1.244	18	-513	-143
	X	-	-40	-220	1.062	-18	513	143	-40	425	-1.244	-18	513	143
	Y	+	80	440	-2.120	36	-1.023	-286	80	-848	2.483	36	-1.023	-286
	Y	-	-80	-440	2.120	-36	1.023	286	-80	848	-2.483	-36	1.023	286

LEGENDA:

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

TRAVI - SOLLECITAZIONI ALLO SLD

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]
Piano Terra		Travata: Trave 1-2-3-4-5											
Trave 1-2	X	71	48	36.984	35.314	14.515	20	71	37	29.778	35.314	14.515	20
	Y	30	22	538	583	233	7	30	20	549	583	233	7
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 2-3	X	40	13	30.550	7.398	12.971	6	40	15	29.118	7.398	12.971	6
	Y	59	23	551	649	251	8	59	19	581	649	251	8
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 3-4	X	56	14	28.832	7.721	12.871	6	56	13	30.379	7.721	12.871	6
	Y	106	32	812	952	389	15	106	35	977	952	389	15
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 4-5	X	28	22	29.642	35.325	14.453	13	28	27	36.851	35.325	14.453	13
	Y	93	32	1.015	1.220	395	15	93	27	818	1.220	395	15
	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]
Piano Terra													
					Travata: Trave 6-7-8-9-10								
Trave 6-7	X	65	33	36.600	35.718	14.345	12	65	29	29.376	35.718	14.345	12
	Y	32	14	596	1.815	341	9	32	13	965	1.815	341	9
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 7-8	X	24	8	30.690	7.734	13.005	3	24	9	29.125	7.734	13.005	3
	Y	29	12	1.289	1.884	482	7	29	9	912	1.884	482	7
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 8-9	X	23	8	29.001	7.693	12.949	3	23	7	30.562	7.693	12.949	3
	Y	30	12	1.008	2.033	525	5	30	13	1.418	2.033	525	5
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 9-10	X	19	15	29.501	35.573	14.388	8	19	17	36.692	35.573	14.388	8
	Y	75	31	1.116	1.971	399	18	75	33	717	1.971	399	18
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra													
					Travata: Trave 11-12-13-14-15								
Trave 11-12	X	56	25	36.152	35.023	14.162	10	56	20	28.983	35.023	14.162	10
	Y	39	23	532	445	222	10	39	24	493	445	222	10
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 12-13	X	53	15	30.120	7.653	12.758	5	53	15	28.579	7.653	12.758	5
	Y	98	25	457	243	194	14	98	28	433	243	194	14
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 13-14	X	42	14	28.586	7.303	12.757	5	42	12	30.096	7.303	12.757	5
	Y	65	18	758	1.269	378	11	65	18	970	1.269	378	11
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 14-15	X	48	21	29.109	34.832	14.210	10	48	26	36.260	34.832	14.210	10
	Y	48	20	881	1.409	333	12	48	23	674	1.409	333	12
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra													
					Travata: Trave 1-6-11								
Trave 1-6	X	87	23	871	1.606	395	12	87	22	930	1.606	395	12
	Y	16	25	38.973	27.310	16.082	10	16	18	33.403	27.310	16.082	10
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 6-11	X	42	18	1.325	1.331	558	10	42	34	1.202	1.331	558	10
	Y	25	21	32.538	28.603	15.757	11	25	27	38.377	28.603	15.757	11
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra													
					Travata: Trave 2-7-12								
Trave 2-7	X	41	17	926	1.563	468	6	41	18	1.192	1.563	468	6
	Y	31	20	39.347	27.542	16.259	10	31	20	33.823	27.542	16.259	10
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 7-12	X	43	24	1.080	1.637	418	7	43	31	811	1.637	418	7
	Y	37	20	32.755	29.102	15.852	11	37	24	38.586	29.102	15.852	11
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra													
					Travata: Trave 3-8-13								
Trave 3-8	X	24	32	292	86	133	13	24	24	311	86	133	13
	Y	91	42	39.209	28.387	16.146	20	91	37	33.447	28.387	16.146	20
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 8-13	X	36	23	52	320	34	9	36	27	108	320	34	9
	Y	88	35	33.499	28.395	16.163	16	88	39	39.231	28.395	16.163	16
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra													
					Travata: Trave 4-9-14								
Trave 4-9	X	15	22	587	1.397	301	9	15	18	782	1.397	301	9
	Y	17	17	39.158	29.551	16.083	8	17	15	33.232	29.551	16.083	8
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 9-14	X	33	19	1.044	1.203	419	10	33	25	848	1.203	419	10
	Y	58	24	34.355	27.969	16.513	12	58	27	39.949	27.969	16.513	12
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra													
					Travata: Trave 5-10-15								
Trave 5-10	X	25	30	1.074	2.437	536	9	25	21	1.377	2.437	536	9
	Y	91	41	39.703	29.436	16.310	17	91	33	33.699	29.436	16.310	17
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 10-15	X	40	19	1.879	2.088	758	12	40	30	1.552	2.088	758	12
	Y	48	20	34.429	28.255	16.586	12	48	27	40.216	28.255	16.586	12
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
					Travata: Trave 1-2-3-4-5								
Trave 1-2	X	33	408	11.746	2.485	4.595	164	33	362	9.409	2.485	4.595	164
	Y	26	76	358	64	155	40	26	127	371	64	155	40
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 2-3	X	25	191	14.973	972	6.330	90	25	225	14.170	972	6.330	90
	Y	39	200	544	98	246	92	39	219	594	98	246	92
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 3-4	X	31	255	13.896	1.120	6.235	108	31	226	14.790	1.120	6.235	108
	Y	58	171	584	94	279	74	58	175	709	94	279	74
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 4-5	X	17	295	9.117	2.553	4.466	142	17	346	11.436	2.553	4.466	142
	Y	65	211	1.245	52	520	80	65	157	1.138	52	520	80
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione													
					Travata: Trave 6-7-8-9-10								
Trave 6-7	X	41	156	11.376	3.432	4.400	70	41	153	8.869	3.432	4.400	70
	Y	28	60	308	101	191	30	28	86	574	101	191	30
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 7-8	X	14	22	14.926	1.227	6.299	10	14	19	14.046	1.227	6.299	10
	Y	17	281	1.501	89	580	125	17	285	1.181	89	580	125
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 8-9	X	13	33	13.941	1.268	6.254	20	13	32	14.826	1.268	6.254	20
	Y	24	134	1.247	119	619	55	24	137	1.592	119	619	55

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]
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 9-10	X	13	71	9.009	3.475	4.460	31	13	73	11.498	3.475	4.460	31
	Y	16	296	762	115	273	131	16	289	490	115	273	131
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 11-12-13-14-15											
Trave 11-12	X	24	214	10.930	2.511	4.248	82	24	150	8.609	2.511	4.248	82
	Y	37	33	427	54	178	21	37	78	413	54	178	21
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 12-13	X	28	242	14.629	1.070	6.164	103	28	231	13.729	1.070	6.164	103
	Y	54	247	369	75	156	110	54	265	357	75	156	110
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 13-14	X	25	208	13.747	1.015	6.166	90	25	205	14.618	1.015	6.166	90
	Y	41	132	635	109	312	54	41	128	813	109	312	54
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 14-15	X	25	214	8.758	2.470	4.311	103	25	266	11.069	2.470	4.311	103
	Y	40	255	1.018	49	411	100	40	217	885	49	411	100
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 1-6-11											
Trave 1-6	X	80	439	300	226	167	215	80	530	483	226	167	215
	Y	10	66	11.525	957	4.817	27	10	70	10.165	957	4.817	27
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 6-11	X	22	380	1.427	187	617	141	22	245	1.357	187	617	141
	Y	17	30	9.254	1.192	4.454	11	17	23	10.791	1.192	4.454	11
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 2-7-12											
Trave 2-7	X	8	575	1.161	115	545	263	8	627	1.308	115	545	263
	Y	19	78	11.657	2.093	4.849	30	19	48	10.161	2.093	4.849	30
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 7-12	X	53	482	896	55	349	199	53	409	665	55	349	199
	Y	24	157	9.228	1.739	4.451	72	24	178	10.809	1.739	4.451	72
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 3-8-13											
Trave 3-8	X	37	502	593	9	252	239	37	582	539	9	252	239
	Y	72	43	11.198	2.126	4.612	13	72	24	9.567	2.126	4.612	13
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 8-13	X	41	533	268	40	140	218	41	460	372	40	140	218
	Y	63	133	9.628	2.121	4.639	62	63	139	11.250	2.121	4.639	62
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 4-9-14											
Trave 4-9	X	36	544	413	100	225	258	36	606	602	100	225	258
	Y	10	44	10.967	1.771	4.520	21	10	37	9.389	1.771	4.520	21
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 9-14	X	42	502	1.167	41	496	208	42	434	1.065	41	496	208
	Y	37	139	10.320	2.154	4.923	59	37	135	11.829	2.154	4.923	59
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Fondazione		Travata: Trave 5-10-15											
Trave 5-10	X	42	382	707	272	391	198	42	486	1.054	272	391	198
	Y	51	144	11.399	1.216	4.707	47	51	100	9.778	1.216	4.707	47
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 10-15	X	27	416	2.048	253	871	155	27	295	1.869	253	871	155
	Y	18	191	10.641	1.001	5.052	89	18	218	12.094	1.001	5.052	89
	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.

PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE

Pilastri - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche														
Id _{Pil}	CC	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
		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]	
Pilastrata: Pilastrata 1														
Pilastro 1	001	42	-12.295	-7.708	54.002	-3.872	6.697	42	15.164	8.168	39.610	-3.872	6.697	01
	002	17	-4.744	-2.074	14.792	-1.033	2.738	17	6.481	2.162	14.792	-1.033	2.738	01
	003	43	-5.888	-2.004	17.308	-1.077	3.474	43	8.354	2.412	17.308	-1.077	3.474	01
	004	6	-991	-347	3.113	-188	592	6	1.435	424	3.113	-188	592	01
Pilastrata: Pilastrata 2														
Pilastro 2	001	53	-6.299	-4.641	104.902	-2.458	3.348	53	7.426	5.435	90.510	-2.458	3.348	01
	002	19	-2.424	-1.619	39.237	-896	1.251	19	2.706	2.056	39.237	-896	1.251	01
	003	50	-5.082	-2.476	58.063	-1.317	2.721	50	6.075	2.923	58.063	-1.317	2.721	01
	004	7	-753	-476	9.601	-257	397	7	873	578	9.601	-257	397	01
Pilastrata: Pilastrata 3														
Pilastro 3	001	-37	303	-3.305	120.737	-1.725	-154	-37	-329	3.767	106.345	-1.725	-154	01
	002	-13	108	-1.193	43.867	-663	-55	-13	-118	1.526	43.867	-663	-55	01
	003	-35	289	-1.621	72.450	-841	-147	-35	-314	1.826	72.450	-841	-147	01
	004	-5	39	-366	11.428	-196	-20	-5	-42	437	11.428	-196	-20	01
Pilastrata: Pilastrata 4														
Pilastro 4	001	-98	6.588	-4.190	102.540	-2.259	-3.489	-98	-7.716	5.072	88.147	-2.259	-3.489	01
	002	-35	2.527	-1.458	38.394	-825	-1.302	-35	-2.810	1.927	38.394	-825	-1.302	01
	003	-93	5.357	-2.047	55.813	-1.128	-2.855	-93	-6.351	2.577	55.813	-1.128	-2.855	01

Pilastri - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche														
Id _{PII}	CC	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
		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]	
	004	-13	790	-418	9.298	-232	-415	-13	-910	531	9.298	-232	-415	01
Pilastro 5														
Pilastro 5	001	-52	12.331	-6.950	53.328	-3.526	-6.703	-52	-15.152	7.507	38.936	-3.526	-6.703	01
	002	-20	4.757	-1.803	14.552	-910	-2.740	-20	-6.477	1.926	14.552	-910	-2.740	01
	003	-52	5.922	-1.281	16.666	-747	-3.479	-52	-8.343	1.782	16.666	-747	-3.479	01
	004	-7	996	-250	3.027	-144	-593	-7	-1.434	340	3.027	-144	-593	01
Pilastro 6														
Pilastro 6	001	23	-10.815	-386	73.800	-186	6.610	23	16.285	376	59.408	-186	6.610	01
	002	8	-5.263	-138	24.394	-66	3.404	8	8.694	134	24.394	-66	3.404	01
	003	22	-7.275	-368	30.316	-177	4.600	22	11.584	358	30.316	-177	4.600	01
	004	3	-1.289	-49	5.431	-24	817	3	2.059	48	5.431	-24	817	01
Pilastro 7														
Pilastro 7	001	32	-2.511	293	136.543	180	1.072	32	1.885	-446	122.150	180	1.072	01
	002	11	-1.252	105	61.211	64	499	11	795	-159	61.211	64	499	01
	003	30	-2.501	279	71.779	172	1.111	30	2.054	-425	71.779	172	1.111	01
	004	4	-425	37	12.792	23	186	4	340	-57	12.792	23	186	01
Pilastro 8														
Pilastro 8	001	-22	-93	930	131.165	516	47	-22	98	-1.187	116.773	516	47	01
	002	-8	-33	332	57.293	184	17	-8	35	-424	57.293	184	17	01
	003	-21	-89	886	68.277	492	44	-21	93	-1.130	68.277	492	44	01
	004	-3	-12	119	12.116	66	6	-3	13	-152	12.116	66	6	01
Pilastro 9														
Pilastro 9	001	-59	2.408	-82	137.588	-33	-996	-59	-1.676	52	123.196	-33	-996	01
	002	-21	1.216	-29	61.584	-12	-472	-21	-720	18	61.584	-12	-472	01
	003	-57	2.403	-78	72.775	-31	-1.038	-57	-1.855	49	72.775	-31	-1.038	01
	004	-8	411	-10	12.925	-4	-177	-8	-313	7	12.925	-4	-177	01
Pilastro 10														
Pilastro 10	001	-26	11.063	-568	75.073	-305	-6.756	-26	-16.637	684	60.681	-305	-6.756	01
	002	-9	5.352	-203	24.849	-109	-3.456	-9	-8.820	244	24.849	-109	-3.456	01
	003	-25	7.511	-541	31.529	-291	-4.739	-25	-11.918	651	31.529	-291	-4.739	01
	004	-3	1.321	-73	5.593	-39	-835	-3	-2.104	87	5.593	-39	-835	01
Pilastro 11														
Pilastro 11	001	44	-10.610	6.996	53.913	3.565	5.885	44	13.517	-7.622	39.521	3.565	5.885	01
	002	14	-4.142	1.820	14.761	924	2.448	14	5.892	-1.967	14.761	924	2.448	01
	003	39	-4.283	1.326	17.223	785	2.700	39	6.786	-1.892	17.223	785	2.700	01
	004	5	-776	256	3.101	149	488	5	1.225	-354	3.101	149	488	01
Pilastro 12														
Pilastro 12	001	52	-2.430	4.500	85.601	2.535	1.139	52	2.241	-5.893	71.209	2.535	1.139	01
	002	19	-1.042	1.568	32.344	924	463	19	854	-2.220	32.344	924	463	01
	003	50	-1.397	2.342	39.681	1.391	618	50	1.136	-3.360	39.681	1.391	618	01
	004	7	-258	458	7.132	267	114	7	210	-636	7.132	267	114	01
Pilastro 13														
Pilastro 13	001	-36	-772	3.862	82.788	2.202	340	-36	623	-5.168	68.396	2.202	340	01
	002	-13	-276	1.392	30.314	834	121	-13	222	-2.027	30.314	834	121	01
	003	-34	-735	2.151	36.308	1.296	324	-34	593	-3.160	36.308	1.296	324	01
	004	-5	-99	437	6.574	257	44	-5	80	-616	6.574	257	44	01
Pilastro 14														
Pilastro 14	001	-96	289	3.908	100.846	2.163	258	-96	1.346	-4.960	86.454	2.163	258	01
	002	-34	278	1.357	37.789	791	36	-34	427	-1.887	37.789	791	36	01
	003	-92	-642	1.778	54.200	1.036	713	-92	2.280	-2.470	54.200	1.036	713	01
	004	-12	-16	382	9.082	219	65	-12	249	-517	9.082	219	65	01
Pilastro 15														
Pilastro 15	001	-51	12.564	6.457	68.915	3.201	-7.297	-51	-17.352	-6.668	54.522	3.201	-7.297	01
	002	-17	4.840	1.627	20.118	794	-2.952	-17	-7.262	-1.626	20.118	794	-2.952	01
	003	-46	6.144	812	31.510	438	-4.045	-46	-10.438	-984	31.510	438	-4.045	01
	004	-6	1.026	187	5.020	102	-669	-6	-1.716	-232	5.020	102	-669	01

LEGENDA:
Id_{PII} Identificativo del Pilastro.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
Lv Identificativo del livello, nella relativa tabella.
Estr. Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).
Inf./Sup.

PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER EFFETTO DEL SISMA

Pilastri - Sollecitazioni per effetto del sisma															
Id _{PII}	Dir	Dist r	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
			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]	
Pilastro 1															
Pilastro 1	X	45	33860	709	11870	335	15992	45	31.697	663	11.870	335	15.992	01	
	Y	40	405	33813	14001	15952	195	40	395	31.587	14.001	15.952	195	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastro 2															
Pilastro 2	X	44	37115	395	1601	191	17829	44	35.989	392	1.601	191	17.829	01	
	Y	44	438	34097	14592	16090	212	44	431	31.862	14.592	16.090	212	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastro 3															
Pilastro 3	X	47	37920	130	1021	69	18255	47	36.930	157	1.021	69	18.255	01	
	Y	44	413	34238	14530	16151	200	44	405	31.979	14.530	16.151	200	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastro 4															
Pilastro 4	X	45	37043	343	1250	161	17794	45	35.910	319	1.250	161	17.794	01	

Pilastri - Sollecitazioni per effetto del sisma															
Id _{PII}	Dir	Dist r	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
			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]	
	Y	42	385	34457	14477	16250	187	42	379	32.162	14.477	16.250	187	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 5															
Pilastro 5	X	48	33805	698	11971	329	15960	48	31.628	652	11.971	329	15.960	01	
	Y	41	391	34790	13579	16409	192	41	393	32.489	13.579	16.409	192	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 6															
Pilastro 6	X	41	33677	792	12120	381	15902	41	31.525	771	12.120	381	15.902	01	
	Y	44	58	36083	2330	17274	27	44	51	34.735	2.330	17.274	27	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 7															
Pilastro 7	X	42	37005	387	1476	185	17769	42	35.863	374	1.476	185	17.769	01	
	Y	44	156	36418	4128	17427	83	44	176	35.032	4.128	17.427	83	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 8															
Pilastro 8	X	41	37885	147	125	73	18238	41	36.891	165	125	73	18.238	01	
	Y	44	391	36667	429	17548	202	44	428	35.271	429	17.548	202	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 9															
Pilastro 9	X	42	37004	397	925	192	17771	42	35.866	388	925	192	17.771	01	
	Y	44	140	36976	3533	17694	71	44	159	35.571	3.533	17.694	71	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 10															
Pilastro 10	X	41	33694	791	12186	383	15912	41	31.546	769	12.186	383	15.912	01	
	Y	42	92	37283	1552	17849	41	42	93	35.898	1.552	17.849	41	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 11															
Pilastro 11	X	46	33260	783	12517	376	15695	46	31.095	766	12.517	376	15.695	01	
	Y	40	418	33673	13343	15877	202	40	408	31.427	13.343	15.877	202	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 12															
Pilastro 12	X	44	36472	399	975	189	17515	44	35.347	381	975	189	17.515	01	
	Y	43	457	33938	13642	16005	220	43	449	31.682	13.642	16.005	220	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 13															
Pilastro 13	X	44	37353	89	743	48	17979	44	36.369	112	743	48	17.979	01	
	Y	44	472	34252	13927	16157	229	44	467	31.994	13.927	16.157	229	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 14															
Pilastro 14	X	42	36495	428	1515	209	17530	42	35.373	431	1.515	209	17.530	01	
	Y	42	416	34628	14438	16338	199	42	405	32.360	14.438	16.338	199	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	
Pilastrata: Pilastrata 15															
Pilastro 15	X	45	33289	833	13041	406	15712	45	31.128	832	13.041	406	15.712	01	
	Y	40	373	34902	13870	16470	178	40	360	32.621	13.870	16.470	178	01	
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01	

LEGENDA:
Id_{PII} Identificativo del Pilastro.
Dir Direzione del sisma.
Distr Distribuzione delle forze (0P = Principale non richiesta; 1P = Principale proporzionale alle forze statiche; 2P = Proporzionale I Modo vibrazione; 3P = Principale proporzionale ai taglianti; 0S = Secondaria non richiesta; 1S = Secondaria proporzionale alle masse; 2S = secondaria multimodale).
Lv Identificativo del livello, nella relativa tabella.
Estr. Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).
Inf./Sup.

Pilastri - Sollecitazioni per eccentricità accidentale															
Id _{PII}	Di r	e	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
			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]	
Pilastrata: Pilastrata 1															
Pilastro 1	X	+	-922	1.892	-3.745	781	-1.784	-910	-922	-1.841	3.569	781	-1.784	-910	01
	X	-	922	-1.892	3.745	-781	1.784	910	922	1.841	-3.569	-781	1.784	910	01
	Y	+	-1.841	3.774	-7.473	1.559	-3.560	-1.816	-1.841	-3.673	7.122	1.559	-3.560	-1.816	01
	Y	-	1.841	-3.774	7.473	-1.559	3.560	1.816	1.841	3.673	-7.122	-1.559	3.560	1.816	01
Pilastrata: Pilastrata 2															
Pilastro 2	X	+	-594	2.055	-1.821	735	-858	-995	-594	-2.025	1.695	735	-858	-995	01
	X	-	594	-2.055	1.821	-735	858	995	594	2.025	-1.695	-735	858	995	01
	Y	+	-1.184	4.099	-3.634	1.466	-1.711	-1.985	-1.184	-4.041	3.382	1.466	-1.711	-1.985	01
	Y	-	1.184	-4.099	3.634	-1.466	1.711	1.985	1.184	4.041	-3.382	-1.466	1.711	1.985	01
Pilastrata: Pilastrata 3															
Pilastro 3	X	+	-663	2.097	0	0	0	-1.018	-663	-2.077	0	0	0	-1.018	01
	X	-	663	-2.097	0	0	0	1.018	663	2.077	0	0	0	1.018	01
	Y	+	-1.323	4.184	0	0	0	-2.031	-1.323	-4.144	0	0	0	-2.031	01
	Y	-	1.323	-4.184	0	0	0	2.031	1.323	4.144	0	0	0	2.031	01
Pilastrata: Pilastrata 4															
Pilastro 4	X	+	-594	2.055	1.821	-735	858	-995	-594	-2.025	-1.695	-735	858	-995	01
	X	-	594	-2.055	-1.821	735	-858	995	594	2.025	1.695	735	-858	995	01
	Y	+	-1.184	4.099	3.634	-1.466	1.711	-1.985	-1.184	-4.041	-3.382	-1.466	1.711	-1.985	01
	Y	-	1.184	-4.099	-3.634	1.466	-1.711	1.985	1.184	4.041	3.382	1.466	-1.711	1.985	01
Pilastrata: Pilastrata 5															
Pilastro 5	X	+	-922	1.892	3.745	-781	1.784	-910	-922	-1.841	-3.569	-781	1.784	-910	01

Pilastri - Sollecitazioni per eccentricità accidentale															
Id _{PII}	Dir	e	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
			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	-	922	-1.892	-3.745	781	-1.784	910	922	1.841	3.569	781	-1.784	910	01
	Y	+	-1.841	3.774	7.473	-1.559	3.560	-1.816	-1.841	-3.673	-7.122	-1.559	3.560	-1.816	01
	Y	-	1.841	-3.774	-7.473	1.559	-3.560	1.816	1.841	3.673	7.122	1.559	-3.560	1.816	01
Pilastrata: Pilastrata 6															
Pilastro 6	X	+	-542	0	-3.992	0	-1.919	0	-542	0	3.875	0	-1.919	0	01
	X	-	542	0	3.992	0	1.919	0	542	0	-3.875	0	1.919	0	01
	Y	+	-1.082	0	-7.966	0	-3.829	0	-1.082	0	7.732	0	-3.829	0	01
	Y	-	1.082	0	7.966	0	3.829	0	1.082	0	-7.732	0	3.829	0	01
Pilastrata: Pilastrata 7															
Pilastro 7	X	+	-518	0	-1.959	0	-938	0	-518	0	1.886	0	-938	0	01
	X	-	518	0	1.959	0	938	0	518	0	-1.886	0	938	0	01
	Y	+	-1.033	0	-3.909	0	-1.871	0	-1.033	0	3.764	0	-1.871	0	01
	Y	-	1.033	0	3.909	0	1.871	0	1.033	0	-3.764	0	1.871	0	01
Pilastrata: Pilastrata 8															
Pilastro 8	X	+	-503	0	0	0	0	0	-503	0	0	0	0	0	01
	X	-	503	0	0	0	0	0	503	0	0	0	0	0	01
	Y	+	-1.004	0	0	0	0	0	-1.004	0	0	0	0	0	01
	Y	-	1.004	0	0	0	0	0	1.004	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 9															
Pilastro 9	X	+	-518	0	1.959	0	938	0	-518	0	-1.886	0	938	0	01
	X	-	518	0	-1.959	0	-938	0	518	0	1.886	0	-938	0	01
	Y	+	-1.033	0	3.909	0	1.871	0	-1.033	0	-3.764	0	1.871	0	01
	Y	-	1.033	0	-3.909	0	-1.871	0	1.033	0	3.764	0	-1.871	0	01
Pilastrata: Pilastrata 10															
Pilastro 10	X	+	-542	0	3.992	0	1.919	0	-542	0	-3.875	0	1.919	0	01
	X	-	542	0	-3.992	0	-1.919	0	542	0	3.875	0	-1.919	0	01
	Y	+	-1.082	0	7.966	0	3.829	0	-1.082	0	-7.732	0	3.829	0	01
	Y	-	1.082	0	-7.966	0	-3.829	0	1.082	0	7.732	0	-3.829	0	01
Pilastrata: Pilastrata 11															
Pilastro 11	X	+	-922	-1.892	-3.745	-781	-1.784	910	-922	1.841	3.569	-781	-1.784	910	01
	X	-	922	1.892	3.745	781	1.784	-910	922	-1.841	-3.569	781	1.784	-910	01
	Y	+	-1.841	-3.774	-7.473	-1.559	-3.560	1.816	-1.841	3.673	7.122	-1.559	-3.560	1.816	01
	Y	-	1.841	3.774	7.473	1.559	3.560	-1.816	1.841	-3.673	-7.122	1.559	3.560	-1.816	01
Pilastrata: Pilastrata 12															
Pilastro 12	X	+	-594	-2.055	-1.821	-735	-858	995	-594	2.025	1.695	-735	-858	995	01
	X	-	594	2.055	1.821	735	858	-995	594	-2.025	-1.695	735	858	-995	01
	Y	+	-1.184	-4.099	-3.634	-1.466	-1.711	1.985	-1.184	4.041	3.382	-1.466	-1.711	1.985	01
	Y	-	1.184	4.099	3.634	1.466	1.711	-1.985	1.184	-4.041	-3.382	1.466	1.711	-1.985	01
Pilastrata: Pilastrata 13															
Pilastro 13	X	+	-663	-2.097	0	0	0	1.018	-663	2.077	0	0	0	1.018	01
	X	-	663	2.097	0	0	0	-1.018	663	-2.077	0	0	0	-1.018	01
	Y	+	-1.323	-4.184	0	0	0	2.031	-1.323	4.144	0	0	0	2.031	01
	Y	-	1.323	4.184	0	0	0	-2.031	1.323	-4.144	0	0	0	-2.031	01
Pilastrata: Pilastrata 14															
Pilastro 14	X	+	-594	-2.055	1.821	735	858	995	-594	2.025	-1.695	735	858	995	01
	X	-	594	2.055	-1.821	-735	-858	-995	594	-2.025	1.695	-735	-858	-995	01
	Y	+	-1.184	-4.099	3.634	1.466	1.711	1.985	-1.184	4.041	-3.382	1.466	1.711	1.985	01
	Y	-	1.184	4.099	-3.634	-1.466	-1.711	-1.985	1.184	-4.041	3.382	-1.466	-1.711	-1.985	01
Pilastrata: Pilastrata 15															
Pilastro 15	X	+	-922	-1.892	3.745	781	1.784	910	-922	1.841	-3.569	781	1.784	910	01
	X	-	922	1.892	-3.745	-781	-1.784	-910	922	-1.841	3.569	-781	-1.784	-910	01
	Y	+	-1.841	-3.774	7.473	1.559	3.560	1.816	-1.841	3.673	-7.122	1.559	3.560	1.816	01
	Y	-	1.841	3.774	-7.473	-1.559	-3.560	-1.816	1.841	-3.673	7.122	-1.559	-3.560	-1.816	01

LEGENDA:
Id_{PII} Identificativo del Pilastro.
Dir Direzione del sisma.
e Segno dell'eccentricità accidentale.
Lv Identificativo del livello, nella relativa tabella.
Estr. Sollecitazione caratteristiche relative al sistema di riferimento locale 1, 2, 3 (N > 0: compressione).
Inf./Sup.

PILASTRI - SOLLECITAZIONI ALLO SLD

Pilastri - Sollecitazioni allo SLD														
Id _{PII}	Dir	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
		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]	
Pilastro 1	X	59	41.070	861	14.340	406	19.397	59	38.450	805	14.340	406	19.397	01
	Y	49	493	41.018	16.986	19.351	238	49	481	38.322	16.986	19.351	238	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 2	X	56	45.008	490	2.119	238	21.622	56	43.643	494	2.119	238	21.622	01
	Y	53	531	41.371	17.693	19.523	258	53	523	38.665	17.693	19.523	258	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 3	X	61	45.970	172	1.385	93	22.128	61	44.768	212	1.385	93	22.128	01
	Y	53	502	41.535	17.588	19.594	243	53	493	38.796	17.588	19.594	243	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastro 4	X	55	44.913	416	1.585	196	21.573	55	43.543	389	1.585	196	21.573	01
	Y	50	471	41.791	17.501	19.709	229	50	465	39.008	17.501	19.709	229	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01

Pilastri - Sollecitazioni allo SLD														
Id _{Pil}	Dir	Estr. Inf.						Estr. Sup.						Lv
		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]	
Pilastrata: Pilastrata 5														
Pilastro 5	X	63	40.999	846	14.455	400	19.355	63	38.358	792	14.455	400	19.355	01
	Y	51	485	42.195	16.403	19.903	242	51	492	39.407	16.403	19.903	242	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 6														
Pilastro 6	X	49	40.877	963	14.637	464	19.302	49	38.266	938	14.637	464	19.302	01
	Y	53	76	43.764	3.130	20.952	35	53	67	42.132	3.130	20.952	35	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 7														
Pilastro 7	X	51	44.911	471	1.821	225	21.567	51	43.524	457	1.821	225	21.567	01
	Y	54	209	44.183	5.519	21.143	110	54	237	42.503	5.519	21.143	110	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 8														
Pilastro 8	X	51	45.968	196	184	98	22.131	51	44.763	221	184	98	22.131	01
	Y	53	527	44.484	572	21.289	268	53	576	42.792	572	21.289	268	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 9														
Pilastro 9	X	51	44.910	489	1.110	236	21.569	51	43.528	479	1.110	236	21.569	01
	Y	53	186	44.860	4.719	21.466	97	53	214	43.157	4.719	21.466	97	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 10														
Pilastro 10	X	50	40.898	969	14.737	468	19.313	50	38.293	942	14.737	468	19.313	01
	Y	50	120	45.227	2.081	21.653	55	50	123	43.550	2.081	21.653	55	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 11														
Pilastro 11	X	59	40.334	953	15.149	460	19.034	59	37.710	937	15.149	460	19.034	01
	Y	50	513	40.834	16.107	19.254	249	50	503	38.112	16.107	19.254	249	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 12														
Pilastro 12	X	53	44.218	491	1.198	235	21.237	53	42.856	472	1.198	235	21.237	01
	Y	53	562	41.161	16.452	19.412	271	53	555	38.426	16.452	19.412	271	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 13														
Pilastro 13	X	54	45.279	116	985	61	21.793	54	44.085	144	985	61	21.793	01
	Y	52	585	41.551	16.835	19.600	284	52	579	38.813	16.835	19.600	284	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 14														
Pilastro 14	X	52	44.250	539	2.107	263	21.255	52	42.889	549	2.107	263	21.255	01
	Y	50	505	42.016	17.477	19.823	243	50	494	39.268	17.477	19.823	243	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01
Pilastrata: Pilastrata 15														
Pilastro 15	X	58	40.371	1.027	15.823	503	19.057	58	37.755	1.031	15.823	503	19.057	01
	Y	49	454	42.345	16.771	19.980	219	49	444	39.581	16.771	19.980	219	01
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	01

LEGENDA:

- Id_{Pil}

Identificativo del Pilastro.
- Dir

Direzione del sisma.
- Lv

Identificativo del livello, nella relativa tabella.
- Estr.

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

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	T ₂	M ₃	N	T ₂
		[N-m]	[N]	[N]	[N-m]	[N]	[N]
Sezione solaio: Solai 1.1							
Piano Terra Travetto 1-2	001	0	0	0	3.968	0	-3.779
	002	0	0	0	1.417	0	-1.350
	003	0	0	0	3.779	0	-3.599
	004	0	0	0	506	0	-482
Travetto 2-3	001	3.968	0	4.033	4.266	0	-4.156
	002	1.417	0	2.456	3.296	0	-3.230
	003	3.779	0	3.483	3.438	0	-3.341
	004	506	0	578	656	0	-641
Travetto 3-4	001	4.267	0	4.975	0	0	-3.215
	002	3.296	0	3.522	0	0	-2.165
	003	3.438	0	4.120	0	0	-2.704
	004	656	0	745	0	0	-474
Sezione solaio: Solai 1.2							
Piano Terra Travetto 1-2	001	0	0	3.157	4.549	0	-5.033
	002	0	0	2.144	3.396	0	-3.543
	003	0	0	2.648	3.707	0	-4.176
	004	0	0	467	692	0	-752
Travetto 2-3	001	4.548	0	4.448	2.834	0	-3.741
	002	3.396	0	3.334	1.012	0	-2.352
	003	3.707	0	3.619	2.699	0	-3.205
	004	692	0	678	362	0	-541
Travetto 3-4	001	2.834	0	3.149	0	0	0
	002	1.012	0	1.125	0	0	0
	003	2.699	0	2.999	0	0	0
	004	362	0	402	0	0	0

Id _{Cmp}	CC	Estr. Inz.			Estr. Fin.		
		M ₃	N	T ₂	M ₃	N	T ₂
		[N-m]	[N]	[N]	[N-m]	[N]	[N]

LEGENDA:**CC**

Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

Estr. Inz./Fin.

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	-1.097	-907	129.386	16.424	-23.687	0
00001	002	-291	-234	30.533	4.365	-7.267	0
00001	003	-300	-36	25.518	2.145	-8.320	0
00001	004	-44	-12	4.483	418	-1.303	0
00003	001	-624	-598	176.990	5.288	-13.394	0
00003	002	-268	-176	49.312	1.333	-5.603	0
00003	003	-562	-330	56.070	1.006	-10.479	0
00003	004	-86	-58	9.343	376	-1.633	0
00005	001	-31	-669	191.981	2.019	374	0
00005	002	-11	-206	54.931	253	133	0
00005	003	-29	-447	68.956	-1.266	356	0
00005	004	-4	-74	11.199	80	48	0
00007	001	521	-421	175.351	6.588	13.494	0
00007	002	232	-113	48.727	1.797	5.638	0
00007	003	464	-161	54.508	2.244	10.574	0
00007	004	73	-35	9.133	542	1.645	0
00009	001	964	-775	128.510	17.858	23.292	0
00009	002	244	-187	30.221	4.878	7.126	0
00009	003	173	89	24.684	3.511	7.945	0
00009	004	27	5	4.371	601	1.252	0
00011	001	-342	139	148.766	-817	-12.113	0
00011	002	-8	50	36.676	-292	-3.567	0
00011	003	-89	133	31.835	-778	-6.413	0
00011	004	-15	18	5.678	-105	-1.104	0
00013	001	-339	-18	180.883	-4.451	-9.003	0
00013	002	-201	-7	52.955	-1.590	-4.869	0
00013	003	-361	-17	58.862	-4.239	-8.309	0
00013	004	-62	-2	10.381	-569	-1.427	0
00015	001	-15	-149	186.591	-6.614	-598	0
00015	002	-5	-53	55.453	-2.362	-213	0
00015	003	-15	-141	64.647	-6.299	-569	0
00015	004	-2	-19	11.304	-846	-76	0
00017	001	341	34	183.144	-1.163	8.311	0
00017	002	202	12	53.763	-415	4.622	0
00017	003	363	32	61.015	-1.108	7.650	0
00017	004	63	4	10.670	-149	1.338	0
00019	001	358	127	151.896	2.917	11.688	0
00019	002	14	45	37.794	1.042	3.416	0
00019	003	104	121	34.815	2.778	6.008	0
00019	004	17	16	6.078	373	1.049	0
00021	001	-732	1.166	126.828	-17.777	-19.333	0
00021	002	-161	326	29.620	-4.848	-5.712	0
00021	003	48	283	23.082	-3.434	-4.173	0
00021	004	3	45	4.156	-591	-746	0
00023	001	-127	379	159.772	-11.482	-7.633	0
00023	002	-91	98	43.163	-3.545	-3.545	0
00023	003	-89	122	39.672	-6.906	-4.993	0
00023	004	-22	30	7.140	-1.168	-896	0
00025	001	-42	86	165.640	-10.975	-2.917	0
00025	002	-15	-2	45.524	-3.451	-1.042	0
00025	003	-40	-108	43.870	-7.264	-2.778	0
00025	004	-5	0	7.830	-1.226	-373	0
00027	001	288	446	171.094	-8.286	5.505	0
00027	002	148	122	47.207	-2.403	2.785	0
00027	003	242	185	50.455	-3.861	2.965	0
00027	004	43	39	8.589	-760	624	0
00029	001	878	1.159	140.297	-13.983	17.681	0
00029	002	213	324	34.430	-3.493	5.122	0
00029	003	91	277	35.910	180	2.601	0
00029	004	16	45	5.879	-105	535	0

LEGENDA:**Id_{Nd}**

Identificativo del nodo.

CC

Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

F_x, F_y

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

F_z, M_x**M_y, M_z****NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER EFFETTO DEL SISMA**

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]
00001	X	25.981	563	15.707	518	23.128	1
00001	Y	416	24.300	18.702	23.541	126	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]
00001	Z	0	0	0	0	0	0
00003	X	25.676	203	2.041	733	15.907	0
00003	Y	398	24.021	19.136	23.913	239	0
00003	Z	0	0	0	0	0	0
00005	X	25.608	49	1.216	334	13.464	1
00005	Y	413	24.812	18.888	24.371	260	0
00005	Z	0	0	0	0	0	0
00007	X	25.708	171	1.033	368	16.160	0
00007	Y	399	24.430	18.680	24.853	460	0
00007	Z	0	0	0	0	0	0
00009	X	25.994	385	15.894	719	23.260	1
00009	Y	384	25.148	17.704	24.521	732	0
00009	Z	0	0	0	0	0	0
00011	X	24.272	524	15.967	652	23.473	0
00011	Y	139	24.124	3.592	19.366	175	0
00011	Z	0	0	0	0	0	0
00013	X	23.753	213	736	351	15.918	0
00013	Y	93	23.719	3.930	19.428	543	0
00013	Z	0	0	0	0	0	0
00015	X	23.599	51	169	485	13.222	0
00015	Y	36	24.459	518	19.574	1.424	0
00015	Z	0	0	0	0	0	0
00017	X	23.753	173	792	402	15.921	0
00017	Y	96	24.047	3.022	19.755	491	0
00017	Z	0	0	0	0	0	0
00019	X	24.263	356	16.112	660	23.414	0
00019	Y	143	24.892	2.320	19.704	271	0
00019	Z	0	0	0	0	0	0
00021	X	25.433	521	16.780	901	23.155	1
00021	Y	627	24.364	17.340	23.980	194	1
00021	Z	0	0	0	0	0	0
00023	X	25.137	242	915	422	16.140	1
00023	Y	625	24.097	17.674	24.440	144	0
00023	Z	0	0	0	0	0	0
00025	X	25.017	51	1.154	219	13.392	0
00025	Y	638	24.812	18.176	24.338	328	0
00025	Z	0	0	0	0	0	0
00027	X	25.126	180	2.725	632	16.052	0
00027	Y	615	24.347	18.813	24.276	217	0
00027	Z	0	0	0	0	0	0
00029	X	25.424	356	17.443	1.152	23.075	1
00029	Y	593	25.089	18.185	24.174	622	0
00029	Z	0	0	0	0	0	0

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	+	-1.077	1.956	1.000	-2.318	-1.001	-3
00001	X	-	1.077	-1.956	-1.000	2.318	1.001	3
00001	Y	+	-2.150	3.903	1.995	-4.625	-1.997	-6
00001	Y	-	2.150	-3.903	-1.995	4.625	1.997	6
00003	X	+	-1.042	855	888	-1.261	-470	-1
00003	X	-	1.042	-855	-888	1.261	470	1
00003	Y	+	-2.079	1.706	1.771	-2.515	-939	-2
00003	Y	-	2.079	-1.706	-1.771	2.515	939	2
00005	X	+	-1.035	0	0	0	-352	-1
00005	X	-	1.035	0	0	0	352	1
00005	Y	+	-2.065	0	0	0	-702	-3
00005	Y	-	2.065	0	0	0	702	3
00007	X	+	-1.042	-855	-888	1.261	-470	-1
00007	X	-	1.042	855	888	-1.261	470	1
00007	Y	+	-2.079	-1.706	-1.771	2.515	-939	-2
00007	Y	-	2.079	1.706	1.771	-2.515	939	2
00009	X	+	-1.077	-1.956	-1.000	2.318	-1.001	-3
00009	X	-	1.077	1.956	1.000	-2.318	1.001	3
00009	Y	+	-2.150	-3.903	-1.995	4.625	-1.997	-6
00009	Y	-	2.150	3.903	1.995	-4.625	1.997	6
00011	X	+	0	1.912	0	-1.665	0	-1
00011	X	-	0	-1.912	0	1.665	0	1
00011	Y	+	0	3.815	0	-3.322	0	-1
00011	Y	-	0	-3.815	0	3.322	0	1
00013	X	+	0	841	0	-1.008	0	-1
00013	X	-	0	-841	0	1.008	0	1
00013	Y	+	0	1.678	0	-2.012	0	-2
00013	Y	-	0	-1.678	0	2.012	0	2
00015	X	+	0	0	0	0	0	-1

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]
00015	X	-	0	0	0	0	0	1
00015	Y	+	0	0	0	0	0	-2
00015	Y	-	0	0	0	0	0	2
00017	X	+	0	-841	0	1.008	0	-1
00017	X	-	0	841	0	-1.008	0	1
00017	Y	+	0	-1.678	0	2.012	0	-2
00017	Y	-	0	1.678	0	-2.012	0	2
00019	X	+	0	-1.912	0	1.665	0	-1
00019	X	-	0	1.912	0	-1.665	0	1
00019	Y	+	0	-3.815	0	3.322	0	-1
00019	Y	-	0	3.815	0	-3.322	0	1
00021	X	+	1.077	1.956	-1.000	-2.318	1.001	-3
00021	X	-	-1.077	-1.956	1.000	2.318	-1.001	3
00021	Y	+	2.150	3.903	-1.995	-4.625	1.997	-6
00021	Y	-	-2.150	-3.903	1.995	4.625	-1.997	6
00023	X	+	1.042	855	-888	-1.261	470	-1
00023	X	-	-1.042	-855	888	1.261	-470	1
00023	Y	+	2.079	1.706	-1.771	-2.515	939	-2
00023	Y	-	-2.079	-1.706	1.771	2.515	-939	2
00025	X	+	1.035	0	0	0	352	-1
00025	X	-	-1.035	0	0	0	-352	1
00025	Y	+	2.065	0	0	0	702	-3
00025	Y	-	-2.065	0	0	0	-702	3
00027	X	+	1.042	-855	888	1.261	470	-1
00027	X	-	-1.042	855	-888	-1.261	-470	1
00027	Y	+	2.079	-1.706	1.771	2.515	939	-2
00027	Y	-	-2.079	1.706	-1.771	-2.515	-939	2
00029	X	+	1.077	-1.956	1.000	2.318	1.001	-3
00029	X	-	-1.077	1.956	-1.000	-2.318	-1.001	3
00029	Y	+	2.150	-3.903	1.995	4.625	1.997	-6
00029	Y	-	-2.150	3.903	-1.995	-4.625	-1.997	6

LEGENDA:

- Id_{Nd}**
Dir
e
F_X, F_Y, F_Z, M_X, M_Y, M_Z
- Identificativo del nodo.
Direzione del sisma.
Segno dell'eccentricità accidentale.
Reazioni vincolari relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.

EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE

Edificio - Verifiche di ripartizione delle forze sismiche							
Dir	V _{T,tot}	V _{T,pil}	% _{OT,pil}	V _{T,set}	% _{OT,set}	V _{T,atr}	% _{OT,atr}
	[N]	[N]	[%]	[N]	[%]	[N]	[%]
X	255.853	255.853	100,0	0	0,0	0	0,0
Y	249.491	249.491	100,0	0	0,0	0	0,0

LEGENDA:

- V_{T,tot}**
V_{T,pil}
%_{OT,pil}
V_{T,set}
%_{OT,set}
V_{T,atr}
%_{OT,atr}
- Taglio totale alla quota Zero Sismico (nella direzione X o Y).
Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y).
Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y).
Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti (nella direzione X o Y).
Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti (nella direzione X o Y).
Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y).
Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y).

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

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	% _{LLI}	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]					
Piano Terra												
Travata: Trave 1-2-3-4-5												
Trave 1-2	0%	-19.672	52.306	-19.672	27.853	6,03	6,03	2,28	0,09	4,28	0,09	NO
	12,5%	-19.672	47.691	-19.672	37.907	6,03	6,03	2,50	0,09	3,15	0,09	NO
	25%	-19.672	17.292	18.081	46.437	6,03	6,03	6,90	0,09	2,77	0,10	NO
	37,5%	-	-	18.081	49.644	6,03	6,03	-	0,09	2,60	0,10	NO
	50%	-	-	18.081	49.139	6,03	6,03	-	0,09	2,62	0,10	NO
	62,5%	-	-	18.081	48.412	6,03	6,03	-	0,09	2,66	0,10	NO
	75%	-16.337	26.472	18.081	35.933	6,03	6,03	4,54	0,09	3,59	0,10	NO
	87,5%	-16.337	62.279	-16.337	20.061	6,03	6,03	1,93	0,09	5,99	0,09	NO
	100%	-16.337	67.611	-16.337	4.603	6,03	6,03	1,78	0,09	26,09	0,09	NO
Trave 2-3	0%	28.211	90.557	10.506	5.149	6,03	6,03	1,45	0,10	24,65	0,10	NO
	12,5%	28.211	79.804	10.506	30.765	6,03	6,03	1,65	0,10	4,13	0,10	NO
	25%	10.506	26.242	28.211	59.932	6,03	6,03	4,84	0,10	2,19	0,10	NO
	37,5%	-	-	28.211	72.221	6,03	6,03	-	0,09	1,82	0,10	NO
	50%	-	-	28.211	72.288	6,03	6,03	-	0,09	1,82	0,10	NO
	62,5%	-	-	28.211	71.990	6,03	6,03	-	0,09	1,83	0,10	NO
	75%	11.487	28.130	28.211	57.961	6,03	6,03	4,52	0,10	2,27	0,10	NO
	87,5%	28.211	86.545	11.487	27.099	6,03	6,03	1,52	0,10	4,69	0,10	NO
	100%	28.211	97.526	11.487	375	6,03	6,03	1,35	0,10	NS	0,10	NO
Trave 3-4	0%	28.069	96.153	10.067	743	6,03	6,03	1,37	0,10	NS	0,10	NO
	12,5%	28.069	85.242	10.067	27.177	6,03	6,03	1,54	0,10	4,67	0,10	NO
	25%	10.067	27.567	28.069	57.752	6,03	6,03	4,60	0,10	2,28	0,10	NO
	37,5%	-	-	28.069	71.229	6,03	6,03	-	0,09	1,84	0,10	NO
	50%	-	-	28.069	71.457	6,03	6,03	-	0,09	1,84	0,10	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]					
	62,5%	-	-	28.069	71.312	6,03	6,03	-	0,09	1,84	0,10	NO
	75%	11.049	27.622	28.069	58.475	6,03	6,03	4,60	0,10	2,25	0,10	NO
	87,5%	28.069	82.775	11.049	29.625	6,03	6,03	1,59	0,10	4,29	0,10	NO
	100%	28.069	93.594	11.049	3.672	6,03	6,03	1,40	0,10	34,60	0,10	NO
	0%	-19.906	68.539	-19.906	3.786	6,03	6,03	1,74	0,09	31,48	0,09	NO
Trave 4-5	12,5%	-19.906	63.191	-19.906	19.384	6,03	6,03	1,89	0,09	6,15	0,09	NO
	25%	-19.906	27.258	17.961	34.970	6,03	6,03	4,37	0,09	3,68	0,10	NO
	37,5%	-	-	17.961	47.688	6,03	6,03	-	0,09	2,70	0,10	NO
	50%	-	-	17.961	48.444	6,03	6,03	-	0,09	2,66	0,10	NO
	62,5%	-	-	17.961	48.982	6,03	6,03	-	0,09	2,63	0,10	NO
	75%	-16.571	17.266	17.961	46.010	6,03	6,03	6,95	0,09	2,80	0,10	NO
	87,5%	-16.571	47.528	-16.571	37.760	6,03	6,03	2,53	0,09	3,18	0,09	NO
	100%	-16.571	52.120	-16.571	27.836	6,03	6,03	2,30	0,09	4,31	0,09	NO
Piano Terra						Travata: Trave 6-7-8-9-10						
Trave 6-7	0%	-17.101	55.451	-17.101	36.744	6,03	6,03	2,16	0,09	3,26	0,09	NO
	12,5%	-17.101	48.114	21.197	70.568	6,03	6,03	2,49	0,09	1,84	0,10	NO
	25%	-17.101	708	21.197	98.310	6,03	6,03	NS	0,09	1,32	0,10	NO
	37,5%	-	-	21.197	103.214	6,03	6,03	-	0,09	1,26	0,10	NO
	50%	-	-	21.197	102.144	6,03	6,03	-	0,09	1,27	0,10	NO
	62,5%	-	-	21.197	100.670	6,03	6,03	-	0,09	1,29	0,10	NO
	75%	-17.101	28.609	21.197	76.651	6,03	6,03	4,19	0,09	1,69	0,10	NO
	87,5%	21.197	105.699	-17.101	29.342	6,03	6,03	1,23	0,10	4,09	0,09	NO
	100%	21.197	118.914	-	-	6,03	6,03	1,09	0,10	-	0,09	NO
Trave 7-8	0%	25.161	125.505	-	-	6,03	6,03	1,04	0,10	-	0,09	NO
	12,5%	25.161	113.356	8.191	18.799	6,03	6,03	1,15	0,10	6,72	0,10	NO
	25%	8.191	39.738	25.161	47.110	6,03	6,03	3,18	0,10	2,77	0,10	NO
	37,5%	-	-	25.161	63.140	6,03	6,03	-	0,09	2,07	0,10	NO
	50%	-	-	25.161	63.547	6,03	6,03	-	0,09	2,06	0,10	NO
	62,5%	-	-	25.161	63.553	6,03	6,03	-	0,09	2,06	0,10	NO
	75%	8.191	32.993	25.161	50.659	6,03	6,03	3,83	0,10	2,58	0,10	NO
	87,5%	25.161	101.272	8.191	21.402	6,03	6,03	1,29	0,10	5,90	0,10	NO
	100%	25.161	113.004	-	-	6,03	6,03	1,16	0,10	-	0,09	NO
Trave 8-9	0%	25.336	113.418	-	-	6,03	6,03	1,15	0,10	-	0,09	NO
	12,5%	25.336	101.678	8.298	21.168	6,03	6,03	1,29	0,10	5,97	0,10	NO
	25%	8.298	33.150	25.336	50.355	6,03	6,03	3,81	0,10	2,60	0,10	NO
	37,5%	-	-	25.336	63.301	6,03	6,03	-	0,09	2,06	0,10	NO
	50%	-	-	25.336	63.300	6,03	6,03	-	0,09	2,06	0,10	NO
	62,5%	-	-	25.336	62.895	6,03	6,03	-	0,09	2,08	0,10	NO
	75%	8.298	39.759	25.336	46.914	6,03	6,03	3,18	0,10	2,79	0,10	NO
	87,5%	25.336	113.447	8.298	18.665	6,03	6,03	1,15	0,10	6,77	0,10	NO
	100%	25.336	125.585	-	-	6,03	6,03	1,04	0,10	-	0,09	NO
Trave 9-10	0%	21.670	117.282	-	-	6,03	6,03	1,11	0,10	-	0,09	NO
	12,5%	21.670	104.071	-16.750	30.339	6,03	6,03	1,25	0,10	3,95	0,09	NO
	25%	-16.750	27.789	21.670	78.221	6,03	6,03	4,32	0,09	1,66	0,10	NO
	37,5%	-	-	21.670	102.234	6,03	6,03	-	0,09	1,27	0,10	NO
	50%	-	-	21.670	103.701	6,03	6,03	-	0,09	1,25	0,10	NO
	62,5%	-	-	21.670	104.768	6,03	6,03	-	0,09	1,24	0,10	NO
	75%	-	-	21.670	99.857	6,03	6,03	-	0,09	1,30	0,10	NO
	87,5%	-16.750	47.357	21.670	72.087	6,03	6,03	2,53	0,09	1,80	0,10	NO
	100%	-16.750	54.695	-16.750	37.684	6,03	6,03	2,19	0,09	3,18	0,09	NO
Piano Terra						Travata: Trave 11-12-13-14-15						
Trave 11-12	0%	-20.517	47.364	-20.517	31.888	6,03	6,03	2,51	0,09	3,73	0,09	NO
	12,5%	-20.517	42.725	-20.517	42.453	6,03	6,03	2,79	0,09	2,80	0,09	NO
	25%	-20.517	12.147	16.137	55.595	6,03	6,03	9,80	0,09	2,31	0,10	NO
	37,5%	-	-	16.137	59.401	6,03	6,03	-	0,09	2,16	0,10	NO
	50%	-	-	16.137	58.973	6,03	6,03	-	0,09	2,18	0,10	NO
	62,5%	-	-	16.137	58.329	6,03	6,03	-	0,09	2,20	0,10	NO
	75%	-17.182	19.377	16.137	46.450	6,03	6,03	6,19	0,09	2,76	0,10	NO
	87,5%	-17.182	54.673	-17.182	26.103	6,03	6,03	2,19	0,09	4,59	0,09	NO
	100%	-17.182	59.935	-17.182	10.825	6,03	6,03	2,00	0,09	11,07	0,09	NO
Trave 12-13	0%	5.511	66.362	5.511	5.377	6,03	6,03	1,89	0,10	23,37	0,10	NO
	12,5%	5.511	61.492	5.511	19.008	6,03	6,03	2,04	0,10	6,61	0,10	NO
	25%	5.511	29.163	19.788	27.092	6,03	6,03	4,31	0,10	4,77	0,10	NO
	37,5%	5.511	4.479	19.788	35.122	6,03	6,03	28,05	0,10	3,68	0,10	NO
	50%	-	-	19.788	35.254	6,03	6,03	-	0,09	3,67	0,10	NO
	62,5%	6.492	2.904	19.788	35.169	6,03	6,03	43,36	0,10	3,68	0,10	NO
	75%	6.492	27.490	19.788	27.510	6,03	6,03	4,58	0,10	4,70	0,10	NO
	87,5%	6.492	59.720	6.492	17.823	6,03	6,03	2,11	0,10	7,06	0,10	NO
	100%	6.492	64.578	6.492	4.291	6,03	6,03	1,95	0,10	29,34	0,10	NO
Trave 13-14	0%	6.010	66.417	6.010	1.922	6,03	6,03	1,89	0,10	65,44	0,10	NO
	12,5%	6.010	61.660	6.010	14.662	6,03	6,03	2,04	0,10	8,58	0,10	NO
	25%	6.010	30.179	20.537	20.589	6,03	6,03	4,17	0,10	6,29	0,10	NO
	37,5%	6.010	6.342	20.537	26.908	6,03	6,03	19,83	0,10	4,81	0,10	NO
	50%	-	-	20.537	26.812	6,03	6,03	-	0,09	4,83	0,10	NO
	62,5%	6.991	10.819	20.537	26.501	6,03	6,03	11,65	0,10	4,89	0,10	NO
	75%	6.991	36.295	6.991	19.311	6,03	6,03	3,47	0,10	6,53	0,10	NO
	87,5%	20.537	71.755	6.991	12.571	6,03	6,03	1,80	0,10	10,03	0,10	NO
	100%	20.537	78.432	-	-	6,03	6,03	1,65	0,10	-	0,09	NO
Trave 14-15	0%	-17.768	72.483	-17.768	11.774	6,03	6,03	1,65	0,09	10,17	0,09	NO
	12,5%	-17.768	64.997	21.042	43.540	6,03	6,03	1,84	0,09	2,98	0,10	NO
	25%	-17.768	15.265	21.042	80.766	6,03	6,03	7,84	0,09	1,60	0,10	NO
	37,5%	-	-	21.042	98.607	6,03	6,03	-	0,09	1,31	0,10	NO
	50%	-	-	21.042	99.517	6,03	6,03	-	0,09	1,30	0,10	NO
	62,5%	-	-	21.042	100.084	6,03	6,03	-	0,09	1,29	0,10	NO
	75%	-14.433	2.944	21.042	93.379	6,03	6,03	40,96	0,09	1,39	0,10	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]					
	87,5%	-14.433	46.212	21.042	67.278	6,03	6,03	2,61	0,09	1,93	0,10	NO
	100%	-14.433	52.836	-14.433	38.265	6,03	6,03	2,28	0,09	3,15	0,09	NO
Piano Terra						Travata: Trave 1-6-11						
Trave 1-6	0%	-22.211	50.667	-22.211	28.185	6,03	6,03	2,34	0,09	4,21	0,09	NO
	12,5%	-22.211	48.622	-22.211	28.146	6,03	6,03	2,44	0,09	4,21	0,09	NO
	25%	-22.211	31.535	-22.211	26.907	6,03	6,03	3,76	0,09	4,41	0,09	NO
	37,5%	-22.211	16.071	-22.211	24.043	6,03	6,03	7,38	0,09	4,93	0,09	NO
	50%	-22.211	2.239	-22.211	19.547	6,03	6,03	52,96	0,09	6,07	0,09	NO
	62,5%	-13.098	1.430	-13.098	27.602	6,03	6,03	84,55	0,09	4,38	0,09	NO
	75%	-13.098	12.066	-13.098	35.294	6,03	6,03	10,02	0,09	3,43	0,09	NO
	87,5%	-13.098	24.330	-13.098	41.356	6,03	6,03	4,97	0,09	2,92	0,09	NO
	100%	-13.098	25.826	-13.098	41.944	6,03	6,03	4,68	0,09	2,88	0,09	NO
Trave 6-11	0%	-23.178	26.568	-23.178	40.076	6,03	6,03	4,45	0,09	2,95	0,09	NO
	12,5%	-23.178	25.036	-23.178	39.552	6,03	6,03	4,73	0,09	2,99	0,09	NO
	25%	-23.178	12.455	-23.178	34.039	6,03	6,03	9,50	0,09	3,48	0,09	NO
	37,5%	-23.178	1.503	-23.178	26.899	6,03	6,03	78,74	0,09	4,40	0,09	NO
	50%	-14.065	1.418	-14.065	20.350	6,03	6,03	85,09	0,09	5,93	0,09	NO
	62,5%	-14.065	14.701	-14.065	25.161	6,03	6,03	8,21	0,09	4,80	0,09	NO
	75%	-14.065	29.611	-14.065	28.343	6,03	6,03	4,07	0,09	4,26	0,09	NO
	87,5%	-14.065	46.150	-14.065	29.898	6,03	6,03	2,61	0,09	4,04	0,09	NO
	100%	-14.065	48.131	-14.065	29.973	6,03	6,03	2,51	0,09	4,03	0,09	NO
Piano Terra						Travata: Trave 2-7-12						
Trave 2-7	0%	-22.005	44.628	-22.005	28.808	6,03	6,03	2,66	0,09	4,12	0,09	NO
	12,5%	-22.005	42.687	-22.005	28.811	6,03	6,03	2,78	0,09	4,12	0,09	NO
	25%	-22.005	26.610	-22.005	27.814	6,03	6,03	4,46	0,09	4,27	0,09	NO
	37,5%	-22.005	12.368	-22.005	24.988	6,03	6,03	9,59	0,09	4,75	0,09	NO
	50%	-	-	-22.005	20.328	6,03	6,03	-	0,09	5,84	0,09	NO
	62,5%	-15.644	2.176	-15.644	24.872	6,03	6,03	55,27	0,09	4,84	0,09	NO
	75%	-15.644	13.743	-15.644	30.373	6,03	6,03	8,75	0,09	3,96	0,09	NO
	87,5%	-15.644	27.149	-15.644	34.039	6,03	6,03	4,43	0,09	3,53	0,09	NO
	100%	-15.644	28.786	-15.644	34.340	6,03	6,03	4,18	0,09	3,50	0,09	NO
Trave 7-12	0%	-23.309	26.859	-23.309	34.603	6,03	6,03	4,40	0,09	3,42	0,09	NO
	12,5%	-23.309	25.275	-23.309	34.289	6,03	6,03	4,68	0,09	3,45	0,09	NO
	25%	-23.309	12.350	-23.309	30.502	6,03	6,03	9,58	0,09	3,88	0,09	NO
	37,5%	-23.309	1.257	-23.309	24.885	6,03	6,03	94,12	0,09	4,75	0,09	NO
	50%	-16.948	279	-16.948	19.919	6,03	6,03	NS	0,09	6,02	0,09	NO
	62,5%	-16.948	12.812	-16.948	24.100	6,03	6,03	9,36	0,09	4,98	0,09	NO
	75%	-16.948	27.171	-16.948	26.451	6,03	6,03	4,41	0,09	4,53	0,09	NO
	87,5%	-16.948	43.368	-16.948	26.966	6,03	6,03	2,77	0,09	4,45	0,09	NO
	100%	-16.948	45.321	-16.948	26.911	6,03	6,03	2,65	0,09	4,46	0,09	NO
Piano Terra						Travata: Trave 3-8-13						
Trave 3-8	0%	-19.952	35.743	-19.952	29.023	6,03	6,03	3,33	0,09	4,11	0,09	NO
	12,5%	-19.952	34.079	-19.952	28.983	6,03	6,03	3,50	0,09	4,11	0,09	NO
	25%	-19.952	20.452	-19.952	27.604	6,03	6,03	5,83	0,09	4,32	0,09	NO
	37,5%	-19.952	8.656	-19.952	24.396	6,03	6,03	13,77	0,09	4,88	0,09	NO
	50%	-	-	-19.952	19.355	6,03	6,03	-	0,09	6,16	0,09	NO
	62,5%	-19.952	4.208	-19.952	19.350	6,03	6,03	28,32	0,09	6,16	0,09	NO
	75%	-19.952	16.160	-19.952	22.404	6,03	6,03	7,37	0,09	5,32	0,09	NO
	87,5%	-19.952	29.946	-19.952	23.622	6,03	6,03	3,98	0,09	5,04	0,09	NO
	100%	-19.952	31.626	-19.952	23.646	6,03	6,03	3,77	0,09	5,04	0,09	NO
Trave 8-13	0%	-20.231	28.055	-20.231	27.205	6,03	6,03	4,24	0,09	4,38	0,09	NO
	12,5%	-20.231	26.494	-20.231	27.062	6,03	6,03	4,50	0,09	4,40	0,09	NO
	25%	-20.231	13.767	-20.231	24.789	6,03	6,03	8,65	0,09	4,80	0,09	NO
	37,5%	-20.231	2.874	-20.231	20.684	6,03	6,03	41,44	0,09	5,76	0,09	NO
	50%	-20.231	282	-20.231	17.750	6,03	6,03	NS	0,09	6,71	0,09	NO
	62,5%	-20.231	11.300	-20.231	21.730	6,03	6,03	10,54	0,09	5,48	0,09	NO
	75%	-20.231	24.146	-20.231	23.882	6,03	6,03	4,93	0,09	4,99	0,09	NO
	87,5%	-20.231	38.830	-20.231	24.200	6,03	6,03	3,07	0,09	4,92	0,09	NO
	100%	-20.231	40.612	-20.231	24.120	6,03	6,03	2,93	0,09	4,94	0,09	NO
Piano Terra						Travata: Trave 4-9-14						
Trave 4-9	0%	-24.124	43.974	-24.124	29.096	6,03	6,03	2,69	0,09	4,06	0,09	NO
	12,5%	-24.124	42.084	-24.124	29.066	6,03	6,03	2,81	0,09	4,06	0,09	NO
	25%	-24.124	26.472	-24.124	27.782	6,03	6,03	4,46	0,09	4,25	0,09	NO
	37,5%	-24.124	12.690	-24.124	24.668	6,03	6,03	9,31	0,09	4,79	0,09	NO
	50%	-24.124	742	-24.124	19.720	6,03	6,03	NS	0,09	5,99	0,09	NO
	62,5%	-17.763	3.580	-17.763	22.806	6,03	6,03	33,44	0,09	5,25	0,09	NO
	75%	-17.763	15.437	-17.763	27.845	6,03	6,03	7,76	0,09	4,30	0,09	NO
	87,5%	-17.763	29.129	-17.763	31.049	6,03	6,03	4,11	0,09	3,86	0,09	NO
	100%	-17.763	30.800	-17.763	31.298	6,03	6,03	3,89	0,09	3,83	0,09	NO
Trave 9-14	0%	-22.860	32.056	-22.860	31.878	6,03	6,03	3,69	0,09	3,71	0,09	NO
	12,5%	-22.860	30.350	-22.860	31.620	6,03	6,03	3,90	0,09	3,75	0,09	NO
	25%	-22.860	16.342	-22.860	28.338	6,03	6,03	7,25	0,09	4,18	0,09	NO
	37,5%	-22.860	4.167	-22.860	23.223	6,03	6,03	28,42	0,09	5,10	0,09	NO
	50%	-16.498	543	-16.498	20.011	6,03	6,03	NS	0,09	6,00	0,09	NO
	62,5%	-16.498	12.573	-16.498	25.273	6,03	6,03	9,55	0,09	4,75	0,09	NO
	75%	-16.498	26.428	-16.498	28.708	6,03	6,03	4,54	0,09	4,18	0,09	NO
	87,5%	-16.498	42.121	-16.498	30.305	6,03	6,03	2,85	0,09	3,96	0,09	NO
	100%	-16.498	44.020	-16.498	30.372	6,03	6,03	2,73	0,09	3,95	0,09	NO
Piano Terra						Travata: Trave 5-10-15						
Trave 5-10	0%	-24.799	50.089	-24.799	30.125	6,03	6,03	2,35	0,09	3,91	0,09	NO
	12,5%	-24.799	48.097	-24.799	30.003	6,03	6,03	2,45	0,09	3,93	0,09	NO
	25%	-24.799	31.472	-24.799	28.030	6,03	6,03	3,75	0,09	4,21	0,09	NO
	37,5%	-24.799	16.477	-24.799	24.429	6,03	6,03	7,16	0,09	4,83	0,09	NO
	50%	-24.799	3.107	-24.799	19.201	6,03	6,03	37,96	0,09	6,14	0,09	NO
	62,5%	-15.686	3.815	-15.686	25.445	6,03	6,03	31,52	0,09	4,73	0,09	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%	-15.686	15.185	-15.686	32.671	6,03	6,03	7,92	0,09	3,68	0,09	NO
	87,5%	-15.686	28.184	-15.686	38.270	6,03	6,03	4,27	0,09	3,14	0,09	NO
	100%	-15.686	29.764	-15.686	38.804	6,03	6,03	4,04	0,09	3,10	0,09	NO
Trave 10-15	0%	-23.784	32.400	-23.784	37.496	6,03	6,03	3,65	0,09	3,15	0,09	NO
	12,5%	-23.784	30.735	-23.784	37.015	6,03	6,03	3,85	0,09	3,19	0,09	NO
	25%	-23.784	16.987	-23.784	31.875	6,03	6,03	6,96	0,09	3,71	0,09	NO
	37,5%	-23.784	4.865	-23.784	25.109	6,03	6,03	24,29	0,09	4,71	0,09	NO
	50%	-14.671	2.169	-14.671	20.229	6,03	6,03	55,56	0,09	5,96	0,09	NO
	62,5%	-14.671	15.078	-14.671	26.206	6,03	6,03	7,99	0,09	4,60	0,09	NO
	75%	-14.671	29.615	-14.671	30.557	6,03	6,03	4,07	0,09	3,94	0,09	NO
	87,5%	-14.671	45.780	-14.671	33.280	6,03	6,03	2,63	0,09	3,62	0,09	NO
	100%	-14.671	47.719	-14.671	33.487	6,03	6,03	2,53	0,09	3,60	0,09	NO
Fondazione						Travata: Trave 1-2-3-4-5						
Trave 1-2	0%	-20.763	84.172	-	-	6,03	6,03	1,41	0,09	-	0,09	NO
	12,5%	-20.763	79.218	-	-	6,03	6,03	1,50	0,09	-	0,09	NO
	25%	-20.763	45.324	-15.440	7.472	6,03	6,03	2,62	0,09	16,10	0,09	NO
	37,5%	-20.763	17.397	-14.639	18.402	6,03	6,03	6,84	0,09	6,55	0,09	NO
	50%	-	-	-20.763	28.452	6,03	6,03	-	0,09	4,18	0,09	NO
	62,5%	-	-	-20.763	34.065	6,03	6,03	-	0,09	3,49	0,09	NO
	75%	-	-	-20.763	34.361	6,03	6,03	-	0,09	3,46	0,09	NO
	87,5%	-	-	-20.763	34.553	6,03	6,03	-	0,09	3,44	0,09	NO
	100%	-10.101	1.204	-20.763	32.609	6,03	6,03	NS	0,09	3,65	0,09	NO
Trave 2-3	0%	-19.461	42.698	-21.459	3.088	6,03	6,03	2,79	0,09	38,46	0,09	NO
	12,5%	-19.461	39.572	-21.459	12.878	6,03	6,03	3,01	0,09	9,22	0,09	NO
	25%	-19.461	18.579	-33.400	18.115	6,03	6,03	6,42	0,09	6,39	0,09	NO
	37,5%	-19.461	2.055	-33.400	25.409	6,03	6,03	58,05	0,09	4,55	0,09	NO
	50%	-	-	-33.400	26.733	6,03	6,03	-	0,09	4,33	0,09	NO
	62,5%	-	-	-33.400	26.457	6,03	6,03	-	0,09	4,37	0,09	NO
	75%	-21.459	5.217	-33.400	26.082	6,03	6,03	22,77	0,09	4,44	0,09	NO
	87,5%	-21.459	22.245	-33.400	19.840	6,03	6,03	5,34	0,09	5,83	0,09	NO
	100%	-21.459	24.845	-19.461	13.511	6,03	6,03	4,78	0,09	8,83	0,09	NO
Trave 3-4	0%	-21.288	24.275	-19.213	15.185	6,03	6,03	4,89	0,09	7,86	0,09	NO
	12,5%	-21.288	21.708	-33.036	20.888	6,03	6,03	5,47	0,09	5,55	0,09	NO
	25%	-21.288	4.925	-33.036	26.403	6,03	6,03	24,13	0,09	4,39	0,09	NO
	37,5%	-	-	-33.036	26.689	6,03	6,03	-	0,09	4,34	0,09	NO
	50%	-	-	-33.036	26.867	6,03	6,03	-	0,09	4,31	0,09	NO
	62,5%	-19.213	3.302	-33.036	24.821	6,03	6,03	36,15	0,09	4,67	0,09	NO
	75%	-19.213	20.409	-21.288	17.513	6,03	6,03	5,85	0,09	6,78	0,09	NO
	87,5%	-19.213	41.986	-21.288	11.947	6,03	6,03	2,84	0,09	9,95	0,09	NO
	100%	-19.213	45.190	-21.288	1.912	6,03	6,03	2,64	0,09	62,15	0,09	NO
Trave 4-5	0%	-9.933	1.960	-20.328	30.988	6,03	6,03	62,10	0,09	3,84	0,09	NO
	12,5%	-9.933	156	-20.328	33.329	6,03	6,03	NS	0,09	3,57	0,09	NO
	25%	-	-	-20.328	33.191	6,03	6,03	-	0,09	3,59	0,09	NO
	37,5%	-	-	-20.328	32.948	6,03	6,03	-	0,09	3,61	0,09	NO
	50%	-	-	-20.328	27.727	6,03	6,03	-	0,09	4,29	0,09	NO
	62,5%	-20.328	17.045	-14.401	18.223	6,03	6,03	6,99	0,09	6,62	0,09	NO
	75%	-20.328	44.572	-15.210	7.620	6,03	6,03	2,67	0,09	15,80	0,09	NO
	87,5%	-20.328	78.072	-	-	6,03	6,03	1,53	0,09	-	0,09	NO
	100%	-20.328	82.976	-	-	6,03	6,03	1,43	0,09	-	0,09	NO
Fondazione						Travata: Trave 6-7-8-9-10						
Trave 6-7	0%	-21.816	63.379	-	-	6,03	6,03	1,87	0,09	-	0,09	NO
	12,5%	-21.816	60.614	-	-	6,03	6,03	1,96	0,09	-	0,09	NO
	25%	-21.816	40.893	-	-	6,03	6,03	2,90	0,09	-	0,09	NO
	37,5%	-21.816	23.105	-12.499	5.762	6,03	6,03	5,14	0,09	21,01	0,09	NO
	50%	-19.725	7.595	-21.816	15.656	6,03	6,03	15,70	0,09	7,58	0,09	NO
	62,5%	-	-	-21.816	26.221	6,03	6,03	-	0,09	4,53	0,09	NO
	75%	-	-	-21.816	34.853	6,03	6,03	-	0,09	3,41	0,09	NO
	87,5%	-	-	-21.816	41.549	6,03	6,03	-	0,09	2,86	0,09	NO
	100%	-	-	-21.816	42.292	6,03	6,03	-	0,09	2,81	0,09	NO
Trave 7-8	0%	-16.177	17.339	-16.230	17.136	6,03	6,03	6,93	0,09	7,01	0,09	NO
	12,5%	-16.177	16.147	-16.230	17.085	6,03	6,03	7,44	0,09	7,03	0,09	NO
	25%	-16.177	8.024	-16.230	17.009	6,03	6,03	14,97	0,09	7,06	0,09	NO
	37,5%	-16.177	1.388	-16.230	15.591	6,03	6,03	86,55	0,09	7,70	0,09	NO
	50%	-	-	-27.120	12.662	6,03	6,03	-	0,09	9,27	0,09	NO
	62,5%	-16.230	2.856	-27.120	11.877	6,03	6,03	42,06	0,09	9,88	0,09	NO
	75%	-16.230	11.317	-16.177	10.273	6,03	6,03	10,61	0,09	11,69	0,09	NO
	87,5%	-16.230	21.267	-16.177	10.278	6,03	6,03	5,65	0,09	11,69	0,09	NO
	100%	-16.230	22.701	-16.177	9.476	6,03	6,03	5,29	0,09	12,68	0,09	NO
Trave 8-9	0%	-16.341	23.569	-16.330	8.489	6,03	6,03	5,10	0,09	14,15	0,09	NO
	12,5%	-16.341	22.099	-16.330	9.679	6,03	6,03	5,43	0,09	12,41	0,09	NO
	25%	-16.341	11.878	-16.330	9.724	6,03	6,03	10,11	0,09	12,35	0,09	NO
	37,5%	-16.341	3.145	-27.352	12.188	6,03	6,03	38,18	0,09	9,62	0,09	NO
	50%	-	-	-27.352	13.545	6,03	6,03	-	0,09	8,66	0,09	NO
	62,5%	-16.330	443	-16.341	16.315	6,03	6,03	NS	0,09	7,36	0,09	NO
	75%	-16.330	6.692	-16.341	18.004	6,03	6,03	17,95	0,09	6,67	0,09	NO
	87,5%	-16.330	14.430	-16.341	18.206	6,03	6,03	8,32	0,09	6,60	0,09	NO
	100%	-16.330	15.569	-16.341	18.203	6,03	6,03	7,71	0,09	6,60	0,09	NO
Trave 9-10	0%	-	-	-22.337	42.539	6,03	6,03	-	0,09	2,79	0,09	NO
	12,5%	-	-	-22.337	41.793	6,03	6,03	-	0,09	2,84	0,09	NO
	25%	-	-	-22.337	35.087	6,03	6,03	-	0,09	3,38	0,09	NO
	37,5%	-	-	-22.337	26.446	6,03	6,03	-	0,09	4,48	0,09	NO
	50%	-14.264	7.561	-22.337	15.870	6,03	6,03	15,95	0,09	7,47	0,09	NO
	62,5%	-22.337	22.918	-12.779	5.862	6,03	6,03	5,17	0,09	20,64	0,09	NO
	75%	-22.337	40.716	-12.709	80	6,03	6,03	2,91	0,09	NS	0,09	NO
	87,5%	-22.337	60.448	-	-	6,03	6,03	1,96	0,09	-	0,09	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%	-22.337	63.215	-	-	6,03	6,03	1,88	0,09	-	0,09	NO
Fondazione						Travata: Trave 11-12-13-14-15						
Trave 11-12	0%	-16.901	63.231	-	-	6,03	6,03	1,90	0,09	-	0,09	NO
	12,5%	-16.901	58.937	-13.188	1.644	6,03	6,03	2,04	0,09	73,54	0,09	NO
	25%	-16.901	30.010	-13.188	11.339	6,03	6,03	4,00	0,09	10,66	0,09	NO
	37,5%	-8.488	9.759	-12.529	19.349	6,03	6,03	12,51	0,09	6,26	0,09	NO
	50%	-	-	-16.901	25.219	6,03	6,03	-	0,09	4,76	0,09	NO
	62,5%	-	-	-16.901	25.865	6,03	6,03	-	0,09	4,64	0,09	NO
	75%	-	-	-16.901	25.975	6,03	6,03	-	0,09	4,62	0,09	NO
	87,5%	-13.188	7.239	-16.901	25.036	6,03	6,03	16,70	0,09	4,79	0,09	NO
	100%	-13.188	9.258	-16.901	18.123	6,03	6,03	13,06	0,09	6,62	0,09	NO
Trave 12-13	0%	-12.158	33.629	-14.077	8.062	6,03	6,03	3,60	0,09	14,97	0,09	NO
	12,5%	-12.158	30.929	-14.077	14.932	6,03	6,03	3,92	0,09	8,08	0,09	NO
	25%	-12.158	13.143	-20.609	17.252	6,03	6,03	9,22	0,09	6,90	0,09	NO
	37,5%	-	-	-20.609	19.207	6,03	6,03	-	0,09	6,20	0,09	NO
	50%	-	-	-20.609	19.019	6,03	6,03	-	0,09	6,26	0,09	NO
	62,5%	-14.106	2.345	-20.609	18.726	6,03	6,03	51,45	0,09	6,35	0,09	NO
	75%	-14.106	17.828	-20.609	13.123	6,03	6,03	6,77	0,09	9,07	0,09	NO
	87,5%	-14.106	37.781	-12.128	8.796	6,03	6,03	3,19	0,09	13,77	0,09	NO
	100%	-14.106	40.770	-	-	6,03	6,03	2,96	0,09	-	0,09	NO
Trave 13-14	0%	-21.819	48.219	-	-	6,03	6,03	2,46	0,09	-	0,09	NO
	12,5%	-21.819	44.357	-12.810	5.915	6,03	6,03	2,68	0,09	20,45	0,09	NO
	25%	-14.815	22.536	-12.810	12.508	6,03	6,03	5,35	0,09	9,67	0,09	NO
	37,5%	-14.815	4.782	-21.819	21.053	6,03	6,03	25,19	0,09	5,64	0,09	NO
	50%	-	-	-21.819	24.431	6,03	6,03	-	0,09	4,86	0,09	NO
	62,5%	-	-	-21.819	24.427	6,03	6,03	-	0,09	4,86	0,09	NO
	75%	-12.810	5.823	-21.819	24.324	6,03	6,03	20,78	0,09	4,88	0,09	NO
	87,5%	-12.810	21.581	-14.815	21.527	6,03	6,03	5,61	0,09	5,60	0,09	NO
	100%	-12.810	24.012	-14.815	16.931	6,03	6,03	5,04	0,09	7,12	0,09	NO
Trave 14-15	0%	-10.644	7.368	-22.167	20.435	6,03	6,03	16,50	0,09	5,80	0,09	NO
	12,5%	-10.644	5.361	-22.167	26.723	6,03	6,03	22,67	0,09	4,44	0,09	NO
	25%	-	-	-22.167	27.109	6,03	6,03	-	0,09	4,37	0,09	NO
	37,5%	-	-	-22.167	27.392	6,03	6,03	-	0,09	4,33	0,09	NO
	50%	-	-	-22.167	26.121	6,03	6,03	-	0,09	4,54	0,09	NO
	62,5%	-11.514	9.724	-15.406	19.505	6,03	6,03	12,48	0,09	6,17	0,09	NO
	75%	-22.167	31.433	-16.207	10.885	6,03	6,03	3,77	0,09	11,04	0,09	NO
	87,5%	-22.167	60.985	-16.207	511	6,03	6,03	1,94	0,09	NS	0,09	NO
	100%	-22.167	65.364	-	-	6,03	6,03	1,81	0,09	-	0,09	NO
Fondazione						Travata: Trave 1-6-11						
Trave 1-6	0%	-9.827	43.420	-	-	6,03	6,03	2,80	0,09	-	0,09	NO
	12,5%	-5.821	40.757	-7.480	8.489	6,03	6,03	3,01	0,09	14,41	0,09	NO
	25%	-5.821	20.025	-7.480	15.360	6,03	6,03	6,13	0,09	7,96	0,09	NO
	37,5%	-5.821	3.569	-9.827	22.556	6,03	6,03	34,40	0,09	5,40	0,09	NO
	50%	-	-	-9.827	25.562	6,03	6,03	-	0,09	4,76	0,09	NO
	62,5%	-	-	-9.827	25.543	6,03	6,03	-	0,09	4,77	0,09	NO
	75%	-	-	-9.827	25.445	6,03	6,03	-	0,09	4,78	0,09	NO
	87,5%	-7.480	14.458	-9.827	21.442	6,03	6,03	8,46	0,09	5,68	0,09	NO
	100%	-7.480	16.379	-5.821	14.542	6,03	6,03	7,47	0,09	8,44	0,09	NO
Trave 6-11	0%	-7.728	13.742	-5.617	12.889	6,03	6,03	8,90	0,09	9,53	0,09	NO
	12,5%	-7.728	11.891	-9.865	21.626	6,03	6,03	10,28	0,09	5,63	0,09	NO
	25%	-	-	-9.865	25.442	6,03	6,03	-	0,09	4,78	0,09	NO
	37,5%	-	-	-9.865	25.513	6,03	6,03	-	0,09	4,77	0,09	NO
	50%	-	-	-9.865	25.511	6,03	6,03	-	0,09	4,77	0,09	NO
	62,5%	-5.564	3.287	-9.865	22.308	6,03	6,03	37,37	0,09	5,46	0,09	NO
	75%	-5.564	19.353	-7.781	14.877	6,03	6,03	6,35	0,09	8,22	0,09	NO
	87,5%	-9.865	41.236	-7.781	7.397	6,03	6,03	2,95	0,09	16,53	0,09	NO
	100%	-9.865	44.411	-	-	6,03	6,03	2,74	0,09	-	0,09	NO
Fondazione						Travata: Trave 2-7-12						
Trave 2-7	0%	-5.801	25.077	-4.454	2.658	6,03	6,03	4,90	0,09	46,32	0,09	NO
	12,5%	-5.801	23.887	-4.454	6.261	6,03	6,03	5,14	0,09	19,66	0,09	NO
	25%	-5.801	14.207	-4.454	8.439	6,03	6,03	8,64	0,09	14,59	0,09	NO
	37,5%	-5.801	5.951	-8.302	10.381	6,03	6,03	20,63	0,09	11,77	0,09	NO
	50%	-	-	-8.302	14.012	6,03	6,03	-	0,09	8,72	0,09	NO
	62,5%	-	-	-8.302	15.789	6,03	6,03	-	0,09	7,74	0,09	NO
	75%	-	-	-8.302	15.873	6,03	6,03	-	0,09	7,69	0,09	NO
	87,5%	-3.986	2.318	-8.302	15.933	6,03	6,03	53,16	0,09	7,67	0,09	NO
	100%	-3.986	3.035	-8.302	15.441	6,03	6,03	40,60	0,09	7,91	0,09	NO
Trave 7-12	0%	-	-	-7.789	28.541	6,03	6,03	-	0,09	4,28	0,09	NO
	12,5%	-	-	-7.789	28.390	6,03	6,03	-	0,09	4,31	0,09	NO
	25%	-	-	-7.789	26.014	6,03	6,03	-	0,09	4,70	0,09	NO
	37,5%	-	-	-7.789	21.787	6,03	6,03	-	0,09	5,61	0,09	NO
	50%	-5.554	2.625	-7.789	15.710	6,03	6,03	46,79	0,09	7,78	0,09	NO
	62,5%	-5.554	12.722	-7.789	7.780	6,03	6,03	9,66	0,09	15,72	0,09	NO
	75%	-5.554	24.242	-4.114	4.764	6,03	6,03	5,07	0,09	25,86	0,09	NO
	87,5%	-7.789	38.798	-4.114	912	6,03	6,03	3,15	0,09	NS	0,09	NO
	100%	-7.789	40.606	-	-	6,03	6,03	3,01	0,09	-	0,09	NO
Fondazione						Travata: Trave 3-8-13						
Trave 3-8	0%	-5.061	18.510	-3.339	9.826	6,03	6,03	6,64	0,09	12,56	0,09	NO
	12,5%	-5.061	17.510	-3.339	10.930	6,03	6,03	7,02	0,09	11,29	0,09	NO
	25%	-5.061	9.498	-3.339	10.965	6,03	6,03	12,95	0,09	11,25	0,09	NO
	37,5%	-5.061	2.909	-3.339	10.983	6,03	6,03	42,27	0,09	11,24	0,09	NO
	50%	-	-	-6.837	10.397	6,03	6,03	-	0,09	11,78	0,09	NO
	62,5%	-	-	-6.837	10.455	6,03	6,03	-	0,09	11,72	0,09	NO
	75%	-3.339	4.908	-6.837	10.169	6,03	6,03	25,14	0,09	12,05	0,09	NO
	87,5%	-3.339	12.347	-5.061	9.205	6,03	6,03	9,99	0,09	13,36	0,09	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%	-3.339	13.281	-5.061	8.675	6,03	6,03	9,29	0,09	14,17	0,09	NO
Trave 8-13	0%	-	-	-5.922	24.123	6,03	6,03	-	0,09	5,09	0,09	NO
	12,5%	-	-	-5.922	24.048	6,03	6,03	-	0,09	5,10	0,09	NO
	25%	-	-	-5.922	22.341	6,03	6,03	-	0,09	5,49	0,09	NO
	37,5%	-	-	-5.922	18.785	6,03	6,03	-	0,09	6,53	0,09	NO
	50%	-4.544	3.283	-5.922	13.376	6,03	6,03	37,49	0,09	9,18	0,09	NO
	62,5%	-4.544	12.555	-2.809	6.473	6,03	6,03	9,80	0,09	19,08	0,09	NO
	75%	-5.922	23.692	-2.809	4.145	6,03	6,03	5,18	0,09	29,80	0,09	NO
	87,5%	-5.922	37.936	-2.809	393	6,03	6,03	3,24	0,09	NS	0,09	NO
	100%	-5.922	39.669	-	-	6,03	6,03	3,09	0,09	-	0,09	NO
Fondazione						Travata: Trave 4-9-14						
Trave 4-9	0%	-5.042	28.920	-3.657	2.981	6,03	6,03	4,25	0,09	41,37	0,09	NO
	12,5%	-5.042	27.632	-3.657	6.036	6,03	6,03	4,45	0,09	20,43	0,09	NO
	25%	-5.042	17.091	-3.657	7.667	6,03	6,03	7,19	0,09	16,08	0,09	NO
	37,5%	-5.042	7.972	-6.946	8.798	6,03	6,03	15,42	0,09	13,92	0,09	NO
	50%	-5.042	279	-6.946	12.700	6,03	6,03	NS	0,09	9,64	0,09	NO
	62,5%	-	-	-6.946	14.751	6,03	6,03	-	0,09	8,30	0,09	NO
	75%	-3.643	87	-5.056	15.965	6,03	6,03	NS	0,09	7,70	0,09	NO
	87,5%	-3.643	5.572	-5.056	16.859	6,03	6,03	22,13	0,09	7,29	0,09	NO
	100%	-3.643	6.284	-5.056	16.872	6,03	6,03	19,63	0,09	7,29	0,09	NO
Trave 9-14	0%	-3.429	2.028	-6.861	17.013	6,03	6,03	60,84	0,09	7,20	0,09	NO
	12,5%	-3.429	1.360	-6.861	17.032	6,03	6,03	90,72	0,09	7,19	0,09	NO
	25%	-	-	-6.861	17.021	6,03	6,03	-	0,09	7,20	0,09	NO
	37,5%	-	-	-6.861	15.936	6,03	6,03	-	0,09	7,69	0,09	NO
	50%	-5.023	957	-6.861	12.998	6,03	6,03	NS	0,09	9,42	0,09	NO
	62,5%	-5.023	8.618	-6.861	8.205	6,03	6,03	14,27	0,09	14,93	0,09	NO
	75%	-5.023	17.703	-3.578	6.640	6,03	6,03	6,95	0,09	18,58	0,09	NO
	87,5%	-5.023	28.211	-3.578	3.958	6,03	6,03	4,36	0,09	31,16	0,09	NO
	100%	-5.023	29.495	-	-	6,03	6,03	4,17	0,09	-	0,09	NO
Fondazione						Travata: Trave 5-10-15						
Trave 5-10	0%	-8.209	45.237	-	-	6,03	6,03	2,70	0,09	-	0,09	NO
	12,5%	-8.209	42.082	-6.802	7.192	6,03	6,03	2,90	0,09	17,04	0,09	NO
	25%	-4.640	20.592	-6.802	14.341	6,03	6,03	5,98	0,09	8,54	0,09	NO
	37,5%	-4.640	4.407	-8.209	20.758	6,03	6,03	27,93	0,09	5,88	0,09	NO
	50%	-	-	-8.209	23.773	6,03	6,03	-	0,09	5,14	0,09	NO
	62,5%	-	-	-8.209	23.755	6,03	6,03	-	0,09	5,14	0,09	NO
	75%	-	-	-8.209	23.660	6,03	6,03	-	0,09	5,16	0,09	NO
	87,5%	-6.802	14.084	-8.209	19.659	6,03	6,03	8,70	0,09	6,21	0,09	NO
	100%	-6.802	15.973	-4.640	12.348	6,03	6,03	7,67	0,09	9,97	0,09	NO
Trave 10-15	0%	-6.852	24.254	-5.100	8.542	6,03	6,03	5,05	0,09	14,39	0,09	NO
	12,5%	-6.852	22.111	-5.100	15.323	6,03	6,03	5,54	0,09	8,02	0,09	NO
	25%	-6.852	5.638	-8.655	21.492	6,03	6,03	21,73	0,09	5,68	0,09	NO
	37,5%	-	-	-8.655	23.095	6,03	6,03	-	0,09	5,28	0,09	NO
	50%	-	-	-8.655	22.914	6,03	6,03	-	0,09	5,33	0,09	NO
	62,5%	-5.042	363	-8.655	22.660	6,03	6,03	NS	0,09	5,39	0,09	NO
	75%	-5.042	14.968	-6.910	17.510	6,03	6,03	8,22	0,09	7,00	0,09	NO
	87,5%	-5.042	33.850	-6.910	12.593	6,03	6,03	3,63	0,09	9,73	0,09	NO
	100%	-5.042	36.265	-6.910	3.397	6,03	6,03	3,39	0,09	36,06	0,09	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]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
Piano Terra										Travata: Trave 1-2-3-4-5					
Trave 1-2	0%	+	105.198	3,47	364.834	408.622	6.575	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.840	15,97	364.834	408.622	6.575	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	91.905	3,97	364.834	408.622	6.575	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.136	12,11	364.834	408.622	6.575	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	78.613	2,97	364.834	233.498	6.575	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.433	6,24	364.834	233.498	6.575	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	65.320	3,57	364.834	233.498	6.575	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.730	5,22	364.834	233.498	6.575	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	52.028	4,49	364.834	233.498	6.575	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.027	4,49	364.834	233.498	6.575	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	44.731	5,22	364.834	233.498	6.575	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-65.319	3,57	364.834	233.498	6.575	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	37.434	6,24	364.834	233.498	6.575	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-78.612	2,97	364.834	233.498	6.575	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	30.137	12,11	364.834	408.622	6.575	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-91.904	3,97	364.834	408.622	6.575	0	0	0	2,50	0,0838	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]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
Trave 2-3	100%	+	22.840	15,97	364.834	408.622	6.575	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-105.198	3,47	364.834	408.622	6.575	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	143.120	2,55	365.293	405.740	9.775	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.588	38,10	365.293	405.740	9.775	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	138.314	2,64	365.293	405.740	9.775	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.232	17,20	365.293	405.740	9.775	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	102.157	2,26	365.293	230.616	9.775	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.876	7,01	365.293	230.616	9.775	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	77.892	2,96	365.293	230.616	9.775	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.520	5,18	365.293	230.616	9.775	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	56.217	4,10	365.293	230.616	9.775	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-56.163	4,11	365.293	230.616	9.775	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	44.573	5,17	365.293	230.616	9.775	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-77.840	2,96	365.293	230.616	9.775	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	32.929	7,00	365.293	230.616	9.775	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-105.187	2,19	365.293	230.616	9.775	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	21.285	17,16	365.293	405.740	9.775	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-141.344	2,58	365.293	405.740	9.775	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	9.642	37,89	365.293	405.740	9.775	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-146.150	2,50	365.293	405.740	9.775	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Trave 3-4	0%	+	145.190	2,52	365.287	404.628	9.733	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.556	38,23	365.287	404.628	9.733	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	140.386	2,60	365.287	404.628	9.733	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.199	17,23	365.287	404.628	9.733	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	104.227	2,31	365.287	241.179	9.733	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.843	7,34	365.287	241.179	9.733	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	77.862	3,10	365.287	241.179	9.733	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.487	5,42	365.287	241.179	9.733	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	56.186	4,29	365.287	241.179	9.733	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-56.131	4,30	365.287	241.179	9.733	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	44.542	5,41	365.287	241.179	9.733	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-77.806	3,10	365.287	241.179	9.733	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	32.898	7,33	365.287	241.179	9.733	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-103.115	2,34	365.287	241.179	9.733	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	21.254	17,19	365.287	404.628	9.733	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-139.274	2,62	365.287	404.628	9.733	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Trave 4-5	0%	+	105.171	3,47	364.829	408.622	6.539	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.813	15,99	364.829	408.622	6.539	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	91.878	3,97	364.829	408.622	6.539	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.109	12,12	364.829	408.622	6.539	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	78.587	2,97	364.829	233.498	6.539	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.406	6,24	364.829	233.498	6.539	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	65.293	3,58	364.829	233.498	6.539	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.703	5,22	364.829	233.498	6.539	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	52.001	4,49	364.829	233.498	6.539	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.000	4,49	364.829	233.498	6.539	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	44.704	5,22	364.829	233.498	6.539	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-65.292	3,58	364.829	233.498	6.539	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	37.407	6,24	364.829	233.498	6.539	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-78.585	2,97	364.829	233.498	6.539	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	30.110	12,12	364.829	408.622	6.539	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-91.878	3,97	364.829	408.622	6.539	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra	100%	+	22.813	15,99	364.829	408.622	6.539	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-105.171	3,47	364.829	408.622	6.539	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	Travata: Trave 6-7-8-9-10														
	Trave 6-7	0%	+	149.067	2,45	364.841	405.982	6.621	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
			-	-6.223	58,63	364.841	405.982	6.621	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	137.047	2,66	364.841	405.982	6.621	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.229	20,01	364.841	405.982	6.621	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	101.070	2,28	364.841	230.858	6.621	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.236	7,64	364.841	230.858	6.621	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	77.071	3,00	364.841	230.858	6.621	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.242	5,47	364.841	230.858	6.621	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	53.074	4,35	364.841	230.858	6.621	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-54.248	4,26	364.841	230.858	6.621	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	41.068	5,62	364.841	230.858	6.621	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-90.832	2,54	364.841	230.858	6.621	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	29.061	7,94	364.841	230.858	6.621	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-130.570	1,77	364.841	230.858	6.621	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
Trave 7-8	87,5%	+	17.055	21,39	364.841	405.982	6.621	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-170.308	2,14	364.841	405.982	6.621	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	5.050	72,25	364.841	405.982	6.621	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-175.591	2,08	364.841	405.982	6.621	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	161.676	2,26	364.996	408.622	7.707	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.389	49,40	364.996	408.622	7.707	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	156.397	2,33	364.996	408.622	7.707	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.395	18,82	364.996	408.622	7.707	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	116.658	2,00	364.996	233.498	7.707	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.402	7,44	364.996	233.498	7.707	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	79.410	2,94	364.996	233.498	7.707	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.408	5,38	364.996	233.498	7.707	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU															
Id _{Tr}	%L _L	+/ -	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]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	50%	+	55.413	4,21	364.996	233.498	7.707	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.414	4,21	364.996	233.498	7.707	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	43.407	5,38	364.996	233.498	7.707	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-79.412	2,94	364.996	233.498	7.707	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	31.400	7,44	364.996	233.498	7.707	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-111.223	2,10	364.996	233.498	7.707	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	19.394	18,82	364.996	408.622	7.707	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-150.960	2,42	364.996	408.622	7.707	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	7.389	49,40	364.996	408.622	7.707	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-156.242	2,34	364.996	408.622	7.707	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Trave 8-9	0%	+	156.313	2,34	365.004	404.603	7.760	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.399	49,33	365.004	404.603	7.760	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	151.033	2,42	365.004	404.603	7.760	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.404	18,81	365.004	404.603	7.760	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	111.294	2,17	365.004	241.154	7.760	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.410	7,68	365.004	241.154	7.760	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	79.421	3,04	365.004	241.154	7.760	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.417	5,55	365.004	241.154	7.760	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	55.425	4,35	365.004	241.154	7.760	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.423	4,35	365.004	241.154	7.760	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	43.418	5,55	365.004	241.154	7.760	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-79.420	3,04	365.004	241.154	7.760	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	31.412	7,68	365.004	241.154	7.760	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
		-	-116.586	2,07	365.004	241.154	7.760	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	19.405	18,81	365.004	404.603	7.760	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-156.324	2,33	365.004	404.603	7.760	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	7.399	49,33	365.004	404.603	7.760	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-161.606	2,26	365.004	404.603	7.760	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
Trave 9-10	0%	+	175.560	2,08	364.861	405.727	6.761	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.070	71,96	364.861	405.727	6.761	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	170.279	2,14	364.861	405.727	6.761	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.075	21,37	364.861	405.727	6.761	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	130.541	1,77	364.861	230.604	6.761	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.081	7,93	364.861	230.604	6.761	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	90.800	2,54	364.861	230.604	6.761	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.088	5,61	364.861	230.604	6.761	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	54.296	4,25	364.861	230.604	6.761	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.094	4,34	364.861	230.604	6.761	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	42.288	5,45	364.861	230.604	6.761	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-77.091	2,99	364.861	230.604	6.761	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	30.282	7,62	364.861	230.604	6.761	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-101.090	2,28	364.861	230.604	6.761	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	18.275	19,97	364.861	405.727	6.761	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-137.077	2,66	364.861	405.727	6.761	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	6.269	58,20	364.861	405.727	6.761	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-149.087	2,45	364.861	405.727	6.761	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
Piano Terra									Travata: Trave 11-12-13-14-15						
Trave 11-12	0%	+	105.104	3,47	364.751	405.932	5.996	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.746	16,04	364.751	405.932	5.996	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	91.811	3,97	364.751	405.932	5.996	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.042	12,14	364.751	405.932	5.996	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	78.520	2,94	364.751	230.808	5.996	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.339	6,18	364.751	230.808	5.996	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	65.226	3,54	364.751	230.808	5.996	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.636	5,17	364.751	230.808	5.996	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	51.934	4,44	364.751	230.808	5.996	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-51.933	4,44	364.751	230.808	5.996	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	44.637	5,17	364.751	230.808	5.996	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-65.225	3,54	364.751	230.808	5.996	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	37.340	6,18	364.751	230.808	5.996	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-78.518	2,94	364.751	230.808	5.996	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	30.043	12,14	364.751	405.932	5.996	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-91.811	3,97	364.751	405.932	5.996	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	22.746	16,04	364.751	405.932	5.996	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-105.104	3,47	364.751	405.932	5.996	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
Trave 12-13	0%	+	107.858	3,38	364.933	408.622	7.268	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-25.500	14,31	364.933	408.622	7.268	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	94.564	3,86	364.933	408.622	7.268	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.797	11,13	364.933	408.622	7.268	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	81.272	2,87	364.933	233.498	7.268	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.094	5,82	364.933	233.498	7.268	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	67.979	3,43	364.933	233.498	7.268	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.391	4,93	364.933	233.498	7.268								

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 Θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
Trave 13-14	0%	+	107.525	3,39	364.965	405.550	7.491	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.303	13,88	364.965	405.550	7.491	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	94.233	3,87	364.965	405.550	7.491	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.599	10,86	364.965	405.550	7.491	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	80.941	2,85	364.965	230.427	7.491	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.896	5,63	364.965	230.427	7.491	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	67.647	3,41	364.965	230.427	7.491	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.193	4,78	364.965	230.427	7.491	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	54.355	4,24	364.965	230.427	7.491	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.490	4,15	364.965	230.427	7.491	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	47.058	4,90	364.965	230.427	7.491	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.782	3,35	364.965	230.427	7.491	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	39.761	5,80	364.965	230.427	7.491	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-82.076	2,81	364.965	230.427	7.491	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	32.464	11,24	364.965	405.550	7.491	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-95.368	3,83	364.965	405.550	7.491	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	25.167	14,50	364.965	405.550	7.491	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-108.662	3,36	364.965	405.550	7.491	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Trave 14-15	0%	+	144.575	2,52	364.960	405.269	7.456	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.561	42,63	364.960	405.269	7.456	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	140.094	2,61	364.960	405.269	7.456	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.479	18,74	364.960	405.269	7.456	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	106.371	2,16	364.960	230.145	7.456	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.399	7,57	364.960	230.145	7.456	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	72.646	3,17	364.960	230.145	7.456	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.318	5,57	364.960	230.145	7.456	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	52.239	4,41	364.960	230.145	7.456	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.238	4,41	364.960	230.145	7.456	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	41.320	5,57	364.960	230.145	7.456	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-72.516	3,17	364.960	230.145	7.456	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	30.400	7,57	364.960	230.145	7.456	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-92.795	2,48	364.960	230.145	7.456	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	19.481	18,73	364.960	405.269	7.456	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-120.738	3,02	364.960	405.269	7.456	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	8.561	42,63	364.960	405.269	7.456	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-133.355	2,74	364.960	405.269	7.456	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra										Travata: Trave 1-6-11					
Trave 1-6	0%	+	64.799	5,62	364.426	399.993	3.727	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.097	8,46	364.426	399.993	3.727	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	61.905	5,89	364.426	399.993	3.727	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.628	7,99	364.426	399.993	3.727	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	59.010	3,81	364.426	224.870	3.727	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.160	4,67	364.426	224.870	3.727	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	56.116	4,01	364.426	224.870	3.727	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.691	4,44	364.426	224.870	3.727	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	53.222	4,23	364.426	224.870	3.727	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.223	4,23	364.426	224.870	3.727	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	50.691	4,44	364.426	224.870	3.727	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-56.117	4,01	364.426	224.870	3.727	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
Trave 6-11	0%	+	64.689	5,63	364.422	397.752	3.701	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.987	8,48	364.422	397.752	3.701	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	61.795	5,90	364.422	397.752	3.701	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.518	8,01	364.422	397.752	3.701	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	58.901	3,78	364.422	222.629	3.701	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.049	4,63	364.422	222.629	3.701	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	56.006	3,98	364.422	222.629	3.701	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.581	4,40	364.422	222.629	3.701	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	53.112	4,19	364.422	222.629	3.701	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.112	4,19	364.422	222.629	3.701	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	50.581	4,40	364.422	222.629	3.701	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-56.007	3,98	364.422	222.629	3.701	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra	0%	+	66.117	5,51	364.254	398.924	2.525	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.965	8,48	364.254	398.924	2.525	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	62.861	5,79	364.254	398.924	2.525	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.496	8,01	364.254	398.924	2.525	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	59.604	3,75	364.254	223.800	2.525	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.027	4,66	364.254	223.800	2.525	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	56.347	3,97	364.254	223.800	2.525	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.559	4,43	364.254	223.800	2.525	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	53.090	4,22	364.254	223.800	2.525	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-													
		-													
		-													

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

Id _{Tr}	%L _I	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg e	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f	
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]		
		-	-53.090	4,22	364.254	223.800	2.525	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	50.559	4,43	364.254	223.800	2.525	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-56.348	3,97	364.254	223.800	2.525	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	75%	+	48.027	4,66	364.254	223.800	2.525	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-59.605	3,75	364.254	223.800	2.525	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	45.496	8,01	364.254	398.924	2.525	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-62.862	5,79	364.254	398.924	2.525	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	42.965	8,48	364.254	398.924	2.525	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-66.118	5,51	364.254	398.924	2.525	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	Trave 7-12	0%	+	65.969	5,52	364.246	408.622	2.472	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
			-	-42.817	8,51	364.246	408.622	2.472	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		12,5%	+	62.713	5,81	364.246	408.622	2.472	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
-			-45.348	8,03	364.246	408.622	2.472	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
25%		+	59.456	3,75	364.246	222.885	2.472	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO	
		-	-47.879	4,66	364.246	222.885	2.472	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO	
37,5%		+	56.199	3,97	364.246	222.885	2.472	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO	
		-	-50.411	4,42	364.246	222.885	2.472	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO	
50%		+	52.942	4,21	364.246	222.885	2.472	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO	
		-	-52.942	4,21	364.246	222.885	2.472	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO	
62,5%		+	50.411	4,42	364.246	222.885	2.472	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO	
		-	-56.200	3,97	364.246	222.885	2.472	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO	
75%	+	47.880	4,66	364.246	222.885	2.472	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO		
	-	-59.456	3,75	364.246	222.885	2.472	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO		
87,5%	+	45.348	8,03	364.246	408.622	2.472	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
	-	-62.714	5,81	364.246	408.622	2.472	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
100%	+	42.817	8,51	364.246	408.622	2.472	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
	-	-65.968	5,52	364.246	408.622	2.472	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
Piano Terra										Travata: Trave 3-8-13						
Trave 3-8	0%	+	65.989	5,52	364.182	408.622	2.025	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-42.836	8,50	364.182	408.622	2.025	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	62.732	5,81	364.182	408.622	2.025	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-45.367	8,03	364.182	408.622	2.025	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	25%	+	59.476	3,75	364.182	222.885	2.025	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO	
		-	-47.898	4,65	364.182	222.885	2.025	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	56.218	3,96	364.182	222.885	2.025	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO	
		-	-50.430	4,42	364.182	222.885	2.025	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO	
	50%	+	52.961	4,21	364.182	222.885	2.025	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO	
		-	-52.961	4,21	364.182	222.885	2.025	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	50.430	4,42	364.182	222.885	2.025	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO	
		-	-56.219	3,96	364.182	222.885	2.025	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO	
75%	+	47.898	4,65	364.182	222.885	2.025	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO		
	-	-59.477	3,75	364.182	222.885	2.025	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO		
87,5%	+	45.367	8,03	364.182	408.622	2.025	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
	-	-62.733	5,81	364.182	408.622	2.025	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
100%	+	42.836	8,50	364.182	408.622	2.025	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
	-	-65.990	5,52	364.182	408.622	2.025	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
Trave 8-13	0%	+	65.958	5,52	364.165	408.622	1.906	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-42.805	8,51	364.165	408.622	1.906	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	62.701	5,81	364.165	408.622	1.906	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-45.336	8,03	364.165	408.622	1.906	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	25%	+	59.444	3,75	364.165	222.885	1.906	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO	
		-	-47.867	4,66	364.165	222.885	1.906	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	56.187	3,97	364.165	222.885	1.906	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO	
		-	-50.399	4,42	364.165	222.885	1.906	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO	
	50%	+	52.930	4,21	364.165	222.885	1.906	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO	
		-	-52.930	4,21	364.165	222.885	1.906	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	50.399	4,42	364.165	222.885	1.906	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO	
		-	-56.188	3,97	364.165	222.885	1.906	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO	
75%	+	47.868	4,66	364.165	222.885	1.906	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO		
	-	-59.444	3,75	364.165	222.885	1.906	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO		
87,5%	+	45.336	8,03	364.165	408.622	1.906	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
	-	-62.702	5,81	364.165	408.622	1.906	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
100%	+	42.805	8,51	364.165	408.622	1.906	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
	-	-65.957	5,52	364.165	408.622	1.906	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
Piano Terra										Travata: Trave 4-9-14						
Trave 4-9	0%	+	65.877	5,53	364.209	397.977	2.212	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-42.724	8,52	364.209	397.977	2.212	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	62.620	5,82	364.209	397.977	2.212	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-45.255	8,05	364.209	397.977	2.212	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	25%	+	59.363	3,75	364.209	222.853	2.212	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-47.786	4,66	364.209	222.853	2.212	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	56.106	3,97	364.209	222.853	2.212	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-50.318	4,43	364.209	222.853	2.212	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	50%	+	52.849	4,22	364.209	222.853	2.212	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-52.849	4,22	364.209	222.853	2.212	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	50.318	4,43	364.209	222.853	2.212	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-56.107	3,97	364.209	222.853	2.212	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
75%	+	47.786	4,66	364.209	222.853	2.212	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO		
	-	-59.364	3,75	364.209	222.853	2.212	0	0	0	2,50	0,0479	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]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
Trave 9-14	0%	+	66.021	5,52	364.210	401.778	2.216	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.868	8,50	364.210	401.778	2.216	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	62.764	5,80	364.210	401.778	2.216	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.399	8,02	364.210	401.778	2.216	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	59.508	3,81	364.210	226.655	2.216	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.930	4,73	364.210	226.655	2.216	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	56.250	4,03	364.210	226.655	2.216	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.462	4,49	364.210	226.655	2.216	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	52.993	4,28	364.210	226.655	2.216	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.993	4,28	364.210	226.655	2.216	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	50.462	4,49	364.210	226.655	2.216	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-56.251	4,03	364.210	226.655	2.216	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	47.931	4,73	364.210	226.655	2.216	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.508	3,81	364.210	226.655	2.216	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	45.399	8,02	364.210	401.778	2.216	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.765	5,80	364.210	401.778	2.216	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	42.868	8,50	364.210	401.778	2.216	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-66.020	5,52	364.210	401.778	2.216	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra										Travata: Trave 5-10-15					
Trave 5-10	0%	+	64.506	5,65	364.372	399.300	3.350	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.805	8,51	364.372	399.300	3.350	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	61.612	5,91	364.372	399.300	3.350	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.336	8,04	364.372	399.300	3.350	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	58.718	3,82	364.372	224.177	3.350	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.867	4,68	364.372	224.177	3.350	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	55.823	4,02	364.372	224.177	3.350	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.399	4,45	364.372	224.177	3.350	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	52.930	4,24	364.372	224.177	3.350	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.930	4,24	364.372	224.177	3.350	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
Trave 10-15	62,5%	+	50.399	4,45	364.372	224.177	3.350	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.824	4,02	364.372	224.177	3.350	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	47.867	4,68	364.372	224.177	3.350	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.719	3,82	364.372	224.177	3.350	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	45.336	8,04	364.372	399.300	3.350	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.613	5,91	364.372	399.300	3.350	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	42.805	8,51	364.372	399.300	3.350	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.506	5,65	364.372	399.300	3.350	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	64.620	5,64	364.375	405.453	3.371	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.919	8,49	364.375	405.453	3.371	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Trave 10-15	12,5%	+	61.726	5,90	364.375	405.453	3.371	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.450	8,02	364.375	405.453	3.371	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	58.832	3,73	364.375	219.716	3.371	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.981	4,58	364.375	219.716	3.371	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	55.938	3,93	364.375	219.716	3.371	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.513	4,35	364.375	219.716	3.371	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	53.044	4,14	364.375	219.716	3.371	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.044	4,14	364.375	219.716	3.371	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	50.513	4,35	364.375	219.716	3.371	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.938	3,93	364.375	219.716	3.371	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
Trave 10-15	75%	+	47.982	4,58	364.375	219.716	3.371	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-58.832	3,73	364.375	219.716	3.371	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	45.450	8,02	364.375	405.453	3.371	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.727	5,90	364.375	405.453	3.371	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	42.919	8,49	364.375	405.453	3.371	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.619	5,64	364.375	405.453	3.371	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Fondazione										Travata: Trave 1-2-3-4-5					
Trave 1-2	0%	+	82.817	4,39	363.892	405.256	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-28.024	12,99	363.892	405.256	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	75.044	4,85	363.892	405.256	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.383	10,58	363.892	405.256	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	67.269	3,42	363.892	230.133	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.743	5,65	363.892	230.133	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	59.496	3,87	363.892	230.133	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.102	4,89	363.892	230.133	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	51.721	4,45	363.892	230.133	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.462	4,30	363.892	230.133	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	45.362	5,07	363.892	230.133	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.235	3,76	363.892	230.133	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	39.002	5,90	363.892	230.133	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.010	3,33	363.892	230.133	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
Trave 2-3	87,5%	+	32.643	11,15	363.892	405.256	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-76.783	4,74	363.892	405.256	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	26.283	13,85	363.892	405.256	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-84.558	4,30	363.892	405.256	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	82.962	4,39	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.205	13,89	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	75.187	4,84	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.565	11,17	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	67.414	3,46	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.924	6,00	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
Trave 2-3	37,5%	+	59.639	3,92	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.284	5,16	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	51.866	4,50	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	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]		
		-	-51.643	4,52	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	45.506	5,13	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-59.418	3,93	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	75%	+	39.147	5,96	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-67.191	3,48	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	32.787	11,10	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-74.966	4,85	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	26.428	13,77	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-82.739	4,40	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	Trave 3-4	0%	+	82.758	4,40	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
			-	-26.454	13,76	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		12,5%	+	74.985	4,85	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
			-	-32.813	11,09	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		25%	+	67.210	3,47	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
			-	-39.173	5,96	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		37,5%	+	59.437	3,93	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
-			-45.532	5,13	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
50%		+	51.662	4,52	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-51.892	4,50	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
62,5%		+	45.303	5,15	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-59.665	3,91	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
75%		+	38.943	6,00	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-67.440	3,46	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
87,5%		+	32.584	11,17	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-75.213	4,84	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	26.224	13,88	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
	-	-82.988	4,38	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
Trave 4-5	0%	+	84.568	4,30	363.892	405.184	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-26.330	13,82	363.892	405.184	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	76.795	4,74	363.892	405.184	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-32.689	11,13	363.892	405.184	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	25%	+	69.020	3,50	363.892	241.735	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO	
		-	-39.049	6,19	363.892	241.735	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	61.247	3,95	363.892	241.735	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO	
		-	-45.408	5,32	363.892	241.735	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO	
	50%	+	53.472	4,52	363.892	241.735	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO	
		-	-51.768	4,67	363.892	241.735	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	47.113	5,13	363.892	241.735	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO	
		-	-59.541	4,06	363.892	241.735	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO	
	75%	+	40.753	5,93	363.892	241.735	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO	
		-	-67.316	3,59	363.892	241.735	0	0	0	0	2,50	0,0503	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	34.394	10,58	363.892	405.184	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-75.089	4,85	363.892	405.184	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	28.034	12,98	363.892	405.184	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
	-	-82.864	4,39	363.892	405.184	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
Fondazione										Travata: Trave 6-7-8-9-10						
Trave 6-7	0%	+	61.953	5,87	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-43.672	8,33	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	59.365	6,13	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-46.260	7,87	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	25%	+	56.778	4,11	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-48.847	4,78	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	54.190	4,31	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-51.435	4,54	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	50%	+	51.603	4,52	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-54.022	4,32	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	49.015	4,76	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-56.610	4,12	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	75%	+	46.428	5,03	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-59.197	3,94	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	43.840	8,30	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-61.785	5,89	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	41.253	8,82	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
	-	-64.372	5,65	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO		
Trave 7-8	0%	+	62.579	5,81	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-41.873	8,69	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	59.991	6,07	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-44.461	8,18	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	25%	+	57.404	4,07	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-47.048	4,96	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	54.816	4,26	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-49.636	4,70	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	50%	+	52.229	4,47	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-52.223	4,47	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	49.641	4,70	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-54.811	4,26	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	75%	+	47.054	4,96	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
		-	-57.398	4,07	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	44.466	8,18	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
		-	-59.986	6,07	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50</					

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

Id _{Tr}	%L _I	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg e	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Trave 9-10		-	-41.863	8,69	363.892	405.650	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	59.974	6,07	363.892	405.650	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.450	8,19	363.892	405.650	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	57.386	4,02	363.892	230.526	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.038	4,90	363.892	230.526	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	54.799	4,21	363.892	230.526	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.625	4,65	363.892	230.526	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	52.211	4,42	363.892	230.526	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.213	4,42	363.892	230.526	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	49.624	4,65	363.892	230.526	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-54.800	4,21	363.892	230.526	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	47.036	4,90	363.892	230.526	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.388	4,02	363.892	230.526	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	44.449	8,19	363.892	405.650	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.975	6,07	363.892	405.650	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	41.861	8,69	363.892	405.650	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.563	5,82	363.892	405.650	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		+	64.372	5,65	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.197	8,83	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		+	61.785	5,89	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	-	-43.784	8,31	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	+	59.197	3,94	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	-	-46.372	5,04	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	+	56.610	4,12	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	-	-48.959	4,77	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	+	54.022	4,32	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	-	-51.547	4,53	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	+	51.435	4,54	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	-	-54.134	4,31	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	+	48.847	4,78	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	-	-56.722	4,12	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	+	46.260	7,87	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-59.309	6,14	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	+	43.672	8,33	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-61.897	5,88	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione															
Trave 11-12	0%	+	83.244	4,37	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.854	13,06	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	75.471	4,82	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.213	10,64	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	67.696	3,45	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.573	5,76	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	59.923	3,90	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.932	4,98	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	52.148	4,48	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.292	4,38	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	45.789	5,10	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.065	3,82	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	39.429	5,92	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.840	3,39	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	33.070	11,00	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-76.613	4,75	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	26.710	13,62	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-84.388	4,31	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Trave 12-13	0%	+	84.444	4,31	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.022	13,47	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	76.669	4,75	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.382	10,90	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	68.896	3,39	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.741	5,88	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	61.121	3,82	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.101	5,06	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	53.348	4,38	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.460	4,45	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	46.988	4,97	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-60.235	3,88	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	40.629	5,75	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.008	3,43	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	34.269	10,62	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-75.783	4,80	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	27.910	13,04	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-83.556	4,36	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Trave 13-14	0%	+	83.088	4,38	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.874	13,05	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	75.315	4,83	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.233	10,63	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	67.540	3,46	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.593	5,75	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	59.767	3,91	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO

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

Id _{Tr}	%L _I	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg e	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
		-	-61.085	3,82	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	39.273	5,95	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-68.860	3,39	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	32.914	11,06	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-76.633	4,75	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	26.554	13,70	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	-	-84.408	4,31	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
Trave 14-15	0%	+	84.528	4,30	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-26.128	13,93	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	76.755	4,74	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.487	11,20	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	68.980	3,39	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.847	6,01	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	61.207	3,81	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.206	5,17	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	53.432	4,37	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-51.566	4,53	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	47.073	4,96	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.339	3,93	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	40.713	5,74	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.114	3,48	363.892	233.498	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	34.354	10,59	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-74.887	4,86	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	27.994	13,00	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-82.662	4,40	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione										Travata: Trave 1-6-11					
Trave 1-6	0%	+	84.757	4,29	363.892	404.708	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.913	12,17	363.892	404.708	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	77.152	4,72	363.892	404.708	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.134	10,07	363.892	404.708	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	69.546	3,30	363.892	229.584	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.356	5,42	363.892	229.584	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	61.942	3,71	363.892	229.584	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.577	4,73	363.892	229.584	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	54.337	4,23	363.892	229.584	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-54.798	4,19	363.892	229.584	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
62,5%	+	48.116	4,77	363.892	229.584	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	-	-62.403	3,68	363.892	229.584	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
75%	+	41.894	5,48	363.892	229.584	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
	-	-70.009	3,28	363.892	229.584	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	35.673	10,20	363.892	404.708	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-77.613	4,69	363.892	404.708	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	29.452	12,36	363.892	404.708	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-85.218	4,27	363.892	404.708	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
Trave 6-11	0%	+	85.204	4,27	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.461	12,35	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	77.599	4,69	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.682	10,20	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	69.995	3,18	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.903	5,32	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	62.389	3,57	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.125	4,63	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	54.784	4,07	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-54.346	4,10	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	48.563	4,59	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.951	3,60	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	42.342	5,26	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.555	3,20	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	36.120	10,07	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-77.161	4,72	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	29.899	12,17	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-84.766	4,29	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
Fondazione										Travata: Trave 2-7-12					
Trave 2-7	0%	+	64.549	5,64	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.620	8,16	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	62.018	5,87	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.151	7,72	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	59.487	3,75	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.682	4,49	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	56.955	3,91	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.214	4,27	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	54.424	4,10	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-54.745	4,07	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	51.893	4,30	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.276	3,89	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	49.361	4,52	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.808	3,73	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	46.830	7,77	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-62.339	5,84	363.892	408.622	0	0	0	0</						

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 θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
	12,5%	+	62.816	5,79	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.746	7,78	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	60.285	3,70	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.277	4,52	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	57.753	3,86	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-51.809	4,30	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	55.222	4,04	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-54.340	4,10	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	52.691	4,23	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-56.871	3,92	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	50.160	4,44	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.402	3,75	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	47.628	7,64	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.934	5,88	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	45.097	8,07	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.465	5,64	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Fondazione															
Trave 3-8										Travata: Trave 3-8-13					
	0%	+	64.774	5,62	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.720	8,14	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	62.243	5,85	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.251	7,70	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	59.712	3,73	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.782	4,48	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	57.180	3,90	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.314	4,26	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	54.649	4,08	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-54.845	4,06	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	52.118	4,28	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.376	3,88	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	49.586	4,49	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.908	3,72	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	47.055	7,73	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.439	5,83	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	44.524	8,17	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.970	5,60	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	65.347	5,57	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.428	8,19	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	62.816	5,79	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.959	7,75	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	60.285	3,70	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.490	4,50	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	57.753	3,86	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.022	4,28	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	55.222	4,04	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-54.553	4,09	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	52.691	4,23	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.084	3,90	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	50.160	4,44	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.615	3,74	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	47.628	7,64	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.147	5,86	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	45.097	8,07	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.678	5,63	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Fondazione															
Trave 4-9										Travata: Trave 4-9-14					
	0%	+	64.776	5,62	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.684	8,14	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	62.245	5,85	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-47.215	7,71	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	59.714	3,73	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.746	4,48	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	57.182	3,90	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.278	4,26	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	54.651	4,08	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-54.809	4,07	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	52.120	4,28	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.340	3,89	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	49.588	4,49	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.872	3,72	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	47.057	7,73	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.403	5,83	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	44.526	8,17	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.934	5,60	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	0%	+	65.153	5,59	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-44.425	8,19	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	62.622	5,81	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.956	7,75	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	60.091	3,71	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-49.487	4,50	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	57.559	3,87	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.019	4,28	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	55.028	4,05	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-54.550	4,09	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	52.497	4,25	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU															
Id _{Tr}	%L _I	+/-	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]	
		-	-57.081	3,90	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	49.966	4,46	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.612	3,74	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	47.434	7,67	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.144	5,86	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	44.903	8,10	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.675	5,63	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	Fondazione									Travata: Trave 5-10-15					
Trave 5-10	0%	+	84.915	4,29	363.892	404.688	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.953	12,15	363.892	404.688	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	77.310	4,71	363.892	404.688	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.174	10,06	363.892	404.688	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	69.705	3,29	363.892	229.564	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.395	5,41	363.892	229.564	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	62.100	3,70	363.892	229.564	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.617	4,72	363.892	229.564	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	54.495	4,21	363.892	229.564	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-54.838	4,19	363.892	229.564	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	48.274	4,76	363.892	229.564	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.443	3,68	363.892	229.564	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	42.052	5,46	363.892	229.564	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
		-	-70.048	3,28	363.892	229.564	0	0	0	0	2,50	0,0479	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	35.831	10,16	363.892	404.688	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-77.653	4,69	363.892	404.688	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
100%	+	29.610	12,29	363.892	404.688	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-85.258	4,27	363.892	404.688	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
Trave 10-15	0%	+	84.863	4,29	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.763	12,23	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	77.258	4,71	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.984	10,11	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	69.654	3,20	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.205	5,28	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	62.048	3,59	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.427	4,60	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	54.443	4,09	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-54.648	4,08	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	48.222	4,62	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.253	3,58	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	42.001	5,31	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.857	3,19	363.892	222.885	0	0	0	0	2,50	0,0457	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	35.779	10,17	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-77.463	4,70	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
100%	+	29.558	12,31	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	
	-	-85.068	4,28	363.892	408.622	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO	

LEGENDA:

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

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.

Taglio di progetto in direzione 2.

Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

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 θ utilizzata nella verifica.

Area delle staffe per unità di lunghezza.

Area dei ferri piegati.

Area di ferri incrociati nelle zone critiche.

[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]					
Piano Terra							Travata: Trave 1-2-3-4-5					
Trave 1-2	0%	-25.861	58.850	-25.861	33.113	6,03	6,03	2,34	0,08	4,16	0,08	NO
	12,5%	-25.861	54.038	-25.861	41.687	6,03	6,03	2,55	0,08	3,30	0,08	NO
	25%	-25.861	22.159	-25.861	42.617	6,03	6,03	6,21	0,08	3,23	0,08	NO
	37,5%	-	-	-25.861	42.680	6,03	6,03	-	0,09	3,23	0,08	NO
	50%	-	-	-25.861	41.580	6,03	6,03	-	0,09	3,31	0,08	NO
	62,5%	-22.527	448	-25.861	32.837	6,03	6,03	NS	0,08	4,19	0,08	NO
	75%	-22.527	30.091	-22.527	28.932	6,03	6,03	4,60	0,08	4,79	0,08	NO
	87,5%	-22.527	67.377	-22.527	22.593	6,03	6,03	2,06	0,08	6,13	0,08	NO
	100%	-22.527	72.907	-22.527	8.615	6,03	6,03	1,90	0,08	16,08	0,08	NO
Trave 2-3	0%	9.167	86.990	9.167	9.377	6,03	6,03	1,69	0,09	15,64	0,09	NO
	12,5%	9.167	79.493	9.167	33.681	6,03	6,03	1,85	0,09	4,35	0,09	NO
	25%	9.167	30.122	9.167	45.516	6,03	6,03	4,87	0,09	3,22	0,09	NO
	37,5%	-	-	9.167	46.151	6,03	6,03	-	0,09	3,18	0,09	NO
	50%	-	-	9.167	46.567	6,03	6,03	-	0,09	3,15	0,09	NO
	62,5%	-	-	10.148	43.507	6,03	6,03	-	0,09	3,38	0,09	NO

pag.69

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]					
	75%	10.148	31.772	10.148	42.726	6,03	6,03	4,62	0,09	3,44	0,09	NO
	87,5%	10.148	82.256	10.148	29.778	6,03	6,03	1,79	0,09	4,93	0,09	NO
	100%	10.148	89.900	10.148	4.366	6,03	6,03	1,63	0,09	33,65	0,09	NO
Trave 3-4	0%	8.671	88.897	8.671	4.689	6,03	6,03	1,65	0,09	31,25	0,09	NO
	12,5%	8.671	81.298	8.671	29.819	6,03	6,03	1,80	0,09	4,91	0,09	NO
	25%	8.671	31.165	8.671	42.481	6,03	6,03	4,70	0,09	3,45	0,09	NO
	37,5%	-	-	8.671	43.226	6,03	6,03	-	0,09	3,39	0,09	NO
	50%	-	-	9.652	45.872	6,03	6,03	-	0,09	3,20	0,09	NO
	62,5%	-	-	9.652	45.411	6,03	6,03	-	0,09	3,23	0,09	NO
	75%	9.652	31.499	9.652	44.730	6,03	6,03	4,66	0,09	3,28	0,09	NO
	87,5%	9.652	81.157	9.652	32.545	6,03	6,03	1,81	0,09	4,51	0,09	NO
	100%	9.652	88.690	9.652	7.895	6,03	6,03	1,66	0,09	18,59	0,09	NO
Trave 4-5	0%	-26.133	73.844	-26.133	7.807	6,03	6,03	1,86	0,08	17,63	0,08	NO
	12,5%	-26.133	68.300	-26.133	21.925	6,03	6,03	2,02	0,08	6,28	0,08	NO
	25%	-26.133	30.885	-26.133	28.399	6,03	6,03	4,46	0,08	4,85	0,08	NO
	37,5%	-26.133	1.112	-22.067	32.473	6,03	6,03	NS	0,08	4,27	0,08	NO
	50%	-	-	-22.799	41.267	6,03	6,03	-	0,09	3,36	0,08	NO
	62,5%	-	-	-22.799	42.495	6,03	6,03	-	0,09	3,26	0,08	NO
	75%	-22.799	22.128	-22.799	42.339	6,03	6,03	6,26	0,08	3,27	0,08	NO
	87,5%	-22.799	53.872	-22.799	41.536	6,03	6,03	2,57	0,08	3,33	0,08	NO
	100%	-22.799	58.660	-22.799	33.092	6,03	6,03	2,36	0,08	4,18	0,08	NO
Piano Terra							Travata: Trave 6-7-8-9-10					
Trave 6-7	0%	-23.489	61.952	-23.489	41.970	6,03	6,03	2,23	0,08	3,30	0,08	NO
	12,5%	-23.489	54.419	-23.489	64.106	6,03	6,03	2,54	0,08	2,16	0,08	NO
	25%	-23.489	5.542	-23.489	72.438	6,03	6,03	24,96	0,08	1,91	0,08	NO
	37,5%	-	-	-23.489	72.507	6,03	6,03	-	0,09	1,91	0,08	NO
	50%	-	-	-23.489	72.336	6,03	6,03	-	0,09	1,91	0,08	NO
	62,5%	-	-	-23.489	63.202	6,03	6,03	-	0,09	2,19	0,08	NO
	75%	-23.489	32.207	-23.489	51.982	6,03	6,03	4,29	0,08	2,66	0,08	NO
	87,5%	-23.489	92.870	-23.489	31.861	6,03	6,03	1,49	0,08	4,34	0,08	NO
	100%	-23.489	101.968	-	-	6,03	6,03	1,36	0,08	-	0,09	NO
Trave 7-8	0%	6.723	107.003	-	-	6,03	6,03	1,36	0,09	-	0,09	NO
	12,5%	6.723	98.664	6.723	21.789	6,03	6,03	1,48	0,09	6,70	0,09	NO
	25%	6.723	43.707	6.723	37.692	6,03	6,03	3,34	0,09	3,87	0,09	NO
	37,5%	6.723	2.547	6.723	39.804	6,03	6,03	57,34	0,09	3,67	0,09	NO
	50%	-	-	6.723	39.603	6,03	6,03	-	0,09	3,69	0,09	NO
	62,5%	-	-	6.723	38.962	6,03	6,03	-	0,09	3,75	0,09	NO
	75%	6.723	36.666	6.723	38.136	6,03	6,03	3,98	0,09	3,83	0,09	NO
	87,5%	6.723	89.755	6.723	24.096	6,03	6,03	1,63	0,09	6,06	0,09	NO
	100%	6.723	97.846	-	-	6,03	6,03	1,49	0,09	-	0,09	NO
Trave 8-9	0%	6.821	97.988	-	-	6,03	6,03	1,49	0,09	-	0,09	NO
	12,5%	6.821	89.896	6.821	23.854	6,03	6,03	1,62	0,09	6,12	0,09	NO
	25%	6.821	36.810	6.821	37.933	6,03	6,03	3,97	0,09	3,85	0,09	NO
	37,5%	-	-	6.821	38.767	6,03	6,03	-	0,09	3,77	0,09	NO
	50%	-	-	6.821	39.460	6,03	6,03	-	0,09	3,70	0,09	NO
	62,5%	6.821	2.605	6.821	39.663	6,03	6,03	56,07	0,09	3,68	0,09	NO
	75%	6.821	43.715	6.821	37.556	6,03	6,03	3,34	0,09	3,89	0,09	NO
	87,5%	6.821	98.629	6.821	21.648	6,03	6,03	1,48	0,09	6,75	0,09	NO
	100%	6.821	106.959	-	-	6,03	6,03	1,37	0,09	-	0,09	NO
Trave 9-10	0%	-23.121	101.202	-	-	6,03	6,03	1,37	0,08	-	0,09	NO
	12,5%	-23.121	92.101	-23.121	32.879	6,03	6,03	1,50	0,08	4,21	0,08	NO
	25%	-23.121	31.415	-23.121	52.946	6,03	6,03	4,41	0,08	2,61	0,08	NO
	37,5%	-	-	-23.121	64.075	6,03	6,03	-	0,09	2,16	0,08	NO
	50%	-	-	-23.121	73.231	6,03	6,03	-	0,09	1,89	0,08	NO
	62,5%	-	-	-23.121	73.411	6,03	6,03	-	0,09	1,89	0,08	NO
	75%	-23.121	4.759	-23.121	73.346	6,03	6,03	29,08	0,08	1,89	0,08	NO
	87,5%	-23.121	53.688	-23.121	65.036	6,03	6,03	2,58	0,08	2,13	0,08	NO
	100%	-23.121	61.222	-23.121	42.929	6,03	6,03	2,26	0,08	3,22	0,08	NO
Piano Terra							Travata: Trave 11-12-13-14-15					
Trave 11-12	0%	-26.646	53.749	-26.646	37.024	6,03	6,03	2,56	0,08	3,71	0,08	NO
	12,5%	-26.646	48.919	-26.646	46.150	6,03	6,03	2,81	0,08	2,98	0,08	NO
	25%	-26.646	16.900	-26.646	47.629	6,03	6,03	8,14	0,08	2,89	0,08	NO
	37,5%	-	-	-26.646	47.287	6,03	6,03	-	0,09	2,91	0,08	NO
	50%	-	-	-26.646	46.738	6,03	6,03	-	0,09	2,94	0,08	NO
	62,5%	-	-	-26.646	38.546	6,03	6,03	-	0,09	3,57	0,08	NO
	75%	-23.311	22.878	-23.311	34.747	6,03	6,03	6,05	0,08	3,98	0,08	NO
	87,5%	-23.311	59.615	-23.311	28.548	6,03	6,03	2,32	0,08	4,85	0,08	NO
	100%	-23.311	65.068	-23.311	14.709	6,03	6,03	2,13	0,08	9,41	0,08	NO
Trave 12-13	0%	4.198	71.641	4.198	9.541	6,03	6,03	2,03	0,09	15,24	0,09	NO
	12,5%	4.198	66.601	4.198	21.885	6,03	6,03	2,18	0,09	6,64	0,09	NO
	25%	4.198	32.986	4.198	26.583	6,03	6,03	4,41	0,09	5,47	0,09	NO
	37,5%	4.198	7.014	4.198	26.634	6,03	6,03	20,73	0,09	5,46	0,09	NO
	50%	-	-	4.198	26.550	6,03	6,03	-	0,09	5,48	0,09	NO
	62,5%	5.179	5.174	5.179	25.074	6,03	6,03	28,15	0,09	5,81	0,09	NO
	75%	5.179	31.047	5.179	25.038	6,03	6,03	4,69	0,09	5,82	0,09	NO
	87,5%	5.179	64.564	5.179	20.434	6,03	6,03	2,26	0,09	7,13	0,09	NO
	100%	5.179	69.592	5.179	8.190	6,03	6,03	2,09	0,09	17,78	0,09	NO
Trave 13-14	0%	4.671	71.455	4.671	5.838	6,03	6,03	2,04	0,09	24,93	0,09	NO
	12,5%	4.671	66.526	4.671	17.285	6,03	6,03	2,19	0,09	8,42	0,09	NO
	25%	4.671	33.752	4.671	21.086	6,03	6,03	4,31	0,09	6,90	0,09	NO
	37,5%	4.671	8.621	4.671	21.016	6,03	6,03	16,88	0,09	6,92	0,09	NO
	50%	-	-	5.652	21.071	6,03	6,03	-	0,09	6,92	0,09	NO
	62,5%	5.652	13.370	5.652	21.057	6,03	6,03	10,90	0,09	6,92	0,09	NO
	75%	5.652	40.140	5.652	20.912	6,03	6,03	3,63	0,09	6,97	0,09	NO
	87,5%	5.652	74.556	5.652	15.466	6,03	6,03	1,96	0,09	9,43	0,09	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]					
	100%	5.652	79.704	5.652	2.380	6,03	6,03	1,83	0,09	61,25	0,09	NO
Trave 14-15	0%	-23.928	77.686	-23.928	15.717	6,03	6,03	1,78	0,08	8,79	0,08	NO
	12,5%	-23.928	70.006	-23.928	40.960	6,03	6,03	1,97	0,08	3,37	0,08	NO
	25%	-23.928	18.822	-23.928	54.543	6,03	6,03	7,34	0,08	2,53	0,08	NO
	37,5%	-	-	-23.928	61.371	6,03	6,03	-	0,09	2,25	0,08	NO
	50%	-	-	-20.593	69.252	6,03	6,03	-	0,09	2,01	0,08	NO
	62,5%	-	-	-20.593	69.390	6,03	6,03	-	0,09	2,00	0,08	NO
	75%	-20.593	7.724	-20.593	69.322	6,03	6,03	18,00	0,08	2,01	0,08	NO
	87,5%	-20.593	52.445	-20.593	62.206	6,03	6,03	2,65	0,08	2,24	0,08	NO
	100%	-20.593	59.262	-20.593	43.431	6,03	6,03	2,35	0,08	3,20	0,08	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 1-6-11												
Trave 1-6	0%	-27.069	57.577	-27.069	35.095	6,03	6,03	2,39	0,08	3,91	0,08	NO
	12,5%	-27.069	55.349	-27.069	34.873	6,03	6,03	2,48	0,08	3,94	0,08	NO
	25%	-27.069	36.654	-27.069	32.026	6,03	6,03	3,75	0,08	4,29	0,08	NO
	37,5%	-27.069	19.583	-27.069	27.555	6,03	6,03	7,02	0,08	4,99	0,08	NO
	50%	-27.069	4.144	-27.069	21.452	6,03	6,03	33,15	0,08	6,40	0,08	NO
	62,5%	-17.956	3.981	-17.956	30.153	6,03	6,03	35,10	0,09	4,63	0,09	NO
	75%	-17.956	16.223	-17.956	39.451	6,03	6,03	8,61	0,09	3,54	0,09	NO
	87,5%	-17.956	30.096	-17.956	47.122	6,03	6,03	4,64	0,09	2,97	0,09	NO
	100%	-17.956	31.774	-17.956	47.892	6,03	6,03	4,40	0,09	2,92	0,09	NO
Trave 6-11	0%	-28.330	32.333	-28.330	45.841	6,03	6,03	4,24	0,08	2,99	0,08	NO
	12,5%	-28.330	30.622	-28.330	45.138	6,03	6,03	4,48	0,08	3,04	0,08	NO
	25%	-28.330	16.473	-28.330	38.057	6,03	6,03	8,32	0,08	3,60	0,08	NO
	37,5%	-28.330	3.951	-28.330	29.347	6,03	6,03	34,69	0,08	4,67	0,08	NO
	50%	-19.217	3.320	-19.217	22.252	6,03	6,03	41,99	0,08	6,26	0,08	NO
	62,5%	-19.217	18.171	-19.217	28.631	6,03	6,03	7,67	0,08	4,87	0,08	NO
	75%	-19.217	34.651	-19.217	33.383	6,03	6,03	4,02	0,08	4,18	0,08	NO
	87,5%	-19.217	52.758	-19.217	36.506	6,03	6,03	2,64	0,08	3,82	0,08	NO
	100%	-19.217	54.918	-19.217	36.760	6,03	6,03	2,54	0,08	3,79	0,08	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 2-7-12												
Trave 2-7	0%	-26.925	51.637	-26.925	35.817	6,03	6,03	2,66	0,08	3,84	0,08	NO
	12,5%	-26.925	49.510	-26.925	35.634	6,03	6,03	2,78	0,08	3,86	0,08	NO
	25%	-26.925	31.799	-26.925	33.003	6,03	6,03	4,32	0,08	4,16	0,08	NO
	37,5%	-26.925	15.920	-26.925	28.540	6,03	6,03	8,63	0,08	4,82	0,08	NO
	50%	-26.925	1.873	-26.925	22.245	6,03	6,03	73,37	0,08	6,18	0,08	NO
	62,5%	-20.563	4.794	-20.563	27.490	6,03	6,03	29,01	0,08	5,06	0,08	NO
	75%	-20.563	17.998	-20.563	34.628	6,03	6,03	7,73	0,08	4,02	0,08	NO
	87,5%	-20.563	33.039	-20.563	39.929	6,03	6,03	4,21	0,08	3,48	0,08	NO
	100%	-20.563	34.862	-20.563	40.416	6,03	6,03	3,99	0,08	3,44	0,08	NO
Trave 7-12	0%	-28.609	32.665	-28.609	40.409	6,03	6,03	4,19	0,08	3,39	0,08	NO
	12,5%	-28.609	30.902	-28.609	39.916	6,03	6,03	4,43	0,08	3,43	0,08	NO
	25%	-28.609	16.399	-28.609	34.551	6,03	6,03	8,35	0,08	3,96	0,08	NO
	37,5%	-28.609	3.728	-28.609	27.356	6,03	6,03	36,75	0,08	5,01	0,08	NO
	50%	-22.247	2.182	-22.247	21.822	6,03	6,03	63,53	0,08	6,35	0,08	NO
	62,5%	-22.247	16.292	-22.247	27.580	6,03	6,03	8,51	0,08	5,03	0,08	NO
	75%	-22.247	32.229	-22.247	31.509	6,03	6,03	4,30	0,08	4,40	0,08	NO
	87,5%	-22.247	50.004	-22.247	33.602	6,03	6,03	2,77	0,08	4,13	0,08	NO
	100%	-22.247	52.136	-22.247	33.726	6,03	6,03	2,66	0,08	4,11	0,08	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 3-8-13												
Trave 3-8	0%	-24.942	42.657	-24.942	35.937	6,03	6,03	3,23	0,08	3,84	0,08	NO
	12,5%	-24.942	40.810	-24.942	35.714	6,03	6,03	3,38	0,08	3,86	0,08	NO
	25%	-24.942	25.581	-24.942	32.733	6,03	6,03	5,39	0,08	4,21	0,08	NO
	37,5%	-24.942	12.183	-24.942	27.923	6,03	6,03	11,32	0,08	4,94	0,08	NO
	50%	-24.942	617	-24.942	21.279	6,03	6,03	NS	0,08	6,48	0,08	NO
	62,5%	-24.942	6.726	-24.942	21.868	6,03	6,03	20,51	0,08	6,31	0,08	NO
	75%	-24.942	20.279	-24.942	26.523	6,03	6,03	6,80	0,08	5,20	0,08	NO
	87,5%	-24.942	35.668	-24.942	29.344	6,03	6,03	3,87	0,08	4,70	0,08	NO
	100%	-24.942	37.530	-24.942	29.550	6,03	6,03	3,68	0,08	4,67	0,08	NO
Trave 8-13	0%	-25.250	33.940	-25.250	33.090	6,03	6,03	4,06	0,08	4,17	0,08	NO
	12,5%	-25.250	32.197	-25.250	32.765	6,03	6,03	4,28	0,08	4,21	0,08	NO
	25%	-25.250	17.873	-25.250	28.895	6,03	6,03	7,71	0,08	4,77	0,08	NO
	37,5%	-25.250	5.382	-25.250	23.192	6,03	6,03	25,61	0,08	5,94	0,08	NO
	50%	-25.250	2.204	-25.250	19.672	6,03	6,03	62,55	0,08	7,01	0,08	NO
	62,5%	-25.250	14.821	-25.250	25.251	6,03	6,03	9,30	0,08	5,46	0,08	NO
	75%	-25.250	29.265	-25.250	29.001	6,03	6,03	4,71	0,08	4,75	0,08	NO
	87,5%	-25.250	45.545	-25.250	30.915	6,03	6,03	3,03	0,08	4,46	0,08	NO
	100%	-25.250	47.509	-25.250	31.017	6,03	6,03	2,90	0,08	4,44	0,08	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 4-9-14												
Trave 4-9	0%	-29.488	50.875	-29.488	35.997	6,03	6,03	2,69	0,08	3,80	0,08	NO
	12,5%	-29.488	48.804	-29.488	35.786	6,03	6,03	2,80	0,08	3,82	0,08	NO
	25%	-29.488	31.594	-29.488	32.904	6,03	6,03	4,33	0,08	4,16	0,08	NO
	37,5%	-29.488	16.217	-29.488	28.195	6,03	6,03	8,43	0,08	4,85	0,08	NO
	50%	-29.488	2.671	-29.488	21.649	6,03	6,03	51,20	0,08	6,32	0,08	NO
	62,5%	-23.126	6.081	-23.126	25.307	6,03	6,03	22,76	0,08	5,47	0,08	NO
	75%	-23.126	19.534	-23.126	31.942	6,03	6,03	7,08	0,08	4,33	0,08	NO
	87,5%	-23.126	34.824	-23.126	36.744	6,03	6,03	3,97	0,08	3,77	0,08	NO
	100%	-23.126	36.676	-23.126	37.174	6,03	6,03	3,77	0,08	3,72	0,08	NO
Trave 9-14	0%	-27.840	38.215	-27.840	38.037	6,03	6,03	3,59	0,08	3,61	0,08	NO
	12,5%	-27.840	36.321	-27.840	37.591	6,03	6,03	3,78	0,08	3,65	0,08	NO
	25%	-27.840	20.654	-27.840	32.650	6,03	6,03	6,64	0,08	4,20	0,08	NO
	37,5%	-27.840	6.820	-27.840	25.876	6,03	6,03	20,12	0,08	5,30	0,08	NO
	50%	-21.478	2.489	-21.478	21.957	6,03	6,03	55,77	0,08	6,32	0,08	NO
	62,5%	-21.478	16.178	-21.478	28.878	6,03	6,03	8,58	0,08	4,81	0,08	NO
	75%	-21.478	31.691	-21.478	33.971	6,03	6,03	4,38	0,08	4,09	0,08	NO
	87,5%	-21.478	49.043	-21.478	37.227	6,03	6,03	2,83	0,08	3,73	0,08	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]					
	100%	-21.478	51.129	-21.478	37.481	6,03	6,03	2,72	0,08	3,70	0,08	NO
Piano Terra						Travata: Trave 5-10-15						
Trave 5-10	0%	-30.171	57.108	-30.171	37.144	6,03	6,03	2,39	0,08	3,68	0,08	NO
	12,5%	-30.171	54.932	-30.171	36.838	6,03	6,03	2,49	0,08	3,71	0,08	NO
	25%	-30.171	36.682	-30.171	33.240	6,03	6,03	3,72	0,08	4,11	0,08	NO
	37,5%	-30.171	20.061	-30.171	28.013	6,03	6,03	6,81	0,08	4,88	0,08	NO
	50%	-30.171	5.067	-30.171	21.161	6,03	6,03	26,96	0,08	6,45	0,08	NO
	62,5%	-21.058	6.359	-21.058	27.989	6,03	6,03	21,85	0,08	4,96	0,08	NO
	75%	-21.058	19.355	-21.058	36.841	6,03	6,03	7,18	0,08	3,77	0,08	NO
	87,5%	-21.058	33.979	-21.058	44.065	6,03	6,03	4,09	0,08	3,15	0,08	NO
	100%	-21.058	35.743	-21.058	44.783	6,03	6,03	3,89	0,08	3,10	0,08	NO
Trave 10-15	0%	-28.844	38.596	-28.844	43.692	6,03	6,03	3,55	0,08	3,13	0,08	NO
	12,5%	-28.844	36.740	-28.844	43.020	6,03	6,03	3,73	0,08	3,18	0,08	NO
	25%	-28.844	21.320	-28.844	36.208	6,03	6,03	6,42	0,08	3,78	0,08	NO
	37,5%	-28.844	7.527	-28.844	27.771	6,03	6,03	18,19	0,08	4,93	0,08	NO
	50%	-19.731	4.142	-19.731	22.202	6,03	6,03	33,62	0,08	6,27	0,08	NO
	62,5%	-19.731	18.724	-19.731	29.852	6,03	6,03	7,44	0,08	4,67	0,08	NO
	75%	-19.731	34.932	-19.731	35.874	6,03	6,03	3,99	0,08	3,88	0,08	NO
	87,5%	-19.731	52.769	-19.731	40.269	6,03	6,03	2,64	0,08	3,46	0,08	NO
	100%	-19.731	54.899	-19.731	40.667	6,03	6,03	2,54	0,08	3,42	0,08	NO
Fondazione						Travata: Trave 1-2-3-4-5						
Trave 1-2	0%	-10.077	69.085	-	-	6,03	6,03	2,05	0,09	-	0,09	NO
	12,5%	-10.077	65.249	-	-	6,03	6,03	2,17	0,09	-	0,09	NO
	25%	-10.077	38.918	-16.033	8.545	6,03	6,03	3,64	0,09	16,41	0,09	NO
	37,5%	-10.077	17.055	-16.033	16.205	6,03	6,03	8,31	0,09	8,65	0,09	NO
	50%	-	-	-10.153	19.948	6,03	6,03	-	0,09	7,10	0,09	NO
	62,5%	-	-	-10.153	25.114	6,03	6,03	-	0,09	5,64	0,09	NO
	75%	-	-	-10.153	25.810	6,03	6,03	-	0,09	5,49	0,09	NO
	87,5%	-	-	-10.153	25.735	6,03	6,03	-	0,09	5,51	0,09	NO
	100%	-	-	-10.153	25.244	6,03	6,03	-	0,09	5,61	0,09	NO
Trave 2-3	0%	-19.222	46.376	-21.698	6.024	6,03	6,03	3,01	0,08	23,03	0,08	NO
	12,5%	-19.222	43.136	-21.698	14.958	6,03	6,03	3,23	0,08	9,28	0,08	NO
	25%	-19.222	21.288	-21.698	19.423	6,03	6,03	6,55	0,08	7,14	0,08	NO
	37,5%	-19.222	3.907	-21.698	19.680	6,03	6,03	35,68	0,08	7,05	0,08	NO
	50%	-	-	-19.282	20.806	6,03	6,03	-	0,09	6,70	0,08	NO
	62,5%	-	-	-19.222	21.479	6,03	6,03	-	0,09	6,49	0,08	NO
	75%	-21.698	7.418	-19.282	21.410	6,03	6,03	18,71	0,08	6,51	0,08	NO
	87,5%	-21.698	25.303	-19.222	20.910	6,03	6,03	5,48	0,08	6,67	0,08	NO
	100%	-21.698	28.017	-19.222	15.940	6,03	6,03	4,95	0,08	8,75	0,08	NO
Trave 3-4	0%	-21.532	27.734	-18.969	17.851	6,03	6,03	5,00	0,08	7,81	0,09	NO
	12,5%	-21.532	25.045	-18.969	22.177	6,03	6,03	5,54	0,08	6,29	0,09	NO
	25%	-21.532	7.347	-18.969	22.415	6,03	6,03	18,89	0,08	6,22	0,09	NO
	37,5%	-	-	-18.969	22.576	6,03	6,03	-	0,09	6,18	0,09	NO
	50%	-	-	-18.948	21.283	6,03	6,03	-	0,09	6,55	0,09	NO
	62,5%	-18.969	5.214	-21.532	19.030	6,03	6,03	26,75	0,09	7,29	0,08	NO
	75%	-18.969	23.236	-21.532	18.750	6,03	6,03	6,00	0,09	7,40	0,08	NO
	87,5%	-18.969	45.729	-21.532	14.098	6,03	6,03	3,05	0,09	9,85	0,08	NO
	100%	-18.969	49.055	-21.532	4.978	6,03	6,03	2,84	0,09	27,88	0,08	NO
Trave 4-5	0%	-15.811	1.018	-9.799	24.537	6,03	6,03	NS	0,09	5,78	0,09	NO
	12,5%	-	-	-9.799	25.153	6,03	6,03	-	0,09	5,64	0,09	NO
	25%	-	-	-9.799	25.136	6,03	6,03	-	0,09	5,64	0,09	NO
	37,5%	-	-	-9.799	24.566	6,03	6,03	-	0,09	5,77	0,09	NO
	50%	-	-	-11.888	19.562	6,03	6,03	-	0,09	7,22	0,09	NO
	62,5%	-9.799	17.077	-15.799	16.145	6,03	6,03	8,30	0,09	8,69	0,09	NO
	75%	-9.799	38.809	-15.811	8.745	6,03	6,03	3,65	0,09	16,04	0,09	NO
	87,5%	-9.799	65.012	-	-	6,03	6,03	2,18	0,09	-	0,09	NO
	100%	-9.799	68.831	-	-	6,03	6,03	2,06	0,09	-	0,09	NO
Fondazione						Travata: Trave 6-7-8-9-10						
Trave 6-7	0%	-14.283	54.897	-	-	6,03	6,03	2,56	0,09	-	0,09	NO
	12,5%	-14.283	52.640	-	-	6,03	6,03	2,67	0,09	-	0,09	NO
	25%	-14.283	36.498	-12.092	1.146	6,03	6,03	3,85	0,09	NS	0,09	NO
	37,5%	-14.283	21.843	-12.196	6.350	6,03	6,03	6,44	0,09	22,24	0,09	NO
	50%	-14.283	8.677	-13.675	11.327	6,03	6,03	16,21	0,09	12,43	0,09	NO
	62,5%	-	-	-14.283	19.728	6,03	6,03	-	0,09	7,13	0,09	NO
	75%	-	-	-14.283	27.339	6,03	6,03	-	0,09	5,15	0,09	NO
	87,5%	-	-	-14.283	33.462	6,03	6,03	-	0,09	4,20	0,09	NO
	100%	-	-	-14.283	34.164	6,03	6,03	-	0,09	4,12	0,09	NO
Trave 7-8	0%	-16.225	21.056	-16.181	20.535	6,03	6,03	6,66	0,09	6,83	0,09	NO
	12,5%	-16.225	19.749	-16.181	20.541	6,03	6,03	7,10	0,09	6,82	0,09	NO
	25%	-16.225	10.754	-16.181	19.739	6,03	6,03	13,03	0,09	7,10	0,09	NO
	37,5%	-16.225	3.247	-16.181	17.450	6,03	6,03	43,17	0,09	8,03	0,09	NO
	50%	-	-	-16.181	13.674	6,03	6,03	-	0,09	10,25	0,09	NO
	62,5%	-16.181	4.250	-16.225	11.635	6,03	6,03	32,98	0,09	12,05	0,09	NO
	75%	-16.181	13.583	-16.225	12.099	6,03	6,03	10,32	0,09	11,58	0,09	NO
	87,5%	-16.181	24.403	-16.225	12.049	6,03	6,03	5,74	0,09	11,63	0,09	NO
	100%	-16.181	25.953	-16.225	11.972	6,03	6,03	5,40	0,09	11,71	0,09	NO
Trave 8-9	0%	-16.287	26.782	-16.384	10.956	6,03	6,03	5,23	0,09	12,79	0,09	NO
	12,5%	-16.287	25.197	-16.384	11.284	6,03	6,03	5,56	0,09	12,42	0,09	NO
	25%	-16.287	14.116	-16.384	11.215	6,03	6,03	9,93	0,09	12,49	0,09	NO
	37,5%	-16.287	4.522	-16.384	11.121	6,03	6,03	30,99	0,09	12,60	0,09	NO
	50%	-	-	-16.287	14.115	6,03	6,03	-	0,09	9,93	0,09	NO
	62,5%	-16.384	2.280	-16.287	18.152	6,03	6,03	61,46	0,09	7,72	0,09	NO
	75%	-16.384	9.390	-16.287	20.702	6,03	6,03	14,92	0,09	6,77	0,09	NO
	87,5%	-16.384	17.989	-16.287	21.764	6,03	6,03	7,79	0,09	6,44	0,09	NO
	100%	-16.384	19.243	-16.287	21.794	6,03	6,03	7,28	0,09	6,43	0,09	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]					
Trave 9-10	0%	-	-	-14.596	34.146	6,03	6,03	-	0,09	4,12	0,09	NO
	12,5%	-	-	-14.596	33.448	6,03	6,03	-	0,09	4,20	0,09	NO
	25%	-	-	-14.596	27.349	6,03	6,03	-	0,09	5,14	0,09	NO
	37,5%	-	-	-14.596	19.764	6,03	6,03	-	0,09	7,11	0,09	NO
	50%	-14.596	8.574	-13.961	11.201	6,03	6,03	16,40	0,09	12,57	0,09	NO
	62,5%	-14.596	21.716	-12.470	6.450	6,03	6,03	6,47	0,09	21,88	0,09	NO
	75%	-14.596	36.346	-12.377	1.259	6,03	6,03	3,87	0,09	NS	0,09	NO
	87,5%	-14.596	52.464	-	-	6,03	6,03	2,68	0,09	-	0,09	NO
	100%	-14.596	54.717	-	-	6,03	6,03	2,57	0,09	-	0,09	NO
Fondazione												
Travata: Trave 11-12-13-14-15												
Trave 11-12	0%	-7.907	57.691	-	-	6,03	6,03	2,47	0,09	-	0,09	NO
	12,5%	-7.907	54.208	-13.769	3.366	6,03	6,03	2,63	0,09	41,83	0,09	NO
	25%	-7.907	30.529	-13.769	12.446	6,03	6,03	4,66	0,09	11,31	0,09	NO
	37,5%	-7.907	11.317	-13.713	17.067	6,03	6,03	12,57	0,09	8,25	0,09	NO
	50%	-	-	-7.907	18.388	6,03	6,03	-	0,09	7,74	0,09	NO
	62,5%	-	-	-7.907	20.905	6,03	6,03	-	0,09	6,81	0,09	NO
	75%	-	-	-7.907	20.903	6,03	6,03	-	0,09	6,81	0,09	NO
	87,5%	-13.769	9.202	-7.907	20.823	6,03	6,03	15,30	0,09	6,83	0,09	NO
	100%	-13.769	11.303	-7.907	17.684	6,03	6,03	12,46	0,09	8,05	0,09	NO
Trave 12-13	0%	-11.939	37.049	-14.296	10.781	6,03	6,03	3,81	0,09	13,05	0,09	NO
	12,5%	-11.939	34.241	-14.296	16.840	6,03	6,03	4,13	0,09	8,35	0,09	NO
	25%	-11.939	15.645	-14.296	18.430	6,03	6,03	9,03	0,09	7,63	0,09	NO
	37,5%	-11.939	1.517	-14.296	18.305	6,03	6,03	93,12	0,09	7,68	0,09	NO
	50%	-	-	-14.296	18.101	6,03	6,03	-	0,09	7,77	0,09	NO
	62,5%	-14.343	3.693	-11.892	14.272	6,03	6,03	38,09	0,09	9,90	0,09	NO
	75%	-14.343	19.987	-11.892	14.111	6,03	6,03	7,04	0,09	10,01	0,09	NO
	87,5%	-14.343	40.750	-11.892	10.360	6,03	6,03	3,45	0,09	13,64	0,09	NO
	100%	-14.343	43.846	-11.892	2.141	6,03	6,03	3,21	0,09	65,99	0,09	NO
Trave 13-14	0%	-15.048	51.306	-	-	6,03	6,03	2,74	0,09	-	0,09	NO
	12,5%	-15.048	47.901	-12.577	7.551	6,03	6,03	2,93	0,09	18,69	0,09	NO
	25%	-15.048	24.810	-12.577	13.274	6,03	6,03	5,66	0,09	10,63	0,09	NO
	37,5%	-15.048	6.187	-15.118	15.547	6,03	6,03	22,70	0,09	9,03	0,09	NO
	50%	-	-	-15.048	21.910	6,03	6,03	-	0,09	6,41	0,09	NO
	62,5%	-	-	-15.048	23.839	6,03	6,03	-	0,09	5,89	0,09	NO
	75%	-12.577	8.534	-15.048	23.759	6,03	6,03	16,53	0,09	5,91	0,09	NO
	87,5%	-12.577	25.161	-15.048	23.600	6,03	6,03	5,61	0,09	5,95	0,09	NO
	100%	-12.577	27.708	-15.048	19.873	6,03	6,03	5,09	0,09	7,07	0,09	NO
Trave 14-15	0%	-16.785	7.748	-10.936	17.479	6,03	6,03	18,07	0,09	8,10	0,09	NO
	12,5%	-16.785	5.754	-10.936	20.702	6,03	6,03	24,33	0,09	6,84	0,09	NO
	25%	-	-	-10.936	20.793	6,03	6,03	-	0,09	6,81	0,09	NO
	37,5%	-	-	-10.936	20.807	6,03	6,03	-	0,09	6,80	0,09	NO
	50%	-	-	-16.829	18.273	6,03	6,03	-	0,09	7,66	0,09	NO
	62,5%	-10.936	11.105	-16.785	17.311	6,03	6,03	12,74	0,09	8,09	0,09	NO
	75%	-10.936	30.231	-16.785	11.902	6,03	6,03	4,68	0,09	11,76	0,09	NO
	87,5%	-10.936	53.828	-16.785	2.022	6,03	6,03	2,63	0,09	69,25	0,09	NO
	100%	-10.936	57.301	-	-	6,03	6,03	2,47	0,09	-	0,09	NO
Fondazione												
Travata: Trave 1-6-11												
Trave 1-6	0%	-5.627	46.411	-	-	6,03	6,03	3,08	0,09	-	0,09	NO
	12,5%	-5.627	43.704	-7.674	10.187	6,03	6,03	3,27	0,09	13,97	0,09	NO
	25%	-5.627	22.267	-7.674	16.352	6,03	6,03	6,42	0,09	8,71	0,09	NO
	37,5%	-5.627	5.105	-7.732	18.250	6,03	6,03	27,99	0,09	7,80	0,09	NO
	50%	-	-	-5.627	20.104	6,03	6,03	-	0,09	7,11	0,09	NO
	62,5%	-	-	-5.627	21.125	6,03	6,03	-	0,09	6,76	0,09	NO
	75%	-7.674	1.766	-5.627	20.972	6,03	6,03	80,61	0,09	6,81	0,09	NO
	87,5%	-7.674	16.990	-5.627	20.761	6,03	6,03	8,38	0,09	6,88	0,09	NO
	100%	-7.674	18.990	-5.627	16.533	6,03	6,03	7,50	0,09	8,64	0,09	NO
Trave 6-11	0%	-8.002	15.569	-5.343	14.242	6,03	6,03	9,14	0,09	10,04	0,09	NO
	12,5%	-8.002	13.658	-5.343	19.035	6,03	6,03	10,42	0,09	7,51	0,09	NO
	25%	-	-	-5.343	19.551	6,03	6,03	-	0,09	7,31	0,09	NO
	37,5%	-	-	-5.343	19.527	6,03	6,03	-	0,09	7,32	0,09	NO
	50%	-	-	-5.343	19.070	6,03	6,03	-	0,09	7,50	0,09	NO
	62,5%	-5.258	4.611	-8.087	18.458	6,03	6,03	31,01	0,09	7,71	0,09	NO
	75%	-5.258	21.212	-8.087	15.790	6,03	6,03	6,74	0,09	9,01	0,09	NO
	87,5%	-5.258	42.090	-8.087	8.846	6,03	6,03	3,40	0,09	16,08	0,09	NO
	100%	-5.258	44.731	-	-	6,03	6,03	3,20	0,09	-	0,09	NO
Fondazione												
Travata: Trave 2-7-12												
Trave 2-7	0%	-6.106	27.476	-4.149	4.619	6,03	6,03	5,20	0,09	31,02	0,09	NO
	12,5%	-6.106	26.230	-4.149	7.728	6,03	6,03	5,44	0,09	18,54	0,09	NO
	25%	-6.106	16.056	-4.149	9.413	6,03	6,03	8,89	0,09	15,22	0,09	NO
	37,5%	-6.106	7.305	-4.149	9.674	6,03	6,03	19,54	0,09	14,81	0,09	NO
	50%	-	-	-4.149	9.613	6,03	6,03	-	0,09	14,90	0,09	NO
	62,5%	-	-	-6.137	12.950	6,03	6,03	-	0,09	11,02	0,09	NO
	75%	-	-	-6.137	14.901	6,03	6,03	-	0,09	9,58	0,09	NO
	87,5%	-4.118	3.572	-6.137	15.428	6,03	6,03	40,11	0,09	9,25	0,09	NO
	100%	-4.118	4.278	-6.137	15.399	6,03	6,03	33,49	0,09	9,27	0,09	NO
Trave 7-12	0%	-3.804	574	-5.863	29.007	6,03	6,03	NS	0,09	4,92	0,09	NO
	12,5%	-3.804	27	-5.863	28.637	6,03	6,03	NS	0,09	4,99	0,09	NO
	25%	-	-	-5.863	24.585	6,03	6,03	-	0,09	5,81	0,09	NO
	37,5%	-	-	-5.863	19.110	6,03	6,03	-	0,09	7,47	0,09	NO
	50%	-5.863	3.521	-5.863	12.210	6,03	6,03	40,56	0,09	11,70	0,09	NO
	62,5%	-5.863	14.369	-3.804	7.508	6,03	6,03	9,94	0,09	19,09	0,09	NO
	75%	-5.863	26.640	-3.804	5.832	6,03	6,03	5,36	0,09	24,58	0,09	NO
	87,5%	-5.863	40.335	-3.804	2.732	6,03	6,03	3,54	0,09	52,47	0,09	NO
	100%	-5.863	41.980	-	-	6,03	6,03	3,40	0,09	-	0,09	NO
Fondazione												
Travata: Trave 3-8-13												

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 3-8	0%	-5.419	21.354	-2.982	12.115	6,03	6,03	6,69	0,09	11,85	0,09	NO
	12,5%	-5.419	20.282	-2.982	12.592	6,03	6,03	7,05	0,09	11,40	0,09	NO
	25%	-5.419	11.644	-2.982	12.556	6,03	6,03	12,28	0,09	11,43	0,09	NO
	37,5%	-5.419	4.429	-2.982	12.502	6,03	6,03	32,27	0,09	11,48	0,09	NO
	50%	-	-	-2.982	11.232	6,03	6,03	-	0,09	12,78	0,09	NO
	62,5%	-	-	-5.419	9.972	6,03	6,03	-	0,09	14,33	0,09	NO
	75%	-2.982	6.379	-5.419	10.391	6,03	6,03	22,51	0,09	13,76	0,09	NO
	87,5%	-2.982	14.444	-5.419	10.349	6,03	6,03	9,94	0,09	13,81	0,09	NO
	100%	-2.982	15.450	-5.419	10.289	6,03	6,03	9,29	0,09	13,89	0,09	NO
Trave 8-13	0%	-2.450	1.105	-4.902	23.727	6,03	6,03	NS	0,09	6,03	0,09	NO
	12,5%	-2.450	561	-4.902	23.465	6,03	6,03	NS	0,09	6,10	0,09	NO
	25%	-	-	-4.902	20.359	6,03	6,03	-	0,09	7,03	0,09	NO
	37,5%	-	-	-4.902	15.831	6,03	6,03	-	0,09	9,04	0,09	NO
	50%	-4.902	4.175	-4.902	9.877	6,03	6,03	34,27	0,09	14,48	0,09	NO
	62,5%	-4.902	14.076	-2.450	6.879	6,03	6,03	10,16	0,09	20,89	0,09	NO
	75%	-4.902	25.401	-2.450	5.180	6,03	6,03	5,63	0,09	27,74	0,09	NO
	87,5%	-4.902	38.149	-2.450	2.057	6,03	6,03	3,75	0,09	69,86	0,09	NO
	100%	-4.902	39.686	-	-	6,03	6,03	3,61	0,09	-	0,09	NO
Fondazione						Travata: Trave 4-9-14						
Trave 4-9	0%	-5.347	32.040	-3.352	5.467	6,03	6,03	4,46	0,09	26,24	0,09	NO
	12,5%	-5.347	30.671	-3.352	7.807	6,03	6,03	4,66	0,09	18,38	0,09	NO
	25%	-5.347	19.415	-3.352	8.722	6,03	6,03	7,36	0,09	16,45	0,09	NO
	37,5%	-5.347	9.581	-3.352	8.736	6,03	6,03	14,92	0,09	16,42	0,09	NO
	50%	-5.347	1.173	-5.370	10.311	6,03	6,03	NS	0,09	13,86	0,09	NO
	62,5%	-	-	-5.370	14.777	6,03	6,03	-	0,09	9,67	0,09	NO
	75%	-3.329	1.939	-5.370	17.821	6,03	6,03	73,99	0,09	8,02	0,09	NO
	87,5%	-3.329	8.148	-5.370	19.440	6,03	6,03	17,61	0,09	7,35	0,09	NO
	100%	-3.329	8.943	-5.370	19.535	6,03	6,03	16,04	0,09	7,32	0,09	NO
Trave 9-14	0%	-3.255	3.666	-5.346	17.766	6,03	6,03	39,14	0,09	8,05	0,09	NO
	12,5%	-3.255	3.010	-5.346	17.696	6,03	6,03	47,67	0,09	8,08	0,09	NO
	25%	-	-	-5.346	16.290	6,03	6,03	-	0,09	8,78	0,09	NO
	37,5%	-	-	-5.346	13.460	6,03	6,03	-	0,09	10,62	0,09	NO
	50%	-5.346	1.835	-5.346	9.205	6,03	6,03	77,90	0,09	15,53	0,09	NO
	62,5%	-5.346	10.038	-3.255	8.356	6,03	6,03	14,24	0,09	17,17	0,09	NO
	75%	-5.346	19.663	-3.255	7.638	6,03	6,03	7,27	0,09	18,79	0,09	NO
	87,5%	-5.346	30.713	-3.255	5.496	6,03	6,03	4,65	0,09	26,11	0,09	NO
	100%	-5.346	32.057	-3.255	1.932	6,03	6,03	4,46	0,09	74,27	0,09	NO
Fondazione						Travata: Trave 5-10-15						
Trave 5-10	0%	-4.358	46.326	-	-	6,03	6,03	3,09	0,09	-	0,09	NO
	12,5%	-4.358	43.663	-7.084	8.752	6,03	6,03	3,28	0,09	16,28	0,09	NO
	25%	-4.358	22.611	-7.084	15.309	6,03	6,03	6,33	0,09	9,31	0,09	NO
	37,5%	-4.358	5.834	-7.157	17.602	6,03	6,03	24,55	0,09	8,10	0,09	NO
	50%	-	-	-4.358	18.306	6,03	6,03	-	0,09	7,82	0,09	NO
	62,5%	-	-	-4.358	18.942	6,03	6,03	-	0,09	7,56	0,09	NO
	75%	-7.084	1.243	-4.358	18.825	6,03	6,03	NS	0,09	7,61	0,09	NO
	87,5%	-7.084	16.075	-4.358	18.490	6,03	6,03	8,87	0,09	7,75	0,09	NO
	100%	-7.084	18.031	-4.358	13.877	6,03	6,03	7,90	0,09	10,32	0,09	NO
Trave 10-15	0%	-7.061	26.857	-4.892	10.516	6,03	6,03	5,31	0,09	13,61	0,09	NO
	12,5%	-7.061	24.634	-4.892	16.588	6,03	6,03	5,79	0,09	8,62	0,09	NO
	25%	-7.061	7.451	-4.892	18.382	6,03	6,03	19,13	0,09	7,78	0,09	NO
	37,5%	-	-	-4.892	18.315	6,03	6,03	-	0,09	7,81	0,09	NO
	50%	-	-	-7.151	18.903	6,03	6,03	-	0,09	7,54	0,09	NO
	62,5%	-4.802	1.940	-7.151	18.751	6,03	6,03	73,76	0,09	7,60	0,09	NO
	75%	-4.802	17.255	-7.151	18.542	6,03	6,03	8,29	0,09	7,68	0,09	NO
	87,5%	-4.802	36.846	-7.151	14.335	6,03	6,03	3,88	0,09	9,94	0,09	NO
	100%	-4.802	39.342	-7.151	5.848	6,03	6,03	3,64	0,09	24,37	0,09	NO

LEGENDA:

- Id_{Tr}

%L_{LI}

(X/d)_s

(X/d)_i

R_f

N_{Ed,sr}

M_{Ed,3,s}

N_{Ed,ir}

M_{Ed,3,i}

A_{s,sr} A_{s,i}

CS_{ir} CS_s
- 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.

Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).

Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).

[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

Sollecitazioni di progetto per armatura superiore.

Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore.

Armatura a flessione superiore e inferiore.

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 _{fd}	Ctgθ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Piano Terra							Travata: Trave 1-2-3-4-5				
Trave 1-2	0%	+	63.858	7,36	547.251	469.915	6.575	0	0	0	2,50
		-	-	-	547.251	469.915	6.575	0	0	0	2,50
	12,5%	+	62.091	7,57	547.251	469.915	6.575	0	0	0	2,50
		-	-	-	547.251	469.915	6.575	0	0	0	2,50
	25%	+	48.800	5,50	547.251	268.523	6.575	0	0	0	2,50
		-	-5.028	53,41	547.251	268.523	6.575	0	0	0	2,50
	37,5%	+	35.506	7,56	547.251	268.523	6.575	0	0	0	2,50
		-	-18.321	14,66	547.251	268.523	6.575	0	0	0	2,50
	50%	+	22.214	12,09	547.251	268.523	6.575	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]	Ctgθ
		-	-31.613	8,49	547.251	268.523	6.575	0	0	0	2,50
	62,5%	+	8.920	30,10	547.251	268.523	6.575	0	0	0	2,50
		-	-44.907	5,98	547.251	268.523	6.575	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	547.251	268.523	6.575	0	0	0	2,50
		-	-58.200	4,61	547.251	268.523	6.575	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	547.251	469.915	6.575	0	0	0	2,50
		-	-71.492	6,57	547.251	469.915	6.575	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	547.251	469.915	6.575	0	0	0	2,50
		-	-73.259	6,41	547.251	469.915	6.575	0	0	0	2,50
	0%	+	99.584	4,69	547.939	466.601	9.775	0	0	0	2,50
Trave 2-3		-	-	-	547.939	466.601	9.775	0	0	0	2,50
	12,5%	+	96.703	4,83	547.939	466.601	9.775	0	0	0	2,50
		-	-	-	547.939	466.601	9.775	0	0	0	2,50
	25%	+	75.027	3,53	547.939	265.209	9.775	0	0	0	2,50
		-	-	-	547.939	265.209	9.775	0	0	0	2,50
	37,5%	+	53.350	4,97	547.939	265.209	9.775	0	0	0	2,50
		-	-11.930	22,23	547.939	265.209	9.775	0	0	0	2,50
	50%	+	31.674	8,37	547.939	265.209	9.775	0	0	0	2,50
		-	-33.605	7,89	547.939	265.209	9.775	0	0	0	2,50
	62,5%	+	9.998	26,53	547.939	265.209	9.775	0	0	0	2,50
		-	-55.282	4,80	547.939	265.209	9.775	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	547.939	265.209	9.775	0	0	0	2,50
		-	-76.959	3,45	547.939	265.209	9.775	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	547.939	466.601	9.775	0	0	0	2,50
		-	-98.634	4,73	547.939	466.601	9.775	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	547.939	466.601	9.775	0	0	0	2,50
		-	-101.515	4,60	547.939	466.601	9.775	0	0	0	2,50
	0%	+	100.906	4,61	547.930	465.322	9.733	0	0	0	2,50
		-	-	-	547.930	465.322	9.733	0	0	0	2,50
	12,5%	+	98.025	4,75	547.930	465.322	9.733	0	0	0	2,50
Trave 3-4		-	-	-	547.930	465.322	9.733	0	0	0	2,50
	25%	+	76.350	3,63	547.930	277.356	9.733	0	0	0	2,50
		-	-	-	547.930	277.356	9.733	0	0	0	2,50
	37,5%	+	54.673	5,07	547.930	277.356	9.733	0	0	0	2,50
		-	-10.489	26,44	547.930	277.356	9.733	0	0	0	2,50
	50%	+	32.997	8,41	547.930	277.356	9.733	0	0	0	2,50
		-	-32.164	8,62	547.930	277.356	9.733	0	0	0	2,50
	62,5%	+	11.320	24,50	547.930	277.356	9.733	0	0	0	2,50
		-	-53.842	5,15	547.930	277.356	9.733	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	547.930	277.356	9.733	0	0	0	2,50
		-	-75.518	3,67	547.930	277.356	9.733	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	547.930	465.322	9.733	0	0	0	2,50
		-	-97.194	4,79	547.930	465.322	9.733	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	547.930	465.322	9.733	0	0	0	2,50
		-	-100.075	4,65	547.930	465.322	9.733	0	0	0	2,50
	0%	+	73.479	6,40	547.243	469.915	6.539	0	0	0	2,50
		-	-	-	547.243	469.915	6.539	0	0	0	2,50
	12,5%	+	71.712	6,55	547.243	469.915	6.539	0	0	0	2,50
		-	-	-	547.243	469.915	6.539	0	0	0	2,50
	25%	+	58.420	4,60	547.243	268.523	6.539	0	0	0	2,50
Trave 4-5		-	-	-	547.243	268.523	6.539	0	0	0	2,50
	37,5%	+	45.127	5,95	547.243	268.523	6.539	0	0	0	2,50
		-	-8.674	30,96	547.243	268.523	6.539	0	0	0	2,50
	50%	+	31.834	8,44	547.243	268.523	6.539	0	0	0	2,50
		-	-21.967	12,22	547.243	268.523	6.539	0	0	0	2,50
	62,5%	+	18.541	14,48	547.243	268.523	6.539	0	0	0	2,50
		-	-35.260	7,62	547.243	268.523	6.539	0	0	0	2,50
	75%	+	5.248	51,17	547.243	268.523	6.539	0	0	0	2,50
		-	-48.554	5,53	547.243	268.523	6.539	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	547.243	469.915	6.539	0	0	0	2,50
		-	-61.845	7,60	547.243	469.915	6.539	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	547.243	469.915	6.539	0	0	0	2,50
		-	-63.612	7,39	547.243	469.915	6.539	0	0	0	2,50
Piano Terra							Travata: Trave 6-7-8-9-10				
Trave 6-7	0%	+	100.195	4,66	547.261	466.879	6.621	0	0	0	2,50
		-	-	-	547.261	466.879	6.621	0	0	0	2,50
	12,5%	+	97.005	4,81	547.261	466.879	6.621	0	0	0	2,50
		-	-	-	547.261	466.879	6.621	0	0	0	2,50
	25%	+	73.009	3,64	547.261	265.487	6.621	0	0	0	2,50
		-	-	-	547.261	265.487	6.621	0	0	0	2,50
	37,5%	+	49.009	5,42	547.261	265.487	6.621	0	0	0	2,50
		-	-21.504	12,35	547.261	265.487	6.621	0	0	0	2,50
	50%	+	25.012	10,61	547.261	265.487	6.621	0	0	0	2,50
		-	-45.500	5,83	547.261	265.487	6.621	0	0	0	2,50
	62,5%	+	1.013	NS	547.261	265.487	6.621	0	0	0	2,50
		-	-69.500	3,82	547.261	265.487	6.621	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	547.261	265.487	6.621	0	0	0	2,50
		-	-93.499	2,84	547.261	265.487	6.621	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	547.261	466.879	6.621	0	0	0	2,50
		-	-117.495	3,97	547.261	466.879	6.621	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	547.261	466.879	6.621	0	0	0	2,50
		-	-120.685	3,87	547.261	466.879	6.621	0	0	0	2,50
	0%	+	110.769	4,24	547.494	469.915	7.707	0	0	0	2,50
		-	-	-							

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

Id _{Tr}	%L _{L1} [%]	+ / -	V _{Ed,Y} [N]	CS	V _{Rcd} [N]	V _{Rsd,s} [N]	N _{Ed} [N]	V _{Rsd,p} [N]	V _{R1} [N]	V _{rd} [N]	Ctgθ
	-	-	-	-	547.494	469.915	7.707	0	0	0	2,50
	12,5%	+	107.579	4,37	547.494	469.915	7.707	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	547.494	469.915	7.707	0	0	0	2,50
	25%	+	83.583	3,21	547.494	268.523	7.707	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	547.494	268.523	7.707	0	0	0	2,50
	37,5%	+	59.583	4,51	547.494	268.523	7.707	0	0	0	2,50
	-	-	-8.336	32,21	547.494	268.523	7.707	0	0	0	2,50
	50%	+	35.586	7,55	547.494	268.523	7.707	0	0	0	2,50
	-	-	-32.332	8,31	547.494	268.523	7.707	0	0	0	2,50
	62,5%	+	11.587	23,17	547.494	268.523	7.707	0	0	0	2,50
	-	-	-56.332	4,77	547.494	268.523	7.707	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	547.494	268.523	7.707	0	0	0	2,50
	-	-	-80.331	3,34	547.494	268.523	7.707	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	547.494	469.915	7.707	0	0	0	2,50
	-	-	-104.327	4,50	547.494	469.915	7.707	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	547.494	469.915	7.707	0	0	0	2,50
	-	-	-107.517	4,37	547.494	469.915	7.707	0	0	0	2,50
Trave 8-9	0%	+	107.515	4,33	547.506	465.293	7.760	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	547.506	465.293	7.760	0	0	0	2,50
	12,5%	+	104.325	4,46	547.506	465.293	7.760	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	547.506	465.293	7.760	0	0	0	2,50
	25%	+	80.329	3,45	547.506	277.327	7.760	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	547.506	277.327	7.760	0	0	0	2,50
	37,5%	+	56.330	4,92	547.506	277.327	7.760	0	0	0	2,50
	-	-	-11.503	24,11	547.506	277.327	7.760	0	0	0	2,50
	50%	+	32.332	8,58	547.506	277.327	7.760	0	0	0	2,50
	-	-	-35.500	7,81	547.506	277.327	7.760	0	0	0	2,50
	62,5%	+	8.334	33,28	547.506	277.327	7.760	0	0	0	2,50
	-	-	-59.499	4,66	547.506	277.327	7.760	0	0	0	2,50
Trave 9-10	75%	+	-	-	547.506	277.327	7.760	0	0	0	2,50
	-	-	-83.499	3,32	547.506	277.327	7.760	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	547.506	465.293	7.760	0	0	0	2,50
	-	-	-107.495	4,33	547.506	465.293	7.760	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	547.506	465.293	7.760	0	0	0	2,50
	-	-	-110.685	4,20	547.506	465.293	7.760	0	0	0	2,50
	0%	+	120.729	3,86	547.291	466.586	6.761	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	547.291	466.586	6.761	0	0	0	2,50
	12,5%	+	117.539	3,97	547.291	466.586	6.761	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	547.291	466.586	6.761	0	0	0	2,50
	25%	+	93.543	2,83	547.291	265.194	6.761	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	547.291	265.194	6.761	0	0	0	2,50
Piano Terra	37,5%	+	69.543	3,81	547.291	265.194	6.761	0	0	0	2,50
	-	-	-1.092	NS	547.291	265.194	6.761	0	0	0	2,50
	50%	+	45.546	5,82	547.291	265.194	6.761	0	0	0	2,50
	-	-	-25.088	10,57	547.291	265.194	6.761	0	0	0	2,50
	62,5%	+	21.547	12,31	547.291	265.194	6.761	0	0	0	2,50
	-	-	-49.088	5,40	547.291	265.194	6.761	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	547.291	265.194	6.761	0	0	0	2,50
	-	-	-73.087	3,63	547.291	265.194	6.761	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	547.291	466.586	6.761	0	0	0	2,50
	-	-	-97.083	4,81	547.291	466.586	6.761	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	547.291	466.586	6.761	0	0	0	2,50
	-	-	-100.273	4,65	547.291	466.586	6.761	0	0	0	2,50
Travata: Trave 11-12-13-14-15											
Trave 11-12	0%	+	64.102	7,28	547.127	466.821	5.996	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	547.127	466.821	5.996	0	0	0	2,50
	12,5%	+	62.335	7,49	547.127	466.821	5.996	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	547.127	466.821	5.996	0	0	0	2,50
	25%	+	49.043	5,41	547.127	265.429	5.996	0	0	0	2,50
	-	-	-4.073	65,17	547.127	265.429	5.996	0	0	0	2,50
	37,5%	+	35.750	7,42	547.127	265.429	5.996	0	0	0	2,50
	-	-	-17.365	15,29	547.127	265.429	5.996	0	0	0	2,50
	50%	+	22.457	11,82	547.127	265.429	5.996	0	0	0	2,50
	-	-	-30.658	8,66	547.127	265.429	5.996	0	0	0	2,50
	62,5%	+	9.164	28,96	547.127	265.429	5.996	0	0	0	2,50
	-	-	-43.951	6,04	547.127	265.429	5.996	0	0	0	2,50
Trave 12-13	75%	+	-	-	547.127	265.429	5.996	0	0	0	2,50
	-	-	-57.245	4,64	547.127	265.429	5.996	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	547.127	466.821	5.996	0	0	0	2,50
	-	-	-70.536	6,62	547.127	466.821	5.996	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	547.127	466.821	5.996	0	0	0	2,50
	-	-	-72.303	6,46	547.127	466.821	5.996	0	0	0	2,50
	0%	+	66.871	7,03	547.400	469.915	7.268	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	547.400	469.915	7.268	0	0	0	2,50
	12,5%	+	65.104	7,22	547.400	469.915	7.268	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	547.400	469.915	7.268	0	0	0	2,50
	25%	+	51.812	5,18	547.400	268.523	7.268	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	547.400	268.523	7.268	0	0	0	2,50
	37,5%	+	38.518	6,97	547.400	268.523	7.268	0	0	0	2,50
	-	-	-11.763	22,83	547.400	268.523	7.268	0	0	0	2,50
	50%	+	25.226	10,64	547.400	268.523	7.268	0	0	0	2,50
	-	-	-25.055	10,72	547.400	268.523	7.268	0	0	0	2,50
	62,5%	+	11.933	22,50	547.400	268.523	7.268	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]	Ctgθ
	-	-	-38.348	7,00	547.400	268.523	7.268	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	547.400	268.523	7.268	0	0	0	2,50
	-	-	-51.642	5,20	547.400	268.523	7.268	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	547.400	469.915	7.268	0	0	0	2,50
	-	-	-64.933	7,24	547.400	469.915	7.268	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	547.400	469.915	7.268	0	0	0	2,50
	-	-	-66.700	7,05	547.400	469.915	7.268	0	0	0	2,50
	Trave 13-14	0%	+	65.412	7,13	547.448	466.383	7.491	0	0	2,50
		-	-	-	547.448	466.383	7.491	0	0	0	2,50
	12,5%	+	63.645	7,33	547.448	466.383	7.491	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	547.448	466.383	7.491	0	0	0	2,50
	25%	+	50.354	5,26	547.448	264.991	7.491	0	0	0	2,50
	-	-	-36	NS	547.448	264.991	7.491	0	0	0	2,50
	37,5%	+	37.060	7,15	547.448	264.991	7.491	0	0	0	2,50
	-	-	-13.329	19,88	547.448	264.991	7.491	0	0	0	2,50
	50%	+	23.768	11,15	547.448	264.991	7.491	0	0	0	2,50
	-	-	-26.621	9,95	547.448	264.991	7.491	0	0	0	2,50
	62,5%	+	10.474	25,30	547.448	264.991	7.491	0	0	0	2,50
	-	-	-39.915	6,64	547.448	264.991	7.491	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	547.448	264.991	7.491	0	0	0	2,50
	-	-	-53.208	4,98	547.448	264.991	7.491	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	547.448	466.383	7.491	0	0	0	2,50
	-	-	-66.500	7,01	547.448	466.383	7.491	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	547.448	466.383	7.491	0	0	0	2,50
	-	-	-68.267	6,83	547.448	466.383	7.491	0	0	0	2,50
	Trave 14-15	0%	+	101.853	4,58	547.440	466.059	7.456	0	0	2,50
		-	-	-	547.440	466.059	7.456	0	0	0	2,50
	12,5%	+	99.158	4,70	547.440	466.059	7.456	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	547.440	466.059	7.456	0	0	0	2,50
	25%	+	78.880	3,36	547.440	264.667	7.456	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	547.440	264.667	7.456	0	0	0	2,50
	37,5%	+	58.601	4,52	547.440	264.667	7.456	0	0	0	2,50
	-	-	-6.793	38,96	547.440	264.667	7.456	0	0	0	2,50
	50%	+	38.322	6,91	547.440	264.667	7.456	0	0	0	2,50
	-	-	-27.072	9,78	547.440	264.667	7.456	0	0	0	2,50
	62,5%	+	18.042	14,67	547.440	264.667	7.456	0	0	0	2,50
	-	-	-47.352	5,59	547.440	264.667	7.456	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	547.440	264.667	7.456	0	0	0	2,50
	-	-	-67.631	3,91	547.440	264.667	7.456	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	547.440	466.059	7.456	0	0	0	2,50
	-	-	-87.909	5,30	547.440	466.059	7.456	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	547.440	466.059	7.456	0	0	0	2,50
	-	-	-90.604	5,14	547.440	466.059	7.456	0	0	0	2,50
Piano Terra							Travata: Trave 1-6-11				
Trave 1-6	0%	+	35.010	13,14	546.639	459.992	3.727	0	0	0	2,50
	-	-	-5.845	78,70	546.639	459.992	3.727	0	0	0	2,50
	12,5%	+	34.681	13,26	546.639	459.992	3.727	0	0	0	2,50
	-	-	-8.739	52,64	546.639	459.992	3.727	0	0	0	2,50
	25%	+	31.787	8,14	546.639	258.600	3.727	0	0	0	2,50
	-	-	-11.634	22,23	546.639	258.600	3.727	0	0	0	2,50
	37,5%	+	28.893	8,95	546.639	258.600	3.727	0	0	0	2,50
	-	-	-14.527	17,80	546.639	258.600	3.727	0	0	0	2,50
	50%	+	25.999	9,95	546.639	258.600	3.727	0	0	0	2,50
	-	-	-17.422	14,84	546.639	258.600	3.727	0	0	0	2,50
	62,5%	+	23.104	11,19	546.639	258.600	3.727	0	0	0	2,50
	-	-	-20.316	12,73	546.639	258.600	3.727	0	0	0	2,50
	75%	+	20.211	12,80	546.639	258.600	3.727	0	0	0	2,50
	-	-	-23.210	11,14	546.639	258.600	3.727	0	0	0	2,50
	87,5%	+	17.316	26,56	546.639	459.992	3.727	0	0	0	2,50
	-	-	-26.104	17,62	546.639	459.992	3.727	0	0	0	2,50
	100%	+	14.422	31,90	546.639	459.992	3.727	0	0	0	2,50
	-	-	-26.433	17,40	546.639	459.992	3.727	0	0	0	2,50
Trave 6-11	0%	+	26.927	16,99	546.633	457.415	3.701	0	0	0	2,50
	-	-	-13.377	34,19	546.633	457.415	3.701	0	0	0	2,50
	12,5%	+	26.597	17,20	546.633	457.415	3.701	0	0	0	2,50
	-	-	-16.271	28,11	546.633	457.415	3.701	0	0	0	2,50
	25%	+	23.703	10,80	546.633	256.023	3.701	0	0	0	2,50
	-	-	-19.165	13,36	546.633	256.023	3.701	0	0	0	2,50
	37,5%	+	20.810	12,30	546.633	256.023	3.701	0	0	0	2,50
	-	-	-22.059	11,61	546.633	256.023	3.701	0	0	0	2,50
	50%	+	17.916	14,29	546.633	256.023	3.701	0	0	0	2,50
	-	-	-24.954	10,26	546.633	256.023	3.701	0	0	0	2,50
	62,5%	+	15.021	17,04	546.633	256.023	3.701	0	0	0	2,50
	-	-	-27.847	9,19	546.633	256.023	3.701	0	0	0	2,50
	75%	+	12.127	21,11	546.633	256.023	3.701	0	0	0	2,50
	-	-	-30.741	8,33	546.633	256.023	3.701	0	0	0	2,50
	87,5%	+	9.233	49,54	546.633	457.415	3.701	0	0	0	2,50
	-	-	-33.635	13,60	546.633	457.415	3.701	0	0	0	2,50
	100%	+	6.339	72,16	546.633	457.415	3.701	0	0	0	2,50
	-	-	-33.963	13,47	546.633	457.415	3.701	0	0	0	2,50
Piano Terra							Travata: Trave 2-7-12				
Trave 2-7	0%	+	33.481	13,70	546.381	458.762	2.525	0	0	0	2,50
	-	-	-5.563	82,47	546.381	458.762	2.525	0	0	0	2,50
	12,5%	+	33.111	13,86	546.381	458.762	2.525	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]	Ctgθ
		-	-8.820	52,01	546.381	458.762	2.525	0	0	0	2,50
	25%	+	29.854	8,62	546.381	257.370	2.525	0	0	0	2,50
		-	-12.078	21,31	546.381	257.370	2.525	0	0	0	2,50
	37,5%	+	26.597	9,68	546.381	257.370	2.525	0	0	0	2,50
		-	-15.334	16,78	546.381	257.370	2.525	0	0	0	2,50
	50%	+	23.341	11,03	546.381	257.370	2.525	0	0	0	2,50
		-	-18.592	13,84	546.381	257.370	2.525	0	0	0	2,50
	62,5%	+	20.083	12,82	546.381	257.370	2.525	0	0	0	2,50
		-	-21.849	11,78	546.381	257.370	2.525	0	0	0	2,50
	75%	+	16.827	15,30	546.381	257.370	2.525	0	0	0	2,50
		-	-25.105	10,25	546.381	257.370	2.525	0	0	0	2,50
	87,5%	+	13.569	33,81	546.381	458.762	2.525	0	0	0	2,50
		-	-28.362	16,18	546.381	458.762	2.525	0	0	0	2,50
	100%	+	10.312	44,49	546.381	458.762	2.525	0	0	0	2,50
		-	-28.733	15,97	546.381	458.762	2.525	0	0	0	2,50
Trave 7-12	0%	+	27.778	16,92	546.369	469.915	2.472	0	0	0	2,50
		-	-10.422	45,09	546.369	469.915	2.472	0	0	0	2,50
	12,5%	+	27.408	17,15	546.369	469.915	2.472	0	0	0	2,50
		-	-13.679	34,35	546.369	469.915	2.472	0	0	0	2,50
	25%	+	24.151	10,61	546.369	256.317	2.472	0	0	0	2,50
		-	-16.937	15,13	546.369	256.317	2.472	0	0	0	2,50
	37,5%	+	20.894	12,27	546.369	256.317	2.472	0	0	0	2,50
		-	-20.193	12,69	546.369	256.317	2.472	0	0	0	2,50
	50%	+	17.638	14,53	546.369	256.317	2.472	0	0	0	2,50
		-	-23.451	10,93	546.369	256.317	2.472	0	0	0	2,50
	62,5%	+	14.380	17,82	546.369	256.317	2.472	0	0	0	2,50
		-	-26.708	9,60	546.369	256.317	2.472	0	0	0	2,50
	75%	+	11.124	23,04	546.369	256.317	2.472	0	0	0	2,50
		-	-29.964	8,55	546.369	256.317	2.472	0	0	0	2,50
	87,5%	+	7.866	59,74	546.369	469.915	2.472	0	0	0	2,50
		-	-33.221	14,15	546.369	469.915	2.472	0	0	0	2,50
	100%	+	4.609	NS	546.369	469.915	2.472	0	0	0	2,50
		-	-33.590	13,99	546.369	469.915	2.472	0	0	0	2,50
Piano Terra							Travata: Trave 3-8-13				
Trave 3-8	0%	+	29.073	16,16	546.273	469.915	2.025	0	0	0	2,50
		-	-6.186	75,96	546.273	469.915	2.025	0	0	0	2,50
	12,5%	+	28.702	16,37	546.273	469.915	2.025	0	0	0	2,50
		-	-9.442	49,77	546.273	469.915	2.025	0	0	0	2,50
	25%	+	25.446	10,07	546.273	256.317	2.025	0	0	0	2,50
		-	-12.700	20,18	546.273	256.317	2.025	0	0	0	2,50
	37,5%	+	22.189	11,55	546.273	256.317	2.025	0	0	0	2,50
		-	-15.957	16,06	546.273	256.317	2.025	0	0	0	2,50
	50%	+	18.933	13,54	546.273	256.317	2.025	0	0	0	2,50
		-	-19.214	13,34	546.273	256.317	2.025	0	0	0	2,50
	62,5%	+	15.675	16,35	546.273	256.317	2.025	0	0	0	2,50
		-	-22.471	11,41	546.273	256.317	2.025	0	0	0	2,50
	75%	+	12.418	20,64	546.273	256.317	2.025	0	0	0	2,50
		-	-25.727	9,96	546.273	256.317	2.025	0	0	0	2,50
	87,5%	+	9.161	51,30	546.273	469.915	2.025	0	0	0	2,50
		-	-28.984	16,21	546.273	469.915	2.025	0	0	0	2,50
	100%	+	5.904	79,59	546.273	469.915	2.025	0	0	0	2,50
		-	-29.355	16,01	546.273	469.915	2.025	0	0	0	2,50
Trave 8-13	0%	+	27.463	17,11	546.248	469.915	1.906	0	0	0	2,50
		-	-7.770	60,48	546.248	469.915	1.906	0	0	0	2,50
	12,5%	+	27.092	17,35	546.248	469.915	1.906	0	0	0	2,50
		-	-11.027	42,61	546.248	469.915	1.906	0	0	0	2,50
	25%	+	23.835	10,75	546.248	256.317	1.906	0	0	0	2,50
		-	-14.285	17,94	546.248	256.317	1.906	0	0	0	2,50
	37,5%	+	20.579	12,46	546.248	256.317	1.906	0	0	0	2,50
		-	-17.541	14,61	546.248	256.317	1.906	0	0	0	2,50
	50%	+	17.322	14,80	546.248	256.317	1.906	0	0	0	2,50
		-	-20.799	12,32	546.248	256.317	1.906	0	0	0	2,50
	62,5%	+	14.064	18,23	546.248	256.317	1.906	0	0	0	2,50
		-	-24.055	10,66	546.248	256.317	1.906	0	0	0	2,50
	75%	+	10.808	23,72	546.248	256.317	1.906	0	0	0	2,50
		-	-27.312	9,38	546.248	256.317	1.906	0	0	0	2,50
	87,5%	+	7.550	62,24	546.248	469.915	1.906	0	0	0	2,50
		-	-30.569	15,37	546.248	469.915	1.906	0	0	0	2,50
	100%	+	4.293	NS	546.248	469.915	1.906	0	0	0	2,50
		-	-30.937	15,19	546.248	469.915	1.906	0	0	0	2,50
Piano Terra							Travata: Trave 4-9-14				
Trave 4-9	0%	+	32.589	14,04	546.313	457.673	2.212	0	0	0	2,50
		-	-6.004	76,23	546.313	457.673	2.212	0	0	0	2,50
	12,5%	+	32.218	14,21	546.313	457.673	2.212	0	0	0	2,50
		-	-9.260	49,42	546.313	457.673	2.212	0	0	0	2,50
	25%	+	28.962	8,85	546.313	256.281	2.212	0	0	0	2,50
		-	-12.518	20,47	546.313	256.281	2.212	0	0	0	2,50
	37,5%	+	25.705	9,97	546.313	256.281	2.212	0	0	0	2,50
		-	-15.775	16,25	546.313	256.281	2.212	0	0	0	2,50
	50%	+	22.448	11,42	546.313	256.281	2.212	0	0	0	2,50
		-	-19.032	13,47	546.313	256.281	2.212	0	0	0	2,50
	62,5%	+	19.191	13,35	546.313	256.281	2.212	0	0	0	2,50
		-	-22.289	11,50	546.313	256.281	2.212	0	0	0	2,50
	75%	+	15.934	16,08	546.313	256.281	2.212	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 _{rd} [N]	Ctgθ
		-	-25.546	10,03	546.313	256.281	2.212	0	0	0	2,50
	87,5%	+	12.676	36,11	546.313	457.673	2.212	0	0	0	2,50
		-	-28.802	15,89	546.313	457.673	2.212	0	0	0	2,50
	100%	+	9.420	48,59	546.313	457.673	2.212	0	0	0	2,50
Trave 9-14		-	-29.173	15,69	546.313	457.673	2.212	0	0	0	2,50
	0%	+	29.849	15,48	546.314	462.045	2.216	0	0	0	2,50
		-	-9.674	47,76	546.314	462.045	2.216	0	0	0	2,50
	12,5%	+	29.478	15,67	546.314	462.045	2.216	0	0	0	2,50
		-	-12.930	35,73	546.314	462.045	2.216	0	0	0	2,50
	25%	+	26.222	9,94	546.314	260.653	2.216	0	0	0	2,50
		-	-16.188	16,10	546.314	260.653	2.216	0	0	0	2,50
	37,5%	+	22.965	11,35	546.314	260.653	2.216	0	0	0	2,50
		-	-19.445	13,40	546.314	260.653	2.216	0	0	0	2,50
	50%	+	19.708	13,23	546.314	260.653	2.216	0	0	0	2,50
		-	-22.702	11,48	546.314	260.653	2.216	0	0	0	2,50
	62,5%	+	16.451	15,84	546.314	260.653	2.216	0	0	0	2,50
		-	-25.959	10,04	546.314	260.653	2.216	0	0	0	2,50
	75%	+	13.194	19,76	546.314	260.653	2.216	0	0	0	2,50
		-	-29.216	8,92	546.314	260.653	2.216	0	0	0	2,50
	87,5%	+	9.936	46,50	546.314	462.045	2.216	0	0	0	2,50
		-	-32.472	14,23	546.314	462.045	2.216	0	0	0	2,50
	100%	+	6.680	69,17	546.314	462.045	2.216	0	0	0	2,50
		-	-32.841	14,07	546.314	462.045	2.216	0	0	0	2,50
Piano Terra						Travata: Trave 5-10-15					
Trave 5-10	0%	+	34.215	13,42	546.558	459.195	3.350	0	0	0	2,50
		-	-7.183	63,93	546.558	459.195	3.350	0	0	0	2,50
	12,5%	+	33.885	13,55	546.558	459.195	3.350	0	0	0	2,50
		-	-10.076	45,57	546.558	459.195	3.350	0	0	0	2,50
	25%	+	30.992	8,32	546.558	257.803	3.350	0	0	0	2,50
		-	-12.971	19,88	546.558	257.803	3.350	0	0	0	2,50
	37,5%	+	28.098	9,18	546.558	257.803	3.350	0	0	0	2,50
		-	-15.865	16,25	546.558	257.803	3.350	0	0	0	2,50
	50%	+	25.204	10,23	546.558	257.803	3.350	0	0	0	2,50
		-	-18.759	13,74	546.558	257.803	3.350	0	0	0	2,50
	62,5%	+	22.309	11,56	546.558	257.803	3.350	0	0	0	2,50
		-	-21.653	11,91	546.558	257.803	3.350	0	0	0	2,50
	75%	+	19.415	13,28	546.558	257.803	3.350	0	0	0	2,50
		-	-24.547	10,50	546.558	257.803	3.350	0	0	0	2,50
	87,5%	+	16.521	27,79	546.558	459.195	3.350	0	0	0	2,50
		-	-27.441	16,73	546.558	459.195	3.350	0	0	0	2,50
Trave 10-15	100%	+	13.627	33,70	546.558	459.195	3.350	0	0	0	2,50
		-	-27.770	16,54	546.558	459.195	3.350	0	0	0	2,50
	0%	+	29.187	15,98	546.563	466.271	3.371	0	0	0	2,50
		-	-12.895	36,16	546.563	466.271	3.371	0	0	0	2,50
	12,5%	+	28.857	16,16	546.563	466.271	3.371	0	0	0	2,50
		-	-15.788	29,53	546.563	466.271	3.371	0	0	0	2,50
	25%	+	25.964	9,73	546.563	252.673	3.371	0	0	0	2,50
		-	-18.683	13,52	546.563	252.673	3.371	0	0	0	2,50
	37,5%	+	23.070	10,95	546.563	252.673	3.371	0	0	0	2,50
		-	-21.577	11,71	546.563	252.673	3.371	0	0	0	2,50
	50%	+	20.176	12,52	546.563	252.673	3.371	0	0	0	2,50
		-	-24.471	10,33	546.563	252.673	3.371	0	0	0	2,50
	62,5%	+	17.281	14,62	546.563	252.673	3.371	0	0	0	2,50
		-	-27.365	9,23	546.563	252.673	3.371	0	0	0	2,50
	75%	+	14.387	17,56	546.563	252.673	3.371	0	0	0	2,50
		-	-30.259	8,35	546.563	252.673	3.371	0	0	0	2,50
Fondazione	87,5%	+	11.493	40,57	546.563	466.271	3.371	0	0	0	2,50
		-	-33.153	14,06	546.563	466.271	3.371	0	0	0	2,50
	100%	+	8.599	54,22	546.563	466.271	3.371	0	0	0	2,50
		-	-33.481	13,93	546.563	466.271	3.371	0	0	0	2,50
Travata: Trave 1-2-3-4-5											
Trave 1-2	0%	+	50.715	9,19	545.838	466.045	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	545.838	466.045	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	49.682	9,38	545.838	466.045	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	545.838	466.045	0	0	0	0	2,50
	25%	+	41.909	6,31	545.838	264.652	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	545.838	264.652	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	34.134	7,75	545.838	264.652	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	545.838	264.652	0	0	0	0	2,50
	50%	+	26.361	10,04	545.838	264.652	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	545.838	264.652	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	18.586	14,24	545.838	264.652	0	0	0	0	2,50
		-	-6.113	43,29	545.838	264.652	0	0	0	0	2,50
	75%	+	10.813	24,48	545.838	264.652	0	0	0	0	2,50
		-	-13.888	19,06	545.838	264.652	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	3.038	NS	545.838	466.045	0	0	0	0	2,50
		-	-21.661	21,52	545.838	466.045	0	0	0	0	2,50
Trave 2-3	100%	+	-	-	545.838	466.045	0	0	0	0	2,50
		-	-22.694	20,54	545.838	466.045	0	0	0	0	2,50
	0%	+	42.919	10,95	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	41.886	11,22	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	25%	+	34.113	7,87	545.838	268.523	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 _{rd} [N]	Ctgθ
	-	-	-	-	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	26.338	10,20	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	-	-	-3.896	68,92	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	50%	+	18.565	14,46	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	-	-	-11.671	23,01	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	10.790	24,89	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	-	-	-19.444	13,81	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	75%	+	3.017	89,00	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	-	-	-27.219	9,87	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-34.992	13,43	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-36.025	13,04	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
Trave 3-4	0%	+	35.701	13,16	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	34.668	13,55	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	25%	+	26.895	9,98	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	-	-	-4.136	64,92	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	19.120	14,04	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	-	-	-11.909	22,55	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	50%	+	11.347	23,66	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	-	-	-19.684	13,64	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.572	75,17	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	-	-	-27.457	9,78	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	-	-	-35.232	7,62	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-43.005	10,93	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-44.038	10,67	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
Trave 4-5	0%	+	23.259	20,03	545.838	465.961	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	545.838	465.961	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	22.226	20,96	545.838	465.961	0	0	0	0	2,50
	-	-	-2.813	NS	545.838	465.961	0	0	0	0	2,50
	25%	+	14.453	19,23	545.838	277.995	0	0	0	0	2,50
	-	-	-10.588	26,26	545.838	277.995	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	6.678	41,63	545.838	277.995	0	0	0	0	2,50
	-	-	-18.361	15,14	545.838	277.995	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	545.838	277.995	0	0	0	0	2,50
	-	-	-26.136	10,64	545.838	277.995	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	545.838	277.995	0	0	0	0	2,50
	-	-	-33.909	8,20	545.838	277.995	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	545.838	277.995	0	0	0	0	2,50
	-	-	-41.684	6,67	545.838	277.995	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	545.838	465.961	0	0	0	0	2,50
	-	-	-49.457	9,42	545.838	465.961	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	545.838	465.961	0	0	0	0	2,50
	-	-	-50.490	9,23	545.838	465.961	0	0	0	0	2,50
Fondazione							Travata: Trave 6-7-8-9-10				
Trave 6-7	0%	+	29.711	15,82	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	29.367	16,00	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	25%	+	26.780	10,03	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	24.192	11,10	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	50%	+	21.605	12,43	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	19.017	14,12	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	75%	+	16.430	16,34	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	-	-	-352	NS	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	13.842	33,95	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-2.939	NS	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	100%	+	11.255	41,75	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-3.283	NS	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
Trave 7-8	0%	+	17.281	27,19	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-2.000	NS	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	16.937	27,74	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-4.587	NS	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	25%	+	14.350	18,71	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	-	-	-7.175	37,42	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	11.762	22,83	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	-	-	-9.762	27,51	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	50%	+	9.175	29,27	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	-	-	-12.350	21,74	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	6.587	40,77	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	-	-	-14.937	17,98	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	75%	+	4.000	67,13	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	-	-	-17.525	15,32	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	1.412	NS	545.838	469.915	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 _{rd} [N]	Ctgθ
		-	-20.112	23,36	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-20.456	22,97	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
Trave 8-9	0%	+	20.910	22,31	545.838	466.498	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	545.838	466.498	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	20.566	22,68	545.838	466.498	0	0	0	0	2,50
		-	-722	NS	545.838	466.498	0	0	0	0	2,50
	25%	+	17.979	14,75	545.838	265.105	0	0	0	0	2,50
		-	-3.310	80,09	545.838	265.105	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	15.391	17,22	545.838	265.105	0	0	0	0	2,50
		-	-5.897	44,96	545.838	265.105	0	0	0	0	2,50
	50%	+	12.804	20,70	545.838	265.105	0	0	0	0	2,50
		-	-8.485	31,24	545.838	265.105	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	10.216	25,95	545.838	265.105	0	0	0	0	2,50
		-	-11.072	23,94	545.838	265.105	0	0	0	0	2,50
	75%	+	7.629	34,75	545.838	265.105	0	0	0	0	2,50
		-	-13.660	19,41	545.838	265.105	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	5.041	92,54	545.838	466.498	0	0	0	0	2,50
		-	-16.247	28,71	545.838	466.498	0	0	0	0	2,50
Trave 9-10	100%	+	2.454	NS	545.838	466.498	0	0	0	0	2,50
		-	-16.591	28,12	545.838	466.498	0	0	0	0	2,50
	0%	+	3.221	NS	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-11.212	41,91	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	2.877	NS	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-13.799	34,05	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	25%	+	290	NS	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
		-	-16.387	16,39	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	-	-	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
		-	-18.974	14,15	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	50%	+	-	-	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
		-	-21.562	12,45	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
		-	-24.149	11,12	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
		-	-26.737	10,04	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
Fondazione	87,5%	+	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-29.324	16,02	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-29.668	15,84	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
Travata: Trave 11-12-13-14-15											
Trave 11-12	0%	+	46.103	10,19	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	45.070	10,43	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	25%	+	37.297	7,20	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	29.522	9,10	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	50%	+	21.749	12,35	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
		-	-3.644	73,69	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	13.974	19,22	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
		-	-11.417	23,52	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	75%	+	6.201	43,30	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
		-	-19.192	13,99	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-26.965	17,43	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
Trave 12-13	100%	+	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-27.998	16,78	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	0%	+	37.268	12,61	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	36.235	12,97	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	25%	+	28.462	9,43	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
		-	-1.129	NS	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	20.687	12,98	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
		-	-8.902	30,16	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	50%	+	12.914	20,79	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
		-	-16.677	16,10	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	5.139	52,25	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
		-	-24.450	10,98	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
		-	-32.225	8,33	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
Trave 13-14	87,5%	+	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-39.998	11,75	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-41.031	11,45	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	0%	+	45.080	10,42	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	44.047	10,67	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	25%	+	36.274	7,40	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	28.499	9,42	545.838	268.523	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]	Ctgθ
	-	-	-1.708	NS	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	50%	+	20.726	12,96	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	-	-	-9.483	28,32	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	12.951	20,73	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	-	-	-17.256	15,56	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	75%	+	5.178	51,86	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	-	-	-25.031	10,73	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-32.804	14,32	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-33.837	13,89	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	Trave 14-15	0%	26.609	17,66	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	25.576	18,37	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	25%	+	17.803	15,08	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	-	-	-6.056	44,34	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	10.028	26,78	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	-	-	-13.829	19,42	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	50%	+	2.255	NS	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	-	-	-21.604	12,43	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	-	-	-29.377	9,14	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	-	-	-37.152	7,23	545.838	268.523	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-44.925	10,46	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-45.958	10,22	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
Fondazione							Travata: Trave 1-6-11				
Trave 1-6	0%	+	42.780	10,88	545.838	465.414	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	545.838	465.414	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	41.916	11,10	545.838	465.414	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	545.838	465.414	0	0	0	0	2,50
	25%	+	34.311	7,69	545.838	264.022	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	545.838	264.022	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	26.706	9,89	545.838	264.022	0	0	0	0	2,50
	-	-	-447	NS	545.838	264.022	0	0	0	0	2,50
	50%	+	19.102	13,82	545.838	264.022	0	0	0	0	2,50
	-	-	-8.053	32,79	545.838	264.022	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	11.496	22,97	545.838	264.022	0	0	0	0	2,50
	-	-	-15.657	16,86	545.838	264.022	0	0	0	0	2,50
	75%	+	3.891	67,85	545.838	264.022	0	0	0	0	2,50
	-	-	-23.262	11,35	545.838	264.022	0	0	0	0	2,50
Trave 6-11	87,5%	+	-	-	545.838	465.414	0	0	0	0	2,50
	-	-	-30.867	15,08	545.838	465.414	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	545.838	465.414	0	0	0	0	2,50
	-	-	-31.731	14,67	545.838	465.414	0	0	0	0	2,50
	0%	+	30.344	15,49	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	29.480	15,94	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	25%	+	21.875	11,72	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	-	-	-2.895	88,54	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	14.270	17,96	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	-	-	-10.500	24,41	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	50%	+	6.666	38,45	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	-	-	-18.106	14,16	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	-	-	-25.710	9,97	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	-	-	-33.315	7,69	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-40.920	11,48	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-41.784	11,25	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
Fondazione							Travata: Trave 2-7-12				
Trave 2-7	0%	+	19.641	23,93	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	19.353	24,28	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	25%	+	16.822	15,24	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	14.291	17,94	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	-	-	-801	NS	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	50%	+	11.760	21,80	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	-	-	-3.333	76,90	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	9.228	27,78	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	-	-	-5.864	43,71	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	75%	+	6.697	38,27	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	-	-	-8.395	30,53	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	4.166	NS	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-10.926	43,01	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	100%	+	1.635	NS	545.838	469.915	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 _{rd} [N]	Ctgθ
		-	-11.214	41,90	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
Trave 7-12	0%	+	8.699	54,02	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-7.894	59,53	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	8.411	55,87	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-10.425	45,08	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	25%	+	5.880	43,59	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
		-	-12.956	19,78	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	3.349	76,54	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
		-	-15.487	16,55	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	50%	+	818	NS	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
		-	-18.019	14,22	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
		-	-20.550	12,47	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
		-	-23.081	11,11	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-25.612	18,35	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-25.900	18,14	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
Fondazione							Travata: Trave 3-8-13				
Trave 3-8	0%	+	16.911	27,79	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	16.623	28,27	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-417	NS	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	25%	+	14.092	18,19	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
		-	-2.948	86,95	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	11.561	22,17	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
		-	-5.479	46,78	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	50%	+	9.030	28,39	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
		-	-8.011	32,00	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	6.498	39,45	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
		-	-10.542	24,31	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	75%	+	3.967	64,61	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
		-	-13.073	19,61	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	1.436	NS	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-15.604	30,12	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
Trave 8-13	100%	+	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-15.892	29,57	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	0%	+	8.657	54,28	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-6.211	75,66	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	8.369	56,15	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-8.742	53,75	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	25%	+	5.838	43,90	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
		-	-11.273	22,74	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	3.307	77,51	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
		-	-13.804	18,57	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	50%	+	776	NS	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
		-	-16.336	15,69	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
		-	-18.867	13,59	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
		-	-21.398	11,98	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
Trave 4-9	87,5%	+	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-23.929	19,64	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-24.217	19,40	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
Fondazione							Travata: Trave 4-9-14				
Trave 4-9	0%	+	21.576	21,78	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	21.288	22,07	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	25%	+	18.757	13,67	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
		-	-	-	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	16.226	15,80	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
		-	-2.179	NS	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	50%	+	13.695	18,72	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
		-	-4.711	54,41	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	11.163	22,96	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
		-	-7.242	35,39	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	75%	+	8.632	29,69	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
		-	-9.773	26,23	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	6.101	77,02	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-12.304	38,19	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
Trave 9-14	100%	+	3.570	NS	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-12.592	37,32	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	0%	+	10.402	45,18	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-3.191	NS	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	10.114	46,46	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
		-	-5.722	82,12	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	25%	+	7.583	33,80	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
		-	-8.253	31,06	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
Trave 9-14	37,5%	+	5.052	50,74	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
		-	-10.784	23,77	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	50%	+	2.521	NS	545.838	256.317	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}	Ctgθ
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
	-	-	-13.316	19,25	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	-	-	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	-	-	-15.847	16,17	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	-	-	-18.378	13,95	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-20.909	22,47	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-21.197	22,17	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
Fondazione							Travata: Trave 5-10-15				
Trave 5-10	0%	+	42.095	11,06	545.838	465.391	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	545.838	465.391	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	41.231	11,29	545.838	465.391	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	545.838	465.391	0	0	0	0	2,50
	25%	+	33.626	7,85	545.838	263.999	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	545.838	263.999	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	26.021	10,15	545.838	263.999	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	545.838	263.999	0	0	0	0	2,50
	50%	+	18.417	14,33	545.838	263.999	0	0	0	0	2,50
	-	-	-7.357	35,88	545.838	263.999	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	10.811	24,42	545.838	263.999	0	0	0	0	2,50
	-	-	-14.961	17,65	545.838	263.999	0	0	0	0	2,50
	75%	+	3.206	82,35	545.838	263.999	0	0	0	0	2,50
	-	-	-22.566	11,70	545.838	263.999	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	545.838	465.391	0	0	0	0	2,50
	-	-	-30.171	15,43	545.838	465.391	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	545.838	465.391	0	0	0	0	2,50
	-	-	-31.035	15,00	545.838	465.391	0	0	0	0	2,50
Trave 10-15	0%	+	35.215	13,34	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	12,5%	+	34.351	13,68	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	25%	+	26.746	9,58	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	-	-	-613	NS	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	37,5%	+	19.141	13,39	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	-	-	-8.218	31,19	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	50%	+	11.537	22,22	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	-	-	-15.824	16,20	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	62,5%	+	3.931	65,20	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	-	-	-23.428	10,94	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	75%	+	-	-	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	-	-	-31.033	8,26	545.838	256.317	0	0	0	0	2,50
	87,5%	+	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-38.638	12,16	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	100%	+	-	-	545.838	469.915	0	0	0	0	2,50
	-	-	-39.502	11,90	545.838	469.915	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}

Ctgθ

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 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}	Ctgθ	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]	
Piano Terra								Travata: Trave 1-2-3-4-5					
Trave 1-2	0%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	25%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	50%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	75%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
Trave 2-3	0%	1.156	15,56	48.655	75.864	17.983	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	8,04	NO
	25%	1.156	4,86	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	4,02	NO
	50%	1.156	4,86	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	4,02	NO
	75%	1.156	4,86	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	4,02	NO
	100%	1.156	15,56	48.655	75.864	17.983	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	8,04	NO
Trave 3-4	0%	1.602	11,23	48.655	75.864	17.983	2,50	1.400	100.000	100	0,0008	8,04	NO
	25%	1.602	5,61	48.655	10.301	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0008	4,02	NO
	50%	1.602	5,61	48.655	10.301	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0008	4,02	NO
	75%	1.602	5,61	48.655	10.301	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0008	4,02	NO
	100%	1.602	11,23	48.655	75.864	17.983	2,50	1.400	100.000	100	0,0008	8,04	NO
Trave 4-5	0%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
	25%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	50%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO

pag.84

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU													
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctgθ	P _e	B _e	H _s	A _{sw}	A _{s,l}	R _f
	75%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
Piano Terra								Travata: Trave 6-7-8-9-10					
Trave 6-7	0%	1.059	8,49	48.655	75.864	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0005	4,02	NO
	25%	1.059	5,31	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0005	4,02	NO
	50%	1.059	5,31	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0005	4,02	NO
	75%	1.059	5,31	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0005	4,02	NO
	100%	1.059	16,98	48.655	75.864	17.983	2,50	1.400	100.000	100	0,0005	8,04	NO
Trave 7-8	0%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
	25%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	50%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	75%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
Trave 8-9	0%	1.612	11,16	48.655	75.864	17.983	2,50	1.400	100.000	100	0,0008	8,04	NO
	25%	1.612	5,58	48.655	10.301	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0008	4,02	NO
	50%	1.612	5,58	48.655	10.301	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0008	4,02	NO
	75%	1.612	5,58	48.655	10.301	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0008	4,02	NO
	100%	1.612	11,16	48.655	75.864	17.983	2,50	1.400	100.000	100	0,0008	8,04	NO
Trave 9-10	0%	1.161	15,49	48.655	75.864	17.983	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	8,04	NO
	25%	1.161	4,84	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	4,02	NO
	50%	1.161	4,84	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	4,02	NO
	75%	1.161	4,84	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	4,02	NO
	100%	1.161	7,75	48.655	75.864	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	4,02	NO
Piano Terra								Travata: Trave 11-12-13-14-15					
Trave 11-12	0%	1.079	8,33	48.655	75.864	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	4,02	NO
	25%	1.079	5,21	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	4,02	NO
	50%	1.079	5,21	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	4,02	NO
	75%	1.079	5,21	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	4,02	NO
	100%	1.079	16,67	48.655	75.864	17.983	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	8,04	NO
Trave 12-13	0%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
	25%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	50%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	75%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
Trave 13-14	0%	1.232	14,60	48.655	75.864	17.983	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	8,04	NO
	25%	1.232	4,56	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	4,02	NO
	50%	1.232	4,56	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	4,02	NO
	75%	1.232	4,56	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	4,02	NO
	100%	1.232	14,60	48.655	75.864	17.983	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	8,04	NO
Trave 14-15	0%	1.345	13,37	48.655	75.864	17.983	2,50	1.400	100.000	100	0,0007	8,04	NO
	25%	1.345	4,18	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0007	4,02	NO
	50%	1.345	4,18	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0007	4,02	NO
	75%	1.345	4,18	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0007	4,02	NO
	100%	1.345	6,69	48.655	75.864	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0007	4,02	NO
Piano Terra								Travata: Trave 1-6-11					
Trave 1-6	0%	3.461	2,60	48.655	75.864	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0018	4,02	NO
	25%	3.461	1,62	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0018	4,02	NO
	50%	3.461	1,62	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0018	4,02	NO
	75%	3.461	1,62	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0018	4,02	NO
	100%	3.461	5,20	48.655	75.864	17.983	2,50	1.400	100.000	100	0,0018	8,04	NO
Trave 6-11	0%	4.360	4,12	48.655	75.864	17.983	2,50	1.400	100.000	100	0,0022	8,04	NO
	25%	4.360	1,29	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0022	4,02	NO
	50%	4.360	1,29	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0022	4,02	NO
	75%	4.360	1,29	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0022	4,02	NO
	100%	4.360	2,06	48.655	75.864	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0022	4,02	NO
Piano Terra								Travata: Trave 2-7-12					
Trave 2-7	0%	3.890	2,31	48.655	75.864	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0020	4,02	NO
	25%	3.890	1,44	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0020	4,02	NO
	50%	3.890	1,44	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0020	4,02	NO
	75%	3.890	1,44	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0020	4,02	NO
	100%	3.890	4,62	48.655	75.864	17.983	2,50	1.400	100.000	100	0,0020	8,04	NO
Trave 7-12	0%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
	25%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	50%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	75%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
Piano Terra								Travata: Trave 3-8-13					
Trave 3-8	0%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	25%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	50%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	75%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
Trave 8-13	0%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
	25%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	50%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	75%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
Piano Terra								Travata: Trave 4-9-14					
Trave 4-9	0%	4.270	2,11	48.655	75.864	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0022	4,02	NO
	25%	4.270	1,32	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0022	4,02	NO
	50%	4.270	1,32	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0022	4,02	NO
	75%	4.270	1,32	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0022	4,02	NO
	100%	4.270	4,21	48.655	75.864	17.983	2,50	1.400	100.000	100	0,0022	8,04	NO
Trave 9-14	0%	2.745	6,55	48.655	75.864	17.983	2,50	1.400	100.000	100	0,0014	8,04	NO
	25%	2.745	2,05	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0014	4,02	NO
	50%	2.745	2,05	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0014	4,02	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU													
Id _{Tr}	%L _{Lt}	T _{Ed}	CS	T _{Rcd}	T _{Rsd}	T _{Rld}	Ctgθ	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]	
	75%	2.745	2,05	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0014	4,02	NO
	100%	2.745	3,28	48.655	75.864	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0014	4,02	NO
Piano Terra								Travata: Trave 5-10-15					
Trave 5-10	0%	3.739	2,40	48.655	75.864	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0019	4,02	NO
	25%	3.739	1,50	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0019	4,02	NO
	50%	3.739	1,50	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0019	4,02	NO
	75%	3.739	1,50	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0019	4,02	NO
	100%	3.739	4,81	48.655	75.864	17.983	2,50	1.400	100.000	100	0,0019	8,04	NO
Trave 10-15	0%	1.271	14,15	48.655	75.864	17.983	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	8,04	NO
	25%	1.271	1,07	48.655	1.361	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	4,02	NO
	50%	1.271	1,07	48.655	1.361	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	4,02	NO
	75%	1.271	1,07	48.655	1.361	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	4,02	NO
	100%	1.271	7,07	48.655	75.864	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	4,02	NO
Fondazione								Travata: Trave 1-2-3-4-5					
Trave 1-2	0%	1.350	6,66	48.655	75.864	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0007	4,02	NO
	25%	1.350	4,16	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0007	4,02	NO
	50%	1.350	4,16	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0007	4,02	NO
	75%	1.350	4,16	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0007	4,02	NO
	100%	1.350	13,32	48.655	75.864	17.983	2,50	1.400	100.000	100	0,0007	8,04	NO
Trave 2-3	0%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
	25%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	50%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	75%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
Trave 3-4	0%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
	25%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	50%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	75%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
Trave 4-5	0%	1.379	13,04	48.655	75.864	17.983	2,50	1.400	100.000	100	0,0007	8,04	NO
	25%	1.379	6,52	48.655	10.301	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0007	4,02	NO
	50%	1.379	6,52	48.655	10.301	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0007	4,02	NO
	75%	1.379	6,52	48.655	10.301	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0007	4,02	NO
	100%	1.379	6,52	48.655	75.864	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0007	4,02	NO
Fondazione								Travata: Trave 6-7-8-9-10					
Trave 6-7	0%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	25%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	50%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	75%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
Trave 7-8	0%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
	25%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	50%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	75%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
Trave 8-9	0%	1.192	15,09	48.655	75.864	17.983	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	8,04	NO
	25%	1.192	4,71	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	4,02	NO
	50%	1.192	4,71	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	4,02	NO
	75%	1.192	4,71	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	4,02	NO
	100%	1.192	15,09	48.655	75.864	17.983	2,50	1.400	100.000	100	0,0006	8,04	NO
Trave 9-10	0%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
	25%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	50%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	75%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
Fondazione								Travata: Trave 11-12-13-14-15					
Trave 11-12	0%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	25%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	50%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	75%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
Trave 12-13	0%	0	-	72.983	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
	25%	0	-	72.983	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	50%	0	-	72.983	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	75%	0	-	72.983	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	100%	0	-	72.983	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
Trave 13-14	0%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
	25%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	50%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	75%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
Trave 14-15	0%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
	25%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	50%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	75%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
Fondazione								Travata: Trave 1-6-11					
Trave 1-6	0%	1.570	5,73	48.655	75.864	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0008	4,02	NO
	25%	1.570	3,58	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0008	4,02	NO
	50%	1.570	3,58	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0008	4,02	NO
	75%	1.570	3,58	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0008	4,02	NO
	100%	1.570	11,45	48.655	75.864	17.983	2,50	1.400	100.000	100	0,0008	8,04	NO
Trave 6-11	0%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
	25%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	50%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	75%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO

Travi (CA) - Verifiche a torsione allo SLU													
Id_{Tr}	%L_{LT}	T_{Ed}	CS	T_{Rcd}	T_{Rsd}	T_{Rld}	CtgΘ	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]	
	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
Fondazione								Travata: Trave 2-7-12					
Trave 2-7	0%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	25%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	50%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	75%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
Trave 7-12	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
	0%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
	25%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	50%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	75%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
Fondazione								Travata: Trave 3-8-13					
Trave 3-8	0%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	25%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	50%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	75%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
Trave 8-13	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
	0%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
	25%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	50%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	75%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
Fondazione								Travata: Trave 4-9-14					
Trave 4-9	0%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	25%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	50%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	75%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
Trave 9-14	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
	0%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
	25%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	50%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	75%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
Fondazione								Travata: Trave 5-10-15					
Trave 5-10	0%	1.578	5,70	48.655	75.864	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0008	4,02	NO
	25%	1.578	3,56	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0008	4,02	NO
	50%	1.578	3,56	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0008	4,02	NO
	75%	1.578	3,56	48.655	5.618	8.992	2,50	1.400	100.000	100	0,0008	4,02	NO
Trave 10-15	100%	1.578	11,40	48.655	75.864	17.983	2,50	1.400	100.000	100	0,0008	8,04	NO
	0%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	8,04	NO
	25%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	50%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	75%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	NO
	100%	0	-	48.655	0	0	2,50	1.400	100.000	100	0,0000	4,02	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 (Elevazione)																
Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																
%LLI	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo							Verific ato	Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS		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]		
Piano Terra																
Trave: Trave 1-2								Travata: Trave 1-2-3-4-5								
0%	RAR	1,094	14,94	12.931	22.530	-	13,65	SI	RAR	12,091	360,00	12.931	22.530	-	29,77	SI
	QPR	0,956	11,21	11.295	19.680	-	11,72	SI								
25%	RAR	1,156	14,94	12.931	-23.879	-	12,92	SI	RAR	12,874	360,00	12.931	-23.879	-	27,96	SI
	QPR	1,006	11,21	11.295	-20.774	-	11,14	SI								
50%	RAR	1,664	14,94	12.931	-35.009	-	8,98	SI	RAR	19,331	360,00	12.931	-35.009	-	18,62	SI
	QPR	1,457	11,21	11.295	-30.657	-	7,69	SI								
75%	RAR	0,561	14,94	12.931	-10.852	-	26,63	SI	RAR	5,316	360,00	12.931	-10.852	-	67,71	SI
	QPR	0,512	11,21	11.295	-9.964	-	21,88	SI								
100%	RAR	3,611	14,94	12.931	48.586	-	4,14	SI	RAR	148,715	360,00	12.931	48.586	-	2,42	SI
	QPR	1,944	11,21	11.295	41.301	-	5,76	SI								
Trave: Trave 2-3																
0%	RAR	4,785	14,94	20.110	64.209	-	3,12	SI	RAR	194,226	360,00	20.110	64.209	-	1,85	SI
	QPR	4,054	11,21	17.250	54.387	-	2,76	SI								
25%	RAR	1,154	14,94	20.110	-23.045	-	12,94	SI	RAR	11,846	360,00	20.110	-23.045	-	30,39	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]		
50%	QPR	0,968	11,21	17.250	-19.286	-	11,57	SI									
	RAR	3,838	14,94	20.110	-51.285	-	3,89	SI	RAR	152,050	360,00	20.110	-51.285	-	2,37	SI	
	QPR	2,056	11,21	17.250	-43.102	-	5,45	SI									
75%	RAR	1,039	14,94	20.110	-20.513	-	14,39	SI	RAR	10,378	360,00	20.110	-20.513	-	34,69	SI	
	QPR	0,867	11,21	17.250	-17.064	-	12,93	SI									
100%	RAR	5,156	14,94	20.110	69.275	-	2,90	SI	RAR	210,755	360,00	20.110	69.275	-	1,71	SI	
	QPR	4,379	11,21	17.250	58.830	-	2,56	SI									
Trave: Trave 3-4																	
0%	RAR	5,084	14,94	20.010	68.304	-	2,94	SI	RAR	207,656	360,00	20.010	68.304	-	1,73	SI	
	QPR	4,321	11,21	17.168	58.043	-	2,59	SI									
25%	RAR	1,047	14,94	20.010	-20.702	-	14,27	SI	RAR	10,495	360,00	20.010	-20.702	-	34,30	SI	
	QPR	0,873	11,21	17.168	-17.218	-	12,83	SI									
50%	RAR	3,794	14,94	20.010	-50.698	-	3,94	SI	RAR	150,203	360,00	20.010	-50.698	-	2,40	SI	
	QPR	2,034	11,21	17.168	-42.625	-	5,51	SI									
75%	RAR	1,091	14,94	20.010	-21.679	-	13,69	SI	RAR	11,062	360,00	20.010	-21.679	-	32,55	SI	
	QPR	0,917	11,21	17.168	-18.175	-	12,22	SI									
100%	RAR	4,941	14,94	20.010	66.355	-	3,02	SI	RAR	201,286	360,00	20.010	66.355	-	1,79	SI	
	QPR	4,181	11,21	17.168	56.130	-	2,68	SI									
Trave: Trave 4-5																	
0%	RAR	3,695	14,94	12.846	49.736	-	4,04	SI	RAR	152,524	360,00	12.846	49.736	-	2,36	SI	
	QPR	1,986	11,21	11.225	42.235	-	5,64	SI									
25%	RAR	0,523	14,94	12.846	-10.032	-	28,56	SI	RAR	4,847	360,00	12.846	-10.032	-	74,27	SI	
	QPR	0,481	11,21	11.225	-9.298	-	23,28	SI									
50%	RAR	1,642	14,94	12.846	-34.519	-	9,10	SI	RAR	19,053	360,00	12.846	-34.519	-	18,89	SI	
	QPR	1,439	11,21	11.225	-30.259	-	7,79	SI									
75%	RAR	1,148	14,94	12.846	-23.720	-	13,01	SI	RAR	12,788	360,00	12.846	-23.720	-	28,15	SI	
	QPR	1,000	11,21	11.225	-20.645	-	11,21	SI									
100%	RAR	1,086	14,94	12.846	22.358	-	13,75	SI	RAR	11,998	360,00	12.846	22.358	-	30,01	SI	
	QPR	0,949	11,21	11.225	19.539	-	11,80	SI									
Piano Terra																	
Travata: Trave 6-7-8-9-10																	
0%	RAR	1,443	14,94	15.015	29.930	-	10,35	SI	RAR	16,226	360,00	15.015	29.930	-	22,19	SI	
	QPR	1,214	11,21	12.773	25.173	-	9,23	SI									
25%	RAR	3,976	14,94	15.015	-53.445	-	3,76	SI	RAR	162,980	360,00	15.015	-53.445	-	2,21	SI	
	QPR	2,158	11,21	12.773	-45.837	-	5,19	SI									
50%	RAR	5,349	14,94	15.015	-72.208	-	2,79	SI	RAR	224,236	360,00	15.015	-72.208	-	1,61	SI	
	QPR	4,567	11,21	12.773	-61.654	-	2,45	SI									
75%	RAR	1,280	14,94	15.015	-26.354	-	11,68	SI	RAR	14,152	360,00	15.015	-26.354	-	25,44	SI	
	QPR	1,082	11,21	12.773	-22.274	-	10,36	SI									
100%	RAR	6,219	14,94	15.015	84.119	-	2,40	SI	RAR	263,102	360,00	15.015	84.119	-	1,37	SI	
	QPR	5,346	11,21	12.773	72.302	-	2,10	SI									
Trave: Trave 7-8																	
0%	RAR	6,569	14,94	17.801	88.720	-	2,27	SI	RAR	276,011	360,00	17.801	88.720	-	1,30	SI	
	QPR	5,621	11,21	15.022	75.926	-	1,99	SI									
25%	RAR	0,565	14,94	17.801	-10.402	-	26,44	SI	RAR	4,687	360,00	17.801	-10.402	-	76,81	SI	
	QPR	0,475	11,21	15.022	-8.736	-	23,59	SI									
50%	RAR	2,141	14,94	17.801	-44.912	-	6,98	SI	RAR	24,707	360,00	17.801	-44.912	-	14,57	SI	
	QPR	1,821	11,21	15.022	-38.203	-	6,15	SI									
75%	RAR	0,766	14,94	17.801	-14.806	-	19,50	SI	RAR	7,242	360,00	17.801	-14.806	-	49,71	SI	
	QPR	0,646	11,21	15.022	-12.476	-	17,35	SI									
100%	RAR	5,925	14,94	17.801	79.918	-	2,52	SI	RAR	247,255	360,00	17.801	79.918	-	1,46	SI	
	QPR	5,073	11,21	15.022	68.447	-	2,21	SI									
Trave: Trave 8-9																	
0%	RAR	5,946	14,94	17.926	80.210	-	2,51	SI	RAR	248,096	360,00	17.926	80.210	-	1,45	SI	
	QPR	5,092	11,21	15.124	68.685	-	2,20	SI									
25%	RAR	0,756	14,94	17.926	-14.570	-	19,76	SI	RAR	7,095	360,00	17.926	-14.570	-	50,74	SI	
	QPR	0,638	11,21	15.124	-12.286	-	17,57	SI									
50%	RAR	2,134	14,94	17.926	-44.738	-	7,00	SI	RAR	24,597	360,00	17.926	-44.738	-	14,64	SI	
	QPR	1,815	11,21	15.124	-38.062	-	6,17	SI									
75%	RAR	0,560	14,94	17.926	-10.286	-	26,66	SI	RAR	4,610	360,00	17.926	-10.286	-	78,09	SI	
	QPR	0,471	11,21	15.124	-8.640	-	23,79	SI									
100%	RAR	6,573	14,94	17.926	88.777	-	2,27	SI	RAR	276,091	360,00	17.926	88.777	-	1,30	SI	
	QPR	5,624	11,21	15.124	75.972	-	1,99	SI									
Trave: Trave 9-10																	
0%	RAR	6,137	14,94	15.348	82.967	-	2,43	SI	RAR	259,088	360,00	15.348	82.967	-	1,39	SI	
	QPR	5,278	11,21	13.043	71.366	-	2,12	SI									
25%	RAR	1,333	14,94	15.348	-27.477	-	11,21	SI	RAR	14,778	360,00	15.348	-27.477	-	24,36	SI	
	QPR	1,125	11,21	13.043	-23.188	-	9,96	SI									
50%	RAR	5,431	14,94	15.348	-73.309	-	2,75	SI	RAR	227,570	360,00	15.348	-73.309	-	1,58	SI	
	QPR	4,633	11,21	13.043	-62.549	-	2,42	SI									
75%	RAR	4,056	14,94	15.348	-54.524	-	3,68	SI	RAR	166,247	360,00	15.348	-54.524	-	2,17	SI	
	QPR	2,200	11,21	13.043	-46.712	-	5,09	SI									
100%	RAR	1,396	14,94	15.348	28.874	-	10,70	SI	RAR	15,589	360,00	15.348	28.874	-	23,09	SI	
	QPR	1,177	11,21	13.043	24.315	-	9,52	SI									
Piano Terra																	
Travata: Trave 11-12-13-14-15																	
Trave: Trave 11-12																	
0%	RAR	0,848	14,94	11.557	17.279	-	17,63	SI	RAR	9,149	360,00	11.557	17.279	-	39,35	SI	
	QPR	0,755	11,21	10.178	15.413	-	14,83	SI									
25%	RAR	1,428	14,94	11.557	-29.980	-	10,46	SI	RAR	16,517	360,00	11.557	-29.980	-	21,80	SI	
	QPR	1,227	11,21	10.178	-25.731	-	9,13	SI									
50%	RAR	1,975	14,94	11.557	-41.957	-	7,56	SI	RAR	23,466	360,00	11.557	-41.957	-	15,34	SI	
	QPR	1,710	11,21	10.178	-36.302	-	6,55	SI									
75%	RAR	0,910	14,94	11.557	-18.649	-	16,41	SI	RAR	9,944	360,00	11.557	-18.649	-	36,20	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]		
Trave: Trave 3-8																	
0%	RAR	0,198	14,94	4.038	3.881	-	75,58	SI	RAR	1,946	360,00	4.038	3.881	-	NS	SI	
	QPR	0,171	11,21	3.471	3.360	-	65,52	SI									
25%	RAR	0,395	14,94	4.038	-8.194	-	37,85	SI	RAR	4,448	360,00	4.038	-8.194	-	80,94	SI	
	QPR	0,359	11,21	3.471	-7.474	-	31,22	SI									
50%	RAR	0,586	14,94	4.038	-12.383	-	25,49	SI	RAR	6,878	360,00	4.038	-12.383	-	52,34	SI	
	QPR	0,519	11,21	3.471	-10.980	-	21,59	SI									
75%	RAR	0,417	14,94	4.038	-8.687	-	35,81	SI	RAR	4,734	360,00	4.038	-8.687	-	76,05	SI	
	QPR	0,345	11,21	3.471	-7.159	-	32,52	SI									
100%	RAR	0,178	14,94	3.700	3.493	-	83,82	SI	RAR	1,746	360,00	3.700	3.493	-	NS	SI	
	QPR	0,200	11,21	3.471	3.990	-	56,09	SI									
Trave: Trave 8-13																	
0%	RAR	0,087	14,94	3.756	-1.491	-	NS	SI	RAR	0,581	360,00	3.756	-1.491	-	NS	SI	
	QPR	0,036	11,21	3.241	425	-	NS	SI									
25%	RAR	0,497	14,94	3.756	-10.474	-	30,04	SI	RAR	5,792	360,00	3.756	-10.474	-	62,16	SI	
	QPR	0,410	11,21	3.241	-8.611	-	27,35	SI									
50%	RAR	0,548	14,94	3.756	-11.571	-	27,29	SI	RAR	6,428	360,00	3.756	-11.571	-	56,00	SI	
	QPR	0,488	11,21	3.241	-10.320	-	22,97	SI									
75%	RAR	0,237	14,94	3.756	-4.781	-	62,94	SI	RAR	2,491	360,00	3.561	-4.758	-	NS	SI	
	QPR	0,231	11,21	3.241	-4.700	-	48,49	SI									
100%	RAR	0,471	14,94	3.756	9.895	-	31,72	SI	RAR	5,456	360,00	3.756	9.895	-	65,98	SI	
	QPR	0,393	11,21	3.241	8.246	-	28,51	SI									
Piano Terra									Travata: Trave 4-9-14								
Trave: Trave 4-9																	
0%	RAR	0,422	14,94	4.205	8.780	-	35,38	SI	RAR	4,775	360,00	4.205	8.780	-	75,39	SI	
	QPR	0,358	11,21	3.663	7.439	-	31,27	SI									
25%	RAR	0,284	14,94	4.205	-5.742	-	52,69	SI	RAR	3,013	360,00	4.205	-5.742	-	NS	SI	
	QPR	0,269	11,21	3.663	-5.474	-	41,73	SI									
50%	RAR	0,587	14,94	4.205	-12.379	-	25,46	SI	RAR	6,863	360,00	4.205	-12.379	-	52,45	SI	
	QPR	0,524	11,21	3.663	-11.060	-	21,40	SI									
75%	RAR	0,530	14,94	4.205	-11.130	-	28,21	SI	RAR	6,138	360,00	4.205	-11.130	-	58,65	SI	
	QPR	0,444	11,21	3.663	-9.318	-	25,23	SI									
100%	RAR	0,112	14,94	4.205	-1.995	-	NS	SI	RAR	0,839	360,00	4.205	-1.995	-	NS	SI	
	QPR	0,030	11,21	3.663	-249	-	NS	SI									
Trave: Trave 9-14																	
0%	RAR	0,093	14,94	4.215	-1.577	-	NS	SI	RAR	0,596	360,00	4.215	-1.577	-	NS	SI	
	QPR	0,023	11,21	3.671	89	-	NS	SI									
25%	RAR	0,524	14,94	4.215	-11.006	-	28,51	SI	RAR	6,066	360,00	4.215	-11.006	-	59,35	SI	
	QPR	0,440	11,21	3.671	-9.220	-	25,48	SI									
50%	RAR	0,595	14,94	4.215	-12.550	-	25,13	SI	RAR	6,962	360,00	4.215	-12.550	-	51,71	SI	
	QPR	0,530	11,21	3.671	-11.200	-	21,14	SI									
75%	RAR	0,305	14,94	4.215	-6.206	-	49,02	SI	RAR	3,281	360,00	4.215	-6.206	-	NS	SI	
	QPR	0,286	11,21	3.671	-5.852	-	39,20	SI									
100%	RAR	0,388	14,94	4.215	8.023	-	38,53	SI	RAR	4,335	360,00	4.215	8.023	-	83,04	SI	
	QPR	0,330	11,21	3.671	6.824	-	33,93	SI									
Piano Terra									Travata: Trave 5-10-15								
Trave: Trave 5-10																	
0%	RAR	0,519	14,94	4.850	10.836	-	28,76	SI	RAR	5,919	360,00	4.850	10.836	-	60,82	SI	
	QPR	0,479	11,21	4.553	9.982	-	23,39	SI									
25%	RAR	0,182	14,94	4.850	-3.454	-	81,97	SI	RAR	1,642	360,00	4.735	-3.448	-	NS	SI	
	QPR	0,179	11,21	4.553	-3.411	-	62,67	SI									
50%	RAR	0,525	14,94	4.850	-10.954	-	28,46	SI	RAR	5,988	360,00	4.850	-10.954	-	60,12	SI	
	QPR	0,493	11,21	4.553	-10.292	-	22,72	SI									
75%	RAR	0,557	14,94	4.850	-11.664	-	26,81	SI	RAR	6,399	360,00	4.850	-11.664	-	56,26	SI	
	QPR	0,510	11,21	4.553	-10.662	-	21,97	SI									
100%	RAR	0,280	14,94	4.850	-5.583	-	53,45	SI	RAR	2,872	360,00	4.850	-5.583	-	NS	SI	
	QPR	0,229	11,21	4.553	-4.520	-	48,83	SI									
Trave: Trave 10-15																	
0%	RAR	0,169	14,94	4.899	-3.156	-	88,46	SI	RAR	1,460	360,00	4.899	-3.156	-	NS	SI	
	QPR	0,140	11,21	4.594	-2.548	-	80,27	SI									
25%	RAR	0,515	14,94	4.899	-10.725	-	29,03	SI	RAR	5,851	360,00	4.899	-10.725	-	61,53	SI	
	QPR	0,475	11,21	4.594	-9.899	-	23,57	SI									
50%	RAR	0,550	14,94	4.899	-11.505	-	27,15	SI	RAR	6,303	360,00	4.899	-11.505	-	57,11	SI	
	QPR	0,514	11,21	4.594	-10.739	-	21,81	SI									
75%	RAR	0,276	14,94	4.899	-5.493	-	54,20	SI	RAR	2,816	360,00	4.899	-5.493	-	NS	SI	
	QPR	0,255	11,21	4.594	-5.067	-	44,00	SI									
100%	RAR	0,359	14,94	4.899	7.309	-	41,66	SI	RAR	3,869	360,00	4.899	7.309	-	93,04	SI	
	QPR	0,348	11,21	4.594	7.116	-	32,18	SI									
Fondazione									Travata: Trave 1-2-3-4-5								
Trave: Trave 1-2																	
0%	RAR	4,349	14,94	-14.878	60.569	-	3,44	SI	RAR	209,398	360,00	-14.878	60.569	-	1,72	SI	
	QPR	3,852	11,21	-13.054	53.642	-	2,91	SI									
25%	RAR	0,578	14,94	-14.878	14.289	-	25,87	SI	RAR	9,416	360,00	-14.878	14.289	-	38,23	SI	
	QPR	0,423	11,21	-13.054	10.709	-	26,47	SI									
50%	RAR	0,582	14,94	-13.748	-14.255	-	25,68	SI	RAR	9,313	360,00	-14.065	-14.218	-	38,65	SI	
	QPR	0,589	11,21	-13.054	-14.342	-	19,02	SI									
75%	RAR	1,050	14,94	-14.878	-24.628	-	14,23	SI	RAR	15,414	360,00	-14.878	-24.628	-	23,36	SI	
	QPR	0,917	11,21	-13.054	-21.515	-	12,22	SI									
100%	RAR	0,714	14,94	-14.878	-17.266	-	20,94	SI	RAR	11,143	360,00	-14.878	-17.266	-	32,31	SI	
	QPR	0,428	11,21	-13.054	-10.807	-	26,19	SI									
Trave: Trave 2-3																	
0%	RAR	1,099	14,94	-23.829	26.687	-	13,60	SI	RAR	17,286	360,00	-23.829	26.687	-	20,83	SI	
	QPR	1,078	11,21	-20.460	25.859	-	10,39	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]		
25%	RAR	0,119	14,94	-21.721	-5.010	-	NS	SI	RAR	4,762	360,00	-23.829	-5.098	-	75,60	SI	
	QPR	0,122	11,21	-20.460	-4.924	-	92,11	SI									
50%	RAR	0,748	14,94	-23.829	-19.004	-	19,98	SI	RAR	12,829	360,00	-23.829	-19.004	-	28,06	SI	
	QPR	0,711	11,21	-20.460	-17.829	-	15,76	SI									
75%	RAR	0,566	14,94	-23.829	-15.029	-	26,38	SI	RAR	10,523	360,00	-23.829	-15.029	-	34,21	SI	
	QPR	0,484	11,21	-20.460	-12.853	-	23,16	SI									
100%	RAR	0,295	14,94	-21.721	8.866	-	50,58	SI	RAR	6,788	360,00	-21.721	8.866	-	53,03	SI	
	QPR	0,354	11,21	-20.460	10.004	-	31,68	SI									
Trave: Trave 3-4																	
0%	RAR	0,228	14,94	-21.493	7.375	-	65,41	SI	RAR	5,906	360,00	-21.493	7.375	-	60,96	SI	
	QPR	0,292	11,21	-20.251	8.628	-	38,39	SI									
25%	RAR	0,598	14,94	-23.570	-15.701	-	24,97	SI	RAR	10,893	360,00	-23.570	-15.701	-	33,05	SI	
	QPR	0,510	11,21	-20.251	-13.397	-	21,98	SI									
50%	RAR	0,733	14,94	-23.570	-18.657	-	20,37	SI	RAR	12,608	360,00	-23.570	-18.657	-	28,55	SI	
	QPR	0,699	11,21	-20.251	-17.546	-	16,02	SI									
75%	RAR	0,065	14,94	-21.493	-3.805	-	NS	SI	RAR	3,948	360,00	-23.570	-3.729	-	91,18	SI	
	QPR	0,072	11,21	-20.251	-3.811	-	NS	SI									
100%	RAR	1,209	14,94	-23.570	29.079	-	12,35	SI	RAR	18,654	360,00	-23.570	29.079	-	19,30	SI	
	QPR	1,168	11,21	-20.251	27.804	-	9,59	SI									
Trave: Trave 4-5																	
0%	RAR	0,652	14,94	-14.572	-15.881	-	22,92	SI	RAR	10,317	360,00	-14.572	-15.881	-	34,90	SI	
	QPR	0,378	11,21	-12.805	-9.682	-	29,67	SI									
25%	RAR	1,014	14,94	-14.572	-23.800	-	14,74	SI	RAR	14,911	360,00	-14.572	-23.800	-	24,14	SI	
	QPR	0,887	11,21	-12.805	-20.842	-	12,63	SI									
50%	RAR	0,572	14,94	-13.479	-14.019	-	26,10	SI	RAR	9,154	360,00	-13.479	-14.019	-	39,33	SI	
	QPR	0,581	11,21	-12.805	-14.124	-	19,30	SI									
75%	RAR	0,566	14,94	-14.572	14.001	-	26,40	SI	RAR	9,226	360,00	-14.572	14.001	-	39,02	SI	
	QPR	0,414	11,21	-12.805	10.475	-	27,07	SI									
100%	RAR	4,289	14,94	-14.572	59.723	-	3,48	SI	RAR	206,397	360,00	-14.572	59.723	-	1,74	SI	
	QPR	3,804	11,21	-12.805	52.955	-	2,95	SI									
Fondazione									Travata: Trave 6-7-8-9-10								
Trave: Trave 6-7																	
0%	RAR	3,208	14,94	-15.473	45.041	-	4,66	SI	RAR	159,183	360,00	-15.473	45.041	-	2,26	SI	
	QPR	1,677	11,21	-13.188	38.175	-	6,68	SI									
25%	RAR	0,725	14,94	-15.473	17.590	-	20,60	SI	RAR	11,376	360,00	-15.473	17.590	-	31,65	SI	
	QPR	0,575	11,21	-13.188	14.052	-	19,48	SI									
50%	RAR	0,114	14,94	-14.070	-4.041	-	NS	SI	RAR	3,441	360,00	-15.473	-3.911	-	NS	SI	
	QPR	0,122	11,21	-13.188	-4.120	-	92,13	SI									
75%	RAR	0,811	14,94	-15.473	-19.458	-	18,43	SI	RAR	12,460	360,00	-15.473	-19.458	-	28,89	SI	
	QPR	0,680	11,21	-13.188	-16.340	-	16,48	SI									
100%	RAR	1,249	14,94	-15.473	-29.056	-	11,96	SI	RAR	18,028	360,00	-15.473	-29.056	-	19,97	SI	
	QPR	0,966	11,21	-13.188	-22.608	-	11,60	SI									
Trave: Trave 7-8																	
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	2,119	360,00	-19.200	-1.147	-	NS	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
25%	RAR	0,267	14,94	-19.200	-7.971	-	55,92	SI	RAR	6,078	360,00	-19.200	-7.971	-	59,23	SI	
	QPR	0,231	11,21	-16.203	-6.839	-	48,59	SI									
50%	RAR	0,307	14,94	-19.200	-8.845	-	48,65	SI	RAR	6,585	360,00	-19.200	-8.845	-	54,67	SI	
	QPR	0,283	11,21	-16.203	-7.989	-	39,57	SI									
75%	RAR	0,075	14,94	-19.200	-3.767	-	NS	SI	RAR	3,639	360,00	-19.200	-3.767	-	98,92	SI	
	QPR	0,064	11,21	-16.203	-3.187	-	NS	SI									
100%	RAR	0,253	14,94	-17.356	7.463	-	58,98	SI	RAR	5,666	360,00	-19.200	7.261	-	63,53	SI	
	QPR	0,264	11,21	-16.203	7.566	-	42,47	SI									
Trave: Trave 8-9																	
0%	RAR	0,307	14,94	-17.500	8.645	-	48,73	SI	RAR	6,458	360,00	-19.364	8.605	-	55,74	SI	
	QPR	0,313	11,21	-16.336	8.658	-	35,80	SI									
25%	RAR	0,050	14,94	-19.364	-3.231	-	NS	SI	RAR	3,341	360,00	-19.364	-3.231	-	NS	SI	
	QPR	0,043	11,21	-16.336	-2.751	-	NS	SI									
50%	RAR	0,319	14,94	-19.364	-9.119	-	46,86	SI	RAR	6,756	360,00	-19.364	-9.119	-	53,28	SI	
	QPR	0,293	11,21	-16.336	-8.211	-	38,29	SI									
75%	RAR	0,316	14,94	-19.364	-9.053	-	47,31	SI	RAR	6,718	360,00	-19.364	-9.053	-	53,59	SI	
	QPR	0,270	11,21	-16.336	-7.717	-	41,49	SI									
100%	RAR	0,041	14,94	-19.364	-3.037	-	NS	SI	RAR	3,228	360,00	-19.364	-3.037	-	NS	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
Trave: Trave 9-10																	
0%	RAR	1,255	14,94	-15.840	-29.229	-	11,90	SI	RAR	18,156	360,00	-15.840	-29.229	-	19,83	SI	
	QPR	0,971	11,21	-13.486	-22.749	-	11,54	SI									
25%	RAR	0,816	14,94	-15.840	-19.617	-	18,31	SI	RAR	12,580	360,00	-15.840	-19.617	-	28,62	SI	
	QPR	0,684	11,21	-13.486	-16.468	-	16,38	SI									
50%	RAR	0,118	14,94	-14.392	-4.168	-	NS	SI	RAR	3,552	360,00	-15.840	-4.056	-	NS	SI	
	QPR	0,126	11,21	-13.486	-4.238	-	89,27	SI									
75%	RAR	0,718	14,94	-15.840	17.459	-	20,82	SI	RAR	11,328	360,00	-15.840	17.459	-	31,78	SI	
	QPR	0,569	11,21	-13.486	13.947	-	19,69	SI									
100%	RAR	3,198	14,94	-15.840	44.924	-	4,67	SI	RAR	159,090	360,00	-15.840	44.924	-	2,26	SI	
	QPR	1,671	11,21	-13.486	38.080	-	6,70	SI									
Fondazione									Travata: Trave 11-12-13-14-15								
Trave: Trave 11-12																	
0%	RAR	3,282	14,94	-12.151	45.776	-	4,55	SI	RAR	158,974	360,00	-12.151	45.776	-	2,26	SI	
	QPR	1,847	11,21	-10.839	41.622	-	6,07	SI									
25%	RAR	0,236	14,94	-12.151	6.516	-	63,22	SI	RAR	4,700	360,00	-12.151	6.516	-	76,59	SI	
	QPR	0,146	11,21	-10.839	4.392	-	76,79	SI									
50%	RAR	0,624	14,94	-11.350	-14.924	-	23,93	SI	RAR	9,546	360,00	-12.151	-14.868	-	37,71	SI	
	QPR	0,629	11,21	-10.839	-14.960	-	17,82	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]		
75%	RAR	0,778	14,94	-12.151	-18.369	-	19,21	SI	RAR	11,577	360,00	-12.151	-18.369	-	31,10	SI	
	QPR	0,696	11,21	-10.839	-16.430	-	16,10	SI									
100%	RAR	0,121	14,94	-12.151	-3.991	-	NS	SI	RAR	3,235	360,00	-12.151	-3.991	-	NS	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
Trave: Trave 12-13																	
0%	RAR	0,714	14,94	-13.772	17.151	-	20,93	SI	RAR	10,993	360,00	-13.772	17.151	-	32,75	SI	
	QPR	0,736	11,21	-13.118	17.571	-	15,22	SI									
25%	RAR	0,280	14,94	-14.792	-7.758	-	53,41	SI	RAR	5,621	360,00	-14.792	-7.758	-	64,05	SI	
	QPR	0,257	11,21	-13.118	-7.086	-	43,52	SI									
50%	RAR	0,570	14,94	-14.792	-14.123	-	26,19	SI	RAR	9,313	360,00	-14.792	-14.123	-	38,65	SI	
	QPR	0,567	11,21	-13.118	-13.862	-	19,76	SI									
75%	RAR	0,054	14,94	-13.772	-2.713	-	NS	SI	RAR	2,635	360,00	-14.086	-2.704	-	NS	SI	
	QPR	0,060	11,21	-13.118	-2.758	-	NS	SI									
100%	RAR	1,149	14,94	-14.792	26.790	-	13,00	SI	RAR	16,662	360,00	-14.792	26.790	-	21,61	SI	
	QPR	1,132	11,21	-13.118	26.227	-	9,90	SI									
Trave: Trave 13-14																	
0%	RAR	1,537	14,94	-15.647	35.377	-	9,72	SI	RAR	21,708	360,00	-15.647	35.377	-	16,58	SI	
	QPR	1,447	11,21	-13.812	33.203	-	7,74	SI									
25%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	1,585	360,00	-15.647	689	-	NS	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
50%	RAR	0,657	14,94	-15.647	-16.120	-	22,73	SI	RAR	10,537	360,00	-15.647	-16.120	-	34,17	SI	
	QPR	0,638	11,21	-13.812	-15.485	-	17,57	SI									
75%	RAR	0,608	14,94	-15.647	-15.048	-	24,56	SI	RAR	9,915	360,00	-15.647	-15.048	-	36,31	SI	
	QPR	0,524	11,21	-13.812	-13.008	-	21,36	SI									
100%	RAR	0,205	14,94	-14.524	6.085	-	73,01	SI	RAR	4,630	360,00	-14.524	6.085	-	77,76	SI	
	QPR	0,266	11,21	-13.812	7.348	-	42,13	SI									
Trave: Trave 14-15																	
0%	RAR	0,194	14,94	-15.870	-6.008	-	76,88	SI	RAR	4,687	360,00	-15.870	-6.008	-	76,81	SI	
	QPR	0,006	11,21	-13.861	-1.659	-	NS	SI									
25%	RAR	0,811	14,94	-15.870	-19.505	-	18,42	SI	RAR	12,517	360,00	-15.870	-19.505	-	28,76	SI	
	QPR	0,723	11,21	-13.861	-17.353	-	15,50	SI									
50%	RAR	0,618	14,94	-14.621	-15.148	-	24,17	SI	RAR	9,975	360,00	-15.870	-15.123	-	36,09	SI	
	QPR	0,623	11,21	-13.861	-15.168	-	17,99	SI									
75%	RAR	0,246	14,94	-15.870	7.139	-	60,73	SI	RAR	5,343	360,00	-15.870	7.139	-	67,37	SI	
	QPR	0,154	11,21	-13.861	4.899	-	72,85	SI									
100%	RAR	3,370	14,94	-15.870	47.282	-	4,43	SI	RAR	166,807	360,00	-15.870	47.282	-	2,16	SI	
	QPR	1,887	11,21	-13.861	42.845	-	5,94	SI									
Fondazione										Travata: Trave 1-6-11							
Trave: Trave 1-6																	
0%	RAR	1,416	14,94	-7.183	31.802	-	10,55	SI	RAR	18,993	360,00	-7.183	31.802	-	18,95	SI	
	QPR	1,325	11,21	-6.650	29.750	-	8,45	SI									
25%	RAR	0,047	14,94	-6.857	-1.796	-	NS	SI	RAR	1,561	360,00	-6.857	-1.796	-	NS	SI	
	QPR	0,064	11,21	-6.650	-2.131	-	NS	SI									
50%	RAR	0,751	14,94	-7.183	-17.234	-	19,89	SI	RAR	10,542	360,00	-7.183	-17.234	-	34,15	SI	
	QPR	0,739	11,21	-6.650	-16.902	-	15,17	SI									
75%	RAR	0,698	14,94	-7.183	-16.085	-	21,39	SI	RAR	9,875	360,00	-7.183	-16.085	-	36,45	SI	
	QPR	0,632	11,21	-6.650	-14.562	-	17,74	SI									
100%	RAR	0,141	14,94	-6.857	3.837	-	NS	SI	RAR	2,745	360,00	-6.857	3.837	-	NS	SI	
	QPR	0,190	11,21	-6.650	4.891	-	59,02	SI									
Trave: Trave 6-11																	
0%	RAR	0,125	14,94	-6.881	3.497	-	NS	SI	RAR	2,550	360,00	-6.881	3.497	-	NS	SI	
	QPR	0,175	11,21	-6.671	4.577	-	63,88	SI									
25%	RAR	0,704	14,94	-7.211	-16.200	-	21,23	SI	RAR	9,944	360,00	-7.211	-16.200	-	36,20	SI	
	QPR	0,636	11,21	-6.671	-14.654	-	17,63	SI									
50%	RAR	0,744	14,94	-7.211	-17.076	-	20,09	SI	RAR	10,452	360,00	-7.211	-17.076	-	34,44	SI	
	QPR	0,733	11,21	-6.671	-16.774	-	15,30	SI									
75%	RAR	0,030	14,94	-6.881	-1.422	-	NS	SI	RAR	1,346	360,00	-6.881	-1.422	-	NS	SI	
	QPR	0,048	11,21	-6.671	-1.784	-	NS	SI									
100%	RAR	1,448	14,94	-7.211	32.501	-	10,32	SI	RAR	19,401	360,00	-7.211	32.501	-	18,56	SI	
	QPR	1,351	11,21	-6.671	30.319	-	8,29	SI									
Fondazione										Travata: Trave 2-7-12							
Trave: Trave 2-7																	
0%	RAR	0,669	14,94	-5.944	15.308	-	22,32	SI	RAR	9,331	360,00	-5.944	15.308	-	38,58	SI	
	QPR	0,586	11,21	-5.127	13.401	-	19,11	SI									
25%	RAR	0,005	14,94	-5.944	773	-	NS	SI	RAR	0,899	360,00	-5.944	773	-	NS	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
50%	RAR	0,338	14,94	-5.944	-8.065	-	44,15	SI	RAR	5,129	360,00	-5.944	-8.065	-	70,19	SI	
	QPR	0,315	11,21	-5.127	-7.467	-	35,55	SI									
75%	RAR	0,482	14,94	-5.944	-11.209	-	30,99	SI	RAR	6,953	360,00	-5.944	-11.209	-	51,78	SI	
	QPR	0,402	11,21	-5.127	-9.359	-	27,90	SI									
100%	RAR	0,365	14,94	-5.944	-8.658	-	40,88	SI	RAR	5,473	360,00	-5.944	-8.658	-	65,78	SI	
	QPR	0,228	11,21	-5.127	-5.556	-	49,16	SI									
Trave: Trave 7-12																	
0%	RAR	0,854	14,94	-5.582	-19.316	-	17,49	SI	RAR	11,629	360,00	-5.582	-19.316	-	30,96	SI	
	QPR	0,625	11,21	-4.834	-14.217	-	17,93	SI									
25%	RAR	0,693	14,94	-5.582	-15.793	-	21,55	SI	RAR	9,585	360,00	-5.582	-15.793	-	37,56	SI	
	QPR	0,573	11,21	-4.834	-13.084	-	19,55	SI									
50%	RAR	0,272	14,94	-5.582	-6.573	-	54,91	SI	RAR	4,236	360,00	-5.582	-6.573	-	84,99	SI	
	QPR	0,261	11,21	-4.834	-6.256	-	42,87	SI									
75%	RAR	0,353	14,94	-5.582	8.340	-	42,35	SI	RAR	5,261	360,00	-5.582	8.340	-	68,43	SI	
	QPR	0,262	11,21	-4.834	6.267	-	42,79	SI									
100%	RAR	1,294	14,94	-5.582	28.948	-	11,54	SI	RAR	17,216	360,00	-5.582	28.948	-	20,91	SI	
	QPR	1,094	11,21	-4.834	24.484	-	10,24	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]			
Fondazione									Travata: Trave 3-8-13								
Trave: Trave 3-8																	
0%	RAR	0,245	14,94	-4.619	5.879	-	60,92	SI	RAR	3,760	360,00	-4.619	5.879	-	95,74	SI	
	QPR	0,227	11,21	-4.201	5.426	-	49,44	SI									
25%	RAR	0,150	14,94	-4.888	-3.819	-	99,75	SI	RAR	2,586	360,00	-4.888	-3.819	-	NS	SI	
	QPR	0,147	11,21	-4.201	-3.689	-	76,07	SI									
50%	RAR	0,326	14,94	-4.888	-7.687	-	45,76	SI	RAR	4,830	360,00	-4.888	-7.687	-	74,54	SI	
	QPR	0,304	11,21	-4.201	-7.111	-	36,90	SI									
75%	RAR	0,243	14,94	-4.888	-5.858	-	61,50	SI	RAR	3,769	360,00	-4.888	-5.858	-	95,53	SI	
	QPR	0,200	11,21	-4.201	-4.838	-	56,08	SI									
100%	RAR	0,089	14,94	-4.478	2.442	-	NS	SI	RAR	1,756	360,00	-4.478	2.442	-	NS	SI	
	QPR	0,122	11,21	-4.201	3.131	-	91,98	SI									
Trave: Trave 8-13																	
0%	RAR	0,714	14,94	-4.243	-16.110	-	20,91	SI	RAR	9,667	360,00	-4.243	-16.110	-	37,24	SI	
	QPR	0,498	11,21	-3.676	-11.312	-	22,49	SI									
25%	RAR	0,598	14,94	-4.243	-13.568	-	24,97	SI	RAR	8,193	360,00	-4.243	-13.568	-	43,94	SI	
	QPR	0,489	11,21	-3.676	-11.102	-	22,93	SI									
50%	RAR	0,222	14,94	-4.033	-5.308	-	67,26	SI	RAR	3,414	360,00	-4.243	-5.331	-	NS	SI	
	QPR	0,219	11,21	-3.676	-5.197	-	51,20	SI									
75%	RAR	0,371	14,94	-4.243	8.601	-	40,22	SI	RAR	5,311	360,00	-4.243	8.601	-	67,78	SI	
	QPR	0,274	11,21	-3.676	6.402	-	40,91	SI									
100%	RAR	1,268	14,94	-4.243	28.228	-	11,78	SI	RAR	16,697	360,00	-4.243	28.228	-	21,56	SI	
	QPR	1,064	11,21	-3.676	23.697	-	10,53	SI									
Fondazione									Travata: Trave 4-9-14								
Trave: Trave 4-9																	
0%	RAR	0,759	14,94	-4.986	17.176	-	19,67	SI	RAR	10,342	360,00	-4.986	17.176	-	34,81	SI	
	QPR	0,660	11,21	-4.349	14.919	-	16,99	SI									
25%	RAR	0,078	14,94	-4.986	2.255	-	NS	SI	RAR	1,686	360,00	-4.986	2.255	-	NS	SI	
	QPR	0,038	11,21	-4.349	1.323	-	NS	SI									
50%	RAR	0,293	14,94	-4.986	-6.969	-	50,96	SI	RAR	4,420	360,00	-4.986	-6.969	-	81,44	SI	
	QPR	0,279	11,21	-4.349	-6.578	-	40,23	SI									
75%	RAR	0,454	14,94	-4.986	-10.500	-	32,87	SI	RAR	6,469	360,00	-4.986	-10.500	-	55,65	SI	
	QPR	0,379	11,21	-4.349	-8.785	-	29,54	SI									
100%	RAR	0,356	14,94	-4.986	-8.335	-	42,02	SI	RAR	5,213	360,00	-4.986	-8.335	-	69,06	SI	
	QPR	0,220	11,21	-4.349	-5.295	-	50,95	SI									
Trave: Trave 9-14																	
0%	RAR	0,455	14,94	-4.926	-10.496	-	32,86	SI	RAR	6,462	360,00	-4.926	-10.496	-	55,71	SI	
	QPR	0,300	11,21	-4.301	-7.050	-	37,31	SI									
25%	RAR	0,496	14,94	-4.926	-11.406	-	30,11	SI	RAR	6,990	360,00	-4.926	-11.406	-	51,50	SI	
	QPR	0,413	11,21	-4.301	-9.520	-	27,12	SI									
50%	RAR	0,278	14,94	-4.926	-6.624	-	53,80	SI	RAR	4,216	360,00	-4.926	-6.624	-	85,39	SI	
	QPR	0,266	11,21	-4.301	-6.296	-	42,14	SI									
75%	RAR	0,151	14,94	-4.926	3.857	-	98,73	SI	RAR	2,611	360,00	-4.926	3.857	-	NS	SI	
	QPR	0,098	11,21	-4.301	2.624	-	NS	SI									
100%	RAR	0,890	14,94	-4.926	20.032	-	16,78	SI	RAR	11,994	360,00	-4.926	20.032	-	30,01	SI	
	QPR	0,766	11,21	-4.301	17.239	-	14,63	SI									
Fondazione									Travata: Trave 5-10-15								
Trave: Trave 5-10																	
0%	RAR	1,481	14,94	-6.040	33.085	-	10,09	SI	RAR	19,651	360,00	-6.040	33.085	-	18,32	SI	
	QPR	1,378	11,21	-5.720	30.793	-	8,13	SI									
25%	RAR	0,001	14,94	-5.851	-675	-	NS	SI	RAR	0,835	360,00	-5.851	-675	-	NS	SI	
	QPR	0,021	11,21	-5.720	-1.095	-	NS	SI									
50%	RAR	0,699	14,94	-6.040	-15.965	-	21,38	SI	RAR	9,719	360,00	-6.040	-15.965	-	37,04	SI	
	QPR	0,696	11,21	-5.720	-15.871	-	16,10	SI									
75%	RAR	0,647	14,94	-6.040	-14.825	-	23,10	SI	RAR	9,058	360,00	-6.040	-14.825	-	39,74	SI	
	QPR	0,590	11,21	-5.720	-13.538	-	19,01	SI									
100%	RAR	0,196	14,94	-5.851	4.939	-	76,19	SI	RAR	3,308	360,00	-5.851	4.939	-	NS	SI	
	QPR	0,241	11,21	-5.720	5.908	-	46,49	SI									
Trave: Trave 10-15																	
0%	RAR	0,528	14,94	-6.128	12.237	-	28,29	SI	RAR	7,563	360,00	-6.128	12.237	-	47,60	SI	
	QPR	0,548	11,21	-5.977	12.651	-	20,46	SI									
25%	RAR	0,480	14,94	-6.355	-11.216	-	31,11	SI	RAR	6,988	360,00	-6.355	-11.216	-	51,52	SI	
	QPR	0,454	11,21	-5.977	-10.604	-	24,67	SI									
50%	RAR	0,746	14,94	-6.355	-17.044	-	20,01	SI	RAR	10,369	360,00	-6.355	-17.044	-	34,72	SI	
	QPR	0,735	11,21	-5.977	-16.747	-	15,25	SI									
75%	RAR	0,232	14,94	-6.128	-5.748	-	64,50	SI	RAR	3,825	360,00	-6.355	-5.763	-	94,13	SI	
	QPR	0,234	11,21	-5.977	-5.781	-	47,90	SI									
100%	RAR	1,002	14,94	-6.355	22.631	-	14,91	SI	RAR	13,610	360,00	-6.355	22.631	-	26,45	SI	
	QPR	0,988	11,21	-5.977	22.299	-	11,34	SI									

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.
Rinf.	Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
FRF	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).

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]		
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/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Piano Terra								Travata: Trave 1-2-3-4-5					
Trave: Trave 1-2								AA= PCA					
0%	FRQ	11.632	20.270	-	0,87	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.295	19.680	-	0,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	11.632	-4.507	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.295	-4.370	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	11.632	-21.398	-	0,92	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.295	-20.774	-	0,89	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	11.632	-30.408	-	1,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.295	-29.538	-	1,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	11.632	-31.533	-	1,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.295	-30.657	-	1,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	11.632	-24.773	-	1,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.295	-24.132	-	1,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	11.632	-10.130	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.295	-9.964	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	11.632	12.397	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.295	11.847	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	11.632	42.807	-	1,90	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.295	41.301	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 2-3								AA= PCA					
0%	FRQ	17.845	56.428	-	2,49	2,13	5,0089 E-04	345	285	0,143	0,400	2,80	SI
	QPR	17.250	54.387	-	2,40	2,13	4,7135 E-04	345	285	0,134	0,300	2,23	SI
12,5%	FRQ	17.845	11.701	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.250	11.318	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	17.845	-20.082	-	0,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.250	-19.286	-	0,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	17.845	-38.922	-	1,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.250	-37.426	-	1,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	17.845	-44.820	-	1,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.250	-43.102	-	1,88	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	17.845	-37.777	-	1,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.250	-36.315	-	1,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	17.845	-17.790	-	0,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.250	-17.064	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	17.845	15.139	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.250	14.652	-	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	17.845	61.010	-	2,70	2,13	5,7217 E-04	345	285	0,163	0,400	2,45	SI
	QPR	17.250	58.830	-	2,60	2,13	5,4036 E-04	345	285	0,154	0,300	1,95	SI
Trave: Trave 3-4								AA= PCA					
0%	FRQ	17.759	60.184	-	2,66	2,13	5,5959 E-04	345	285	0,159	0,400	2,51	SI
	QPR	17.168	58.043	-	2,56	2,13	5,2852 E-04	345	285	0,151	0,300	1,99	SI
12,5%	FRQ	17.759	14.644	-	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.168	14.180	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	17.759	-17.952	-	0,73	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.168	-17.218	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	17.759	-37.606	-	1,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.168	-36.152	-	1,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	17.759	-44.320	-	1,93	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.168	-42.625	-	1,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	17.759	-38.088	-	1,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.168	-36.631	-	1,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	17.759	-18.916	-	0,77	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.168	-18.175	-	0,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	17.759	13.201	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.168	12.747	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	17.759	58.257	-	2,57	2,13	5,296 E-04	345	285	0,151	0,400	2,65	SI
	QPR	17.168	56.130	-	2,48	2,13	4,9878 E-04	345	285	0,142	0,300	2,11	SI
Trave: Trave 4-5								AA= PCA					
0%	FRQ	11.559	43.787	-	1,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.225	42.235	-	1,87	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	11.559	13.235	-	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.225	12.646	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	11.559	-9.431	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.225	-9.298	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	11.559	-24.216	-	1,05	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	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
50%	QPR	11.225	-23.601	-	1,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	11.559	-31.115	-	1,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.225	-30.259	-	1,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	11.559	-30.131	-	1,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.225	-29.274	-	1,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	11.559	-21.262	-	0,91	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.225	-20.645	-	0,89	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	11.559	-4.510	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.225	-4.373	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	11.559	20.123	-	0,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.225	19.539	-	0,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 6-7-8-9-10					
Trave: Trave 6-7								AA= PCA					
0%	FRQ	13.232	26.146	-	1,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.773	25.173	-	1,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	13.232	-17.763	-	0,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.773	-17.233	-	0,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	13.232	-47.390	-	2,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.773	-45.837	-	2,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	13.232	-62.740	-	2,80	2,13	6,1575 E-04	345	285	0,175	0,400	2,28	SI
	QPR	12.773	-60.645	-	2,71	2,13	5,8499 E-04	345	285	0,167	0,300	1,80	SI
50%	FRQ	13.232	-63.809	-	2,85	2,13	6,3241 E-04	345	285	0,180	0,400	2,22	SI
	QPR	12.773	-61.654	-	2,75	2,13	6,0064 E-04	345	285	0,171	0,300	1,75	SI
62,5%	FRQ	13.232	-50.598	-	2,24	2,13	4,4297 E-04	345	285	0,126	0,400	3,17	SI
	QPR	12.773	-48.864	-	2,17	2,13	4,2784 E-04	345	285	0,122	0,300	2,46	SI
75%	FRQ	13.232	-23.107	-	0,99	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.773	-22.274	-	0,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	13.232	18.665	-	0,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.773	18.115	-	0,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	13.232	74.716	-	3,35	2,13	8,0195 E-04	345	285	0,228	0,400	1,75	SI
	QPR	12.773	72.302	-	3,24	2,13	7,6621 E-04	345	285	0,218	0,300	1,37	SI
Trave: Trave 7-8								AA= PCA					
0%	FRQ	15.592	78.539	-	3,51	2,13	8,527 E-04	345	285	0,243	0,400	1,65	SI
	QPR	15.022	75.926	-	3,39	2,13	8,1429 E-04	345	285	0,232	0,300	1,29	SI
12,5%	FRQ	15.592	27.589	-	1,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	15.022	26.694	-	1,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	15.592	-9.077	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	15.022	-8.736	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	15.592	-31.467	-	1,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	15.022	-30.370	-	1,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	15.592	-39.575	-	1,73	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	15.022	-38.203	-	1,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	15.592	-33.407	-	1,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	15.022	-32.242	-	1,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	15.592	-12.954	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	15.022	-12.476	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	15.592	21.778	-	0,92	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	15.022	21.087	-	0,89	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	15.592	70.787	-	3,15	2,13	7,3222 E-04	345	285	0,209	0,400	1,92	SI
	QPR	15.022	68.447	-	3,05	2,13	6,9792 E-04	345	285	0,199	0,300	1,51	SI
Trave: Trave 8-9								AA= PCA					
0%	FRQ	15.699	71.037	-	3,17	2,13	7,3573 E-04	345	285	0,210	0,400	1,91	SI
	QPR	15.124	68.685	-	3,06	2,13	7,014 E-04	345	285	0,200	0,300	1,50	SI
12,5%	FRQ	15.699	21.999	-	0,93	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	15.124	21.298	-	0,90	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	15.699	-12.754	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	15.124	-12.286	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	15.699	-33.230	-	1,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	15.124	-32.073	-	1,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	15.699	-39.427	-	1,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	15.124	-38.062	-	1,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	15.699	-31.343	-	1,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	15.124	-30.251	-	1,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	15.699	-8.977	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	15.124	-8.640	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	15.699	27.668	-	1,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	15.124	26.769	-	1,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	15.699	78.587	-	3,51	2,13	8,532 E-04	345	285	0,243	0,400	1,65	SI
	QPR	15.124	75.972	-	3,39	2,13	8,1466 E-04	345	285	0,232	0,300	1,29	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 9-10								AA= PCA					
0%	FRQ	13.515	73.734	-	3,30	2,13	7,8576 E-04	345	285	0,224	0,400	1,79	SI
	QPR	13.043	71.366	-	3,19	2,13	7,5062 E-04	345	285	0,214	0,300	1,40	SI
12,5%	FRQ	13.515	17.692	-	0,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.043	17.188	-	0,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	13.515	-24.066	-	1,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.043	-23.188	-	0,99	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	13.515	-51.547	-	2,29	2,13	4,5124 E-04	345	285	0,129	0,400	3,11	SI
	QPR	13.043	-49.768	-	2,21	2,13	4,3566 E-04	345	285	0,124	0,300	2,42	SI
50%	FRQ	13.515	-64.748	-	2,89	2,13	6,4602 E-04	345	285	0,184	0,400	2,17	SI
	QPR	13.043	-62.549	-	2,79	2,13	6,1356 E-04	345	285	0,175	0,300	1,72	SI
62,5%	FRQ	13.515	-63.670	-	2,84	2,13	6,2922 E-04	345	285	0,179	0,400	2,23	SI
	QPR	13.043	-61.532	-	2,74	2,13	5,9779 E-04	345	285	0,170	0,300	1,76	SI
75%	FRQ	13.515	-48.308	-	2,14	2,13	4,2101 E-04	345	285	0,120	0,400	3,34	SI
	QPR	13.043	-46.712	-	2,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	13.515	-18.668	-	0,78	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.043	-18.095	-	0,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	13.515	25.246	-	1,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.043	24.315	-	1,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 11-12-13-14-15					
Trave: Trave 11-12								AA= PCA					
0%	FRQ	10.460	15.793	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.178	15.413	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	10.460	-9.346	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.178	-8.981	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	10.460	-26.599	-	1,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.178	-25.731	-	1,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	10.460	-35.971	-	1,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.178	-34.839	-	1,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	10.460	-37.457	-	1,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.178	-36.302	-	1,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	10.460	-31.060	-	1,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.178	-30.123	-	1,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	10.460	-16.778	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.178	-16.299	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	10.460	5.387	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.178	5.167	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	10.460	35.433	-	1,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.178	34.274	-	1,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 12-13								AA= PCA					
0%	FRQ	12.771	40.802	-	1,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.414	39.496	-	1,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	12.771	13.146	-	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.414	12.695	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	12.771	-6.624	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.414	-6.462	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	12.771	-18.512	-	0,78	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.414	-17.976	-	0,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	12.771	-22.515	-	0,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.414	-21.846	-	0,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	12.771	-18.635	-	0,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.414	-18.074	-	0,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	12.771	-6.870	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.414	-6.657	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	12.771	12.778	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.414	12.402	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	12.771	40.310	-	1,78	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.414	39.105	-	1,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 13-14								AA= PCA					
0%	FRQ	13.223	42.156	-	1,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.845	40.864	-	1,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	13.223	15.433	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.845	14.932	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	12.978	-3.391	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.845	-3.355	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	13.223	-14.360	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.845	-14.000	-	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	13.223	-17.430	-	0,73	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.845	-17.001	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	13.223	-12.615	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.845	-12.357	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	12.845	-72	-	-0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.845	-72	-	-0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	13.223	20.662	-	0,88	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.845	19.857	-	0,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	13.223	49.126	-	2,18	2,13	4,2929 E-	345	285	0,122	0,400	3,27	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	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	12.845	47.429	-	2,10	2,13	0 04 0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 14-15								AA= PCA					
0%	FRQ	13.415	48.420	-	2,14	2,13	4,2227 E- 04	345	285	0,120	0,400	3,33	SI
12,5%	QPR	12.994	46.650	-	2,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	13.415	2.697	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
25%	QPR	12.994	2.603	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	13.415	-30.925	-	1,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
37,5%	QPR	12.994	-29.781	-	1,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	13.415	-52.449	-	2,33	2,13	4,5985 E- 04	345	285	0,131	0,400	3,05	SI
50%	QPR	12.994	-50.506	-	2,24	2,13	4,4262 E- 04	345	285	0,126	0,300	2,38	SI
	FRQ	13.415	-61.875	-	2,76	2,13	6,0167 E- 04	345	285	0,171	0,400	2,33	SI
62,5%	QPR	12.994	-59.571	-	2,66	2,13	5,6739 E- 04	345	285	0,162	0,300	1,86	SI
	FRQ	13.415	-59.199	-	2,64	2,13	5,6004 E- 04	345	285	0,159	0,400	2,51	SI
75%	QPR	12.994	-56.974	-	2,54	2,13	5,2702 E- 04	345	285	0,150	0,300	2,00	SI
	FRQ	13.415	-44.425	-	1,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	12.994	-42.718	-	1,89	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	13.415	-17.550	-	0,73	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	12.994	-16.799	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	13.415	21.421	-	0,91	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 1-6-11					
Trave: Trave 1-6								AA= PCA					
0%	FRQ	5.374	11.478	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
12,5%	QPR	5.279	11.241	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	5.374	3.240	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
25%	QPR	5.279	3.131	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	5.313	-3.357	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
37,5%	QPR	5.279	-3.352	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	5.374	-8.309	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
50%	QPR	5.279	-8.206	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	5.374	-11.620	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
62,5%	QPR	5.279	-11.432	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	5.374	-13.290	-	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
75%	QPR	5.279	-13.031	-	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	5.374	-13.316	-	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	5.279	-13.001	-	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	5.374	-11.701	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	5.279	-11.343	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	5.374	-8.445	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
Trave: Trave 6-11								AA= PCA					
0%	FRQ	5.321	-7.075	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
12,5%	QPR	5.229	-6.754	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	5.321	-10.787	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
25%	QPR	5.229	-10.473	-	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	5.321	-12.856	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
37,5%	QPR	5.229	-12.562	-	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	5.321	-13.284	-	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
50%	QPR	5.229	-13.026	-	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	5.321	-12.070	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
62,5%	QPR	5.229	-11.861	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	5.321	-9.214	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
75%	QPR	5.229	-9.068	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	5.321	-4.714	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	5.229	-4.646	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	5.321	1.427	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	5.229	1.403	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	5.321	9.209	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 2-7-12					
Trave: Trave 2-7								AA= PCA					
0%	FRQ	4.405	8.200	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
12,5%	QPR	4.267	7.910	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	4.405	258	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
25%	QPR	4.267	162	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	4.405	-5.823	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
37,5%	QPR	4.267	-5.754	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	4.405	-10.043	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
50%	QPR	4.267	-9.837	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	4.405	-12.403	-	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
62,5%	QPR	4.267	-12.089	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	4.405	-12.904	-	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
75%	QPR	4.267	-12.510	-	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	4.405	-11.543	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	4.267	-11.097	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	4.405	-8.322	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.267	-7.853	-	0,34	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]		
100%	FRQ	4.405	-3.241	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.267	-2.777	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 7-12								AA= PCA					
0%	FRQ	4.297	-4.389	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.165	-3.872	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	4.297	-9.158	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.165	-8.650	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	4.297	-12.064	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.165	-11.594	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	4.297	-13.112	-	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.165	-12.708	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	4.297	-12.298	-	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.165	-11.989	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	4.297	-9.624	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.165	-9.438	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	4.297	-5.089	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.165	-5.054	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	4.297	1.304	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.165	1.159	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	4.297	9.559	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.165	9.205	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 3-8-13					
Trave: Trave 3-8								AA= PCA					
0%	FRQ	3.583	3.452	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.471	3.360	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	3.583	-3.018	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.471	-2.974	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	3.583	-7.625	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.471	-7.474	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	3.583	-10.373	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.471	-10.143	-	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	3.583	-11.261	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.471	-10.980	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	3.583	-10.290	-	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.471	-9.986	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	3.583	-7.456	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.471	-7.159	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	3.583	-2.763	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.471	-2.500	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	3.471	3.990	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.471	3.990	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 8-13								AA= PCA					
0%	FRQ	3.241	425	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.241	425	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	3.342	-5.397	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.241	-5.011	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	3.342	-8.980	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.241	-8.611	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	3.342	-10.705	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.241	-10.382	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	3.342	-10.569	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.241	-10.320	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	3.342	-8.572	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.241	-8.426	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	3.285	-4.709	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.241	-4.700	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	3.342	1.001	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.241	856	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	3.342	8.579	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.241	8.246	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 4-9-14					
Trave: Trave 4-9								AA= PCA					
0%	FRQ	3.770	7.706	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.663	7.439	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	3.770	156	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.663	65	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	3.770	-5.530	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.663	-5.474	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	3.770	-9.358	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.663	-9.184	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	3.770	-11.324	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.663	-11.060	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	3.770	-11.431	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.663	-11.106	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	3.770	-9.676	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.663	-9.318	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	3.770	-6.062	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.663	-5.700	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	3.770	-587	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.663	-249	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 9-14								AA= PCA					
0%	FRQ	3.779	-233	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.671	89	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	3.779	-5.834	-	0,25	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	3.671	-5.482	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	3.779	-9.573	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.671	-9.220	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	3.779	-11.451	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.671	-11.125	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	3.779	-11.470	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.671	-11.200	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	3.779	-9.628	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.671	-9.442	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	3.779	-5.926	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.671	-5.852	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	3.671	-431	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.671	-431	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	3.779	7.060	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	3.671	6.824	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 5-10-15					
Trave: Trave 5-10								AA= PCA					
0%	FRQ	4.612	10.156	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.553	9.982	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	4.612	2.547	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.553	2.471	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	4.578	-3.417	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.553	-3.411	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	4.612	-7.742	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.553	-7.666	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	4.612	-10.424	-	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.553	-10.292	-	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	4.612	-11.464	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.553	-11.291	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	4.612	-10.861	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.553	-10.662	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	4.612	-8.617	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.553	-8.405	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	4.612	-4.731	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.553	-4.520	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 10-15								AA= PCA					
0%	FRQ	4.655	-2.661	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.594	-2.548	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	4.655	-7.183	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.594	-7.039	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	4.655	-10.061	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.594	-9.899	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	4.655	-11.298	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.594	-11.133	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	4.655	-10.893	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.594	-10.739	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	4.655	-8.845	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.594	-8.717	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	4.655	-5.156	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.594	-5.067	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	4.594	209	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.594	209	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	4.655	7.149	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.594	7.116	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 1-2-3-4-5					
Trave: Trave 1-2								AA= PCA					
0%	FRQ	-13.430	55.083	-	2,58	2,13	5,9524 E-04	345	285	0,170	0,400	2,36	SI
	QPR	-13.054	53.642	-	2,52	2,13	5,7139 E-04	345	285	0,163	0,300	1,84	SI
12,5%	FRQ	-13.430	31.034	-	1,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.054	29.941	-	1,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-13.430	11.454	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.054	10.709	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-13.054	-4.052	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.054	-4.052	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-13.054	-14.342	-	0,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.054	-14.342	-	0,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-13.430	-20.463	-	1,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.054	-20.164	-	0,99	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-13.430	-22.162	-	1,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.054	-21.515	-	1,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-13.430	-19.390	-	0,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.054	-18.395	-	0,91	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-13.430	-12.150	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.054	-10.807	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 2-3								AA= PCA					
0%	FRQ	-21.163	26.047	-	1,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.460	25.859	-	1,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-21.163	8.312	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.460	8.233	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-21.163	-4.954	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.460	-4.924	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-21.163	-13.750	-	0,73	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.460	-13.612	-	0,73	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]		
50%	FRQ	-21.163	-18.075	-	0,93	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.460	-17.829	-	0,92	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-21.163	-17.929	-	0,93	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.460	-17.575	-	0,91	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-21.163	-13.316	-	0,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.460	-12.853	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-21.163	-4.231	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.460	-3.660	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-20.460	10.004	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.460	10.004	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 3-4								AA= PCA					
0%	FRQ	-20.251	8.628	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.251	8.628	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-20.943	-5.239	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.251	-4.620	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-20.943	-13.887	-	0,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.251	-13.397	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-20.943	-18.069	-	0,93	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.251	-17.708	-	0,91	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-20.943	-17.778	-	0,92	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.251	-17.546	-	0,90	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-20.943	-13.016	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.251	-12.912	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-20.943	-3.785	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.251	-3.811	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-20.943	9.915	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.251	9.761	-	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-20.943	28.087	-	1,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-20.251	27.804	-	1,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 4-5								AA= PCA					
0%	FRQ	-13.169	-10.969	-	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-12.805	-9.682	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-13.169	-18.448	-	0,91	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-12.805	-17.497	-	0,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-13.169	-21.456	-	1,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-12.805	-20.842	-	1,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-13.169	-19.995	-	0,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-12.805	-19.718	-	0,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-12.805	-14.124	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-12.805	-14.124	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-12.805	-4.059	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-12.805	-4.059	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-13.169	11.208	-	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-12.805	10.475	-	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-13.169	30.549	-	1,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-12.805	29.479	-	1,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-13.169	54.362	-	2,55	2,13	5,8306 E-04	345	285	0,166	0,400	2,41	SI
	QPR	-12.805	52.955	-	2,48	2,13	5,5986 E-04	345	285	0,159	0,300	1,88	SI
Fondazione								Travata: Trave 6-7-8-9-10					
Trave: Trave 6-7								AA= PCA					
0%	FRQ	-13.656	39.583	-	1,88	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.188	38.175	-	1,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-13.656	26.437	-	1,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.188	25.370	-	1,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-13.656	14.777	-	0,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.188	14.052	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-13.656	4.607	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.188	4.222	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-13.656	-4.077	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.188	-4.120	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-13.656	-11.271	-	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.188	-10.973	-	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-13.656	-16.979	-	0,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.188	-16.340	-	0,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-13.656	-21.198	-	1,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.188	-20.218	-	0,99	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-13.656	-23.930	-	1,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.188	-22.608	-	1,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 7-8								AA= PCA					
0%	FRQ	-16.203	261	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.203	261	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-16.818	-4.291	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.203	-4.034	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-16.818	-7.069	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.203	-6.839	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-16.818	-8.362	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.203	-8.159	-	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-16.818	-8.165	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.203	-7.989	-	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-16.818	-6.480	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.203	-6.331	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-16.818	-3.308	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.203	-3.187	-	0,23	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]		
87,5%	FRQ	-16.203	1.446	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.203	1.446	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-16.418	7.552	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.203	7.566	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 8-9				AA= PCA									
0%	FRQ	-16.957	8.645	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.336	8.658	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-16.957	2.152	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.336	2.209	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-16.957	-2.851	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.336	-2.751	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-16.957	-6.369	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.336	-6.225	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-16.957	-8.398	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.336	-8.211	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-16.957	-8.939	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.336	-8.709	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-16.957	-7.991	-	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.336	-7.717	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-16.957	-5.558	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.336	-5.241	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-16.957	-1.635	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-16.336	-1.275	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 9-10				AA= PCA									
0%	FRQ	-13.968	-24.077	-	1,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.486	-22.749	-	1,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-13.968	-21.340	-	1,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.486	-20.353	-	1,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-13.968	-17.113	-	0,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.486	-16.468	-	0,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-13.968	-11.400	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.486	-11.096	-	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-13.968	-4.201	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.486	-4.238	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-13.968	4.491	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.486	4.112	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-13.968	14.667	-	0,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.486	13.947	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-13.968	26.330	-	1,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.486	25.269	-	1,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-13.968	39.483	-	1,87	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.486	38.080	-	1,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione				Travata: Trave 11-12-13-14-15									
Trave: Trave 11-12				AA= PCA									
0%	FRQ	-11.106	42.469	-	2,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.839	41.622	-	1,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-11.106	21.412	-	1,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.839	20.772	-	1,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-11.106	4.825	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.839	4.392	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-10.839	-7.519	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.839	-7.519	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-11.106	-14.942	-	0,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.839	-14.960	-	0,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-11.106	-18.118	-	0,88	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.839	-17.929	-	0,87	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-11.106	-16.826	-	0,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.839	-16.430	-	0,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-11.106	-11.063	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.839	-10.460	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-11.106	-830	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-10.839	-20	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 12-13				AA= PCA									
0%	FRQ	-13.118	17.571	-	0,87	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.118	17.571	-	0,87	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-13.118	3.007	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.118	3.007	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-13.458	-7.222	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.118	-7.086	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-13.458	-12.802	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.118	-12.709	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-13.458	-13.912	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.118	-13.862	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-13.458	-10.553	-	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.118	-10.545	-	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-13.244	-2.754	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.118	-2.758	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-13.458	9.578	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.118	9.499	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-13.458	26.348	-	1,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.118	26.227	-	1,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 13-14				AA= PCA									
0%	FRQ	-14.187	33.669	-	1,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.812	33.203	-	1,59	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	-14.187	14.643	-	0,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.812	14.326	-	0,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-14.187	88	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.812	-80	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-14.187	-10.000	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.812	-10.018	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-14.187	-15.615	-	0,78	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.812	-15.485	-	0,78	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-14.187	-16.760	-	0,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.812	-16.481	-	0,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-14.187	-13.437	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.812	-13.008	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-14.187	-5.644	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.812	-5.066	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-13.812	7.348	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.812	7.348	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 14-15								AA= PCA					
0%	FRQ	-14.277	-2.550	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.861	-1.659	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-14.277	-12.408	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.861	-11.742	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-14.277	-17.794	-	0,88	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.861	-17.353	-	0,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-14.277	-18.712	-	0,93	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.861	-18.495	-	0,91	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-14.277	-15.159	-	0,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.861	-15.168	-	0,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-13.861	-7.369	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.861	-7.369	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-14.277	5.357	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.861	4.899	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-14.277	22.319	-	1,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.861	21.636	-	1,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-14.277	43.753	-	2,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-13.861	42.845	-	2,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 1-6-11					
Trave: Trave 1-6								AA= PCA					
0%	FRQ	-6.759	30.168	-	1,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.650	29.750	-	1,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-6.759	11.967	-	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.650	11.671	-	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-6.650	-2.131	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.650	-2.131	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-6.650	-11.656	-	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.650	-11.656	-	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-6.759	-16.970	-	0,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.650	-16.902	-	0,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-6.759	-18.060	-	0,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.650	-17.871	-	0,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-6.759	-14.873	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.650	-14.562	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-6.759	-7.405	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.650	-6.973	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-6.650	4.891	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.650	4.891	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 6-11								AA= PCA					
0%	FRQ	-6.671	4.577	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.671	4.577	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-6.781	-7.620	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.671	-7.178	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-6.781	-14.970	-	0,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.671	-14.654	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-6.781	-18.042	-	0,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.671	-17.854	-	0,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-6.781	-16.835	-	0,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.671	-16.774	-	0,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-6.671	-11.418	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.671	-11.418	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-6.671	-1.784	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.671	-1.784	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-6.781	12.449	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.671	12.130	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-6.781	30.765	-	1,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-6.671	30.319	-	1,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 2-7-12					
Trave: Trave 2-7								AA= PCA					
0%	FRQ	-5.292	13.768	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.127	13.401	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-5.292	6.293	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.127	6.048	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-5.292	241	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.127	119	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-5.292	-4.387	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.127	-4.387	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-5.292	-7.589	-	0,37	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]		
62,5%	QPR	-5.127	-7.467	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-5.292	-9.370	-	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.127	-9.126	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-5.292	-9.726	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.127	-9.359	-	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-5.292	-8.658	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.127	-8.170	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-5.292	-6.167	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-5.127	-5.556	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 7-12								AA= PCA					
0%	FRQ	-4.984	-15.255	-	0,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.834	-14.217	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-4.984	-15.156	-	0,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.834	-14.362	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-4.984	-13.634	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.834	-13.084	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-4.984	-10.689	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.834	-10.383	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-4.984	-6.318	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.834	-6.256	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-4.834	-707	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.834	-707	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-4.984	6.693	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.834	6.267	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-4.984	15.334	-	0,73	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.834	14.664	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-4.984	25.398	-	1,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.834	24.484	-	1,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 3-8-13					
Trave: Trave 3-8								AA= PCA					
0%	FRQ	-4.257	5.512	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.201	5.426	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-4.257	209	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.201	156	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-4.338	-3.735	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.201	-3.689	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-4.338	-6.195	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.201	-6.114	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-4.338	-7.228	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.201	-7.111	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-4.338	-6.838	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.201	-6.686	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-4.338	-5.026	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.201	-4.838	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-4.338	-1.788	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.201	-1.564	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-4.201	3.131	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.201	3.131	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 8-13								AA= PCA					
0%	FRQ	-3.787	-12.284	-	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.676	-11.312	-	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-3.787	-12.655	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.676	-11.920	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-3.787	-11.599	-	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.676	-11.102	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-3.787	-9.122	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.676	-8.862	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-3.787	-5.220	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.676	-5.197	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-3.787	106	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.676	-109	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-3.787	6.855	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.676	6.402	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-3.787	15.028	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.676	14.338	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-3.787	24.625	-	1,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.676	23.697	-	1,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 4-9-14					
Trave: Trave 4-9								AA= PCA					
0%	FRQ	-4.475	15.361	-	0,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.349	14.919	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-4.475	7.722	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.349	7.410	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-4.475	1.505	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.349	1.323	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-4.349	-3.340	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.349	-3.340	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-4.475	-6.656	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.349	-6.578	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-4.475	-8.602	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.349	-8.394	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-4.475	-9.122	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.349	-8.785	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-4.475	-8.219	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-4.349	-7.752	-	0,38	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	-4.475 -4.349	-5.892 -5.295	- -	0,29 0,26	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 9-14								AA= PCA					
0%	FRQ QPR	-4.425 -4.301	-7.735 -7.050	- -	0,38 0,34	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	-4.425 -4.301	-9.527 -8.998	- -	0,46 0,43	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	-4.425 -4.301	-9.894 -9.520	- -	0,47 0,46	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	-4.425 -4.301	-8.840 -8.621	- -	0,43 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
50%	FRQ QPR	-4.425 -4.301	-6.360 -6.296	- -	0,31 0,31	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	-4.301 -4.301	-2.547 -2.547	- -	0,14 0,14	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	-4.425 -4.301	2.871 2.624	- -	0,15 0,14	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	-4.425 -4.301	9.622 9.221	- -	0,46 0,44	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	-4.425 -4.301	17.796 17.239	- -	0,84 0,81	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 5-10-15					
Trave: Trave 5-10								AA= PCA					
0%	FRQ QPR	-5.783 -5.720	31.263 30.793	- -	1,46 1,44	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	-5.783 -5.720	13.058 12.710	- -	0,63 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	-5.720 -5.720	-1.095 -1.095	- -	0,08 0,08	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	-5.720 -5.720	-10.622 -10.622	- -	0,51 0,51	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	-5.783 -5.720	-15.888 -15.871	- -	0,75 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
62,5%	FRQ QPR	-5.783 -5.720	-16.984 -16.845	- -	0,81 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
75%	FRQ QPR	-5.783 -5.720	-13.798 -13.538	- -	0,66 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
87,5%	FRQ QPR	-5.783 -5.720	-6.335 -5.953	- -	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
100%	FRQ QPR	-5.720 -5.720	5.908 5.908	- -	0,30 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 10-15								AA= PCA					
0%	FRQ QPR	-5.977 -5.977	12.651 12.651	- -	0,61 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	-6.052 -5.977	-1.258 -1.115	- -	0,09 0,08	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	-6.052 -5.977	-10.720 -10.604	- -	0,52 0,51	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	-6.052 -5.977	-15.902 -15.814	- -	0,76 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
50%	FRQ QPR	-6.052 -5.977	-16.807 -16.747	- -	0,80 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
62,5%	FRQ QPR	-6.052 -5.977	-13.436 -13.403	- -	0,64 0,64	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	-6.052 -5.977	-5.786 -5.781	- -	0,29 0,29	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	-6.008 -5.977	6.154 6.120	- -	0,31 0,31	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	-6.052 -5.977	22.349 22.299	- -	1,05 1,05	2,13 2,13	0 E+00 0 E+00	0 0	0 0	0,000 0,000	0,400 0,300	- -	SI SI

LEGENDA:

Id_{Tr}

%L_{LT}

FRC

AA

Id_{Cmb}

N_{Ed,r} M_{Ed,3,r}

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_{LT}), 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}

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

pag.104

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]			
Piano Terra										Travata: Trave 1-2-3-4-5						
Trave 1-2	0%	4,60	119.238	119.238	52.027	52.027	53.171	29.187	1,0	105.198	-22.840	0	0	3,47	15,97	GR
	100%		120.084	120.084	52.027	52.027	-53.172	-29.187		22.840	105.198	0	0	15,97	3,47	
Trave 2-3	0%	4,60	131.427	126.923	56.217	56.163	86.705	46.575	1,0	142.923	-9.588	0	0	2,56	38,10	GR
	100%		127.172	131.427	56.217	56.163	-86.706	-46.575		9.642	142.869	0	0	37,89	2,56	
Trave 3-4	0%	4,60	131.389	126.813	56.185	56.131	86.705	46.575	1,0	142.891	-9.556	0	0	2,56	38,23	GR
	100%		127.063	131.389	56.185	56.131	-86.706	-46.575		9.610	142.837	0	0	38,01	2,56	
Trave 4-5	0%	4,60	119.174	119.174	52.000	52.000	53.171	29.187	1,0	105.171	-22.813	0	0	3,47	15,99	GR
	100%		120.026	120.026	52.000	52.000	-53.172	-29.187		22.813	105.171	0	0	15,99	3,47	
Piano Terra										Travata: Trave 6-7-8-9-10						
Trave 6-7	0%	4,60	119.892	119.892	53.074	54.247	95.993	48.024	1,0	149.067	-6.223	0	0	2,45	58,63	GR
	100%		124.249	129.645	53.074	54.247	-95.993	-48.024		5.050	150.240	0	0	72,25	2,43	
Trave 7-8	0%	4,60	130.651	124.249	55.413	55.413	95.993	48.024	1,0	151.406	-7.389	0	0	2,41	49,40	GR
	100%		124.249	130.651	55.413	55.413	-95.993	-48.024		7.389	151.406	0	0	49,40	2,41	
Trave 8-9	0%	4,60	130.694	124.249	55.423	55.423	95.993	48.024	1,0	151.415	-7.399	0	0	2,41	49,33	GR
	100%		124.249	130.694	55.423	55.423	-95.993	-48.024		7.399	151.416	0	0	49,33	2,41	
Trave 9-10	0%	4,60	129.767	124.249	54.293	53.094	95.993	48.024	1,0	150.286	-5.070	0	0	2,43	71,96	GR
	100%		119.983	119.983	54.293	53.094	-95.993	-48.024		6.269	149.087	0	0	58,20	2,45	
Piano Terra										Travata: Trave 11-12-13-14-15						
Trave 11-12	0%	4,60	119.020	119.020	51.933	51.933	53.171	29.187	1,0	105.104	-22.746	0	0	3,47	16,04	GR
	100%		119.871	119.871	51.933	51.933	-53.172	-29.187		22.746	105.104	0	0	16,04	3,47	
Trave 12-13	0%	4,60	125.653	125.653	54.687	54.687	53.171	29.187	1,0	107.858	-25.500	0	0	3,38	14,31	GR
	100%		125.905	125.905	54.687	54.687	-53.172	-29.187		25.500	107.858	0	0	14,31	3,38	
Trave 13-14	0%	4,60	125.779	125.779	54.354	55.490	53.171	29.187	1,0	107.525	-26.303	0	0	3,39	13,88	GR
	100%		124.249	129.475	54.354	55.490	-53.172	-29.187		25.167	108.662	0	0	14,50	3,36	
Trave 14-15	0%	4,60	119.721	119.721	52.238	52.238	81.116	43.677	1,0	133.354	-8.561	0	0	2,74	42,63	GR
	100%		120.574	120.574	52.238	52.238	-81.117	-43.677		8.561	133.355	0	0	42,63	2,74	
Piano Terra										Travata: Trave 1-6-11						
Trave 1-6	0%	4,50	118.588	118.588	53.222	53.222	11.576	10.125	1,0	64.799	-43.097	0	0	5,62	8,46	GR
	100%		120.913	120.913	53.222	53.222	-11.577	-10.125		43.097	-64.799	0	0	8,46	5,62	
Trave 6-11	0%	4,50	118.341	118.341	53.112	53.112	11.576	10.125	1,0	64.689	-42.987	0	0	5,63	8,48	GR
	100%		120.664	120.664	53.112	53.112	-11.576	-10.125		42.987	-64.688	0	0	8,48	5,63	
Piano Terra										Travata: Trave 2-7-12						
Trave 2-7	0%	4,50	118.639	118.639	53.090	53.090	13.028	10.125	1,0	66.117	-42.965	0	0	5,51	8,48	GR
	100%		120.266	120.266	53.090	53.090	-13.028	-10.125		42.965	-66.118	0	0	8,48	5,51	
Trave 7-12	0%	4,50	118.309	118.309	52.942	52.942	13.027	10.125	1,0	65.969	-42.817	0	0	5,52	8,51	GR
	100%		119.930	119.930	52.942	52.942	-13.027	-10.125		42.817	-65.968	0	0	8,51	5,52	
Piano Terra										Travata: Trave 3-8-13						
Trave 3-8	0%	4,50	119.163	119.163	52.961	52.961	13.028	10.125	1,0	65.989	-42.836	0	0	5,52	8,50	GR
	100%		119.163	119.163	52.961	52.961	-13.028	-10.125		42.836	-65.990	0	0	8,50	5,52	
Trave 8-13	0%	4,50	119.093	119.093	52.930	52.930	13.027	10.125	1,0	65.958	-42.805	0	0	5,52	8,51	GR
	100%		119.093	119.093	52.930	52.930	-13.027	-10.125		42.805	-65.957	0	0	8,51	5,52	
Piano Terra										Travata: Trave 4-9-14						
Trave 4-9	0%	4,50	118.100	118.100	52.849	52.849	13.028	10.125	1,0	65.877	-42.724	0	0	5,53	8,52	GR
	100%		119.721	119.721	52.849	52.849	-13.028	-10.125		42.724	-65.878	0	0	8,52	5,53	
Trave 9-14	0%	4,50	118.423	118.423	52.993	52.993	13.027	10.125	1,0	66.021	-42.868	0	0	5,52	8,50	GR
	100%		120.047	120.047	52.993	52.993	-13.027	-10.125		42.868	-66.020	0	0	8,50	5,52	
Piano Terra										Travata: Trave 5-10-15						
Trave 5-10	0%	4,50	117.928	117.928	52.930	52.930	11.576	10.125	1,0	64.506	-42.805	0	0	5,65	8,51	GR
	100%		120.255	120.255	52.930	52.930	-11.577	-10.125		42.805	-64.506	0	0	8,51	5,65	
Trave 10-15	0%	4,50	118.187	118.187	53.044	53.044	11.576	10.125	1,0	64.620	-42.919	0	0	5,64	8,49	GR
	100%		120.510	120.510	53.044	53.044	-11.576	-10.125		42.919	-64.619	0	0	8,49	5,64	
Fondazione										Travata: Trave 1-2-3-4-5						
Trave 1-2	0%	4,60	118.958	124.249	51.721	53.462	31.096	25.438	1,0	82.817	-28.024	0	0	4,39	12,99	GR
	100%		118.958	121.677	51.721	53.462	-31.096	-25.438		26.283	-84.558	0	0	13,85	4,30	
Trave 2-3	0%	4,60	119.292	118.780	51.866	51.643	31.096	25.438	1,0	82.962	-26.205	0	0	4,39	13,89	GR
	100%		119.292	118.780	51.866	51.643	-31.096	-25.438		26.428	-82.739	0	0	13,77	4,40	
Trave 3-4	0%	4,60	118.823	119.351	51.662	51.892	31.096	25.438	1,0	82.758	-26.454	0	0	4,40	13,76	GR
	100%		118.823	119.351	51.662	51.892	-31.096	-25.438		26.224	-82.988	0	0	13,88	4,38	
Trave 4-5	0%	4,60	121.719	119.066	53.472	51.768	31.096	25.438	1,0	84.568	-26.330	0	0	4,30	13,82	GR
	100%		124.249	119.066	53.472	51.768	-31.096	-25.438		28.034	-82.864	0	0	12,98	4,39	
Fondazione										Travata: Trave 6-7-8-9-10						
Trave 6-7	0%	4,60	118.688	124.249	51.603	54.022	10.350	10.350	1,0	61.953	-43.672	0	0	5,87	8,33	GR
	100%		118.688	124.249	51.603	54.022	-10.350	-10.350		41.253	-64.372	0	0	8,82	5,65	
Trave 7-8	0%	4,60	120.127	120.114	52.229	52.223	10.350	10.350	1,0	62.579	-41.873	0	0	5,81	8,69	GR
	100%		120.127	120.114	52.229	52.223	-10.350	-10.350		41.879	-62.573	0	0	8,69	5,82	
Trave 8-9	0%	4,60	120.084	120.090	52.211	52.213	10.350	10.350	1,0	62.561	-41.863	0	0	5,82	8,69	GR
	100%		120.084	120.090	52.211	52.213	-10.350	-10.350		41.861	-62.563	0	0	8,69	5,82	
Trave 9-10	0%	4,60	124.249	118.558	54.022	51.547	10.350	10.350	1,0	64.372	-41.197	0	0	5,65	8,83	GR

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]			
	100%		124.249	118.558	54.022	51.547	-10.350	-10.350		43.672	-61.897	0	0	8,33	5,88	
Fondazione										Travata: Trave 11-12-13-14-15						
Trave 11-12	0%	4,60	119.940	124.249	52.148	53.292	31.096	25.438	1,0	83.244	-27.854	0	0	4,37	13,06	GR
	100%		119.940	120.892	52.148	53.292	-31.096	-25.438		26.710	-84.388	0	0	13,62	4,31	
Trave 12-13	0%	4,60	121.151	120.664	53.348	52.460	31.096	25.438	1,0	84.444	-27.022	0	0	4,31	13,47	GR
	100%		124.249	120.654	53.348	52.460	-31.096	-25.438		27.910	-83.556	0	0	13,04	4,36	
Trave 13-14	0%	4,60	118.688	124.249	51.992	53.312	31.096	25.438	1,0	83.088	-27.874	0	0	4,38	13,05	GR
	100%		120.473	120.987	51.992	53.312	-31.096	-25.438		26.554	-84.408	0	0	13,70	4,31	
Trave 14-15	0%	4,60	121.538	118.601	53.432	51.566	31.096	25.438	1,0	84.528	-26.128	0	0	4,30	13,93	GR
	100%		124.249	118.601	53.432	51.566	-31.096	-25.438		27.994	-82.662	0	0	13,00	4,40	
Fondazione										Travata: Trave 1-6-11						
Trave 1-6	0%	4,50	121.746	124.249	54.337	54.798	30.420	24.885	1,0	84.757	-29.913	0	0	4,29	12,17	GR
	100%		122.769	122.342	54.337	54.798	-30.420	-24.885		29.452	-85.218	0	0	12,36	4,27	
Trave 6-11	0%	4,50	122.280	122.821	54.784	54.346	30.420	24.885	1,0	85.204	-29.461	0	0	4,27	12,35	GR
	100%		124.249	121.735	54.784	54.346	-30.420	-24.885		29.899	-84.766	0	0	12,17	4,29	
Fondazione										Travata: Trave 2-7-12						
Trave 2-7	0%	4,50	122.774	123.117	54.424	54.745	10.125	10.125	1,0	64.549	-44.620	0	0	5,64	8,16	GR
	100%		122.133	123.236	54.424	54.745	-10.125	-10.125		44.299	-64.870	0	0	8,21	5,61	
Trave 7-12	0%	4,50	124.249	122.264	55.222	54.340	10.125	10.125	1,0	65.347	-44.215	0	0	5,57	8,23	GR
	100%		124.249	122.264	55.222	54.340	-10.125	-10.125		45.097	-64.465	0	0	8,07	5,64	
Fondazione										Travata: Trave 3-8-13						
Trave 3-8	0%	4,50	122.961	123.401	54.649	54.845	10.125	10.125	1,0	64.774	-44.720	0	0	5,62	8,14	GR
	100%		122.961	123.401	54.649	54.845	-10.125	-10.125		44.524	-64.970	0	0	8,17	5,60	
Trave 8-13	0%	4,50	124.249	122.743	55.222	54.553	10.125	10.125	1,0	65.347	-44.428	0	0	5,57	8,19	GR
	100%		124.249	122.743	55.222	54.553	-10.125	-10.125		45.097	-64.678	0	0	8,07	5,63	
Fondazione										Travata: Trave 4-9-14						
Trave 4-9	0%	4,50	122.966	123.318	54.651	54.809	10.125	10.125	1,0	64.776	-44.684	0	0	5,62	8,14	GR
	100%		122.961	123.324	54.651	54.809	-10.125	-10.125		44.526	-64.934	0	0	8,17	5,60	
Trave 9-14	0%	4,50	123.375	122.504	55.028	54.550	10.125	10.125	1,0	65.153	-44.425	0	0	5,59	8,19	GR
	100%		124.249	122.972	55.028	54.550	-10.125	-10.125		44.903	-64.675	0	0	8,10	5,63	
Fondazione										Travata: Trave 5-10-15						
Trave 5-10	0%	4,50	122.159	124.249	54.495	54.838	30.420	24.885	1,0	84.915	-29.953	0	0	4,29	12,15	GR
	100%		123.070	122.519	54.495	54.838	-30.420	-24.885		29.610	-85.258	0	0	12,29	4,27	
Trave 10-15	0%	4,50	122.504	122.951	54.443	54.648	30.420	24.885	1,0	84.863	-29.763	0	0	4,29	12,23	GR
	100%		122.488	122.966	54.443	54.648	-30.420	-24.885		29.558	-85.068	0	0	12,31	4,28	

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.
L_{LI}	Lunghezza libera d'Inflessione.
M_{Rd}	Momento resistente del beam, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
V_{Ed,E}	Taglio di calcolo dovuto ai momenti resistenti del beam nelle due estremità, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
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 sovraresistenza.
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.

TRAVI (CA) - VERIFICHE DELLA DUTTILITÀ DI CURVATURA (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche della duttilità di curvatura								
Id _{Tr}	%L _{LI}	ε _{c,u}	ε _{s,u}	ε _{c,v}	ε _{s,v}	φ _u	φ _v	φ _u /φ _v
	[%]					[rad/m]	[rad/m]	
La duttilità di curvatura minima calcolata in funzione del periodo fondamentale della struttura e di Q ₀ è pari a: 8,40								
Piano Terra					Travata: Trave 1-2-3-4-5			
Trave 1-2	0%	0,00350	0,03464	0,00043	0,00186	0,0688	0,0041	16,64
	100%	0,00350	0,03442	0,00043	0,00186	0,0685	0,0041	16,52
Trave 2-3	0%	0,00350	0,03155	0,00045	0,00185	0,0633	0,0041	15,28
	100%	0,00350	0,03155	0,00045	0,00185	0,0633	0,0041	15,28
Trave 3-4	0%	0,00350	0,03156	0,00045	0,00185	0,0633	0,0041	15,28
	100%	0,00350	0,03156	0,00045	0,00185	0,0633	0,0041	15,28
Trave 4-5	0%	0,00350	0,03466	0,00043	0,00186	0,0689	0,0041	16,65
	100%	0,00350	0,03444	0,00043	0,00186	0,0685	0,0041	16,53
Piano Terra					Travata: Trave 6-7-8-9-10			
Trave 6-7	0%	0,00350	0,03447	0,00043	0,00186	0,0685	0,0041	16,55
	100%	0,00350	0,03199	0,00045	0,00186	0,0641	0,0042	15,35
Trave 7-8	0%	0,00350	0,03174	0,00045	0,00186	0,0636	0,0042	15,28
	100%	0,00350	0,03174	0,00045	0,00186	0,0636	0,0042	15,28
Trave 8-9	0%	0,00350	0,03173	0,00045	0,00186	0,0636	0,0042	15,28
	100%	0,00350	0,03173	0,00045	0,00186	0,0636	0,0042	15,28
Trave 9-10	0%	0,00350	0,03196	0,00045	0,00186	0,0640	0,0042	15,34
	100%	0,00350	0,03445	0,00043	0,00186	0,0685	0,0041	16,54
Piano Terra					Travata: Trave 11-12-13-14-15			
Trave 11-12	0%	0,00350	0,03470	0,00043	0,00186	0,0690	0,0041	16,67
	100%	0,00350	0,03448	0,00043	0,00186	0,0686	0,0041	16,55
Trave 12-13	0%	0,00350	0,03300	0,00045	0,00186	0,0659	0,0042	15,79
	100%	0,00350	0,03293	0,00045	0,00186	0,0658	0,0042	15,76
Trave 13-14	0%	0,00350	0,03296	0,00045	0,00186	0,0658	0,0042	15,77
	100%	0,00350	0,03204	0,00045	0,00186	0,0641	0,0042	15,37
Trave 14-15	0%	0,00350	0,03452	0,00043	0,00186	0,0686	0,0041	16,57

Travi (CA) - Verifiche della duttilità di curvatura								
Id _{Tr}	%L _{LI}	ε _{c,u}	ε _{s,u}	ε _{c,v}	ε _{s,v}	φ _u	φ _v	φ _u /φ _v
	[%]					[rad/m]	[rad/m]	
	100%	0,00350	0,03430	0,00043	0,00186	0,0682	0,0041	16,45
Piano Terra					Travata: Trave 1-6-11			
Trave 1-6	0%	0,00350	0,03481	0,00043	0,00186	0,0692	0,0041	16,74
	100%	0,00350	0,03421	0,00044	0,00186	0,0681	0,0041	16,40
Trave 6-11	0%	0,00350	0,03488	0,00042	0,00186	0,0693	0,0041	16,77
	100%	0,00350	0,03427	0,00043	0,00186	0,0682	0,0041	16,44
Piano Terra					Travata: Trave 2-7-12			
Trave 2-7	0%	0,00350	0,03480	0,00043	0,00186	0,0691	0,0041	16,73
	100%	0,00350	0,03438	0,00043	0,00186	0,0684	0,0041	16,49
Trave 7-12	0%	0,00350	0,03488	0,00042	0,00186	0,0693	0,0041	16,78
	100%	0,00350	0,03446	0,00043	0,00186	0,0685	0,0041	16,54
Piano Terra					Travata: Trave 3-8-13			
Trave 3-8	0%	0,00350	0,03466	0,00043	0,00186	0,0689	0,0041	16,65
	100%	0,00350	0,03466	0,00043	0,00186	0,0689	0,0041	16,65
Trave 8-13	0%	0,00350	0,03468	0,00043	0,00186	0,0689	0,0041	16,66
	100%	0,00350	0,03468	0,00043	0,00186	0,0689	0,0041	16,66
Piano Terra					Travata: Trave 4-9-14			
Trave 4-9	0%	0,00350	0,03494	0,00042	0,00186	0,0694	0,0041	16,81
	100%	0,00350	0,03452	0,00043	0,00186	0,0686	0,0041	16,57
Trave 9-14	0%	0,00350	0,03485	0,00043	0,00186	0,0692	0,0041	16,76
	100%	0,00350	0,03443	0,00043	0,00186	0,0685	0,0041	16,53
Piano Terra					Travata: Trave 5-10-15			
Trave 5-10	0%	0,00350	0,03498	0,00042	0,00186	0,0695	0,0041	16,83
	100%	0,00350	0,03438	0,00043	0,00186	0,0684	0,0041	16,50
Trave 10-15	0%	0,00350	0,03492	0,00042	0,00186	0,0693	0,0041	16,79
	100%	0,00350	0,03431	0,00043	0,00186	0,0683	0,0041	16,46
Fondazione					Travata: Trave 1-2-3-4-5			
Trave 1-2	0%	0,00350	0,03335	0,00043	0,00186	0,0665	0,0041	16,09
	100%	0,00350	0,03401	0,00044	0,00186	0,0677	0,0042	16,29
Trave 2-3	0%	0,00350	0,03463	0,00043	0,00186	0,0688	0,0041	16,63
	100%	0,00350	0,03463	0,00043	0,00186	0,0688	0,0041	16,65
Trave 3-4	0%	0,00350	0,03461	0,00043	0,00186	0,0688	0,0041	16,64
	100%	0,00350	0,03461	0,00043	0,00186	0,0688	0,0041	16,63
Trave 4-5	0%	0,00350	0,03400	0,00044	0,00186	0,0677	0,0042	16,29
	100%	0,00350	0,03335	0,00043	0,00186	0,0665	0,0041	16,08
Fondazione					Travata: Trave 6-7-8-9-10			
Trave 6-7	0%	0,00350	0,03335	0,00043	0,00186	0,0665	0,0041	16,10
	100%	0,00350	0,03335	0,00045	0,00186	0,0665	0,0042	15,94
Trave 7-8	0%	0,00350	0,03441	0,00043	0,00186	0,0684	0,0041	16,51
	100%	0,00350	0,03441	0,00043	0,00186	0,0684	0,0041	16,52
Trave 8-9	0%	0,00350	0,03442	0,00043	0,00186	0,0685	0,0041	16,52
	100%	0,00350	0,03442	0,00043	0,00186	0,0685	0,0041	16,52
Trave 9-10	0%	0,00350	0,03335	0,00045	0,00186	0,0665	0,0042	15,94
	100%	0,00350	0,03335	0,00043	0,00186	0,0665	0,0041	16,10
Fondazione					Travata: Trave 11-12-13-14-15			
Trave 11-12	0%	0,00350	0,03335	0,00043	0,00186	0,0665	0,0041	16,06
	100%	0,00350	0,03421	0,00044	0,00186	0,0681	0,0041	16,41
Trave 12-13	0%	0,00350	0,03415	0,00044	0,00186	0,0680	0,0042	16,37
	100%	0,00350	0,03335	0,00043	0,00186	0,0665	0,0041	16,04
Trave 13-14	0%	0,00350	0,03335	0,00043	0,00186	0,0665	0,0041	16,10
	100%	0,00350	0,03419	0,00044	0,00186	0,0680	0,0042	16,39
Trave 14-15	0%	0,00350	0,03405	0,00044	0,00186	0,0678	0,0042	16,31
	100%	0,00350	0,03335	0,00043	0,00186	0,0665	0,0041	16,10
Fondazione					Travata: Trave 1-6-11			
Trave 1-6	0%	0,00350	0,03335	0,00044	0,00186	0,0665	0,0042	16,01
	100%	0,00350	0,03373	0,00044	0,00186	0,0672	0,0042	16,15
Trave 6-11	0%	0,00350	0,03372	0,00044	0,00186	0,0672	0,0042	16,15
	100%	0,00350	0,03335	0,00044	0,00186	0,0665	0,0042	16,01
Fondazione					Travata: Trave 2-7-12			
Trave 2-7	0%	0,00350	0,03364	0,00044	0,00186	0,0670	0,0042	16,10
	100%	0,00350	0,03361	0,00045	0,00186	0,0670	0,0042	16,08
Trave 7-12	0%	0,00350	0,03335	0,00045	0,00186	0,0665	0,0042	15,94
	100%	0,00350	0,03335	0,00044	0,00186	0,0665	0,0042	15,99
Fondazione					Travata: Trave 3-8-13			
Trave 3-8	0%	0,00350	0,03357	0,00044	0,00186	0,0669	0,0042	16,07
	100%	0,00350	0,03357	0,00045	0,00186	0,0669	0,0042	16,05
Trave 8-13	0%	0,00350	0,03335	0,00045	0,00186	0,0665	0,0042	15,94
	100%	0,00350	0,03335	0,00044	0,00186	0,0665	0,0042	15,98
Fondazione					Travata: Trave 4-9-14			
Trave 4-9	0%	0,00350	0,03359	0,00044	0,00186	0,0670	0,0042	16,07
	100%	0,00350	0,03359	0,00045	0,00186	0,0669	0,0042	16,06
Trave 9-14	0%	0,00350	0,03358	0,00045	0,00186	0,0669	0,0042	16,06
	100%	0,00350	0,03335	0,00044	0,00186	0,0665	0,0042	15,97
Fondazione					Travata: Trave 5-10-15			
Trave 5-10	0%	0,00350	0,03335	0,00044	0,00186	0,0665	0,0042	15,99
	100%	0,00350	0,03365	0,00044	0,00186	0,0671	0,0042	16,11
Trave 10-15	0%	0,00350	0,03368	0,00044	0,00186	0,0671	0,0042	16,13
	100%	0,00350	0,03368	0,00044	0,00186	0,0671	0,0042	16,11

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.
ε_{c,u}	Deformazione unitaria ultima del calcestruzzo.
ε_{s,u}	Deformazione unitaria ultima dell'acciaio.
ε_{c,v}	Deformazione unitaria del calcestruzzo allo snervamento.
ε_{s,v}	Deformazione unitaria dell'acciaio allo snervamento.

Travi (CA) - Verifiche della duttilità di curvatura								
Id _{Tr}	%L _{Li}	ε _{c,u}	ε _{s,u}	ε _{c,v}	ε _{s,v}	φ _u	φ _v	φ _u / φ _v
	[%]					[rad/m]	[rad/m]	
φ _u	Curvatura allo SLU.							
φ _v	Curvatura allo snervamento.							
φ _u / φ _v	Minimo rapporto tra Curvatura allo SLU e allo Snervamento.							

VERIFICA DEFORMABILITÀ - VERIFICA SNELLEZZA (Elevazione)

Verifica deformabilità - Verifica snellezza																
Id _{Elm}	%LLi/Nodo	CS	L	h	K	f _{ck}	f _{yk}	A _{s,req}	A _{s,prov}	ρ	ρ'	T	Tmp	λ	λ _{lim}	Verificato
			[cm]	[cm]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[mm ²]	[mm ²]	[%]	[%]					
Piano Terra									Travata: Trave 1-2-3-4-5							
Trave 1-2	0%	3,88	460	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,67	29,75	SI
Trave 2-3	0%	3,88	460	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,67	29,75	SI
Trave 3-4	0%	3,88	460	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,67	29,75	SI
Trave 4-5	0%	3,88	460	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,67	29,75	SI
Piano Terra									Travata: Trave 6-7-8-9-10							
Trave 6-7	0%	3,88	460	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,67	29,75	SI
Trave 7-8	0%	3,88	460	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,67	29,75	SI
Trave 8-9	0%	3,88	460	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,67	29,75	SI
Trave 9-10	0%	3,88	460	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,67	29,75	SI
Piano Terra									Travata: Trave 11-12-13-14-15							
Trave 11-12	0%	3,88	460	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,67	29,75	SI
Trave 12-13	0%	3,88	460	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,67	29,75	SI
Trave 13-14	0%	3,88	460	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,67	29,75	SI
Trave 14-15	0%	3,88	460	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,67	29,75	SI
Piano Terra									Travata: Trave 1-6-11							
Trave 1-6	0%	3,97	450	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,50	29,75	SI
Trave 6-11	0%	3,97	450	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,50	29,75	SI
Piano Terra									Travata: Trave 2-7-12							
Trave 2-7	0%	3,97	450	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,50	29,75	SI
Trave 7-12	0%	3,97	450	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,50	29,75	SI
Piano Terra									Travata: Trave 3-8-13							
Trave 3-8	0%	3,97	450	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,50	29,75	SI
Trave 8-13	0%	3,97	450	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,50	29,75	SI
Piano Terra									Travata: Trave 4-9-14							
Trave 4-9	0%	3,97	450	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,50	29,75	SI
Trave 9-14	0%	3,97	450	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,50	29,75	SI
Piano Terra									Travata: Trave 5-10-15							
Trave 5-10	0%	3,97	450	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,50	29,75	SI
Trave 10-15	0%	3,97	450	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,50	29,75	SI
Fondazione									Travata: Trave 1-2-3-4-5							
Trave 1-2	0%	3,88	460	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,67	29,75	SI
Trave 2-3	0%	3,88	460	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,67	29,75	SI
Trave 3-4	0%	3,88	460	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,67	29,75	SI
Trave 4-5	0%	3,88	460	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,67	29,75	SI
Fondazione									Travata: Trave 6-7-8-9-10							
Trave 6-7	0%	3,88	460	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,67	29,75	SI
Trave 7-8	0%	3,88	460	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,67	29,75	SI
Trave 8-9	0%	3,88	460	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,67	29,75	SI
Trave 9-10	0%	3,88	460	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,67	29,75	SI
Fondazione									Travata: Trave 11-12-13-14-15							
Trave 11-12	0%	3,88	460	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,67	29,75	SI
Trave 12-13	0%	3,88	460	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,67	29,75	SI
Trave 13-14	0%	3,88	460	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,67	29,75	SI
Trave 14-15	0%	3,88	460	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,67	29,75	SI
Fondazione									Travata: Trave 1-6-11							
Trave 1-6	0%	3,97	450	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,50	29,75	SI
Trave 6-11	0%	3,97	450	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,50	29,75	SI
Fondazione									Travata: Trave 2-7-12							
Trave 2-7	0%	3,97	450	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,50	29,75	SI
Trave 7-12	0%	3,97	450	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,50	29,75	SI
Fondazione									Travata: Trave 3-8-13							
Trave 3-8	0%	3,97	450	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,50	29,75	SI
Trave 8-13	0%	3,97	450	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,50	29,75	SI
Fondazione									Travata: Trave 4-9-14							
Trave 4-9	0%	3,97	450	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,50	29,75	SI
Trave 9-14	0%	3,97	450	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,50	29,75	SI
Fondazione									Travata: Trave 5-10-15							
Trave 5-10	0%	3,97	450	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,50	29,75	SI
Trave 10-15	0%	3,97	450	60	1,5	24,90	450,00	560	603	0,34	0,34	NO	NO	7,50	29,75	SI

Verifica deformabilità - Verifica snellezza																
Id _{Elm}	%LLi/Nodo	CS	L	h	K	f _{ck}	f _{yk}	A _{s,req}	A _{s,prov}	ρ	ρ'	T	Tmp	λ	λ _{lim}	Verificato
			[cm]	[cm]		[N/mm²]	[N/mm²]	[mm²]	[mm²]	[%]	[%]					
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).															
L	Luce di calcolo dell'elemento (coincide con la luce libera di inflessione).															
h	Altezza di calcolo dell'elemento.															
K	Coefficiente correttivo, funzione dello schema strutturale.															
f _{ck}	Resistenza caratteristica cilindrica a compressione del calcestruzzo.															
f _{yk}	Tensione caratteristica di snervamento dell'armatura.															
A _{s,req}	Area di armatura tesa richiesta allo SLU.															
A _{s,prov}	Area di armatura tesa effettivamente presente.															
ρ	Rapporto di armatura tesa.															
ρ'	Rapporto di armatura compressa.															
T	[SI] = sezione a T avente larghezza dell'ala maggiore di tre volte lo spessore dell'anima; [NO] = sezione che non soddisfa il requisito precedente.															
Tmp	[SI] = elemento caricato da tramezzi che possono subire danni a causa di inflessione eccessiva; [NO] = elemento NON caricato da tramezzi che possono subire danni a causa di inflessione eccessiva.															
λ= L/h	Rapporto di snellezza tra luce L e altezza h dell'elemento.															
λ _{lim}	Snellezza limite.															
Verificato	[SI] = λ ≤ λ _{lim} - la verifica delle inflessioni si può ritenere implicitamente soddisfatta; [NO] = λ > λ _{lim} - è necessario procedere alla verifica di inflessione mediante calcolo.															

PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLU																					
Lv	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	M _{Rd,X}	M _{Rd,Y}	N _{Ed,max}	N _R	α	R _f	ϕ _{ve}	ϕ _{vi}	ϕ _w	Lato 1				Lato 2			
														L	n _{re q}	N	ϕ	L	n _{re q}	n _f	ϕ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]			[m m]	[m m]	[m m]	[cm]				[cm]			
Pilastrata: Pilastrata 1																					
Piano Terra	49.018	51.754	-40.787	1,48	94.40 6	94.40 6	98.534	1.123.509	1,53	NO	16	-	8	35	1	1	16	35	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 2																					
Piano Terra	159.781	21.906	-53.133	2,12	107.9 54	107.9 54	195.736	1.123.509	1,42	NO	16	-	8	35	1	1	16	35	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 3																					
Piano Terra	202.694	-15.872	-41.980	3,08	112.7 77	112.7 77	222.910	1.123.509	1,37	NO	16	-	8	35	1	1	16	35	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 4																					
Piano Terra	155.612	21.221	53.598	2,12	107.4 62	107.4 62	190.961	1.123.509	1,42	NO	16	-	8	35	1	1	16	35	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 5																					
Piano Terra	48.111	51.381	40.740	1,49	94.29 2	94.29 2	96.844	1.123.509	1,53	NO	16	-	8	35	1	1	16	35	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 6																					
Piano Terra	89.173	18.111	-63.470	1,69	99.43 0	99.43 0	129.203	1.123.509	1,49	NO	16	-	8	35	1	1	16	35	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 7																					
Piano Terra	245.392	41.596	16.522	3,07	116.8 56	116.8 56	245.392	1.123.509	1,33	NO	16	-	8	35	1	1	16	35	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 8																					
Piano Terra	229.678	12.941	38.181	3,60	115.3 96	115.3 96	229.891	1.123.509	1,35	NO	16	-	8	35	1	1	16	35	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 9																					
Piano Terra	246.648	-41.750	-16.307	3,07	116.9 76	116.9 76	246.648	1.123.509	1,33	NO	16	-	8	35	1	1	16	35	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 10																					
Piano Terra	91.795	19.050	64.180	1,65	99.75 9	99.75 9	131.491	1.123.509	1,49	NO	16	-	8	35	1	1	16	35	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 11																					
Piano Terra	49.311	-50.574	-37.448	1,60	94.45 1	94.45 1	97.899	1.123.509	1,53	NO	16	-	8	35	1	1	16	35	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 12																					
Piano Terra (a)	126.133	45.711	20.424	2,51	103.9 42	103.9 42	157.375	1.123.509	1,45	NO	16	-	8	35	1	1	16	35	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 13																					
Piano Terra	115.574	-18.801	-41.027	2,89	102.6 66	102.6 66	149.037	1.123.509	1,46	NO	16	-	8	35	1	1	16	35	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 14																					
Piano Terra	143.557	-44.708	-18.807	2,67	106.0 29	106.0 29	187.734	1.123.509	1,43	NO	16	-	8	35	1	1	16	35	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 15																					
Piano Terra	77.558	-49.948	44.805	1,49	97.99 6	97.99 6	127.515	1.123.509	1,50	NO	16	-	8	35	1	1	16	35	1	1	16

LEGENDA:

Lv	Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
N _{Ed,max}	Massimo sforzo di compressione.
N _R	Sforzo Normale resistente.
α	Esponente per la valutazione del coefficiente di sicurezza.
R _f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
N _{Ed,r}	Sollecitazioni di progetto (N _{Ed} > 0: compressione).
M _{Ed,Xr}	
M _{Ed,Y}	
M _{Rd,Xr}	Momento Resistente intorno ad X e Y.
M _{Rd,Y}	
φ _{ve} , φ _{vi}	Diametri, rispettivamente, delle barre di acciaio nei vertici esterni e nei vertici interni e delle staffe; [φ _{vi}] = Significativo e valorizzato solo in caso di sezione

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLU																					
Lv	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	M _{Rd,X}	M _{Rd,Y}	N _{Ed,max}	N _R	α	R _f	φ _{ve}	φ _{vi}	φ _w	Lato 1				Lato 2			
														L	n _{re} q	N	φ	L	n _{re} q	n _f	φ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]			[m m]	[m m]	[m m]	[cm]				[cm]			
cava.																					
φ _{St} L, n _{req} n _{fr} φ	Per sezione del pilastro rettangolare e armata simmetricamente, lunghezza, numero di registri, numero di barre e relativo diametro per il lato 1 e 2 della sezione. Se la sezione considerata non è rettangolare e/o simmetricamente armata, tali colonne sono vuote e le informazioni riguardanti l'armatura sono riportate per ciascun lato in apposita casella di testo.																				

PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)

Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLU																
Lv	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{fd}		V _i		V _{Rd,s}	A _{sw}	S _{Asw}	R _f	
	[N]	[N]		X	Y	X	Y	X	Y	X	Y	[N]	[cm²/cm]	[cm]		
Pilastrata: Pilastrata 1																
Piano Terra	54.811	54.811	4,16	244191	244191	227914	227914	0	0	0	0	-	0,0838	12	NO	
Pilastrata: Pilastrata 2																
Piano Terra	64.336	64.336	3,54	251164	251164	227914	227914	0	0	0	0	-	0,0838	12	NO	
Pilastrata: Pilastrata 3																
Piano Terra	65.850	65.850	3,46	253333	253333	227914	227914	0	0	0	0	-	0,0838	12	NO	
Pilastrata: Pilastrata 4																
Piano Terra	63.973	63.973	3,56	250840	250840	227914	227914	0	0	0	0	-	0,0838	12	NO	
Pilastrata: Pilastrata 5																
Piano Terra	54.664	54.664	4,17	244098	244098	227914	227914	0	0	0	0	-	0,0838	12	NO	
Pilastrata: Pilastrata 6																
Piano Terra	58.734	58.734	3,88	246903	246903	227914	227914	0	0	0	0	-	0,0838	12	NO	
Pilastrata: Pilastrata 7																
Piano Terra	66.835	66.835	3,41	255498	255498	227914	227914	0	0	0	0	-	0,0838	12	NO	
Pilastrata: Pilastrata 8																
Piano Terra	66.444	66.444	3,43	254762	254762	227914	227914	0	0	0	0	-	0,0838	12	NO	
Pilastrata: Pilastrata 9																
Piano Terra	66.909	66.909	3,41	255641	255641	227914	227914	0	0	0	0	-	0,0838	12	NO	
Pilastrata: Pilastrata 10																
Piano Terra	58.997	58.997	3,86	247077	247077	227914	227914	0	0	0	0	-	0,0838	12	NO	
Pilastrata: Pilastrata 11																
Piano Terra	54.793	54.793	4,16	244178	244178	227914	227914	0	0	0	0	-	0,0838	12	NO	
Pilastrata: Pilastrata 12																
Piano Terra (a)	61.176	61.176	3,73	248519	248519	227914	227914	0	0	0	0	-	0,0838	12	NO	
Pilastrata: Pilastrata 13																
Piano Terra	60.532	60.532	3,77	248134	248134	227914	227914	0	0	0	0	-	0,0838	12	NO	
Pilastrata: Pilastrata 14																
Piano Terra	63.708	63.708	3,58	250608	250608	227914	227914	0	0	0	0	-	0,0838	12	NO	
Pilastrata: Pilastrata 15																
Piano Terra	58.029	58.029	3,93	246234	246234	227914	227914	0	0	0	0	-	0,0838	12	NO	

LEGENDA:

- Lv** Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
- V_{Ed,3}** Taglio di progetto in direzione 3.
- 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.
- V_{fd}** Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
- V_i** Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto all'incamiciatura in acciaio.
- V_{Rd,s}** Resistenza a taglio per scorrimento.
- A_{sw}** Area delle staffe per unità di lunghezza.
- S_{Asw}** Passo massimo staffe da normativa.
- R_f** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLD																				
Lv	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	M _{Rd,X}	M _{Rd,Y}	N _{Ed,max}	N _R	α	ϕ _{Ve}	ϕ _{Vi}	ϕ _w	Lato 1				Lato 2			
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]		[m m]	[m m]	[m m]	[cm]	n _{re q}	n _f	ϕ [m m]	[cm]	n _{re q}	n _f	ϕ [m m]
Pilastrata: Pilastrata 1																				
Piano Terra	46.600	29.782	-68.195	1,68	109.011	109.011	102.260	1.685.2 63	1,61	16	16	8	35	1	1	16	35	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 2																				
Piano Terra	158.333	24.049	-60.814	2,33	123.116	123.116	198.992	1.685.2 63	1,51	16	16	8	35	1	1	16	35	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 3																				
Piano Terra	201.413	-18.103	-50.057	3,30	128.348	128.348	226.078	1.685.2 63	1,48	16	16	8	35	1	1	16	35	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 4																				
Piano Terra	155.190	-60	60.978	2,01	122.727	122.727	194.085	1.685.2 63	1,00	16	16	8	35	1	1	16	35	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 5																				
Piano Terra	44.542	58.341	42.858	1,69	108.744	108.744	100.413	1.685.2 63	1,61	16	16	8	35	1	1	16	35	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 6																				
Piano Terra	86.416	20.497	-70.216	1,87	114.115	114.115	131.960	1.685.2 63	1,57	16	16	8	35	1	1	16	35	1	1	16

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLD																				
Lv	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	M _{Rd,X}	M _{Rd,Y}	N _{Ed,max}	N _R	α	ϕ _{Ve}	ϕ _{Vi}	ϕ _w	Lato 1				Lato 2			
													L	n _{re q}	n _f	ϕ	L	n _{re q}	n _f	ϕ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]		[m m]	[m m]	[m m]	[cm]			[m m]	[cm]		[m m]	
Pilastrata: Pilastrata 7																				
Piano Terra	234.756	49.386	18.946	3,36	132.308	132.308	246.886	1.685.2 63	1,45	16	16	8	35	1	1	16	35	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 8																				
Piano Terra	229.068	15.335	46.305	3,83	131.635	131.635	230.051	1.685.2 63	1,46	16	16	8	35	1	1	16	35	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 9																				
Piano Terra	237.785	-49.661	-18.725	3,35	132.657	132.657	247.889	1.685.2 63	1,45	16	16	8	35	1	1	16	35	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 10																				
Piano Terra	89.086	21.519	70.936	1,84	114.462	114.462	134.200	1.685.2 63	1,57	16	16	8	35	1	1	16	35	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 11																				
Piano Terra	45.758	-57.311	-39.527	1,81	108.905	108.905	101.453	1.685.2 63	1,61	16	16	8	35	1	1	16	35	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 12																				
Piano Terra (a)	123.256	52.962	22.853	2,73	118.770	118.770	160.252	1.685.2 63	1,54	16	16	8	35	1	1	16	35	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 13																				
Piano Terra	128.852	19.126	50.296	3,08	119.467	119.467	152.018	1.685.2 63	1,54	16	16	8	35	1	1	16	35	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 14																				
Piano Terra	140.340	-51.651	-21.151	2,92	120.897	120.897	190.951	1.685.2 63	1,53	16	16	8	35	1	1	16	35	1	1	16
Pilastrata: Pilastrata 15																				
Piano Terra	73.941	-27.496	71.712	1,67	112.527	112.527	131.250	1.685.2 63	1,58	16	16	8	35	1	1	16	35	1	1	16

LEGENDA:

Lv Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.

CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

N_{Ed,max} Massimo sforzo di compressione.

N_R Sforzo Normale resistente.

α Esponente per la valutazione del coefficiente di sicurezza.

N_{Ed,r} Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).

M_{Ed,Xr}

M_{Ed,Y}

M_{Rd,Xr} Momento Resistente intorno ad X e Y.

M_{Rd,Y}

φ_{Ve}, φ_{Vi} Diametri, rispettivamente, delle barre di acciaio nei vertici esterni e nei vertici interni e delle staffe; [φ_{Vi}] = Significativo e valorizzato solo in caso di sezione cava.

φ_{st}

L, n_{reg,r} Per sezione del pilastro rettangolare e armata simmetricamente, lunghezza, numero di registri, numero di barre e relativo diametro per il lato 1 e 2 della sezione. Se la sezione considerata non è rettangolare e/o simmetricamente armata, tali colonne sono vuote e le informazioni riguardanti l'armatura sono riportate per ciascun lato in apposita casella di testo.

n_r, φ

PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)

Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLD													
Lv	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{fd}		V _{Rd,s}	A _{sw}	S _{Asw}	
				X	Y	X	Y	X	Y				
	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm²/cm]	[cm]	
Pilastrata: Pilastrata 1													
Piano Terra	29.119	32.442	7,57	366286	366286	245722	245722	0	0	-	0,0838	12	
Pilastrata: Pilastrata 2													
Piano Terra	25.707	29.522	8,32	376745	376745	245722	245722	0	0	-	0,0838	12	
Pilastrata: Pilastrata 3													
Piano Terra	22.515	24.125	10,19	379999	379999	245722	245722	0	0	-	0,0838	12	
Pilastrata: Pilastrata 4													
Piano Terra	25.497	29.736	8,26	376260	376260	245722	245722	0	0	-	0,0838	12	
Pilastrata: Pilastrata 5													
Piano Terra	29.002	32.412	7,58	366147	366147	245722	245722	0	0	-	0,0838	12	
Pilastrata: Pilastrata 6													
Piano Terra	25.854	32.086	7,66	370354	370354	245722	245722	0	0	-	0,0838	12	
Pilastrata: Pilastrata 7													
Piano Terra	23.710	23.838	10,31	383247	383247	245722	245722	0	0	-	0,0838	12	
Pilastrata: Pilastrata 8													
Piano Terra	22.313	22.301	11,01	382142	382142	245722	245722	0	0	-	0,0838	12	
Pilastrata: Pilastrata 9													
Piano Terra	23.753	23.689	10,34	383462	383462	245722	245722	0	0	-	0,0838	12	
Pilastrata: Pilastrata 10													
Piano Terra	26.787	32.384	7,59	370616	370616	245722	245722	0	0	-	0,0838	12	
Pilastrata: Pilastrata 11													
Piano Terra	28.447	30.517	8,05	366268	366268	245722	245722	0	0	-	0,0838	12	
Pilastrata: Pilastrata 12													
Piano Terra (a)	25.745	24.882	9,54	372779	372779	245722	245722	0	0	-	0,0838	12	
Pilastrata: Pilastrata 13													
Piano Terra	23.432	24.160	10,17	372201	372201	245722	245722	0	0	-	0,0838	12	
Pilastrata: Pilastrata 14													
Piano Terra	25.446	23.640	9,66	375912	375912	245722	245722	0	0	-	0,0838	12	
Pilastrata: Pilastrata 15													
Piano Terra	28.484	33.253	7,39	369350	369350	245722	245722	0	0	-	0,0838	12	

Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLD

Lv	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{fd}		V _{Rd,s}	A _{sw}	S _{Asw}
	[N]	[N]		X	Y	X	Y	X	Y	[N]	[cm²/cm]	[cm]

LEGENDA:

- Lv** Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
V_{Ed,3} Taglio di progetto in direzione 3.
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.
V_{fd} Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
V_{Rd,s} Resistenza a taglio per scorrimento.
A_{sw} Area delle staffe per unità di lunghezza.
S_{Asw} Passo massimo staffe da normativa.

Pilastri - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Pilastri - verifiche delle tensioni di esercizio

Lv	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]		
Pilastrata: Pilastrata 1																	
Piano Terra																	
	RAR	8,415	14,94	73.266	-12.952	30.718	1,78	SI	RAR	157,6 96	360,00	73.266	-12.952	30.718	2,28	SI	
	QPR	7,415	11,21	64.787	-11.775	26.658	1,51	SI									
Pilastrata: Pilastrata 2																	
Piano Terra																	
	RAR	4,352	14,94	192.610	-10.705	16.645	3,43	SI	RAR	15,19 0	360,00	192.610	-10.705	16.645	23,70	SI	
	QPR	3,680	11,21	164.585	-9.246	13.777	3,04	SI									
Pilastrata: Pilastrata 3																	
Piano Terra																	
	RAR	2,459	14,94	228.376	-7.338	-781	6,07	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	2,101	11,21	193.682	-6.388	-633	5,33	SI									
Pilastrata: Pilastrata 4																	
Piano Terra																	
	RAR	4,294	14,94	187.004	-9.841	-17.333	3,48	SI	RAR	15,53 9	360,00	187.004	-9.841	-17.333	23,17	SI	
	QPR	3,633	11,21	160.030	-8.544	-14.337	3,08	SI									
Pilastrata: Pilastrata 5																	
Piano Terra																	
	RAR	8,075	14,94	71.668	-11.387	-30.688	1,85	SI	RAR	153,4 77	360,00	71.668	-11.387	-30.688	2,35	SI	
	QPR	7,139	11,21	63.488	-10.504	-26.633	1,57	SI									
Pilastrata: Pilastrata 6																	
Piano Terra																	
	RAR	7,059	14,94	116.834	-892	37.594	2,12	SI	RAR	132,6 98	360,00	116.834	-892	37.594	2,71	SI	
	QPR	5,991	11,21	101.992	-725	31.930	1,87	SI									
Pilastrata: Pilastrata 7																	
Piano Terra																	
	RAR	2,678	14,94	275.929	-695	-6.476	5,58	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	2,290	11,21	240.821	-565	-5.264	4,89	SI									
Pilastrata: Pilastrata 8																	
Piano Terra																	
	RAR	2,062	14,94	262.793	-2.208	-221	7,25	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	1,784	11,21	229.424	-1.794	-179	6,28	SI									
Pilastrata: Pilastrata 9																	
Piano Terra																	
	RAR	2,613	14,94	278.409	194	6.233	5,72	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	2,236	11,21	242.837	158	5.066	5,01	SI									
Pilastrata: Pilastrata 10																	
Piano Terra																	
	RAR	7,368	14,94	119.855	-1.622	-38.425	2,03	SI	RAR	137,1 67	360,00	119.855	-1.622	-38.425	2,62	SI	
	QPR	6,241	11,21	104.447	-1.317	-32.606	1,80	SI									
Pilastrata: Pilastrata 11																	
Piano Terra																	
	RAR	7,397	14,94	73.055	11.660	26.813	2,02	SI	RAR	132,8 88	360,00	73.055	11.660	26.813	2,71	SI	
	QPR	6,586	11,21	64.616	10.725	23.486	1,70	SI									
Pilastrata: Pilastrata 12																	
Piano Terra																	
	RAR	2,793	14,94	146.800	11.793	4.337	5,35	SI	RAR	5,561	360,00	146.800	11.793	4.337	64,73	SI	
	QPR	2,414	11,21	127.362	10.131	3.778	4,64	SI									
Pilastrata: Pilastrata 13																	
Piano Terra																	
	RAR	2,292	14,94	138.305	10.664	1.475	6,52	SI	RAR	1,339	360,00	138.305	10.664	1.475	NS	SI	
	QPR	1,965	11,21	120.495	9.091	1.198	5,70	SI									
Pilastrata: Pilastrata 14																	
Piano Terra																	
	RAR	2,776	14,94	182.984	9.574	4.179	5,38	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	2,343	11,21	156.763	8.328	3.142	4,78	SI									
Pilastrata: Pilastrata 15																	

Pilastri - verifiche delle tensioni di esercizio																
Lv 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]		
Piano Terra																
	RAR	8,562	14,94	108.661	9.395	-35.915	1,74	SI	RAR	151,7 65	360,00	108.661	9.395	-35.915	2,37	SI
	QPR	7,533	11,21	93.547	8.885	-30.881	1,49	SI								

LEGENDA:

- Lv

Rinf.

Id_{Cmb}

σ_{cc}

σ_{cd,amm}

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

σ_{at}

σ_{td,amm}

CS

Verificato
- Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti del pilastro al livello considerato.

Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.

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.

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

[Si] = σ_{cc} ≤ σ_{cd,amm}; σ_{at} ≤ σ_{td,amm}. [NO] = σ_{cc} > σ_{cd,amm}; σ_{at} > σ_{td,amm}.

Pilastri - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Pilastri - verifica allo stato limite di fessurazione													
Lv	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]		
Pilastrata: Pilastrata 1													
Piano Terra				AA= PCA									
-	FRQ	79.179	10.984	-20.572	2,97	2,13	9,2667 E-05	112	237	0,022	0,400	18,25	SI
-	QPR	79.179	10.984	-20.572	2,97	2,13	9,2667 E-05	112	237	0,022	0,300	13,69	SI
Pilastrata: Pilastrata 2													
Piano Terra				AA= PCA									
-	FRQ	170.391	-9.539	14.385	1,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	164.585	-9.246	13.777	1,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 3													
Piano Terra				AA= PCA									
-	FRQ	193.682	-6.388	-633	-0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	193.682	-6.388	-633	-0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 4													
Piano Terra				AA= PCA									
-	FRQ	165.611	-8.802	-14.972	1,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	160.030	-8.544	-14.337	1,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 5													
Piano Terra				AA= PCA									
-	FRQ	77.880	9.522	20.641	2,82	2,13	1,7052 E-04	228	239	0,041	0,400	9,81	SI
-	QPR	77.880	9.522	20.641	2,82	2,13	1,7052 E-04	228	239	0,041	0,300	7,35	SI
Pilastrata: Pilastrata 6													
Piano Terra				AA= PCA									
-	FRQ	101.992	-725	31.930	2,93	2,13	1,7551 E-04	237	192	0,034	0,400	11,88	SI
-	QPR	101.992	-725	31.930	2,93	2,13	1,7551 E-04	237	192	0,034	0,300	8,91	SI
Pilastrata: Pilastrata 7													
Piano Terra				AA= PCA									
-	FRQ	240.821	-565	-5.264	-0,99	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	240.821	-565	-5.264	-0,99	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 8													
Piano Terra				AA= PCA									
-	FRQ	215.032	2.287	192	-1,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	215.032	2.287	192	-1,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 9													
Piano Terra				AA= PCA									
-	FRQ	242.837	158	5.066	-1,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	242.837	158	5.066	-1,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 10													
Piano Terra				AA= PCA									
-	FRQ	104.447	-1.317	-32.606	3,06	2,13	2,1875 E-04	362	248	0,054	0,400	7,37	SI
-	QPR	104.447	-1.317	-32.606	3,06	2,13	2,1875 E-04	362	248	0,054	0,300	5,52	SI
Pilastrata: Pilastrata 11													
Piano Terra				AA= PCA									
-	FRQ	79.008	-9.612	-17.322	2,45	2,13	1,3003 E-04	203	222	0,029	0,400	13,84	SI
-	QPR	79.008	-9.612	-17.322	2,45	2,13	1,3003 E-04	203	222	0,029	0,300	10,38	SI
Pilastrata: Pilastrata 12													
Piano Terra				AA= PCA									
-	FRQ	131.330	10.467	3.892	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	127.362	10.131	3.778	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

Lv	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]		
Pilastrata: Pilastrata 13													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	124.126	9.407	1.257	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	120.495	9.091	1.198	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 14													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	162.183	8.575	3.370	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	156.763	8.328	3.142	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 15													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	107.939	-8.571	21.090	2,56	2,13	1,0276 E-04	167	198	0,020	0,400	19,66	SI
-	QPR	107.939	-8.571	21.090	2,56	2,13	1,0276 E-04	167	198	0,020	0,300	14,75	SI

LEGENDA:

Lv	Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti del pilastro al livello considerato.
AA	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Ordinarie (Poco aggressivo) - [MDA] = Aggressive (Moderatamente aggressivo) - [MLA] = Molto aggressivo.
Id_{Cmb}	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. N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
σ_t	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].
ε_{sm}	Deformazione media nel calcestruzzo.
A_e	Area efficace del calcestruzzo teso.
Δ_{sm}	Distanza media tra le fessure.
W_d	Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
W_{amm}	Valore ammissibile di apertura delle fessure.
CS	Coefficiente di Sicurezza (=W _d / W _{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W _d = 0).
Verificato	[SI] = W _d ≤ W _{amm} ; [NO] = W _d > W _{amm}

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

Pilastri (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio												
Lv	%L _{LT}	L _{LT}	Dir	M _{Rd} ⁽⁺⁾	M _{Rd} ⁽⁻⁾	γ _{Rd}	V _{Ed,GR} ⁽⁻⁾	V _{Ed,GR} ⁽⁻⁾	V _{Ed,EL} ⁽⁺⁾	V _{Ed,EL} ⁽⁻⁾	CS	Note
	[%]	[m]		[N·m]	[N·m]		[N]	[N]	[N]	[N]		
Pilastrata: Pilastrata 1												
Piano Terra	0%	4,10	X	103.282	-103.282	1,1	54.811	54.811	0	0	3,90	GR
			Y	103.282	-103.282		54.811	54.811	0	0	3,90	
	100%		X	101.013	-101.013		54.811	54.811	0	0	3,90	
			Y	101.013	-101.013		54.811	54.811	0	0	3,90	
Pilastrata: Pilastrata 2												
Piano Terra	0%	4,10	X	120.684	-120.684	1,1	64.336	64.336	0	0	3,32	GR
			Y	120.684	-120.684		64.336	64.336	0	0	3,32	
	100%		X	119.114	-119.114		64.336	64.336	0	0	3,32	
			Y	119.114	-119.114		64.336	64.336	0	0	3,32	
Pilastrata: Pilastrata 3												
Piano Terra	0%	4,10	X	123.093	-123.093	1,1	65.850	65.850	0	0	3,24	GR
			Y	123.093	-123.093		65.850	65.850	0	0	3,24	
	100%		X	122.349	-122.349		65.850	65.850	0	0	3,24	
			Y	122.349	-122.349		65.850	65.850	0	0	3,24	
Pilastrata: Pilastrata 4												
Piano Terra	0%	4,10	X	120.023	-120.023	1,1	63.973	63.973	0	0	3,34	GR
			Y	120.023	-120.023		63.973	63.973	0	0	3,34	
	100%		X	118.422	-118.422		63.973	63.973	0	0	3,34	
			Y	118.422	-118.422		63.973	63.973	0	0	3,34	
Pilastrata: Pilastrata 5												
Piano Terra	0%	4,10	X	103.014	-103.014	1,1	54.664	54.664	0	0	3,91	GR
			Y	103.014	-103.014		54.664	54.664	0	0	3,91	
	100%		X	100.732	-100.732		54.664	54.664	0	0	3,91	
			Y	100.732	-100.732		54.664	54.664	0	0	3,91	
Pilastrata: Pilastrata 6												
Piano Terra	0%	4,10	X	110.545	-110.545	1,1	58.734	58.734	0	0	3,64	GR
			Y	110.545	-110.545		58.734	58.734	0	0	3,64	
	100%		X	108.372	-108.372		58.734	58.734	0	0	3,64	
			Y	108.372	-108.372		58.734	58.734	0	0	3,64	
Pilastrata: Pilastrata 7												
Piano Terra	0%	4,10	X	124.920	-124.920	1,1	66.835	66.835	0	0	3,20	GR
			Y	124.920	-124.920		66.835	66.835	0	0	3,20	
	100%		X	124.192	-124.192		66.835	66.835	0	0	3,20	
			Y	124.192	-124.192		66.835	66.835	0	0	3,20	
Pilastrata: Pilastrata 8												
Piano Terra	0%	4,10	X	124.196	-124.196	1,1	66.444	66.444	0	0	3,22	GR
			Y	124.196	-124.196		66.444	66.444	0	0	3,22	
	100%		X	123.460	-123.460		66.444	66.444	0	0	3,22	
			Y	123.460	-123.460		66.444	66.444	0	0	3,22	
Pilastrata: Pilastrata 9												
Piano Terra	0%	4,10	X	125.058	-125.058	1,1	66.909	66.909	0	0	3,19	GR
	Y		125.058	-125.058	66.909		66.909	0	0	3,19		
	100%		X	124.330	-124.330		66.909	66.909	0	0	3,19	

Pilastri (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio												
Lv	%L _{LI}	L _{LI}	Dir	M _{Rd} ⁽⁺⁾	M _{Rd} ⁽⁻⁾	γ _{Rd}	V _{Ed,GR} ⁽⁻⁾	V _{Ed,GR} ⁽⁻⁾	V _{Ed,EL} ⁽⁺⁾	V _{Ed,EL} ⁽⁻⁾	CS	Note
	[%]	[m]		[N·m]	[N·m]		[N]	[N]	[N]	[N]		
			Y	124.330	-124.330		66.909	66.909	0	0	3,19	
Pilastrata: Pilastrata 10												
Piano Terra	0%	4,10	X	111.030	-111.030	1,1	58.997	58.997	0	0	3,62	GR
			Y	111.030	-111.030		58.997	58.997	0	0	3,62	
	100%		X	108.867	-108.867		58.997	58.997	0	0	3,62	
			Y	108.867	-108.867		58.997	58.997	0	0	3,62	
Pilastrata: Pilastrata 11												
Piano Terra	0%	4,10	X	103.257	-103.257	1,1	54.793	54.793	0	0	3,90	GR
			Y	103.257	-103.257		54.793	54.793	0	0	3,90	
	100%		X	100.973	-100.973		54.793	54.793	0	0	3,90	
			Y	100.973	-100.973		54.793	54.793	0	0	3,90	
Pilastrata: Pilastrata 12												
Piano Terra (a)	0%	4,10	X	114.921	-114.921	1,1	61.176	61.176	0	0	3,49	GR
			Y	114.921	-114.921		61.176	61.176	0	0	3,49	
	100%		X	113.098	-113.098		61.176	61.176	0	0	3,49	
			Y	113.098	-113.098		61.176	61.176	0	0	3,49	
Pilastrata: Pilastrata 13												
Piano Terra	0%	4,10	X	113.745	-113.745	1,1	60.532	60.532	0	0	3,53	GR
			Y	113.745	-113.745		60.532	60.532	0	0	3,53	
	100%		X	111.875	-111.875		60.532	60.532	0	0	3,53	
			Y	111.875	-111.875		60.532	60.532	0	0	3,53	
Pilastrata: Pilastrata 14												
Piano Terra	0%	4,10	X	119.541	-119.541	1,1	63.708	63.708	0	0	3,35	GR
			Y	119.541	-119.541		63.708	63.708	0	0	3,35	
	100%		X	117.917	-117.917		63.708	63.708	0	0	3,35	
			Y	117.917	-117.917		63.708	63.708	0	0	3,35	
Pilastrata: Pilastrata 15												
Piano Terra	0%	4,10	X	109.243	-109.243	1,1	58.029	58.029	0	0	3,68	GR
			Y	109.243	-109.243		58.029	58.029	0	0	3,68	
	100%		X	107.048	-107.048		58.029	58.029	0	0	3,68	
			Y	107.048	-107.048		58.029	58.029	0	0	3,68	

- LEGENDA:**
- Lv

Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
- %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.
- L_{LI}

Lunghezza libera d'inflessione.
- Dir

Direzione locale della sezione rispetto a cui è eseguita la verifica.
- γ_{Rd}

Coefficiente di sovraresistenza.
- CS

Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
- 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.
- M_{Rd}

Momento resistente del beam, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
- V_{Ed,GR}

Taglio di calcolo dovuto all'applicazione del criterio di Gerarchia delle resistenze.
- V_{Ed,EL}

Taglio di calcolo valutato attraverso un'analisi con spettro elastico con q=1.

PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)

REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN PIANTA			
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 Regularità											
Id _{Piano}	Q _{Lv}	H _{Lv}	Rd _{Tmp}	Ir _{Tmp}	M _{SLU}	K _{SLU}		R _{eff}		R _{ric}	
	[m]	[m]			[N·s ² /m]	X	Y	X	Y	X	Y
						[N/cm]	[N/cm]	[N]	[N]	[N]	[N]
Piano Terra	0,00	4,70	NO	NO	223.434	216.226	178.447	842.219	842.219	364.328	332.407

- LEGENDA:**
- Id_{Piano}

Identificativo del livello o piano.
- Q_{Lv}

Quota del livello o piano.
- H_{Lv}

Altezza del livello o piano.
- Rd_{Tmp}

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.
- Ir_{Tmp}

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										
Id Piano	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	4,70	1,8286	2,1659	2.191.897	2.191.897	395.381	386.490	2,1568 E-02	2,6134 E-02

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									
Id _{piano}	Q _{Lv}	H _{Lv}	δ _{amm,SLO}	δ _{d,SLO}		Δδ _{SLO}		C _{lg} T _{mp}	Note
				X	Y	X	Y		
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		
Piano Terra	0,00	4,70	1,5667	0,4839	0,5978	1,0828	0,9689	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_{lg}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}T_{mp}	δ_{lim}	δ_{lim}- δ_{d,X}	δ_{lim}- δ_{d,Y}	Note
	[m]	[m]	[cm]	[cm]		[cm]	[cm]	[cm]	
Piano Terra	0,00	4,70	0,9979	1,1541	R	2,3500	1,3521	1,1959	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}T_{mp}** 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 _{Lt}	M _{Ed,X,s}	M _{Ed,X,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	CS _i
	[%]	[N-m]	[N-m]	[cm²]	[cm²]		
Piano Terra					Sezione: Solai 1.1		
Travetto 1-2	0%	174	-	1,13	0,00	54,50	-
	12,5%	754	-	1,13	0,00	12,58	-
	25%	1.742	-	1,13	0,00	5,44	-
	37,5%	3.138	-	1,13	0,00	3,02	-
	50%	4.938	-	1,13	0,00	1,92	-
	62,5%	7.154	-	1,13	0,00	1,33	-
	75%	9.774	-	2,26	0,00	1,79	-
	100%	12.801	-	2,26	0,00	1,37	-
	100%	13.061	-	2,26	1,13	1,53	-
	0%	14.424	1.257	2,26	1,13	1,38	14,40
Travetto 2-3	12,5%	12.586	7.263	2,26	1,13	1,49	2,49
	25%	10.175	11.047	2,26	1,13	1,85	1,64
	37,5%	8.340	12.609	1,13	1,13	1,15	1,28
	50%	7.087	13.814	1,13	1,13	1,35	1,17
	62,5%	6.421	11.387	1,13	1,13	1,49	1,42
	75%	6.634	7.903	1,13	1,13	1,44	2,05
	87,5%	9.963	2.320	4,52	1,13	3,35	8,40
	100%	16.330	-	4,52	3,39	2,36	-
	0%	16.217	69	4,52	3,39	2,38	NS
	12,5%	9.591	5.226	4,52	2,26	3,76	4,62
Travetto 3-4	25%	5.492	11.010	1,13	2,26	1,74	2,06
	37,5%	3.030	14.570	1,13	2,26	3,16	1,55
	50%	1.146	15.911	1,13	2,26	8,35	1,42
	62,5%	-	15.890	1,13	2,26	-	1,43
	75%	-	14.403	1,13	2,26	-	1,57
	87,5%	-	10.700	1,13	2,26	-	2,12
	100%	10.360	4.768	2,26	2,26	1,93	4,93
Piano Terra					Sezione: Solai 1.2		
Travetto 1-2	0%	10.360	4.699	2,26	2,26	1,93	5,00
	12,5%	-	10.500	1,13	2,26	-	2,16
	25%	-	14.078	1,13	2,26	-	1,61
	37,5%	-	15.439	1,13	2,26	-	1,47
	50%	1.284	15.422	1,13	2,26	7,46	1,47
	62,5%	3.195	13.959	1,13	2,26	3,00	1,62
	75%	5.691	10.269	1,13	2,26	1,68	2,21

Solai (CA)- Verifiche allo SLU							
Id _{Cmp}	%L _{LT} [%]	M _{Ed,X,s} [N-m]	M _{Ed,X,i} [N-m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	CS _i
Travetto 2-3	87,5%	9.804	4.362	4,52	2,26	3,68	5,53
	100%	16.455	-	4,52	4,52	2,34	-
	0%	16.541	-	4,52	4,52	2,33	-
	12,5%	10.086	2.273	4,52	2,26	3,58	10,62
	25%	6.503	8.042	1,13	2,26	1,47	2,82
	37,5%	5.531	11.674	1,13	2,26	1,73	1,94
	50%	5.219	13.814	1,13	2,26	1,83	1,64
	62,5%	5.836	13.084	1,13	2,26	1,64	1,73
	75%	7.034	11.668	1,13	2,26	1,36	1,94
	87,5%	8.813	8.035	2,26	2,26	2,14	2,92
	100%	10.360	2.176	2,26	3,39	1,93	13,45
Travetto 3-4	0%	9.071	-	2,26	3,39	2,20	-
	12,5%	6.941	-	1,13	1,13	1,38	-
	25%	7.152	-	1,13	1,13	1,34	-
	37,5%	5.279	-	1,13	1,13	1,81	-
	50%	3.689	-	1,13	1,13	2,60	-
	75%	2.384	-	1,13	1,13	4,02	-
	87,5%	1.366	-	1,13	1,13	7,01	-
	100%	626	-	1,13	1,13	15,29	-
	100%	174	2	1,13	1,13	55,03	NS

LEGENDA:

- %L_{LT}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LT}), 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 _I	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} ⁽⁻⁾
	I	[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]
Piano Terra										Sezione: Solai 1.1							
Travetto 1-2	0%	-	-	-	-	12293	12293	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	-	-1.814	-	6,78	12293	12293	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	-	-3.630	-	3,39	12293	12293	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	-	-5.444	-	2,26	12293	12293	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	-	-7.259	-	1,69	12293	12293	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	62,5%	-	-9.073	-	1,35	12293	12293	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	10.886	-	1,42	15489	15489	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	12.701	-	1,22	15489	15489	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	14.515	-	3,91	56808	56808	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Travetto 2-3	0%	16.938	-	3,35	-	56808	56808	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	13.033	-	1,36	-	17730	17730	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	9.127	-	1,94	-	17730	17730	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	5.222	-666	2,97	23,26	15489	15489	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	2.841	-3.215	5,45	4,82	15489	15489	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	62,5%	1.818	-7.118	8,52	2,18	15489	15489	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	794	11.025	19,51	1,40	15489	15489	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	-	14.931	-	1,31	19623	19623	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	18.834	-	3,65	68762	68762	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Travetto 3-4	0%	19.568	-	3,51	-	68762	68762	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	15.664	-	1,25	-	19623	19623	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	11.76	-	1,51	-	17730	17730	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Solai (CA) - Verifiche a taglio allo SLU																	
IdCmp	%L _I	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]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]
		0															0
	37,5 %	7.853	-	2,26	-	17730	17730	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	3.947	-	4,49	-	17730	17730	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	62,5 %	1.402	-2.079	12,65	8,53	17730	17730	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	378	-5.984	46,90	2,96	17730	17730	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5 %	-	-9.892	-	1,79	17730	17730	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-	-	4,14	57061	57061	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
			13.796														0
Piano Terra										Sezione: Solai 1.2							
Travetto 1-2	0%	13.575	-	4,20	-	57061	57061	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5 %	9.670	-	1,83	-	17730	17730	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	5.763	-430	3,08	41,23	17730	17730	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5 %	1.858	-1.454	9,54	12,19	17730	17730	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	-	-4.000	-	4,43	17730	17730	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	62,5 %	-	-7.905	-	2,24	17730	17730	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	87,5 %	-	11.811	-	1,50	17730	17730	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	15.717	-	1,25	19623	19623	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
		-	19.620	-	3,66	71892	71892	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Travetto 2-3	0%	19.094	-	3,77	-	71892	71892	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5 %	15.190	-	1,29	-	19623	19623	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	11.286	-	1,57	-	17730	17730	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5 %	7.379	-697	2,40	25,44	17730	17730	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	3.473	-1.721	5,11	10,30	17730	17730	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	62,5 %	928	-4.102	19,11	4,32	17730	17730	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	-8.007	-	2,21	17730	17730	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5 %	-	11.915	-	1,64	19514	19514	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	15.819	-	3,89	61467	61467	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
																	0
Travetto 3-4	0%	12.096	-	5,08	-	61467	61467	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5 %	10.584	-	1,46	-	15489	15489	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	9.074	-	1,71	-	15489	15489	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5 %	7.558	-	2,05	-	15489	15489	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	6.047	-	2,56	-	15489	15489	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	4.536	-	3,41	-	15489	15489	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5 %	3.023	-	5,12	-	15489	15489	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	1.511	-	10,25	-	15489	15489	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-	-	-	15489	15489	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
																	0

LEGENDA:

IdCmp	Identificativo della campata.
%L _I	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _I), 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} ⁽⁺⁾	Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuto alle staffe, relativi alle sollecitazioni "V _{Ed,Y} ⁽⁺⁾ " e "V _{Ed,Y} ⁽⁻⁾ ".
V _{Rsd,s} ⁽⁻⁾	
N _{Ed} ^(+/-)	Sforzo Normale medio nella Sezione di Verifica.

Solai (CA) - Verifiche a taglio allo SLU																	
IdCmp	%L _I	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]
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 Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	IdCmb	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]			
Piano Terra									Sezione: Solai 1.1								
Campata : Travetto 1-2				FRC=-0,01 cm													
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
25%	RAR	0,354	14,94	-	518	-	42,20	SI	RAR	1,937	360,00	-	518	-	NS	SI	
	QPR	0,354	11,21	-	518	-	31,65	SI									
50%	RAR	1,416	14,94	-	2.072	-	10,55	SI	RAR	7,749	360,00	-	2.072	-	46,46	SI	
	QPR	1,416	11,21	-	2.072	-	7,91	SI									
75%	RAR	3,152	14,94	-	4.662	-	4,74	SI	RAR	16,360	360,00	-	4.662	-	22,00	SI	
	QPR	3,152	11,21	-	4.662	-	3,56	SI									
100%	RAR	1,481	14,94	-	8.287	-	10,08	SI	RAR	18,223	360,00	-	8.287	-	19,76	SI	
	QPR	1,481	11,21	-	8.287	-	7,56	SI									
Campata : Travetto 2-3				FRC=0,04 cm													
0%	RAR	1,605	14,94	-	8.978	-	9,31	SI	RAR	19,742	360,00	-	8.978	-	18,24	SI	
	QPR	1,605	11,21	-	8.978	-	6,98	SI									
25%	RAR	2,700	14,94	-	-5.780	-	5,53	SI	RAR	234,975	360,00	-	-5.780	-	1,53	SI	
	QPR	2,700	11,21	-	-5.780	-	4,15	SI									
50%	RAR	3,781	14,94	-	-7.792	-	3,95	SI	RAR	316,464	360,00	-	-7.792	-	1,14	SI	
	QPR	3,781	11,21	-	-7.792	-	2,96	SI									
75%	RAR	1,102	14,94	-	-3.572	-	13,56	SI	RAR	27,086	360,00	-	-3.572	-	13,29	SI	
	QPR	1,102	11,21	-	-3.572	-	10,17	SI									
100%	RAR	1,801	14,94	-	11.150	-	8,29	SI	RAR	22,186	360,00	-	11.150	-	16,23	SI	
	QPR	1,801	11,21	-	11.150	-	6,22	SI									
Campata : Travetto 3-4				FRC=0,18 cm													
0%	RAR	1,781	14,94	-	11.025	-	8,39	SI	RAR	21,937	360,00	-	11.025	-	16,41	SI	
	QPR	1,781	11,21	-	11.025	-	6,29	SI									
25%	RAR	2,071	14,94	-	-5.667	-	7,21	SI	RAR	116,965	360,00	-	-5.667	-	3,08	SI	
	QPR	2,071	11,21	-	-5.667	-	5,41	SI									
50%	RAR	3,831	14,94	-	-10.483	-	3,90	SI	RAR	216,365	360,00	-	-10.483	-	1,66	SI	
	QPR	3,831	11,21	-	-10.483	-	2,93	SI									
75%	RAR	3,312	14,94	-	-9.065	-	4,51	SI	RAR	187,098	360,00	-	-9.065	-	1,92	SI	
	QPR	3,312	11,21	-	-9.065	-	3,38	SI									
100%	RAR	0,391	14,94	-	-1.414	-	38,16	SI	RAR	9,161	360,00	-	-1.414	-	39,30	SI	
	QPR	0,391	11,21	-	-1.414	-	28,62	SI									
Piano Terra									Sezione: Solai 1.2								
Campata : Travetto 1-2				FRC=0,17 cm													
0%	RAR	0,387	14,94	-	-1.399	-	38,57	SI	RAR	9,064	360,00	-	-1.399	-	39,72	SI	
	QPR	0,387	11,21	-	-1.399	-	28,93	SI									
25%	RAR	3,248	14,94	-	-8.889	-	4,60	SI	RAR	183,466	360,00	-	-8.889	-	1,96	SI	
	QPR	3,248	11,21	-	-8.889	-	3,45	SI									
50%	RAR	3,707	14,94	-	-10.146	-	4,03	SI	RAR	209,410	360,00	-	-10.146	-	1,72	SI	
	QPR	3,707	11,21	-	-10.146	-	3,02	SI									
75%	RAR	1,888	14,94	-	-5.167	-	7,91	SI	RAR	106,645	360,00	-	-5.167	-	3,38	SI	
	QPR	1,888	11,21	-	-5.167	-	5,93	SI									
100%	RAR	1,763	14,94	-	11.294	-	8,47	SI	RAR	22,216	360,00	-	11.294	-	16,20	SI	
	QPR	1,763	11,21	-	11.294	-	6,35	SI									
Campata : Travetto 2-3				FRC=0,07 cm													
0%	RAR	1,778	14,94	-	11.386	-	8,40	SI	RAR	22,397	360,00	-	11.386	-	16,07	SI	
	QPR	1,778	11,21	-	11.386	-	6,30	SI									
25%	RAR	1,072	14,94	-	-3.666	-	13,93	SI	RAR	23,949	360,00	-	-3.666	-	15,03	SI	
	QPR	1,072	11,21	-	-3.666	-	10,45	SI									
50%	RAR	3,002	14,94	-	-8.216	-	4,98	SI	RAR	169,575	360,00	-	-8.216	-	2,12	SI	
	QPR	3,002	11,21	-	-8.216	-	3,73	SI									
75%	RAR	2,387	14,94	-	-6.532	-	6,26	SI	RAR	134,818	360,00	-	-6.532	-	2,67	SI	
	QPR	2,387	11,21	-	-6.532	-	4,69	SI									
100%	RAR	1,051	14,94	-	6.326	-	14,21	SI	RAR	13,556	360,00	-	6.326	-	26,56	SI	
	QPR	1,051	11,21	-	6.326	-	10,66	SI									
Campata : Travetto 3-4				FRC=-0,01 cm													
0%	RAR	0,956	14,94	-	5.755	-	15,62	SI	RAR	12,332	360,00	-	5.755	-	29,19	SI	
	QPR	0,956	11,21	-	5.755	-	11,72	SI									
25%	RAR	1,865	14,94	-	3.237	-	8,01	SI	RAR	11,540	360,00	-	3.237	-	31,20	SI	
	QPR	1,865	11,21	-	3.237	-	6,01	SI									
50%	RAR	0,828	14,94	-	1.437	-	18,04	SI	RAR	5,123	360,00	-	1.437	-	70,27	SI	
	QPR	0,828	11,21	-	1.437	-	13,53	SI									
87,5%	RAR	0,207	14,94	-	359	-	72,21	SI	RAR	1,280	360,00	-	359	-	NS	SI	
	QPR	0,207	11,21	-	359	-	54,16	SI									
100%	RAR	0,000	14,94	-	-1	-	NS	SI	RAR	0,008	360,00	-	-1	-	NS	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-1	-	NS	SI									

LEGENDA:

Solai - 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]		
%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.																
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}).																

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/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]			
Piano Terra								Sezione: Solai 1.1						
Campata Travetto 1-2								AA= PCA						
FRC=-0,01 cm														
0%	FRQ	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	-	130	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	130	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25%	FRQ	-	518	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	518	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	-	1.165	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	1.165	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50%	FRQ	-	2.072	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	2.072	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
62,5%	FRQ	-	3.237	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	3.237	-	1,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
75%	FRQ	-	4.662	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	4.662	-	1,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100%	FRQ	-	6.345	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	6.345	-	1,99	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100%	FRQ	-	8.287	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	8.287	-	1,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Campata Travetto 2-3								AA= PCA						
FRC=0,04 cm														
0%	FRQ	-	8.978	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	8.978	-	1,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	-	6.660	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	6.660	-	1,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25%	FRQ	-	-5.780	-	3,30	2,13	8,0635 E-04	65	185	0,149	0,400	2,68	SI	
	QPR	-	-5.780	-	3,30	2,13	8,0635 E-04	65	185	0,149	0,300	2,01	SI	
37,5%	FRQ	-	-7.564	-	4,36	2,13	1,1503 E-03	65	185	0,213	0,400	1,88	SI	
	QPR	-	-7.564	-	4,36	2,13	1,1503 E-03	65	185	0,213	0,300	1,41	SI	
50%	FRQ	-	-7.792	-	4,49	2,13	1,1944 E-03	65	185	0,221	0,400	1,81	SI	
	QPR	-	-7.792	-	4,49	2,13	1,1944 E-03	65	185	0,221	0,300	1,36	SI	
62,5%	FRQ	-	-6.462	-	3,72	2,13	9,3717 E-04	65	185	0,174	0,400	2,30	SI	
	QPR	-	-6.462	-	3,72	2,13	9,3717 E-04	65	185	0,174	0,300	1,73	SI	
75%	FRQ	-	-3.572	-	2,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	-3.572	-	2,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	-	5.321	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	5.321	-	1,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100%	FRQ	-	11.150	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	11.150	-	1,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Campata Travetto 3-4								AA= PCA						
FRC=0,18 cm														
0%	FRQ	-	11.025	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	11.025	-	1,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
12,5%	FRQ	-	4.733	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-	4.733	-	1,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25%	FRQ	-	-5.667	-	2,83	2,13	3,8442 E-04	65	127	0,049	0,400	8,22	SI	
	QPR	-	-5.667	-	2,83	2,13	3,8442 E-04	65	127	0,049	0,300	6,16	SI	
37,5%	FRQ	-	-8.853	-	4,42	2,13	6,9755 E-04	65	127	0,088	0,400	4,53	SI	
	QPR	-	-8.853	-	4,42	2,13	6,9755 E-04	65	127	0,088	0,300	3,40	SI	
50%	FRQ	-	-10.483	-	5,23	2,13	8,5775 E-04	65	127	0,109	0,400	3,68	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%	QPR	-	-10.483	-	5,23	2,13	8,5775 E-04	65	127	0,109	0,300	2,76	SI
	FRQ	-	-10.554	-	5,26	2,13	8,6473 E-04	65	127	0,109	0,400	3,65	SI
	QPR	-	-10.554	-	5,26	2,13	8,6473 E-04	65	127	0,109	0,300	2,74	SI
75%	FRQ	-	-9.065	-	4,52	2,13	7,1838 E-04	65	127	0,091	0,400	4,40	SI
	QPR	-	-9.065	-	4,52	2,13	7,1838 E-04	65	127	0,091	0,300	3,30	SI
87,5%	FRQ	-	-6.017	-	3,00	2,13	4,1881 E-04	65	127	0,053	0,400	7,54	SI
	QPR	-	-6.017	-	3,00	2,13	4,1881 E-04	65	127	0,053	0,300	5,66	SI
100%	FRQ	-	-1.414	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.414	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Sezione: Solai 1.2					
Campata Travetto 1-2				FRC=0,17 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-	-1.399	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.399	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	-5.922	-	2,95	2,13	4,0948 E-04	65	127	0,052	0,400	7,71	SI
	QPR	-	-5.922	-	2,95	2,13	4,0948 E-04	65	127	0,052	0,300	5,79	SI
25%	FRQ	-	-8.889	-	4,43	2,13	7,0109 E-04	65	127	0,089	0,400	4,51	SI
	QPR	-	-8.889	-	4,43	2,13	7,0109 E-04	65	127	0,089	0,300	3,38	SI
37,5%	FRQ	-	-10.295	-	5,14	2,13	8,3927 E-04	65	127	0,106	0,400	3,76	SI
	QPR	-	-10.295	-	5,14	2,13	8,3927 E-04	65	127	0,106	0,300	2,82	SI
50%	FRQ	-	-10.146	-	5,06	2,13	8,2463 E-04	65	127	0,104	0,400	3,83	SI
	QPR	-	-10.146	-	5,06	2,13	8,2463 E-04	65	127	0,104	0,300	2,87	SI
62,5%	FRQ	-	-8.435	-	4,21	2,13	6,5647 E-04	65	127	0,083	0,400	4,81	SI
	QPR	-	-8.435	-	4,21	2,13	6,5647 E-04	65	127	0,083	0,300	3,61	SI
75%	FRQ	-	-5.167	-	2,58	2,13	3,3527 E-04	65	127	0,042	0,400	9,42	SI
	QPR	-	-5.167	-	2,58	2,13	3,3527 E-04	65	127	0,042	0,300	7,07	SI
87,5%	FRQ	-	4.972	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	4.972	-	1,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	11.294	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	11.294	-	1,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 2-3				FRC=0,07 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-	11.386	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	11.386	-	1,78	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	5.393	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	5.393	-	1,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	-3.666	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-3.666	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-6.720	-	3,35	2,13	4,8791 E-04	65	127	0,062	0,400	6,47	SI
	QPR	-	-6.720	-	3,35	2,13	4,8791 E-04	65	127	0,062	0,300	4,86	SI
50%	FRQ	-	-8.216	-	4,10	2,13	6,3494 E-04	65	127	0,080	0,400	4,98	SI
	QPR	-	-8.216	-	4,10	2,13	6,3494 E-04	65	127	0,080	0,300	3,73	SI
62,5%	FRQ	-	-8.156	-	4,07	2,13	6,2904 E-04	65	127	0,080	0,400	5,02	SI
	QPR	-	-8.156	-	4,07	2,13	6,2904 E-04	65	127	0,080	0,300	3,77	SI
75%	FRQ	-	-6.532	-	3,26	2,13	4,6943 E-04	65	127	0,059	0,400	6,73	SI
	QPR	-	-6.532	-	3,26	2,13	4,6943 E-04	65	127	0,059	0,300	5,05	SI
87,5%	FRQ	-	-3.351	-	1,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-3.351	-	1,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	6.326	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	6.326	-	1,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-4				FRC=-0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-	5.755	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	5.755	-	0,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	4.405	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	4.405	-	1,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	3.237	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	3.237	-	1,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	2.247	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	2.247	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	1.437	-	0,00	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	-	1.437	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-	809	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	809	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	359	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	359	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	90	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	90	-	0,03	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

LEGENDA:

Id _{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L _{LT}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{LT}), 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 aggressivo.
Id _{Cmb}	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N _{Ed,r}	Sollecitazioni di progetto.
M _{Ed,2}	
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 teso.
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}

PLINTI SU PALI - SOLLECITAZIONI E VERIFICHE ALLO SLU (Fondazione)

Plinti su pali - Sollecitazioni e verifiche allo SLU

Id _{pil} /Pln	N _{Ed}	Dir A		Dir B		A _{s,s,A}	A _{s,s,B}	A _{s,i,A}	A _{s,i,B}	A _{sw,A}	A _{sw,B}	A _{s,pz}	CS _{pz}	CS _{w,A}	CS _{w,B}	CS _{inf,A}	CS _{inf,B}
		M _{Ed,X}	V _{Ed,Y}	M _{Ed,X}	V _{Ed,Y}	[cm ²]	[cm ²]	[cm ²]	[cm ²]	[cm ²]	[cm ²]	[cm ²]					
011	0	0	0	-	-	0,00	-	0,00	-	NAN	-	0,00	-	-	-	-	-
	Info Palo	Diam. 60		Lung. 8		Tipo. Trivellato		Tcnl. in opera		C.Attr. 0,80		C.Coes. 0,30					
	Car. Lim.	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					
		272.598	35.883	1.334.052	1.226.008	108.044	91.408	129000	Palo Lungo	1,97	4,89	2,55					
	Pfr. Dev.	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	N _u	φ _s	n _f	φ _{Asw,s}								
		145.628	-57.214	-37.931	2,10	3.663.665	16	6	8								
010	0	0	0	-	-	0,00	-	0,00	-	NAN	-	0,00	-	-	-	-	-
	Info Palo	Diam. 60		Lung. 8		Tipo. Trivellato		Tcnl. in opera		C.Attr. 0,80		C.Coes. 0,30					
	Car. Lim.	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					
		336.490	33.687	1.334.052	1.226.008	108.044	91.408	129000	Palo Lungo	1,97	3,96	2,71					
	Pfr. Dev.	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	N _u	φ _s	n _f	φ _{Asw,s}								
		193.771	15.781	44.554	3,26	3.663.665	16	6	8								
009	0	0	0	-	-	0,00	-	0,00	-	NAN	-	0,00	-	-	-	-	-
	Info Palo	Diam. 60		Lung. 8		Tipo. Trivellato		Tcnl. in opera		C.Attr. 0,80		C.Coes. 0,30					
	Car. Lim.	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					
		443.809	29.987	1.334.052	1.226.008	108.044	91.408	129000	Palo Lungo	1,97	3,01	3,05					
	Pfr. Dev.	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	N _u	φ _s	n _f	φ _{Asw,s}								
		271.817	-10.978	35.198	4,60	3.663.665	16	6	8								
12 (a)	0	0	0	-	-	0,00	-	0,00	-	NAN	-	0,00	-	-	-	-	-
	Info Palo	Diam. 60		Lung. 8		Tipo. Trivellato		Tcnl. in opera		C.Attr. 0,80		C.Coes. 0,30					
	Car. Lim.	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					
		362.865	31.673	1.334.052	1.226.008	108.044	91.408	129000	Palo Lungo	1,97	3,68	2,89					
	Pfr. Dev.	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	N _u	φ _s	n _f	φ _{Asw,s}								
		206.751	-49.376	-20.847	2,92	3.663.665	16	6	8								
015	0	0	0	-	-	0,00	-	0,00	-	NAN	-	0,00	-	-	-	-	-
	Info Palo	Diam. 60		Lung. 8		Tipo. Trivellato		Tcnl. in opera		C.Attr. 0,80		C.Coes. 0,30					
	Car. Lim.	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					
		317.858	36.653	1.334.052	1.226.008	108.044	91.408	129000	Palo Lungo	1,97	4,20	2,49					
	Pfr. Dev.	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	N _u	φ _s	n _f	φ _{Asw,s}								
		170.560	-50.192	35.189	2,43	3.663.665	16	6	8								
014	0	0	0	-	-	0,00	-	0,00	-	NAN	-	0,00	-	-	-	-	-
	Info Palo	Diam. 60		Lung. 8		Tipo. Trivellato		Tcnl. in opera		C.Attr. 0,80		C.Coes. 0,30					
	Car. Lim.	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					
		400.910	32.081	1.334.052	1.226.008	108.044	91.408	129000	Palo Lungo	1,97	3,33	2,85					
	Pfr. Dev.	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	N _u	φ _s	n _f	φ _{Asw,s}								

Plinti su pali - Sollecitazioni e verifiche allo SLU

IdPil/Pln	N _{Ed}	Dir A		Dir B		A _{S,S,A}	A _{S,S,B}	A _{S,I,A}	A _{S,I,B}	A _{Sw,A}	A _{Sw,B}	A _{S,pz}	CS _{pz}	CS _{w,A}	CS _{w,B}	CS _{inf,A}	CS _{inf,B}	
		M _{Ed,X} [N-m]	V _{Ed,Y} [N]	M _{Ed,X} [N-m]	V _{Ed,Y} [N]	[cm²]	[cm²]	[cm²]	[cm²]	[cm²]	[cm²]	[cm²]						
013	Taglio	226.906		-43.101		16.792		3,47		3.663.665		16		6		8		
		T _c		CS		V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{cd}		V _{Rsd,p}		A _{Sw,A/B}		S _{ASw}	φ _{ASw,s}	
		32.081		7,73		735.666		247.831		0		0		0,05		19	8	
		0		0	-	-		0,00	-	0,00	-	NAN	-	0,00	-	-	-	-
		Info Palo		Diam. 60		Lung. 8		Tipo. Trivellato		Tcnl. in opera		C.Attr. 0,80		C.Coes. 0,30				
	Pfr. Dev.	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		
		380.848	30.761	1.334.052	1.226.008	108.044	91.408	129000		Palo Lungo		1,97		3,50		2,97		
		N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}		CS		N _u		φ _s		n _f		φ _{ASw,s}				
		218.964	-45.628	-11.295		3,38		3.663.665		16		6		8				
		Taglio		T _c		CS		V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{cd}		V _{Rsd,p}		A _{Sw,A/B}	S _{ASw}	φ _{ASw,s}
008	Taglio	30.761		8,06		735.666		247.831		0		0		0,05		19	8	
		0		0	-	-		0,00	-	0,00	-	NAN	-	0,00	-	-	-	-
		Info Palo		Diam. 60		Lung. 8		Tipo. Trivellato		Tcnl. in opera		C.Attr. 0,80		C.Coes. 0,30				
		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		
		456.748	28.320	1.334.052	1.226.008	108.044	91.408	129000		Palo Lungo		1,97		2,92		3,23		
	Pfr. Dev.	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}		CS		N _u		φ _s		n _f		φ _{ASw,s}				
		280.263	-34.447	-7.083		4,87		3.663.665		16		6		8				
		Taglio		T _c		CS		V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{cd}		V _{Rsd,p}		A _{Sw,A/B}	S _{ASw}	φ _{ASw,s}
		28.320		8,75		735.666		247.831		0		0		0,05		19	8	
		0		0	-	-		0,00	-	0,00	-	NAN	-	0,00	-	-	-	-
003	Taglio	0		0	-	-		0,00	-	0,00	-	NAN	-	0,00	-	-	-	-
		Info Palo		Diam. 60		Lung. 8		Tipo. Trivellato		Tcnl. in opera		C.Attr. 0,80		C.Coes. 0,30				
		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		
		469.359	31.610	1.334.052	1.226.008	108.044	91.408	129000		Palo Lungo		1,97		2,84		2,89		
		N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}		CS		N _u		φ _s		n _f		φ _{ASw,s}				
	Pfr. Dev.	269.033	28.431	6.340		5,80		3.663.665		16		6		8				
		Taglio		T _c		CS		V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{cd}		V _{Rsd,p}		A _{Sw,A/B}	S _{ASw}	φ _{ASw,s}
		31.610		7,84		735.666		247.831		0		0		0,05		19	8	
		0		0	-	-		0,00	-	0,00	-	NAN	-	0,00	-	-	-	-
		002	Taglio	0		0	-	-		0,00	-	0,00	-	NAN	-	0,00	-	-
Info Palo				Diam. 60		Lung. 8		Tipo. Trivellato		Tcnl. in opera		C.Attr. 0,80		C.Coes. 0,30				
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		
420.720	33.183			1.334.052	1.226.008	108.044	91.408	129000		Palo Lungo		1,97		3,17		2,75		
N _{Ed}	M _{Ed,X}			M _{Ed,Y}		CS		N _u		φ _s		n _f		φ _{ASw,s}				
Pfr. Dev.	238.157		36.954	-31.983		3,33		3.663.665		16		6		8				
	Taglio			T _c		CS		V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{cd}		V _{Rsd,p}		A _{Sw,A/B}	S _{ASw}	φ _{ASw,s}
	33.183			7,47		735.666		247.831		0		0		0,05		19	8	
	0			0	-	-		0,00	-	0,00	-	NAN	-	0,00	-	-	-	-
	001		Taglio	0		0	-	-		0,00	-	0,00	-	NAN	-	0,00	-	-
Info Palo				Diam. 60		Lung. 8		Tipo. Trivellato		Tcnl. in opera		C.Attr. 0,80		C.Coes. 0,30				
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		
281.193		35.603		1.334.052	1.226.008	108.044	91.408	129000		Palo Lungo		1,97		4,74		2,57		
N _{Ed}		M _{Ed,X}		M _{Ed,Y}		CS		N _u		φ _s		n _f		φ _{ASw,s}				
Pfr. Dev.		152.314	34.491	-63.188		2,02		3.663.665		16		6		8				
		Taglio		T _c		CS		V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{cd}		V _{Rsd,p}		A _{Sw,A/B}	S _{ASw}	φ _{ASw,s}
		35.603		6,96		735.666		247.831		0		0		0,05		19	8	
		0		0	-	-		0,00	-	0,00	-	NAN	-	0,00	-	-	-	-
		004	Taglio	0		0	-	-		0,00	-	0,00	-	NAN	-	0,00	-	-
Info Palo				Diam. 60		Lung. 8		Tipo. Trivellato		Tcnl. in opera		C.Attr. 0,80		C.Coes. 0,30				
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		
415.211	32.953			1.334.052	1.226.008	108.044	91.408	129000		Palo Lungo		1,97		3,21		2,77		
N _{Ed}	M _{Ed,X}			M _{Ed,Y}		CS		N _u		φ _s		n _f		φ _{ASw,s}				
Pfr. Dev.	235.755		40.376	32.504		3,13		3.663.665		16		6		8				
	Taglio			T _c		CS		V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{cd}		V _{Rsd,p}		A _{Sw,A/B}	S _{ASw}	φ _{ASw,s}
	32.953			7,52		735.666		247.831		0		0		0,05		19	8	
	0			0	-	-		0,00	-	0,00	-	NAN	-	0,00	-	-	-	-
	007		Taglio	0		0	-	-		0,00	-	0,00	-	NAN	-	0,00	-	-
Info Palo				Diam. 60		Lung. 8		Tipo. Trivellato		Tcnl. in opera		C.Attr. 0,80		C.Coes. 0,30				
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		
436.213		29.625		1.334.052	1.226.008	108.044	91.408	129000		Palo Lungo		1,97		3,06		3,09		
N _{Ed}		M _{Ed,X}		M _{Ed,Y}		CS		N _u		φ _s		n _f		φ _{ASw,s}				
Pfr. Dev.		265.004	-32.617	-24.708		4,11		3.663.665		16		6		8				
		Taglio		T _c		CS		V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{cd}		V _{Rsd,p}		A _{Sw,A/B}	S _{ASw}	φ _{ASw,s}
		29.625		8,37		735.666		247.831		0		0		0,05		19	8	
		0		0	-	-		0,00	-	0,00	-	NAN	-	0,00	-	-	-	-
		006	Taglio	0		0	-	-		0,00	-	0,00	-	NAN	-	0,00	-	-
Info Palo				Diam. 60		Lung. 8		Tipo. Trivellato		Tcnl. in opera		C.Attr. 0,80		C.Coes. 0,30				
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		
325.973	32.940			1.334.052	1.226.008	108.044	91.408	129000		Palo Lungo		1,97		4,09		2,77		
N _{Ed}	M _{Ed,X}			M _{Ed,Y}		CS		N _u		φ _s		n _f		φ _{ASw,s}				
Pfr. Dev.	187.498		-11.611	-45.407		3,26		3.663.665		16		6		8				
	Taglio			T _c		CS		V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{cd}		V _{Rsd,p}		A _{Sw,A/B}	S _{ASw}	φ _{ASw,s}
	32.940			7,52		735.666		247.831		0		0		0,05		19	8	
	0			0	-	-		0,00	-	0,00	-	NAN	-	0,00	-	-	-	-
	005		Taglio	0		0	-	-		0,00	-	0,00	-	NAN	-	0,00	-	-
Info Palo				Diam. 60		Lung. 8		Tipo. Trivellato		Tcnl. in opera		C.Attr. 0,80		C.Coes. 0,30				
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		
278.251		36.075		1.334.052	1.226.008	108.044	91.408	129000		Palo Lungo		1,97		4,79		2,53		
N _{Ed}		M _{Ed,X}		M _{Ed,Y}		CS		N _u		φ _s		n _f		φ _{ASw,s}				
Pfr. Dev.		148.775	57.906	46.193		1,95		3.663.665		16		6		8				
		Taglio		T _c		CS		V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{cd}		V _{Rsd,p}		A _{Sw,A/B}	S _{ASw}	φ _{ASw,s}
		36.075		6,87		735.666		247.831		0		0		0,05		19	8	
		0		0	-	-		0,00	-	0,00	-	NAN	-	0,00	-	-	-	-

LEGENDA Plinti su pali - Sollecitazioni e verifiche allo stato limite ultimo.

Idpil/Pln Identificativo della pilastretta cui il plinto è collegato.
N_{Ed} Sollecitazioni di progetto.
M_{Ed,X}
V_{Ed,Y}

Id	Pil/Pln	N _{Ed}	Dir A		Dir B		A _{S,s,A}	A _{S,s,B}	A _{S,i,A}	A _{S,i,B}	A _{sw,A}	A _{sw,B}	A _{s,pz}	CS _{pz}	CS _{w,A}	CS _{w,B}	CS _{inf,A}	CS _{inf,B}
			M _{Ed,X}	V _{Ed,Y}	M _{Ed,X}	V _{Ed,Y}												
			[N-m]	[N]	[N-m]	[N]												
		[N]					[cm ²]	[cm ²]	[cm ²]	[cm ²]	[cm ²]	[cm ²]						

Plinti su pali - Sollecitazioni e verifiche allo SLD																	
Id _{PlI/Pln}	N _{Ed}	Dir A		Dir B		A _{s,s,A}	A _{s,s,B}	A _{s,i,A}	A _{s,i,B}	A _{sw,A}	A _{sw,B}	A _{s,pz}	CS _{pz}	CS _{w,A}	CS _{w,B}	CS _{inf} _{,A}	CS _{inf} _{,B}
		M _{Ed,X}	V _{Ed,Y}	M _{Ed,X}	V _{Ed,Y}												
	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[N]	[cm²]	[cm²]	[cm²]	[cm²]	[cm²]	[cm²]	[cm²]					
A _{s,i,A/B}	Armatura inferiore esecutiva nella direzione A/B.																
A _{sw,A/B}	Area delle staffe per unità di lunghezza, nella direzione A/B.																
A _{s,pz}	Area di ferro per punzonamento.																
CS _{pz}	Coefficiente di sicurezza per punzonamento ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).																
CS _{w,A/B}	Coefficienti di sicurezza relativi all'armatura a taglio, nella direzione A/B ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).																
CS _{inf,A/B}	Coefficiente di sicurezza relativo all'armatura inferiore nella direzione A/B ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).																
Verifiche palo a carico limite verticale ed orizzontale.																	
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).																

<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.	3
<u>TERRENI</u>	pag.	4
<u>STRATIGRAFIE</u>	pag.	4
<u>SEZIONI ASTE</u>	pag.	4
<u>ANALISI CARICHI</u>	pag.	4
<u>TIPOLOGIE DI CARICO</u>	pag.	5
<u>SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche</u>	pag.	5
<u>SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche</u>	pag.	5
<u>COMBINAZIONI SISMICHE</u>	pag.	6
<u>SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)</u>	pag.	6
<u>SERVIZIO(SLE): Frequente</u>	pag.	7
<u>SERVIZIO(SLE): Quasi permanente</u>	pag.	7
<u>DATI GENERALI ANALISI SISMICA</u>	pag.	7
<u>DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI STRUTTURA</u>	pag.	7
	pag.	7
<u>PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA</u>	pag.	8
<u>RIEPILOGO MODI DI VIBRAZIONE</u>	pag.	8
<u>LIVELLI O PIANI</u>	pag.	10
<u>NODI</u>	pag.	10
<u>TRAVI IN ELEVAZIONE</u>	pag.	12
<u>PILASTRI E PILASTRI-PARETE</u>	pag.	13
<u>PLINTI SU PALI</u>	pag.	14
<u>SOLAI E BALCONI</u>	pag.	14
<u>NODI - CALCOLO DEI SOLAI</u>	pag.	15
<u>SOLAI - SEZIONI DI CALCOLO</u>	pag.	15
<u>CARICHI SUI NODI (PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE)</u>	pag.	16
<u>CARICHI SUI NODI IN FONDAZIONE (Fondazione)</u>	pag.	18
<u>CARICHI SULLE TRAVI</u>	pag.	30
<u>CARICHI SUI PILASTRI</u>	pag.	33
<u>CARICHI SUI SOLAI</u>	pag.	33
<u>NODI - SPOSTAMENTI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE</u>	pag.	34
<u>NODI - SPOSTAMENTI PER EFFETTO DEL SISMA</u>	pag.	36
<u>NODI - SPOSTAMENTI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE</u>	pag.	38
<u>TRAVI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE</u>	pag.	39
<u>TRAVI - SOLLECITAZIONI PER EFFETTO DEL SISMA</u>	pag.	42
<u>TRAVI - SOLLECITAZIONI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE</u>	pag.	44
<u>TRAVI - SOLLECITAZIONI ALLO SLD</u>	pag.	46
<u>PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE</u>	pag.	48
<u>PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER EFFETTO DEL SISMA</u>	pag.	49
<u>PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE</u>	pag.	50
<u>PILASTRI - SOLLECITAZIONI ALLO SLD</u>	pag.	51
<u>SOLAI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE</u>	pag.	52
<u>NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER TIPOLOGIE DI CARICO NON SISMICHE</u>	pag.	52
<u>NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER EFFETTO DEL SISMA</u>	pag.	53

<u>NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE</u>	pag.	54
<u>EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE</u>	pag.	55
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	55
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	60
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)</u>	pag.	70
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)</u>	pag.	75
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	85
<u>Travi - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)</u>	pag.	88
<u>Travi - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)</u>	pag.	94
<u>TRAVI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)</u>	pag.	105
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE DELLA DUTTILITÀ DI CURVATURA (Elevazione)</u>	pag.	107
<u>VERIFICA DEFORMABILITÀ - VERIFICA SNELLEZZA (Elevazione)</u>	pag.	108
<u>PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	109
<u>PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	110
<u>PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)</u>	pag.	111
<u>PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)</u>	pag.	112
<u>Pilastri - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)</u>	pag.	112
<u>Pilastri - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)</u>	pag.	113
<u>PILASTRI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)</u>	pag.	115
<u>PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)</u>	pag.	116
<u>PIANI - EFFETTI DEL SECONDO ORDINE (Elevazione)</u>	pag.	116
<u>PIANI - VERIFICHE ALLO SLO (Elevazione)</u>	pag.	116
<u>PIANI - VERIFICHE AGLI SPOSTAMENTI</u>	pag.	116
<u>SOLAI (CA)- VERIFICHE ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	116
<u>SOLAI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	118
<u>Solai - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)</u>	pag.	119
<u>Solai - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)</u>	pag.	120
<u>PLINTI SU PALI - SOLLECITAZIONI E VERIFICHE ALLO SLU (Fondazione)</u>	pag.	122
<u>PLINTI SU PALI - SOLLECITAZIONI E VERIFICHE ALLO SLD (Fondazione)</u>	pag.	125