



COMUNE DI CASAPEENNA

PROVINCIA DI CASERTA

PROGETTO DI MIGLIORAMENTO E ADEGUAMENTO ALLE
PRESCRIZIONI DEL MINISTRO DELL'AMBIENTE - RIQUALIFICAZIONE
AREA EX FF.SS.

PROGETTO ESECUTIVO

REVISIONI:	OGGETTO: PENSILINE TABULATO DI CALCOLO	TAV. RS02
		DATA: Dicembre 2018
		SCALA:

PROGETTISTI:

arch. Domenico Fontana

ing. Luigi Marrandino

COMMITTENTE:

AMMINISTRAZIONE COMUNALE

NOTE:

--

INFORMAZIONI GENERALI

Edificio	Cemento Armato
Costruzione	Nuova
Situazione	-
Intervento	-
Comune	Casapesenna
Provincia	Caserta
Oggetto	
Parte d'opera	CALCOLO IN C.A.DELLE PENSILINE "AREA PARCO"
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 _{Er}	Stz	R _{ck}	R _{cm}	%R _{ck}	γ _c	f _{cd}	f _{ctd}	f _{cfm}	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]	
Clas C25/30_B450C - (C25/30)														
001	25'000	0,000010	31'447	13'103	100	P	30,00	-	0,85	1,50	14,11	1,19	3,07	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 _{Er}	Coefficiente di riduzione del Modulo elastico normale per Analisi Sismica [E _{sisma} = E·C _{Er}].
Stz	Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
R _{ck}	Resistenza caratteristica cubica.
R _{cm}	Resistenza media cubica.
%R _{ck}	Percentuale di riduzione della R _{ck}
γ _c	Coefficiente parziale di sicurezza del materiale.
f _{cd}	Resistenza di calcolo a compressione.
f _{ctd}	Resistenza di calcolo a trazione.
f _{cfm}	Resistenza media a trazione per flessione.
n Ac	Identificativo, nella relativa tabella materiali, dell'acciaio utilizzato: [-] = parametro NON significativo per il materiale.

MATERIALI ACCIAIO

Caratteristiche acciaio																
N _{id}	γ _k	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}	N _{Cnt}	γ _{M7} 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	P	450,00 -	-	391,30 -	-	1,15	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

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

TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI

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

LEGENDA:

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

TERRENI

										Terreni
N _{TRN}	γ _T	K			φ	C _u	c'	E _d	E _{cu}	A _{S-B}
		K _x	K _y	K _z						
	[N/m ³]	[N/cm ³]	[N/cm ³]	[N/cm ³]	[°]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	
Sabbia argillosa mediamente consolidata										
T001	18'000	60	60	200	32	0,000	0,000	60	0	0,000

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.

SEZIONI ASTE

Sezioni aste																					
N _{id}	Tp	Label	Dimensioni										v	A	Area per Taglio		Inerzia				ΔθI _{pr}
			B	H	Sp _w	L _w	Sp _{r,0}	L _{r,0}	Sp _{r,1}	L _{r,1}	L _{r,2}	L _{r,3}			A _{x,T}	A _{y,T}	I _x	I _T	I _Y	I _{XY}	
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		[cm²]	[cm²]	[cm²]	[cm⁴]	[cm⁴]	[cm⁴]	[cm⁴]	[°]	
001	□	20x20	20	20	-	-	-	-	-	-	-	4	400	333	333	13'333	22'496	13'333	0	0,00	
002	▭	30x20	30	20	-	-	-	-	-	-	-	4	600	500	500	20'000	46'992	45'000	0	0,00	
003	⊠	Ø30	30	-	-	-	-	-	-	-	-	-	707	636	636	39'761	79'522	39'761	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_{r,0}	Spessore ala 0.
L_{r,0}	Lunghezza ala 0.
Sp_{r,1}	Spessore ala 1.
L_{r,1}	Lunghezza ala 1.
L_{r,2}	Lunghezza ala 2.
L_{r,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	Soletta Abitaz.	Abitazioni	<i>*vedi le relative tabelle dei carichi</i>	-	Pavimento e sottofondo, incidenza dei tramezzi e intonaco inferiore	2'360	Civile abitazione (Cat. A – Tab. 3.1.II - DM 14.01.2008)	2'000	0

LEGENDA:

N_{id}	Numero identificativo dell'analisi di carico.
T. C.	Identificativo del tipo di carico: [S] = Superficiale - [L] = Lineare - [C] = Concentrato.
PP, PNS, SA	Valori, rispettivamente, del Peso Proprio, del Sovraccarico Permanente NON strutturale, del Sovraccarico Accidentale. Secondo il tipo di carico indicato nella colonna "T.C." ("S" - "L" - "C"), i valori riportati nelle colonne "PP", "PNS" e "SA", sono espressi in [N/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	Lunga	1,00	1,00	1,00	
0003	Abitazioni	SI	NO	Media	0,70	0,50	0,30	
0004	Sisma X	-	-	-	-	-	-	
0005	Sisma Y	-	-	-	-	-	-	
0006	Sisma Z	-	-	-	-	-	-	
0007	Sisma Ecc.X	-	-	-	-	-	-	
0008	Sisma Ecc.Y	-	-	-	-	-	-	

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).

Tipologie di carico						
N _{id}	Descrizione	F+E	+/- F	CDC	ψ ₀	ψ ₁ ψ ₂

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
	Carico Permanente	Permanenti NON Strutturali	Abitazioni
01	1,00	1,00	0,00
02	1,00	1,00	1,50
03	1,30	1,30	0,00
04	1,30	1,30	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= Abitazioni

SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche

Id _{Comb}	CC 01	CC 02	CC 03
	Carico Permanente	Permanenti NON Strutturali	Abitazioni
01	1,00	1,00	0,30

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= Abitazioni

COMBINAZIONI SISMICHE

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

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

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

(con α'_p sollecitazione dovuta alla combinazione delle condizioni statiche e α sollecitazione dovuta al sisma; in particolare α_{xi} , α_{yi} , α_{zi} , α_{exi} , α_{eyi} sono rispettivamente le sollecitazioni dovute al sisma agente in direzione x, in direzioni y, in direzione z, per eccentricità accidentale positiva in direzione x e per eccentricità accidentale positiva in direzione y)

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

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

- 1) N, Mx, My, Tx e Ty; 2) N, Mx, -My, Tx e Ty; 3) N, -Mx, My, Tx e Ty; 4) N, -Mx, -My, Tx e Ty; 5) -N, Mx, My, Tx e Ty; 6) -N, Mx, -My, Tx e Ty; 7) -N, -Mx, My, Tx e Ty; 8) -N, -Mx, -My, Tx e Ty; 9) N, Mx, My, Tx e -Ty; 10) N, Mx, -My, Tx e -Ty; 11) N, -Mx, My, Tx e -Ty; 12) N, -Mx, -My, Tx e -Ty; 13) -N, Mx, My, Tx e -Ty; 14) -N, Mx, -My, Tx e -Ty; 15) -N, -Mx, My, Tx e -Ty; 16) -N, -Mx, -My, Tx e -Ty;

17) N, Mx, My, -Tx e Ty; **18)** N, Mx, -My, -Tx e Ty; **19)** N, -Mx, My, -Tx e Ty; **20)** N, -Mx, -My, -Tx e Ty; **21)** -N, Mx, My, -Tx e Ty; **22)** -N, Mx, -My, -Tx e Ty; **23)** -N, -Mx, My, -Tx e Ty; **24)** -N, -Mx, -My, -Tx e Ty; **25)** N, Mx, My, -Tx e -Ty; **26)** N, Mx, -My, -Tx e -Ty; **27)** N, -Mx, My, -Tx e -Ty; **28)** N, -Mx, -My, -Tx e -Ty; **29)** -N, Mx, My, -Tx e -Ty; **30)** -N, Mx, -My, -Tx e -Ty; **31)** -N, -Mx, My, -Tx e -Ty; **32)** -N, -Mx, -My, -Tx e -Ty.

SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)

SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)			
Id_{Comb}	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Abitazioni
01	1,00	1,00	1,00

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= Abitazioni

SERVIZIO(SLE): Frequente

SERVIZIO(SLE): Frequente			
Id_{Comb}	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Abitazioni
01	1,00	1,00	0,50
02	1,00	1,00	0,30

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= Abitazioni

SERVIZIO(SLE): Quasi permanente

SERVIZIO(SLE): Quasi permanente			
Id_{Comb}	CC 01 Carico Permanente	CC 02 Permanenti NON Strutturali	CC 03 Abitazioni
01	1,00	1,00	0,30

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= Abitazioni

DATI GENERALI ANALISI SISMICA

Dati generali analisi sismica											
Ang [°]	NV	CD	MP	Dir	TS	EcA	Ir_{Tmp}	C.S.T.	RP	RH	ξ
0	15	B	ca	X Y	[T +C] [T +C]	S	N	C	NO	NO	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] = Basso - [ND] = Non Dissipativa - [-] = Nessuna.

MP Tipo di struttura sismo-resistente prevalente: [ca] = 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_{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.

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.

Dati generali analisi sismica											
Ang	NV	CD	MP	Dir	TS	EcA	Ir _{Tmp}	C.S.T.	RP	RH	ξ
[°]											

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

DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI STRUTTURA

Dir	Fattori di struttura				
	q	q ₀	k _R	α _u /α ₁	K _w
X	3,150	3,15	1,0	1,05	-
Y	3,150	3,15	1,0	1,05	-
Z	1,500	-	-	-	-

- LEGENDA:**
- q** Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU (Fattore di struttura).
 - q₀** Valore di base (comprensivo di K_w).
 - k_R** Fattore riduttivo funzione della regolarità in altezza.
 - 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	30	0,0403	1,500	1,598	2,390	0,280	0,149	0,447	1,761
SLD	35	0,0434	1,500	1,577	2,378	0,292	0,153	0,460	1,773
SLV	332	0,1044	1,500	1,442	2,490	0,382	0,184	0,551	2,018
SLC	682	0,1316	1,500	1,410	2,517	0,409	0,192	0,577	2,126

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

CI Ed	V _N	V _R	Lat.	Long.	Q _a	CTop	S _T
	[t]	[t]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		
1	50	35	40.9931	14.1389	25	T1	1,00

- LEGENDA:**
- CI Ed** Classe dell'edificio
 - Lat.** Latitudine geografica del sito.
 - Long.** Longitudine geografica del sito.
 - Q_a** Altitudine geografica del sito.
 - CTop** Categoria topografica (Vedi NOTE).
 - S_T** Coefficiente di amplificazione topografica.
 - NOTE** [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.
 - Categoria topografica.
 - T1: Superficie 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	12'523	11'411	11'410	11'411	11'410	100,00	13'827
Y	12'523	11'411	11'411	11'411	11'411	100,00	13'832
Z	12'523	0	0	0	0	100,00	0

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

RIEPILOGO MODI DI VIBRAZIONEMODI DI VIBRAZIONE N.15

Sptr	T	a _{q,0}	a _{q,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
	[s]	[m/s²]	[m/s²]			[%]	[N-s'/m]
Modo Vibrazione n. 1							
SLU-X	0,550	1,212	0,000	-43,244	-0,3309	16,39	1'870
SLU-Y	0,550	1,212	0,000	-72,486	-0,5547	46,05	5'254

Sptr	T	a _{a.o}	a _{a.v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
SLU-Z	0,000	0,000	0,447	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,550	1,270	0,000	-43,244	-0,3309	16,39	1'870
SLD-Y	0,550	1,270	0,000	-72,486	-0,5547	46,05	5'254
SLD-Z	0,000	0,000	0,120	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,270	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,270	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,447	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 2							
SLU-X	0,551	1,212	0,000	72,252	0,5560	45,75	5'220
SLU-Y	0,551	1,212	0,000	-43,102	-0,3317	16,28	1'858
SLU-Z	0,000	0,000	0,447	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,551	1,266	0,000	72,252	0,5560	45,75	5'220
SLD-Y	0,551	1,266	0,000	-43,102	-0,3317	16,28	1'858
SLD-Z	0,000	0,000	0,120	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,266	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,266	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,447	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 3							
SLU-X	0,043	1,461	0,000	2,203	0,0001	0,04	5
SLU-Y	0,043	1,461	0,000	-49,872	-0,0023	21,80	2'487
SLU-Z	0,000	0,000	0,447	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,043	0,883	0,000	2,203	0,0001	0,04	5
SLD-Y	0,043	0,883	0,000	-49,872	-0,0023	21,80	2'487
SLD-Z	0,000	0,000	0,120	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,883	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,883	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,447	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 4							
SLU-X	0,043	1,461	0,000	49,852	0,0023	21,78	2'485
SLU-Y	0,043	1,461	0,000	2,175	0,0001	0,04	5
SLU-Z	0,000	0,000	0,447	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,043	0,883	0,000	49,852	0,0023	21,78	2'485
SLD-Y	0,043	0,883	0,000	2,175	0,0001	0,04	5
SLD-Z	0,000	0,000	0,120	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,883	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,883	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,447	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 5							
SLU-X	0,108	1,347	0,000	-37,555	-0,0111	12,36	1'410
SLU-Y	0,108	1,347	0,000	20,669	0,0061	3,74	427
SLU-Z	0,000	0,000	0,447	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,108	1,259	0,000	-37,555	-0,0111	12,36	1'410
SLD-Y	0,108	1,259	0,000	20,669	0,0061	3,74	427
SLD-Z	0,000	0,000	0,120	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,259	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,259	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,447	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 6							
SLU-X	0,107	1,350	0,000	20,354	0,0059	3,63	414
SLU-Y	0,107	1,350	0,000	37,130	0,0107	12,08	1'379
SLU-Z	0,000	0,000	0,447	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,107	1,250	0,000	20,354	0,0059	3,63	414
SLD-Y	0,107	1,250	0,000	37,130	0,0107	12,08	1'379
SLD-Z	0,000	0,000	0,120	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,250	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,250	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,447	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 7							
SLU-X	0,040	1,467	0,000	2,266	0,0001	0,05	5
SLU-Y	0,040	1,467	0,000	0,295	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,447	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,040	0,865	0,000	2,266	0,0001	0,05	5
SLD-Y	0,040	0,865	0,000	0,295	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,120	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,865	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,865	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,447	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 8							
SLU-X	0,371	1,214	0,000	0,817	0,0028	0,01	1
SLU-Y	0,371	1,214	0,000	1,043	0,0036	0,01	1
SLU-Z	0,000	0,000	0,447	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,371	1,518	0,000	0,817	0,0028	0,01	1
SLD-Y	0,371	1,518	0,000	1,043	0,0036	0,01	1
SLD-Z	0,000	0,000	0,120	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	1,518	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,518	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,447	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 9							
SLU-X	0,024	1,494	0,000	0,027	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,024	1,494	0,000	0,071	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,447	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,024	0,776	0,000	0,027	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,024	0,776	0,000	0,071	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,120	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,776	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,776	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,447	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 10							

Sptr	T	a _{q,o}	a _{q,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
SLU-X	0,010	1,519	0,000	-0,010	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,010	1,519	0,000	-0,016	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,447	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,010	0,696	0,000	-0,010	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,010	0,696	0,000	-0,016	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,120	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,696	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,696	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,447	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 11							
SLU-X	0,014	1,512	0,000	-0,014	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,014	1,512	0,000	-0,010	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,447	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,014	0,719	0,000	-0,014	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,014	0,719	0,000	-0,010	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,120	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,719	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,719	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,447	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 12							
SLU-X	0,009	1,520	0,000	-0,013	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,009	1,520	0,000	0,008	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,447	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,009	0,692	0,000	-0,013	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,009	0,692	0,000	0,008	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,120	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,692	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,692	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,447	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 13							
SLU-X	0,015	1,510	0,000	-0,007	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,015	1,510	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,447	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,015	0,724	0,000	-0,007	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,015	0,724	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,120	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,724	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,724	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,447	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 14							
SLU-X	0,006	1,526	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,006	1,526	0,000	-0,003	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,447	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,006	0,671	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,006	0,671	0,000	-0,003	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,120	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,671	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,671	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,447	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 15							
SLU-X	0,005	1,528	0,000	0,002	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,005	1,528	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,447	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,005	0,666	0,000	0,002	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,005	0,666	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,120	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,666	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,666	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,447	-	-	-	-

LEGENDA:

- Sptr
- Spettro di risposta considerato.
- T
- Periodo del Modo di vibrazione.
- a_{q,o}
- Valore dell'Accelerazione Spettrale Orizzontale, riferita al corrispondente periodo.
- a_{q,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			Dir	G _{st}	G _{SLU}	G _{SLD}	R _{SLU}
		[m]	[m]	[m]			M _{L,Str} [N·s ² /m]	M _{L,SLU} [N·s ² /m]	M _{L,SLD} [N·s ² /m]		[m]	[m]	[m]	[m]
01	Piano Terra	0,00	3,00	3,00	NO	NO	9'385	8'267	8'267	X	3,38	3,38	3,38	3,35
										Y	-1,07	-1,07	-1,07	-1,05
02	Fondazione	0,00		0,00	NO	NO	3'138	3'138	3'138	X	3,35	3,35	3,35	-

Livelli o piani														
Id _{Lv}	Descrizione	Z _{Lv}	H _{Lv}	Q _{ex,lv}	PR	Rd _{Temp}	Massa del piano			Dir	G _{st}	G _{SLU}	G _{SLD}	R _{SLU}
							M _{L,Str}	M _{L,SLU}	M _{L,SLD}					
		[m]	[m]	[m]			[N·s²/m]	[N·s²/m]	[N·s²/m]		[m]	[m]	[m]	[m]
										Y	-1,05	-1,05	-1,05	-

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.
- In alternativa vedere tabella "Solai e Balconi" in quanto il comportamento rigido potrebbe essere stato assegnato ai singoli solai del livello.
- Rd_{Temp}**
 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,Str}**
 Massa del piano valutata in condizioni statiche.
- M_{L,SLU}**
 Massa del piano valutata allo SLU.
- M_{L,SLD}**
 Massa del piano valutata allo SLD.
- G_{st}**
 Coordinate del baricentro delle masse, valutate in condizioni statiche.
- G_{SLU}**
 Coordinate del baricentro delle masse, valutate per SLU.
- G_{SLD}**
 Coordinate del baricentro delle masse, valutate per SLD.
- R_{SLU}**
 Coordinate del baricentro delle rigidezze, valutate per SLU.

NODI

Nodi								
Id _{Nd}	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impresi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _e	S	θ	
		[m]		[N/cm]	[N·m/rad]	[cm]	[rad]	
00001	X	3,35	Plinto	612'000	1,7496 E+08	-	-	SI
	Y	-1,05		612'000	1,7496 E+08	-	-	
	Z	0,00		6'480'000	5,1246 E+07	-	-	
00002	X	2,00	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	0,35		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00003	X	4,80	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-2,45		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00004	X	4,80	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,05		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00005	X	4,80	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	0,35		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00006	X	3,35	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,05		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00007	X	3,35	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	0,35		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00008	X	3,35	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-2,45		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00009	X	2,00	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-2,45		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00010	X	2,00	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,05		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00011	X	3,35	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-2,03		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00012	X	3,35	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,62		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00013	X	2,45	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-2,45		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00014	X	2,90	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-2,45		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00015	X	2,45	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	0,35		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00016	X	2,90	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	0,35		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00017	X	3,83	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-2,45		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00018	X	4,32	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-2,45		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00019	X	2,45	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-2,45		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00020	X	2,90	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-2,45		-	-	-	-	

Id _{Nd}	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _r	S	θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00021	X	3,35	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-2,03		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00022	X	3,35	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,62		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00023	X	2,80	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,05		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00024	X	2,40	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,05		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00025	X	2,00	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,52		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00026	X	2,00	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,98		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00027	X	3,83	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-2,45		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00028	X	4,32	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-2,45		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00029	X	4,80	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,98		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00030	X	4,80	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,52		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00031	X	4,37	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,05		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00032	X	3,93	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,05		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00033	X	4,80	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-0,58		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00034	X	4,80	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-0,12		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00035	X	4,32	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	0,35		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00036	X	3,83	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	0,35		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00037	X	3,35	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-0,07		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00038	X	3,35	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-0,48		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00039	X	2,90	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	0,35		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00040	X	2,45	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	0,35		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00041	X	2,00	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-0,12		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00042	X	2,00	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-0,58		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00043	X	2,00	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,98		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00044	X	2,00	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,52		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00045	X	4,80	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-0,58		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00046	X	4,80	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-0,12		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00047	X	2,00	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-0,58		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00048	X	2,00	nessuno	-	-	-	-	NO

IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impresi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _r	S	θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
	Y	-0,12		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00049	X	3,83	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	0,35		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00050	X	4,32	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	0,35		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00051	X	2,40	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,05		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00052	X	2,80	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,05		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00053	X	4,80	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,98		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00054	X	4,80	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,52		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00055	X	3,93	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,05		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00056	X	4,37	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,05		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00057	X	3,35	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-0,48		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00058	X	3,35	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-0,07		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00059	X	3,11	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-2,20		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00060	X	3,03	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,37		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00061	X	2,24	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,29		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00062	X	2,26	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-2,19		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00063	X	2,34	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,75		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00064	X	3,01	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,75		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00065	X	4,53	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-2,18		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00066	X	4,55	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,30		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00067	X	3,67	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,37		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00068	X	3,60	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-2,19		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00069	X	3,71	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,75		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00070	X	4,44	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,75		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00071	X	4,55	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-0,80		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00072	X	4,53	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	0,08		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00073	X	3,60	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	0,10		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00074	X	3,68	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-0,72		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00075	X	3,71	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-0,35		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	

Id _{Nd}	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _r	S	θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
00076	X	4,44	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-0,35		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00077	X	3,03	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-0,73		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00078	X	3,10	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	0,10		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00079	X	2,26	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	0,09		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00080	X	2,25	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-0,80		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00081	X	2,34	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-0,35		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00082	X	3,01	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-0,35		-	-	-	-	
	Z	3,00		-	-	-	-	
00083	X	3,35	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	0,35		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00084	X	4,80	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	0,35		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00085	X	4,80	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,05		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00086	X	4,80	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	0,35		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00087	X	2,00	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,05		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00088	X	2,00	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	0,35		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00089	X	3,50	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,05		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00090	X	4,80	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,05		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00091	X	3,35	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-0,90		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00092	X	3,35	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	0,35		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00093	X	2,00	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,05		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00094	X	3,20	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,05		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00095	X	4,80	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-2,45		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00096	X	4,80	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,05		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00097	X	2,00	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-2,45		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00098	X	2,00	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-1,05		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00099	X	2,00	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	0,35		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00100	X	3,35	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	0,35		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00101	X	3,35	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-2,45		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00102	X	4,80	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-2,45		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00103	X	3,35	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-2,45		-	-	-	-	

								Nodi
Id _{Nd}	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _r	S	Θ	
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
00104	Z	2,90	nessuno	-	-	-	-	NO
	X	3,35		-	-	-	-	
	Y	-1,20		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
00105	X	2,00	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	-2,45		-	-	-	-	
	Z	2,90		-	-	-	-	
	X	3,35		-	-	-	-	
00106	Y	-2,45	nessuno	-	-	-	-	NO
	Z	2,90		-	-	-	-	
	X	3,35		-	-	-	-	
	Y	-2,45		-	-	-	-	

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_r	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 _r indica 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 Θ indica 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 _{LLT}		Clc Fnd	Pr/ Sc
		Id _{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.	Fin.								Iniz .	Fin.		
	[m]				[°ssdc]									[m]	[m]	[m]		
Piano Terra					Travata: Trave 4a-1-5a													
Trave 4a-1	1,20	002	□	30x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 10	00 06	1,35	2,90	2,90	NO	-
Trave 1-5a	1,30	002	□	30x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 06	00 04	1,45	2,90	2,90	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 6a-7a-8a													
Trave 6a-7a	1,35	001	□	20x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 02	00 07	1,35	2,90	2,90	NO	-
Trave 7a-8a	1,45	001	□	20x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 07	00 05	1,45	2,90	2,90	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 1a-2a-3a													
Trave 1a-2a	1,35	001	□	20x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 09	00 08	1,35	2,90	2,90	NO	-
Trave 2a-3a	1,45	001	□	20x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 08	00 03	1,45	2,90	2,90	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 2a-1-7a													
Trave 2a-1	1,25	002	□	30x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 08	00 06	1,40	2,90	2,90	NO	-
Trave 1-7a	1,25	002	□	30x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 06	00 07	1,40	2,90	2,90	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 3a-5a-8a													
Trave 3a-5a	1,40	001	□	20x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 03	00 04	1,40	2,90	2,90	NO	-
Trave 5a-8a	1,40	001	□	20x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 04	00 05	1,40	2,90	2,90	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 1a-4a-6a													
Trave 1a-4a	1,40	001	□	20x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 09	00 10	1,40	2,90	2,90	NO	-
Trave 4a-6a	1,40	001	□	20x20	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 10	00 02	1,40	2,90	2,90	NO	-

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	Nota relativa alla verifica di deformabilità delle travi in acciaio e in legno. Se presente "elemento a sbalzo" = la freccia viene valutata nell'ipotesi di trave a mensola; altrimenti la freccia viene valutata nell'ipotesi di trave appoggiata-appoggiata.
Mtr_l	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

PILASTRI																	Pilastri
N _{id}	Lv	L _{LI}	Id _{Sz}	Sezione	Label	Rtz	V. Int.		Mtrl	AA/CI	Nod		Dis _{i-j}	Q _{LLI}		Clc	Pr/Sc
		[m]		TP		[°ssdc]	Inf.	Sup.		S	Inf.	Sup.	[m]	[m]	[m]	Fnd	
001	01	2,80	003	`	Ø30	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	001	PCA	0001	0006	3,00	0,00	2,80	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/CI S	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.

SOLETTE

Solette						
Vertici soletta	S _p	A _{EI}	Mtrl	AA	I	Stz
	[m]	[m²]				
Piano Terra						
1-5a-8a-7a	0,15	1,38	001	PCA	NO	P
SHELL						
[00004-00033-00071]	[00004-00071-00031]	[00036-00073-00075]	[00033-00076-00071]	[00033-00034-00076]	[00036-00007-00073]	
[00075-00038-00074]	[00074-00038-00006]	[00073-00007-00037]	[00034-00072-00076]	[00075-00037-00038]	[00075-00073-00037]	
[00032-00074-00006]	[00005-00035-00072]	[00071-00032-00031]	[00035-00036-00075]	[00072-00035-00076]	[00071-00076-00032]	
[00005-00072-00034]	[00076-00075-00074]	[00076-00035-00075]	[00076-00074-00032]			
4a-1-7a-6a	0,20	1,27	001	PCA	NO	P
SHELL						
[00081-00079-00041]	[00006-00038-00077]	[00080-00042-00010]	[00006-00077-00023]	[00038-00082-00077]	[00007-00039-00078]	
[00081-00041-00042]	[00037-00078-00082]	[00040-00002-00079]	[00079-00002-00041]	[00081-00042-00080]	[00024-00080-00010]	
[00007-00078-00037]	[00078-00039-00079]	[00077-00080-00023]	[00078-00079-00082]	[00023-00080-00024]	[00077-00081-00080]	
[00039-00040-00079]	[00038-00037-00082]	[00082-00079-00081]	[00077-00082-00081]			
1a-2a-1-4a	0,20	1,26	001	PCA	NO	P
SHELL						
[00021-00059-00008]	[00021-00022-00064]	[00021-00064-00059]	[00006-00023-00060]	[00022-00060-00064]	[00063-00061-00025]	
[00063-00026-00062]	[00061-00010-00025]	[00019-00062-00009]	[00062-00026-00009]	[00063-00025-00026]	[00008-00059-00020]	
[00006-00060-00022]	[00024-00010-00061]	[00059-00062-00020]	[00060-00063-00064]	[00023-00024-00061]	[00059-00064-00062]	
[00060-00023-00061]	[00020-00062-00019]	[00064-00063-00062]	[00060-00061-00063]			
2a-3a-5a-1	0,20	1,38	001	PCA	NO	P
SHELL						
[00067-00006-00022]	[00003-00029-00065]	[00003-00065-00028]	[00029-00070-00065]	[00069-00067-00022]	[00029-00030-00070]	
[00027-00069-00068]	[00068-00021-00008]	[00027-00068-00008]	[00004-00031-00066]	[00069-00022-00021]	[00069-00021-00068]	
[00030-00066-00070]	[00066-00031-00032]	[00032-00006-00067]	[00066-00032-00070]	[00070-00067-00069]	[00065-00070-00028]	
[00070-00069-00027]	[00070-00027-00028]	[00004-00066-00030]	[00070-00032-00067]			

LEGENDA:

S_p	Spessore dell'elemento.
A_{EI}	Superficie elemento.
Mtrl	Identificativo del materiale.
AA	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Ordinarie (Poco aggressivo) - [MDA] = Aggressive (Moderatamente aggressivo) - [MLA] = Molto aggressive.
I	Indica se la Soletta è inclinata: [NO] = Soletta orizzontale - [SI] = Soletta inclinata.
Stz	Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
Shell	Shell in cui risulta suddiviso l'elemento.

PLINTI

Plinti									
N _{id}	Lv	Dimensioni			Rtz	Mtrl	Id _{Ter}	Q _{b,pil}	PP
		L _{ng}	L _{rg}	H _{plin}					
		[m]	[m]	[m]	[°ssdc]			[m]	[N]
01	Fondazione	1,50	1,50	0,50	0,00	001	T001	0,00	28'125

LEGENDA:

N_{id}	Numero identificativo del plinto.
Lv	Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
Rtz	Rotazione valutata rispetto al riferimento X, Y della sezione del pilastro concorrente nel plinto (Vedi tabella sezioni).
Mtrl	Identificativo del materiale.
Id_{Ter}	Identificativo del terreno, nella relativa tabella.
Q_{b,pil}	Quota dell'estremo inferiore del pilastro.

Plinti									
N _{id}	Lv	Dimensioni			R _{tz}	M _{trl}	Id _{Ter}	Q _{b,pil}	PP
		L _{ng}	L _{rg}	H _{pln}					
		[m]	[m]	[m]	[°ssdc]			[m]	[N]
PP Peso proprio del plinto.									
L_{ng}, L_{rg}, H_{pln} Dimensioni del plinto.									

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]

LEGENDA:

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

LEGENDA:

- C** Descrizione del carico:
- CC** Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
- CR001= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sx + ECx) + 0,3 * (Sy + ECy) CR002= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sx + ECx) - 0,3 * (Sy + ECy) CR003= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sx + ECx) + 0,3 * (Sy - ECy) CR004= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sx + ECx) - 0,3 * (Sy - ECy) CR005= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sx + ECx) + 0,3 * (-Sy + ECy) CR006= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sx + ECx) - 0,3 * (-Sy + ECy) CR007= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sx + ECx) + 0,3 * (-Sy - ECy) CR008= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sx + ECx) - 0,3 * (-Sy - ECy) CR009= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sx + ECx) + 0,3 * (Sy + ECy) CR010= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sx + ECx) - 0,3 * (Sy + ECy) CR011= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sx + ECx) + 0,3 * (Sy - ECy) CR012= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sx + ECx) - 0,3 * (Sy - ECy) CR013= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sx + ECx) + 0,3 * (-Sy + ECy) CR014= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sx + ECx) - 0,3 * (-Sy + ECy) CR015= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sx + ECx) + 0,3 * (-Sy - ECy) CR016= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sx + ECx) - 0,3 * (-Sy - ECy) CR017= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sx - ECx) + 0,3 * (Sy + ECy) CR018= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sx - ECx) - 0,3 * (Sy + ECy) CR019= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sx - ECx) + 0,3 * (Sy - ECy) CR020= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sx - ECx) - 0,3 * (Sy - ECy) CR021= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sx - ECx) + 0,3 * (-Sy + ECy) CR022= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sx - ECx) - 0,3 * (-Sy + ECy) CR023= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sx - ECx) + 0,3 * (-Sy - ECy) CR024= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sx - ECx) - 0,3 * (-Sy - ECy) CR025= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sx - ECx) + 0,3 * (Sy + ECy) CR026= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sx - ECx) - 0,3 * (Sy + ECy) CR027= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sx - ECx) + 0,3 * (Sy - ECy) CR028= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sx - ECx) - 0,3 * (Sy - ECy) CR029= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sx - ECx) + 0,3 * (-Sy + ECy) CR030= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sx - ECx) - 0,3 * (-Sy + ECy) CR031= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sx - ECx) + 0,3 * (-Sy - ECy) CR032= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sx - ECx) - 0,3 * (-Sy - ECy) CR033= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sy + ECy) + 0,3 * (Sx + ECx) CR034= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sy + ECy) - 0,3 * (Sx + ECx) CR035= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sy + ECy) + 0,3 * (Sx - ECx) CR036= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sy + ECy) - 0,3 * (Sx - ECx) CR037= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sy + ECy) + 0,3 * (-Sx + ECx) CR038= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sy + ECy) - 0,3 * (-Sx + ECx) CR039= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sy + ECy) + 0,3 * (-Sx - ECx) CR040= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sy + ECy) - 0,3 * (-Sx - ECx) CR041= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sy + ECy) + 0,3 * (Sx + ECx) CR042= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sy + ECy) - 0,3 * (Sx + ECx) CR043= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sy + ECy) + 0,3 * (Sx - ECx) CR044= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sy + ECy) - 0,3 * (Sx - ECx) CR045= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sy + ECy) + 0,3 * (-Sx + ECx) CR046= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sy + ECy) - 0,3 * (-Sx + ECx) CR047= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sy + ECy) + 0,3 * (-Sx - ECx) CR048= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sy + ECy) - 0,3 * (-Sx - ECx) CR049= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sy - ECy) + 0,3 * (Sx + ECx) CR050= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sy - ECy) - 0,3 * (Sx + ECx) CR051= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sy - ECy) + 0,3 * (Sx - ECx) CR052= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sy - ECy) - 0,3 * (Sx - ECx) CR053= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sy - ECy) + 0,3 * (-Sx + ECx) CR054= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sy - ECy) - 0,3 * (-Sx + ECx) CR055= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sy - ECy) + 0,3 * (-Sx - ECx) CR056= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (Sy - ECy) - 0,3 * (-Sx - ECx) CR057= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sy - ECy) + 0,3 * (Sx + ECx) CR058= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sy - ECy) - 0,3 * (Sx + ECx) CR059= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sy - ECy) + 0,3 * (Sx - ECx) CR060= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sy - ECy) - 0,3 * (Sx - ECx) CR061= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sy - ECy) + 0,3 * (-Sx + ECx) CR062= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sy - ECy) - 0,3 * (-Sx + ECx) CR063= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sy - ECy) + 0,3 * (-Sx - ECx) CR064= + Carico Permanente + Permanenti NON Strutturali + (-Sy - ECy) - 0,3 * (-Sx - ECx)
- 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.
- F_x, F_y, M_x, M_y** 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 4a-1-5a						Trave: Trave 4a-1			Peso proprio			-1'500
Piano Terra			Travata: Trave 4a-1-5a						Trave: Trave 1-5a			Peso proprio			-1'500
Piano Terra			Travata: Trave 6a-7a-8a						Trave: Trave 6a-7a			Peso proprio			-1'000
Piano Terra			Travata: Trave 6a-7a-8a						Trave: Trave 7a-8a			Peso proprio			-1'000
Piano Terra			Travata: Trave 1a-2a-3a						Trave: Trave 1a-2a			Peso proprio			-1'000
Piano Terra			Travata: Trave 1a-2a-3a						Trave: Trave 2a-3a			Peso proprio			-1'000

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 2a-1-7a						Trave: Trave 2a-1			Peso proprio			-1'500
Piano Terra			Travata: Trave 2a-1-7a						Trave: Trave 1-7a			Peso proprio			-1'500
Piano Terra			Travata: Trave 3a-5a-8a						Trave: Trave 3a-5a			Peso proprio			-1'000
Piano Terra			Travata: Trave 3a-5a-8a						Trave: Trave 5a-8a			Peso proprio			-1'000
Piano Terra			Travata: Trave 1a-4a-6a						Trave: Trave 1a-4a			Peso proprio			-1'000
Piano Terra			Travata: Trave 1a-4a-6a						Trave: Trave 4a-6a			Peso proprio			-1'000

LEGENDA:

TC	Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.
C	Descrizione del carico:
CC	Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
SR	Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.
Dis _i	Distanza del punto "i" dall'estremo iniziale dell'elemento. Il punto "i" indica il punto iniziale del tratto interessato dal carico distribuito sul bordo.
M _{X,i} /M _{T,i}	Se nella colonna "TC" è riportato "Concentrato", è il valore del vettore momento concentrato collocato nel punto "i", riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R". Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 (asse dell'elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
Dis _f	Distanza del punto "f" dall'estremo inferiore dell'elemento. Il punto "f" indica il punto finale del tratto interessato dal carico distribuito.
M _{T,f}	Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "f", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 (asse dell'elemento) del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
F _{X,i} /Q _{X,i}	Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
F _{Y,i} /Q _{Y,i}	
F _{Z,i} /Q _{Z,i}	
M _{Y,i} M _{Z,i}	Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
Q _{X,f} Q _{Y,f}	Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
Q _{Z,f}	
ΔT ₁ , ΔT ₂ , ΔT ₃	Variazione di temperatura rispettivamente lungo gli assi 1, 2 o 3 del sistema locale.

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			-1'767
C	CR001	001	G	2,80	0	0	-353	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}	Valore (nel punto "i") della forza concentrata/distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
F _{Y,i} /Q _{Y,i}	
F _{Z,i} /Q _{Z,i}	
M _{Y,i} M _{Z,i}	Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
Q _{X,f} Q _{Y,f}	Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
Q _{Z,f}	
ΔT ₁ , ΔT ₂ , ΔT ₃	Variazione di temperatura rispettivamente lungo gli assi 1, 2 o 3 del sistema locale.

CARICHI SULLE SOLETTE

Carichi sulle solette							
TC	Shell	C	CC	SR	Q _X	Q _Y	Q _Z
					[N/m ²]	[N/m ²]	[N/m ²]
Piano Terra		Soletta 1-5a-8a-7a			Peso proprio		-3'750
S	-	CR001	002	0	G	0	-2'360
S	-	CR002	003	0	G	0	-2'000
Piano Terra		Soletta 4a-1-7a-6a			Peso proprio		-5'000
S	-	CR001	002	0	G	0	-2'360
S	-	CR002	003	0	G	0	-2'000
Piano Terra		Soletta 1a-2a-1-4a			Peso proprio		-5'000
S	-	CR001	002	0	G	0	-2'360
S	-	CR002	003	0	G	0	-2'000
Piano Terra		Soletta 2a-3a-5a-1			Peso proprio		-5'000
S	-	CR001	002	0	G	0	-2'360
S	-	CR002	003	0	G	0	-2'000

LEGENDA:

TC	Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.
C	Descrizione del carico:
	CR001= SOLETTA: Soletta Abitaz. (sovraccarico permanente) CR002= SOLETTA: Soletta Abitaz. (sovraccarico accidentale)
CC	Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
SR	Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.
Q _X , Q _Y , Q _Z	Valore della forza distribuita superficiale uniforme riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
ΔT	Differenza di temperatura fra le facce dell'elemento shell.

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	0,0000	0,0000	-0,0137	9,5222 E-06	5,0702 E-06	1,5838 E-16
	002	0,0000	0,0000	-0,0029	-2,1351 E-07	5,28 E-06	-1,5741 E-16
	003	0,0000	0,0000	-0,0024	-1,8094 E-07	4,4746 E-06	-1,3339 E-16
00002	001	0,0332	-0,0624	0,0424	3,0409 E-04	1,5041 E-04	-1,5995 E-07
	002	0,0347	0,0015	0,0172	-3,2081 E-05	2,007 E-04	-3,1989 E-09
	003	0,0294	0,0012	0,0145	-2,7187 E-05	1,7008 E-04	-2,711 E-09
00003	001	0,0335	-0,0627	-0,1261	4,509 E-04	2,9827 E-04	1,1269 E-07
	002	0,0347	0,0014	-0,0413	7,6504 E-06	2,4101 E-04	-3,516 E-08
	003	0,0294	0,0012	-0,0350	6,4834 E-06	2,0424 E-04	-2,9797 E-08
00004	001	0,0336	-0,0626	-0,0652	3,9693 E-04	3,3132 E-04	-1,1191 E-06
	002	0,0348	0,0014	-0,0408	-8,8518 E-06	2,5347 E-04	-3,8163 E-07
	003	0,0295	0,0012	-0,0346	-7,5015 E-06	2,148 E-04	-3,2341 E-07
00005	001	0,0335	-0,0624	-0,0174	3,2021 E-04	2,8108 E-04	3,1636 E-07
	002	0,0348	0,0015	-0,0444	-3,0819 E-05	2,3923 E-04	8,5462 E-08
	003	0,0295	0,0012	-0,0377	-2,6118 E-05	2,0273 E-04	7,2425 E-08
00006	001	0,0333	-0,0625	-0,0210	3,826 E-04	2,0372 E-04	2,3394 E-15
	002	0,0347	0,0014	-0,0052	-8,5787 E-06	2,1215 E-04	-2,3251 E-15
	003	0,0294	0,0012	-0,0044	-7,2701 E-06	1,7979 E-04	-1,9704 E-15
00007	001	0,0333	-0,0623	0,0202	2,7173 E-04	2,0153 E-04	8,623 E-07
	002	0,0347	0,0015	-0,0105	-4,4189 E-05	2,1648 E-04	2,8402 E-07
	003	0,0294	0,0013	-0,0089	-3,7448 E-05	1,8345 E-04	2,407 E-07
00008	001	0,0334	-0,0628	-0,0859	4,8162 E-04	2,2666 E-04	-1,9841 E-07
	002	0,0347	0,0014	-0,0072	1,8211 E-05	2,2052 E-04	-9,0029 E-08
	003	0,0294	0,0011	-0,0061	1,5433 E-05	1,8688 E-04	-7,6296 E-08
00009	001	0,0332	-0,0627	-0,0613	4,3914 E-04	1,6181 E-04	-1,7961 E-07
	002	0,0347	0,0014	0,0209	5,5334 E-06	2,0261 E-04	-6,1931 E-08
	003	0,0294	0,0012	0,0177	4,6893 E-06	1,717 E-04	-5,2484 E-08
00010	001	0,0332	-0,0625	-0,0029	3,713 E-04	1,1955 E-04	1,4901 E-07
	002	0,0346	0,0014	0,0209	-1,2913 E-05	1,9011 E-04	5,5473 E-08
	003	0,0294	0,0012	0,0177	-1,0943 E-05	1,6111 E-04	4,7011 E-08
00011	001	0,0311	-0,0580	-0,0657	4,8382 E-04	2,2306 E-04	-3,4176 E-07
	002	0,0325	0,0015	-0,0064	1,9469 E-05	2,1941 E-04	-1,1701 E-07
	003	0,0276	0,0013	-0,0054	1,6499 E-05	1,8594 E-04	-9,9165 E-08
00012	001	0,0312	-0,0581	-0,0457	4,65 E-04	2,1783 E-04	-3,4442 E-07
	002	0,0325	0,0015	-0,0056	1,4979 E-05	2,1766 E-04	-1,1344 E-07
	003	0,0276	0,0013	-0,0047	1,2694 E-05	1,8446 E-04	-9,6136 E-08
00013	001	0,0315	-0,0581	-0,0687	4,536 E-04	1,7081 E-04	1,0111 E-07
	002	0,0326	0,0015	0,0117	9,4647 E-06	2,0479 E-04	3,4915 E-09
	003	0,0276	0,0012	0,0099	8,021 E-06	1,7355 E-04	2,9589 E-09
00014	001	0,0313	-0,0580	-0,0766	4,7162 E-04	1,8824 E-04	-1,837 E-06
	002	0,0326	0,0015	0,0024	1,4963 E-05	2,0954 E-04	-5,3718 E-07
	003	0,0276	0,0013	0,0021	1,2681 E-05	1,7757 E-04	-4,5523 E-07
00015	001	0,0316	-0,0595	0,0356	2,9266 E-04	1,5676 E-04	-8,3584 E-08
	002	0,0326	0,0011	0,0081	-3,5748 E-05	2,0241 E-04	1,9412 E-08
	003	0,0277	0,0009	0,0069	-3,0295 E-05	1,7153 E-04	1,6451 E-08
00016	001	0,0315	-0,0596	0,0284	2,7884 E-04	1,6925 E-04	2,1123 E-06
	002	0,0326	0,0011	-0,0010	-4,0936 E-05	2,0626 E-04	6,5789 E-07
	003	0,0276	0,0009	-0,0009	-3,4691 E-05	1,7479 E-04	5,5753 E-07
00017	001	0,0308	-0,0579	-0,0980	4,7811 E-04	2,7017 E-04	1,7683 E-06
	002	0,0324	0,0015	-0,0182	1,6447 E-05	2,3325 E-04	4,845 E-07
	003	0,0275	0,0013	-0,0154	1,3938 E-05	1,9767 E-04	4,106 E-07
00018	001	0,0306	-0,0580	-0,1117	4,625 E-04	2,8982 E-04	1,8432 E-07
	002	0,0324	0,0015	-0,0297	1,1357 E-05	2,3862 E-04	-3,097 E-08
	003	0,0274	0,0013	-0,0251	9,6249 E-06	2,0222 E-04	-2,6246 E-08
00019	001	0,0332	-0,0627	-0,0687	4,536 E-04	1,7081 E-04	1,0111 E-07
	002	0,0347	0,0014	0,0117	9,4647 E-06	2,0479 E-04	3,4915 E-09
	003	0,0294	0,0012	0,0099	8,021 E-06	1,7355 E-04	2,9589 E-09
00020	001	0,0332	-0,0627	-0,0766	4,7162 E-04	1,8824 E-04	-1,837 E-06
	002	0,0347	0,0014	0,0024	1,4963 E-05	2,0954 E-04	-5,3718 E-07
	003	0,0294	0,0012	0,0021	1,2681 E-05	1,7757 E-04	-4,5523 E-07
00021	001	0,0334	-0,0628	-0,0657	4,8382 E-04	2,2306 E-04	-3,4176 E-07
	002	0,0347	0,0013	-0,0064	1,9469 E-05	2,1941 E-04	-1,1701 E-07
	003	0,0294	0,0011	-0,0054	1,6499 E-05	1,8594 E-04	-9,9165 E-08
00022	001	0,0334	-0,0628	-0,0457	4,65 E-04	2,1783 E-04	-3,4442 E-07
	002	0,0347	0,0013	-0,0056	1,4979 E-05	2,1766 E-04	-1,1344 E-07
	003	0,0294	0,0011	-0,0047	1,2694 E-05	1,8446 E-04	-9,6136 E-08
00023	001	0,0331	-0,0625	-0,0123	3,76 E-04	1,3495 E-04	2,6379 E-07
	002	0,0346	0,0014	0,0058	-1,1527 E-05	1,9312 E-04	6,0549 E-08
	003	0,0294	0,0012	0,0049	-9,7686 E-06	1,6366 E-04	5,1313 E-08
00024	001	0,0331	-0,0625	-0,0076	3,7317 E-04	1,1727 E-04	2,2676 E-07
	002	0,0346	0,0014	0,0133	-1,2396 E-05	1,8878 E-04	6,3161 E-08
	003	0,0294	0,0012	0,0113	-1,0505 E-05	1,5998 E-04	5,3526 E-08
00025	001	0,0332	-0,0627	-0,0212	4,1121 E-04	1,2973 E-04	1,5486 E-06
	002	0,0347	0,0014	0,0212	-1,5584 E-06	1,9351 E-04	4,3626 E-07
	003	0,0294	0,0012	0,0180	-1,3207 E-06	1,6399 E-04	3,6971 E-07
00026	001	0,0332	-0,0627	-0,0410	4,3169 E-04	1,4548 E-04	-1,895 E-07
	002	0,0347	0,0014	0,0211	3,7828 E-06	1,9823 E-04	-7,0703 E-08
	003	0,0294	0,0012	0,0179	3,2058 E-06	1,6799 E-04	-5,9918 E-08
00027	001	0,0335	-0,0627	-0,0980	4,7811 E-04	2,7017 E-04	1,7683 E-06
	002	0,0347	0,0014	-0,0182	1,6447 E-05	2,3325 E-04	4,845 E-07
	003	0,0294	0,0012	-0,0154	1,3938 E-05	1,9767 E-04	4,106 E-07
00028	001	0,0335	-0,0627	-0,1117	4,625 E-04	2,8982 E-04	1,8432 E-07
	002	0,0347	0,0014	-0,0297	1,1357 E-05	2,3862 E-04	-3,097 E-08

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]
	003	0,0294	0,0012	-0,0251	9,6249 E-06	2,0222 E-04	-2,6246 E-08
00029	001	0,0335	-0,0627	-0,1051	4,4583 E-04	3,1153 E-04	-1,75 E-07
	002	0,0347	0,0014	-0,0409	6,2139 E-06	2,4524 E-04	-8,7093 E-08
	003	0,0294	0,0011	-0,0347	5,266 E-06	2,0783 E-04	-7,3807 E-08
00030	001	0,0335	-0,0627	-0,0846	4,3056 E-04	3,2407 E-04	-2,1326 E-06
	002	0,0348	0,0014	-0,0407	1,8089 E-06	2,4996 E-04	-6,8081 E-07
	003	0,0295	0,0011	-0,0345	1,533 E-06	2,1183 E-04	-5,7696 E-07
00031	001	0,0336	-0,0626	-0,0507	4,0384 E-04	3,3036 E-04	-6,8685 E-07
	002	0,0348	0,0014	-0,0298	-5,7949 E-06	2,5387 E-04	-2,8627 E-07
	003	0,0295	0,0012	-0,0252	-4,9109 E-06	2,1514 E-04	-2,426 E-07
00032	001	0,0336	-0,0626	-0,0366	4,0343 E-04	3,0296 E-04	-1,6327 E-07
	002	0,0348	0,0014	-0,0188	-4,6044 E-06	2,4575 E-04	-9,1283 E-08
	003	0,0295	0,0012	-0,0160	-3,9021 E-06	2,0827 E-04	-7,7359 E-08
00033	001	0,0335	-0,0624	-0,0480	3,4951 E-04	3,1993 E-04	2,1654 E-06
	002	0,0348	0,0015	-0,0417	-2,3947 E-05	2,495 E-04	7,9068 E-07
	003	0,0295	0,0012	-0,0353	-2,0294 E-05	2,1144 E-04	6,7007 E-07
00034	001	0,0335	-0,0624	-0,0324	3,2849 E-04	3,007 E-04	-1,8905 E-07
	002	0,0347	0,0015	-0,0430	-2,9252 E-05	2,4388 E-04	1,2585 E-08
	003	0,0294	0,0012	-0,0364	-2,479 E-05	2,0668 E-04	1,0665 E-08
00035	001	0,0335	-0,0624	-0,0039	3,0198 E-04	2,7284 E-04	-3,9403 E-07
	002	0,0348	0,0014	-0,0329	-3,4696 E-05	2,3772 E-04	-1,6451 E-07
	003	0,0295	0,0012	-0,0279	-2,9403 E-05	2,0146 E-04	-1,3942 E-07
00036	001	0,0335	-0,0624	0,0090	2,8076 E-04	2,5095 E-04	-2,8126 E-06
	002	0,0348	0,0015	-0,0214	-4,124 E-05	2,3219 E-04	-1,0267 E-06
	003	0,0295	0,0012	-0,0182	-3,4949 E-05	1,9677 E-04	-8,7009 E-07
00037	001	0,0333	-0,0623	0,0090	2,7119 E-04	1,9437 E-04	6,4122 E-07
	002	0,0347	0,0015	-0,0086	-4,5042 E-05	2,1343 E-04	2,6331 E-07
	003	0,0294	0,0013	-0,0073	-3,8171 E-05	1,8087 E-04	2,2315 E-07
00038	001	0,0333	-0,0623	-0,0024	2,9563 E-04	1,9079 E-04	-1,1778 E-07
	002	0,0347	0,0015	-0,0068	-3,8035 E-05	2,1085 E-04	4,8717 E-08
	003	0,0294	0,0013	-0,0057	-3,2233 E-05	1,7868 E-04	4,1286 E-08
00039	001	0,0332	-0,0624	0,0284	2,7884 E-04	1,6925 E-04	2,1123 E-06
	002	0,0347	0,0015	-0,0010	-4,0936 E-05	2,0626 E-04	6,5789 E-07
	003	0,0294	0,0012	-0,0009	-3,4691 E-05	1,7479 E-04	5,5753 E-07
00040	001	0,0332	-0,0624	0,0356	2,9266 E-04	1,5676 E-04	-8,3584 E-08
	002	0,0347	0,0015	0,0081	-3,5748 E-05	2,0241 E-04	1,9412 E-08
	003	0,0294	0,0012	0,0069	-3,0295 E-05	1,7153 E-04	1,6451 E-08
00041	001	0,0332	-0,0624	0,0282	3,1074 E-04	1,3759 E-04	-6,8304 E-08
	002	0,0347	0,0015	0,0187	-3,0279 E-05	1,9676 E-04	4,9004 E-08
	003	0,0294	0,0012	0,0158	-2,566 E-05	1,6675 E-04	4,1529 E-08
00042	001	0,0332	-0,0624	0,0134	3,308 E-04	1,2571 E-04	-1,6538 E-06
	002	0,0347	0,0015	0,0200	-2,4656 E-05	1,9266 E-04	-4,3232 E-07
	003	0,0294	0,0012	0,0169	-2,0895 E-05	1,6327 E-04	-3,6638 E-07
00043	001	0,0318	-0,0584	-0,0410	4,3169 E-04	1,4548 E-04	-1,895 E-07
	002	0,0327	0,0014	0,0211	3,7828 E-06	1,9823 E-04	-7,0703 E-08
	003	0,0277	0,0012	0,0179	3,2058 E-06	1,6799 E-04	-5,9918 E-08
00044	001	0,0319	-0,0586	-0,0212	4,1121 E-04	1,2973 E-04	1,5486 E-06
	002	0,0327	0,0014	0,0212	-1,5584 E-06	1,9351 E-04	4,3626 E-07
	003	0,0277	0,0012	0,0180	-1,3207 E-06	1,6399 E-04	3,6971 E-07
00045	001	0,0303	-0,0589	-0,0480	3,4951 E-04	3,1993 E-04	2,1654 E-06
	002	0,0323	0,0012	-0,0417	-2,3947 E-05	2,495 E-04	7,9068 E-07
	003	0,0273	0,0010	-0,0353	-2,0294 E-05	2,1144 E-04	6,7007 E-07
00046	001	0,0305	-0,0591	-0,0324	3,2849 E-04	3,007 E-04	-1,8905 E-07
	002	0,0323	0,0012	-0,0430	-2,9252 E-05	2,4388 E-04	1,2585 E-08
	003	0,0274	0,0010	-0,0364	-2,479 E-05	2,0668 E-04	1,0665 E-08
00047	001	0,0319	-0,0591	0,0134	3,308 E-04	1,2571 E-04	-1,6538 E-06
	002	0,0327	0,0012	0,0200	-2,4656 E-05	1,9266 E-04	-4,3232 E-07
	003	0,0277	0,0010	0,0169	-2,0895 E-05	1,6327 E-04	-3,6638 E-07
00048	001	0,0319	-0,0593	0,0282	3,1074 E-04	1,3759 E-04	-6,8304 E-08
	002	0,0327	0,0012	0,0187	-3,0279 E-05	1,9676 E-04	4,9004 E-08
	003	0,0277	0,0010	0,0158	-2,566 E-05	1,6675 E-04	4,1529 E-08
00049	001	0,0310	-0,0596	0,0090	2,8076 E-04	2,5095 E-04	-2,8126 E-06
	002	0,0324	0,0010	-0,0214	-4,124 E-05	2,3219 E-04	-1,0267 E-06
	003	0,0275	0,0009	-0,0182	-3,4949 E-05	1,9677 E-04	-8,7009 E-07
00050	001	0,0308	-0,0594	-0,0039	3,0198 E-04	2,7284 E-04	-3,9403 E-07
	002	0,0324	0,0011	-0,0329	-3,4696 E-05	2,3772 E-04	-1,6451 E-07
	003	0,0274	0,0009	-0,0279	-2,9403 E-05	2,0146 E-04	-1,3942 E-07
00051	001	0,0319	-0,0588	-0,0076	3,7317 E-04	1,1727 E-04	2,2676 E-07
	002	0,0328	0,0013	0,0133	-1,2396 E-05	1,8878 E-04	6,3161 E-08
	003	0,0278	0,0011	0,0113	-1,0505 E-05	1,5998 E-04	5,3526 E-08
00052	001	0,0318	-0,0588	-0,0123	3,76 E-04	1,3495 E-04	2,6379 E-07
	002	0,0327	0,0013	0,0058	-1,1527 E-05	1,9312 E-04	6,0549 E-08
	003	0,0277	0,0011	0,0049	-9,7686 E-06	1,6366 E-04	5,1313 E-08
00053	001	0,0304	-0,0583	-0,1051	4,4583 E-04	3,1153 E-04	-1,75 E-07
	002	0,0323	0,0014	-0,0409	6,2139 E-06	2,4524 E-04	-8,7093 E-08
	003	0,0274	0,0012	-0,0347	5,266 E-06	2,0783 E-04	-7,3807 E-08
00054	001	0,0303	-0,0584	-0,0846	4,3056 E-04	3,2407 E-04	-2,1326 E-06
	002	0,0323	0,0014	-0,0407	1,8089 E-06	2,4996 E-04	-6,8081 E-07
	003	0,0273	0,0012	-0,0345	1,533 E-06	2,1183 E-04	-5,7696 E-07
00055	001	0,0306	-0,0585	-0,0366	4,0343 E-04	3,0296 E-04	-1,6327 E-07
	002	0,0323	0,0014	-0,0188	-4,6044 E-06	2,4575 E-04	-9,1283 E-08
	003	0,0274	0,0011	-0,0160	-3,9021 E-06	2,0827 E-04	-7,7359 E-08
00056	001	0,0303	-0,0586	-0,0507	4,0384 E-04	3,3036 E-04	-6,8685 E-07
	002	0,0323	0,0013	-0,0298	-5,7949 E-06	2,5387 E-04	-2,8627 E-07

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]
	003	0,0273	0,0011	-0,0252	-4,9109 E-06	2,1514 E-04	-2,426 E-07
00057	001	0,0314	-0,0593	-0,0024	2,9563 E-04	1,9079 E-04	-1,1778 E-07
	002	0,0326	0,0011	-0,0068	-3,8035 E-05	2,1085 E-04	4,8717 E-08
	003	0,0276	0,0009	-0,0057	-3,2233 E-05	1,7868 E-04	4,1286 E-08
00058	001	0,0314	-0,0595	0,0090	2,7119 E-04	1,9437 E-04	6,4122 E-07
	002	0,0326	0,0011	-0,0086	-4,5042 E-05	2,1343 E-04	2,6331 E-07
	003	0,0276	0,0009	-0,0073	-3,8171 E-05	1,8087 E-04	2,2315 E-07
00059	001	0,0333	-0,0627	-0,0689	4,81 E-04	1,9668 E-04	-1,8579 E-06
	002	0,0347	0,0014	-0,0015	1,7941 E-05	2,115 E-04	-5,2628 E-07
	003	0,0294	0,0012	-0,0012	1,5204 E-05	1,7923 E-04	-4,46 E-07
00060	001	0,0333	-0,0626	-0,0286	4,3535 E-04	1,5722 E-04	3,2824 E-07
	002	0,0347	0,0014	0,0012	6,5504 E-06	1,991 E-04	6,7408 E-08
	003	0,0294	0,0012	0,0010	5,5512 E-06	1,6873 E-04	5,7126 E-08
00061	001	0,0332	-0,0626	-0,0152	4,0055 E-04	1,1918 E-04	1,6068 E-06
	002	0,0347	0,0014	0,0165	-4,1894 E-06	1,9008 E-04	4,6277 E-07
	003	0,0294	0,0012	0,0139	-3,5503 E-06	1,6108 E-04	3,9218 E-07
00062	001	0,0332	-0,0627	-0,0539	4,4718 E-04	1,5272 E-04	1,865 E-08
	002	0,0347	0,0014	0,0158	7,7489 E-06	2,0016 E-04	-2,1204 E-08
	003	0,0294	0,0012	0,0134	6,5668 E-06	1,6963 E-04	-1,7969 E-08
00063	001	0,0332	-0,0626	-0,0355	4,3869 E-04	1,3627 E-04	5,8383 E-07
	002	0,0347	0,0014	0,0146	6,2395 E-06	1,9523 E-04	1,5199 E-07
	003	0,0294	0,0012	0,0124	5,2877 E-06	1,6545 E-04	1,288 E-07
00064	001	0,0333	-0,0627	-0,0456	4,6821 E-04	1,6994 E-04	-8,7304 E-07
	002	0,0347	0,0014	0,0012	1,5361 E-05	2,0314 E-04	-2,5258 E-07
	003	0,0294	0,0012	0,0010	1,3018 E-05	1,7215 E-04	-2,1405 E-07
00065	001	0,0335	-0,0627	-0,1058	4,5904 E-04	3,0459 E-04	-4,7416 E-07
	002	0,0347	0,0014	-0,0346	1,0264 E-05	2,4311 E-04	-2,0541 E-07
	003	0,0294	0,0012	-0,0293	8,6979 E-06	2,0603 E-04	-1,7407 E-07
00066	001	0,0336	-0,0626	-0,0672	4,2496 E-04	3,3251 E-04	-2,0484 E-06
	002	0,0348	0,0014	-0,0343	8,7179 E-07	2,5345 E-04	-6,728 E-07
	003	0,0295	0,0012	-0,0290	7,388 E-07	2,1479 E-04	-5,7017 E-07
00067	001	0,0334	-0,0626	-0,0428	4,4749 E-04	2,7763 E-04	-1,5767 E-07
	002	0,0347	0,0014	-0,0127	1,0239 E-05	2,372 E-04	-1,2212 E-08
	003	0,0294	0,0012	-0,0107	8,6775 E-06	2,0102 E-04	-1,0349 E-08
00068	001	0,0334	-0,0627	-0,0797	4,8554 E-04	2,5507 E-04	1,4137 E-06
	002	0,0347	0,0014	-0,0124	1,9313 E-05	2,2911 E-04	3,775 E-07
	003	0,0294	0,0011	-0,0105	1,6367 E-05	1,9416 E-04	3,1991 E-07
00069	001	0,0334	-0,0627	-0,0611	4,765 E-04	2,7454 E-04	7,8399 E-07
	002	0,0347	0,0014	-0,0141	1,8029 E-05	2,3554 E-04	2,2152 E-07
	003	0,0294	0,0012	-0,0120	1,5279 E-05	1,9961 E-04	1,8773 E-07
00070	001	0,0335	-0,0627	-0,0832	4,5408 E-04	3,2003 E-04	-8,4758 E-07
	002	0,0347	0,0014	-0,0318	9,6764 E-06	2,4835 E-04	-3,1452 E-07
	003	0,0294	0,0012	-0,0270	8,2003 E-06	2,1046 E-04	-2,6654 E-07
00071	001	0,0336	-0,0625	-0,0471	3,5649 E-04	3,3499 E-04	1,8766 E-06
	002	0,0348	0,0014	-0,0347	-2,2762 E-05	2,5498 E-04	6,3079 E-07
	003	0,0295	0,0012	-0,0294	-1,929 E-05	2,1609 E-04	5,3457 E-07
00072	001	0,0335	-0,0624	-0,0182	3,0836 E-04	2,9121 E-04	5,3771 E-07
	002	0,0347	0,0014	-0,0371	-3,3959 E-05	2,4185 E-04	1,6462 E-07
	003	0,0294	0,0012	-0,0315	-2,8778 E-05	2,0495 E-04	1,3951 E-07
00073	001	0,0334	-0,0623	0,0077	2,6835 E-04	2,3844 E-04	-2,1099 E-06
	002	0,0347	0,0015	-0,0150	-4,5422 E-05	2,2872 E-04	-6,9922 E-07
	003	0,0294	0,0013	-0,0127	-3,8493 E-05	1,9383 E-04	-5,9256 E-07
00074	001	0,0334	-0,0625	-0,0175	3,2279 E-04	2,6992 E-04	-2,6261 E-07
	002	0,0347	0,0014	-0,0132	-3,1543 E-05	2,3737 E-04	-7,7355 E-08
	003	0,0294	0,0012	-0,0112	-2,6731 E-05	2,0116 E-04	-6,5555 E-08
00075	001	0,0334	-0,0624	-0,0072	2,8185 E-04	2,6822 E-04	-1,0881 E-06
	002	0,0347	0,0015	-0,0156	-4,3642 E-05	2,3842 E-04	-4,0224 E-07
	003	0,0294	0,0012	-0,0132	-3,6985 E-05	2,0205 E-04	-3,4088 E-07
00076	001	0,0335	-0,0625	-0,0287	3,1411 E-04	3,131 E-04	9,4731 E-07
	002	0,0347	0,0014	-0,0333	-3,4208 E-05	2,4794 E-04	3,2729 E-07
	003	0,0294	0,0012	-0,0283	-2,899 E-05	2,1012 E-04	2,7737 E-07
00077	001	0,0333	-0,0625	-0,0047	3,1985 E-04	1,499 E-04	-2,0448 E-07
	002	0,0347	0,0014	0,0005	-2,9611 E-05	1,9699 E-04	-1,0661 E-07
	003	0,0294	0,0012	0,0005	-2,5094 E-05	1,6694 E-04	-9,0347 E-08
00078	001	0,0333	-0,0623	0,0181	2,7145 E-04	1,7532 E-04	2,1176 E-06
	002	0,0347	0,0015	-0,0042	-4,3746 E-05	2,0745 E-04	6,6945 E-07
	003	0,0294	0,0013	-0,0036	-3,7073 E-05	1,758 E-04	5,6733 E-07
00079	001	0,0332	-0,0624	0,0308	2,9763 E-04	1,4316 E-04	-8,7952 E-08
	002	0,0347	0,0015	0,0129	-3,4085 E-05	1,9846 E-04	3,4748 E-08
	003	0,0294	0,0012	0,0109	-2,8886 E-05	1,6818 E-04	2,9448 E-08
00080	001	0,0332	-0,0625	0,0030	3,4328 E-04	1,1673 E-04	-1,4402 E-06
	002	0,0347	0,0014	0,0158	-2,1398 E-05	1,8946 E-04	-4,0877 E-07
	003	0,0294	0,0012	0,0134	-1,8134 E-05	1,6056 E-04	-3,4642 E-07
00081	001	0,0332	-0,0624	0,0165	3,063 E-04	1,2986 E-04	-5,3086 E-07
	002	0,0347	0,0014	0,0128	-3,2213 E-05	1,9386 E-04	-1,1599 E-07
	003	0,0294	0,0012	0,0108	-2,7299 E-05	1,6428 E-04	-9,8295 E-08
00082	001	0,0333	-0,0624	0,0071	2,8397 E-04	1,5556 E-04	1,0786 E-06
	002	0,0347	0,0015	-0,0004	-4,0568 E-05	1,9972 E-04	3,5758 E-07
	003	0,0294	0,0012	-0,0003	-3,4379 E-05	1,6925 E-04	3,0303 E-07
00083	001	0,0313	-0,0596	0,0202	2,7173 E-04	2,0153 E-04	8,623 E-07
	002	0,0325	0,0010	-0,0105	-4,4189 E-05	2,1648 E-04	2,8402 E-07
	003	0,0276	0,0009	-0,0089	-3,7448 E-05	1,8345 E-04	2,407 E-07
00084	001	0,0307	-0,0592	-0,0174	3,2021 E-04	2,8108 E-04	3,1636 E-07
	002	0,0324	0,0011	-0,0444	-3,0819 E-05	2,3923 E-04	8,5462 E-08

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]
	003	0,0274	0,0010	-0,0377	-2,6118 E-05	2,0273 E-04	7,2425 E-08
00085	001	0,0303	-0,0586	-0,0652	3,9693 E-04	3,3132 E-04	-1,1191 E-06
	002	0,0323	0,0013	-0,0408	-8,8518 E-06	2,5347 E-04	-3,8163 E-07
	003	0,0273	0,0011	-0,0346	-7,5015 E-06	2,148 E-04	-3,2341 E-07
	001	0,0307	-0,0592	-0,0174	3,2021 E-04	2,8108 E-04	3,1636 E-07
00086	002	0,0324	0,0011	-0,0444	-3,0819 E-05	2,3923 E-04	8,5462 E-08
	003	0,0274	0,0010	-0,0377	-2,6118 E-05	2,0273 E-04	7,2425 E-08
	001	0,0320	-0,0588	-0,0029	3,713 E-04	1,1955 E-04	1,4901 E-07
	002	0,0327	0,0013	0,0209	-1,2913 E-05	1,9011 E-04	5,5473 E-08
00087	003	0,0278	0,0011	0,0177	-1,0943 E-05	1,6111 E-04	4,7011 E-08
	001	0,0317	-0,0593	0,0424	3,0409 E-04	1,5041 E-04	-1,5995 E-07
	002	0,0327	0,0011	0,0172	-3,2081 E-05	2,007 E-04	-3,1989 E-09
	003	0,0277	0,0010	0,0145	-2,7187 E-05	1,7008 E-04	-2,711 E-09
00088	001	0,0313	-0,0587	-0,0241	3,826 E-04	2,0372 E-04	2,3394 E-15
	002	0,0326	0,0013	-0,0084	-8,5787 E-06	2,1215 E-04	-2,3251 E-15
	003	0,0276	0,0011	-0,0071	-7,2701 E-06	1,7979 E-04	-1,9704 E-15
	001	0,0303	-0,0586	-0,0652	3,9693 E-04	3,3132 E-04	-1,1191 E-06
00090	002	0,0323	0,0013	-0,0408	-8,8518 E-06	2,5347 E-04	-3,8163 E-07
	003	0,0273	0,0011	-0,0346	-7,5015 E-06	2,148 E-04	-3,2341 E-07
	001	0,0313	-0,0587	-0,0153	3,826 E-04	2,0372 E-04	2,3394 E-15
	002	0,0326	0,0013	-0,0053	-8,5787 E-06	2,1215 E-04	-2,3251 E-15
00091	003	0,0276	0,0011	-0,0045	-7,2701 E-06	1,7979 E-04	-1,9704 E-15
	001	0,0313	-0,0596	0,0202	2,7173 E-04	2,0153 E-04	8,623 E-07
	002	0,0325	0,0010	-0,0105	-4,4189 E-05	2,1648 E-04	2,8402 E-07
	003	0,0276	0,0009	-0,0089	-3,7448 E-05	1,8345 E-04	2,407 E-07
00093	001	0,0320	-0,0588	-0,0029	3,713 E-04	1,1955 E-04	1,4901 E-07
	002	0,0327	0,0013	0,0209	-1,2913 E-05	1,9011 E-04	5,5473 E-08
	003	0,0278	0,0011	0,0177	-1,0943 E-05	1,6111 E-04	4,7011 E-08
	001	0,0313	-0,0587	-0,0180	3,826 E-04	2,0372 E-04	2,3394 E-15
00094	002	0,0326	0,0013	-0,0020	-8,5787 E-06	2,1215 E-04	-2,3251 E-15
	003	0,0276	0,0011	-0,0017	-7,2701 E-06	1,7979 E-04	-1,9704 E-15
	001	0,0305	-0,0582	-0,1261	4,509 E-04	2,9827 E-04	1,1269 E-07
	002	0,0323	0,0014	-0,0413	7,6504 E-06	2,4101 E-04	-3,516 E-08
00095	003	0,0274	0,0012	-0,0350	6,4834 E-06	2,0424 E-04	-2,9797 E-08
	001	0,0303	-0,0586	-0,0652	3,9693 E-04	3,3132 E-04	-1,1191 E-06
	002	0,0323	0,0013	-0,0408	-8,8518 E-06	2,5347 E-04	-3,8163 E-07
	003	0,0273	0,0011	-0,0346	-7,5015 E-06	2,148 E-04	-3,2341 E-07
00097	001	0,0316	-0,0583	-0,0613	4,3914 E-04	1,6181 E-04	-1,7961 E-07
	002	0,0326	0,0014	0,0209	5,5334 E-06	2,0261 E-04	-6,1931 E-08
	003	0,0277	0,0012	0,0177	4,6893 E-06	1,717 E-04	-5,2484 E-08
	001	0,0320	-0,0588	-0,0029	3,713 E-04	1,1955 E-04	1,4901 E-07
00098	002	0,0327	0,0013	0,0209	-1,2913 E-05	1,9011 E-04	5,5473 E-08
	003	0,0278	0,0011	0,0177	-1,0943 E-05	1,6111 E-04	4,7011 E-08
	001	0,0317	-0,0593	0,0424	3,0409 E-04	1,5041 E-04	-1,5995 E-07
	002	0,0327	0,0011	0,0172	-3,2081 E-05	2,007 E-04	-3,1989 E-09
00099	003	0,0277	0,0010	0,0145	-2,7187 E-05	1,7008 E-04	-2,711 E-09
	001	0,0313	-0,0596	0,0202	2,7173 E-04	2,0153 E-04	8,623 E-07
	002	0,0325	0,0010	-0,0105	-4,4189 E-05	2,1648 E-04	2,8402 E-07
	003	0,0276	0,0009	-0,0089	-3,7448 E-05	1,8345 E-04	2,407 E-07
00101	001	0,0311	-0,0579	-0,0859	4,8162 E-04	2,2666 E-04	-1,9841 E-07
	002	0,0325	0,0015	-0,0072	1,8211 E-05	2,2052 E-04	-9,0029 E-08
	003	0,0275	0,0013	-0,0061	1,5433 E-05	1,8688 E-04	-7,6296 E-08
	001	0,0305	-0,0582	-0,1261	4,509 E-04	2,9827 E-04	1,1269 E-07
00102	002	0,0323	0,0014	-0,0413	7,6504 E-06	2,4101 E-04	-3,516 E-08
	003	0,0274	0,0012	-0,0350	6,4834 E-06	2,0424 E-04	-2,9797 E-08
	001	0,0311	-0,0579	-0,0859	4,8162 E-04	2,2666 E-04	-1,9841 E-07
	002	0,0325	0,0015	-0,0072	1,8211 E-05	2,2052 E-04	-9,0029 E-08
00103	003	0,0275	0,0013	-0,0061	1,5433 E-05	1,8688 E-04	-7,6296 E-08
	001	0,0313	-0,0587	-0,0268	3,826 E-04	2,0372 E-04	2,3394 E-15
	002	0,0326	0,0013	-0,0050	-8,5787 E-06	2,1215 E-04	-2,3251 E-15
	003	0,0276	0,0011	-0,0043	-7,2701 E-06	1,7979 E-04	-1,9704 E-15
00105	001	0,0316	-0,0583	-0,0613	4,3914 E-04	1,6181 E-04	-1,7961 E-07
	002	0,0326	0,0014	0,0209	5,5334 E-06	2,0261 E-04	-6,1931 E-08
	003	0,0277	0,0012	0,0177	4,6893 E-06	1,717 E-04	-5,2484 E-08
	001	0,0311	-0,0579	-0,0859	4,8162 E-04	2,2666 E-04	-1,9841 E-07
00106	002	0,0325	0,0015	-0,0072	1,8211 E-05	2,2052 E-04	-9,0029 E-08
	003	0,0275	0,0013	-0,0061	1,5433 E-05	1,8688 E-04	-7,6296 E-08

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	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]
00001	X	0,0567	0,0001	0,0001	6,8133 E-07	5,287 E-04	1,311 E-05	0,0173	0,0001	0,0000	3,6468 E-07	1,7506 E-04	4,011 E-06
00001	Y	0,0001	0,0569	0,0001	5,3004 E-04	6,8343 E-07	1,6501 E-05	0,0001	0,0173	0,0000	1,7536 E-04	3,6451 E-07	5,037 E-06
00001	Z	0,000	0,000	0,000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000	0,000	0,000	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	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]
		0	0	0				0	0	0			
00002	X	2,478 5	0,026 3	1,652 4	2,9328 E-05	1,2241 E-02	1,9316 E-04	0,822 8	0,007 2	0,548 3	1,0243 E-05	4,0668 E-03	5,9077 E-05
00002	Y	0,034 3	2,478 3	1,717 2	1,2267 E-02	2,8736 E-05	2,4392 E-04	0,009 7	0,822 3	0,569 4	4,0725 E-03	1,0112 E-05	7,4458 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	2,531 4	0,028 4	1,775 7	2,9909 E-05	1,2247 E-02	1,9455 E-04	0,838 7	0,009 6	0,589 2	1,0375 E-05	4,0687 E-03	5,9519 E-05
00003	Y	0,034 4	2,545 2	1,712 4	1,2267 E-02	3,1654 E-05	2,4522 E-04	0,011 4	0,842 4	0,567 8	4,0726 E-03	1,072 E-05	7,4866 E-05
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	2,504 9	0,028 3	1,774 9	2,1156 E-05	1,2252 E-02	1,9356 E-04	0,830 7	0,009 6	0,589 6	8,6903 E-06	4,0704 E-03	5,9191 E-05
00004	Y	0,003 2	2,545 2	0,003 0	1,2265 E-02	2,0595 E-05	2,4478 E-04	0,001 6	0,842 4	0,001 3	4,0718 E-03	8,6252 E-06	7,4715 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	2,478 5	0,028 3	1,775 7	1,8091 E-05	1,2248 E-02	1,9321 E-04	0,822 8	0,009 6	0,590 6	9,0135 E-06	4,0692 E-03	5,9093 E-05
00005	Y	0,034 4	2,545 3	1,717 5	1,2271 E-02	1,892 E-05	2,4537 E-04	0,009 7	0,842 5	0,570 9	4,074 E-03	9,3332 E-06	7,4923 E-05
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	2,504 6	0,003 2	0,000 1	2,067 E-05	1,2205 E-02	1,9365 E-04	0,830 6	0,001 6	0,000 0	8,5265 E-06	4,0541 E-03	5,9246 E-05
00006	Y	0,003 2	2,510 2	0,000 1	1,2228 E-02	2,0731 E-05	2,4374 E-04	0,001 6	0,831 9	0,000 0	4,0591 E-03	8,5265 E-06	7,4402 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	2,478 4	0,003 2	0,002 7	1,9737 E-05	1,224 E-02	1,9362 E-04	0,822 8	0,001 6	0,001 2	8,5431 E-06	4,0663 E-03	5,9233 E-05
00007	Y	0,034 3	2,510 5	1,716 5	1,2272 E-02	1,9955 E-05	2,4485 E-04	0,009 7	0,832 0	0,569 9	4,0743 E-03	8,5708 E-06	7,4759 E-05
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	2,531 4	0,003 2	0,003 1	2,1622 E-05	1,224 E-02	1,9424 E-04	0,838 7	0,001 6	0,001 2	8,7638 E-06	4,0662 E-03	5,9412 E-05
00008	Y	0,034 3	2,510 5	1,711 4	1,2269 E-02	2,2115 E-05	2,4456 E-04	0,011 4	0,832 0	0,568 2	4,0732 E-03	8,7914 E-06	7,4657 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	2,531 4	0,026 4	1,652 2	1,7333 E-05	1,2241 E-02	1,9457 E-04	0,838 7	0,007 3	0,549 5	8,6208 E-06	4,0668 E-03	5,9526 E-05
00009	Y	0,034 3	2,478 3	1,711 8	1,2265 E-02	1,7322 E-05	2,4398 E-04	0,011 4	0,822 3	0,568 9	4,0719 E-03	8,5017 E-06	7,4475 E-05
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	2,504 9	0,026 3	1,651 6	2,0673 E-05	1,2244 E-02	1,9386 E-04	0,830 7	0,007 2	0,548 7	8,6141 E-06	4,0677 E-03	5,9297 E-05
00010	Y	0,003 2	2,478 3	0,002 8	1,2261 E-02	2,1292 E-05	2,4423 E-04	0,001 6	0,822 3	0,001 2	4,0705 E-03	8,7009 E-06	7,4563 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	2,401 4	0,003 0	0,002 2	2,185 E-05	1,2235 E-02	1,9439 E-04	0,795 8	0,001 5	0,000 9	8,7748 E-06	4,0646 E-03	5,9458 E-05
00011	Y	0,024 3	2,388 0	1,201 8	1,2268 E-02	2,159 E-05	2,4464 E-04	0,008 3	0,791 3	0,399 0	4,0728 E-03	8,7191 E-06	7,4684 E-05
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
00012	X	2,393 5	0,003 0	0,001 3	2,1816 E-05	1,2228 E-02	1,9468 E-04	0,793 4	0,001 5	0,000 5	8,7381 E-06	4,062 E-03	5,9553 E-05
00012	Y	0,014 2	2,388 0	0,692 5	1,226 E-02	2,1096 E-05	2,4458 E-04	0,005 2	0,791 3	0,229 9	4,0702 E-03	8,6505 E-06	7,4666 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	2,409 2	0,017 7	1,101 3	1,7456 E-05	1,2241 E-02	1,942 E-04	0,798 1	0,004 7	0,366 5	8,6177 E-06	4,0665 E-03	5,9407 E-05
00013	Y	0,034 3	2,366 6	1,711 6	1,2266 E-02	1,7297 E-05	2,4387 E-04	0,011 3	0,784 9	0,568 7	4,0722 E-03	8,449 E-06	7,4444 E-05
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	2,409 2	0,009 2	0,550 5	1,8509 E-05	1,224 E-02	1,9437 E-04	0,798 1	0,002 2	0,183 6	8,5025 E-06	4,0663 E-03	5,9463 E-05
00014	Y	0,034 3	2,377 3	1,711 4	1,2268 E-02	1,7747 E-05	2,4449 E-04	0,011 3	0,788 1	0,568 4	4,0728 E-03	8,4003 E-06	7,4655 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	2,356 3	0,017 5	1,101 5	2,7795 E-05	1,2241 E-02	1,9351 E-04	0,782 2	0,004 6	0,365 3	9,8412 E-06	4,0665 E-03	5,9191 E-05
00015	Y	0,034 2	2,366 6	1,716 9	1,2268 E-02	2,8528 E-05	2,4386 E-04	0,009 7	0,784 9	0,569 6	4,0729 E-03	1,0091 E-05	7,4444 E-05
00015	Z	0,000	0,000	0,000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000	0,000	0,000	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]
		0	0	0				0	0	0			
00016	X	2,356 3	0,009 1	0,550 7	2,4092 E-05	1,224 E-02	1,9338 E-04	0,782 2	0,002 2	0,182 3	9,1094 E-06	4,0663 E-03	5,9146 E-05
00016	Y	0,034 2	2,377 3	1,716 6	1,227 E-02	2,6649 E-05	2,446 E-04	0,009 7	0,788 1	0,569 7	4,0737 E-03	9,6562 E-06	7,4694 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	2,409 2	0,010 0	0,592 0	2,646 E-05	1,2243 E-02	1,9462 E-04	0,798 1	0,003 9	0,196 0	9,5525 E-06	4,0674 E-03	5,9545 E-05
00017	Y	0,034 4	2,399 6	1,711 6	1,2269 E-02	2,982 E-05	2,4458 E-04	0,011 4	0,794 8	0,568 0	4,0732 E-03	1,0308 E-05	7,4642 E-05
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	2,409 2	0,019 2	1,183 8	2,9717 E-05	1,2245 E-02	1,9419 E-04	0,798 1	0,006 7	0,392 6	1,0242 E-05	4,0681 E-03	5,94 E-05
00018	Y	0,034 5	2,411 2	1,712 0	1,2267 E-02	3,1851 E-05	2,4522 E-04	0,011 4	0,798 3	0,567 9	4,0725 E-03	1,0788 E-05	7,4859 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	2,531 4	0,017 7	1,101 3	1,7456 E-05	1,2241 E-02	1,942 E-04	0,838 7	0,004 6	0,366 5	8,6177 E-06	4,0665 E-03	5,9407 E-05
00019	Y	0,034 3	2,489 0	1,711 6	1,2266 E-02	1,7297 E-05	2,4387 E-04	0,011 4	0,825 5	0,568 7	4,0722 E-03	8,449 E-06	7,4444 E-05
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	2,531 4	0,009 3	0,550 5	1,8509 E-05	1,224 E-02	1,9437 E-04	0,838 7	0,002 2	0,183 6	8,5025 E-06	4,0663 E-03	5,9463 E-05
00020	Y	0,034 3	2,499 8	1,711 4	1,2268 E-02	1,7747 E-05	2,4449 E-04	0,011 4	0,828 8	0,568 4	4,0728 E-03	8,4003 E-06	7,4655 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	2,523 5	0,003 2	0,002 2	2,185 E-05	1,2235 E-02	1,9439 E-04	0,836 3	0,001 6	0,000 9	8,7748 E-06	4,0646 E-03	5,9458 E-05
00021	Y	0,024 2	2,510 5	1,201 8	1,2268 E-02	2,159 E-05	2,4464 E-04	0,008 3	0,832 0	0,399 0	4,0728 E-03	8,7191 E-06	7,4684 E-05
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	2,515 6	0,003 2	0,001 3	2,1816 E-05	1,2228 E-02	1,9468 E-04	0,834 0	0,001 6	0,000 5	8,7381 E-06	4,062 E-03	5,9553 E-05
00022	Y	0,014 2	2,510 4	0,692 5	1,226 E-02	2,1096 E-05	2,4458 E-04	0,005 3	0,832 0	0,229 9	4,0702 E-03	8,6505 E-06	7,4666 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	2,504 8	0,011 1	0,672 2	2,0547 E-05	1,2235 E-02	1,9385 E-04	0,830 7	0,002 7	0,223 3	8,5808 E-06	4,0646 E-03	5,9295 E-05
00023	Y	0,003 2	2,497 3	0,001 1	1,225 E-02	2,1308 E-05	2,435 E-04	0,001 6	0,828 0	0,000 5	4,0667 E-03	8,6675 E-06	7,4319 E-05
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	2,504 9	0,018 6	1,161 8	2,0595 E-05	1,2242 E-02	1,9386 E-04	0,830 7	0,004 9	0,386 0	8,6057 E-06	4,0671 E-03	5,9299 E-05
00024	Y	0,003 2	2,487 8	0,002 0	1,2257 E-02	2,1336 E-05	2,4397 E-04	0,001 6	0,825 2	0,000 8	4,069 E-03	8,6965 E-06	7,4482 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	2,513 7	0,026 3	1,651 7	1,7276 E-05	1,2243 E-02	1,9405 E-04	0,833 4	0,007 2	0,548 9	8,4821 E-06	4,0673 E-03	5,9339 E-05
00025	Y	0,011 9	2,478 3	0,570 4	1,2262 E-02	1,8258 E-05	2,4402 E-04	0,004 5	0,822 3	0,190 0	4,071 E-03	8,5328 E-06	7,4481 E-05
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
00026	X	2,522 6	0,026 3	1,651 9	1,7337 E-05	1,2242 E-02	1,9442 E-04	0,836 1	0,007 2	0,549 2	8,6455 E-06	4,0669 E-03	5,9469 E-05
00026	Y	0,023 0	2,478 3	1,141 1	1,2264 E-02	1,7574 E-05	2,4418 E-04	0,007 9	0,822 3	0,379 5	4,0716 E-03	8,5981 E-06	7,454 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	2,531 4	0,010 0	0,592 0	2,646 E-05	1,2243 E-02	1,9462 E-04	0,838 7	0,004 0	0,196 0	9,5525 E-06	4,0674 E-03	5,9545 E-05
00027	Y	0,034 3	2,522 1	1,711 6	1,2269 E-02	2,982 E-05	2,4458 E-04	0,011 4	0,835 5	0,568 0	4,0732 E-03	1,0308 E-05	7,4642 E-05
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	2,531 4	0,019 1	1,183 8	2,9717 E-05	1,2245 E-02	1,9419 E-04	0,838 7	0,006 8	0,392 6	1,0242 E-05	4,0681 E-03	5,94 E-05
00028	Y	0,034 4	2,533 6	1,712 0	1,2267 E-02	3,1851 E-05	2,4522 E-04	0,011 4	0,839 0	0,567 9	4,0725 E-03	1,0788 E-05	7,4859 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	2,522 6	0,028 4	1,775 4	2,9919 E-05	1,2248 E-02	1,9436 E-04	0,836 1	0,009 6	0,589 4	1,0405 E-05	4,0691 E-03	5,9448 E-05
00029	Y	0,023 1	2,545 2	1,141 6	1,2266 E-02	3,0061 E-05	2,4502 E-04	0,007 9	0,842 4	0,378 3	4,0724 E-03	1,0299 E-05	7,4803 E-05
00029	Z	0,000	0,000	0,000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000	0,000	0,000	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]
		0	0	0				0	0	0			
00030	X	2,513 7	0,028 4	1,775 1	2,8144 E-05	1,225 E-02	1,9395 E-04	0,833 4	0,009 6	0,589 5	1,0018 E-05	4,0698 E-03	5,9304 E-05
00030	Y	0,011 9	2,545 2	0,570 8	1,2265 E-02	2,6113 E-05	2,4516 E-04	0,004 5	0,842 4	0,188 8	4,0721 E-03	9,4509 E-06	7,4853 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
00031	X	2,504 9	0,020 0	1,244 0	2,3251 E-05	1,225 E-02	1,9368 E-04	0,830 7	0,007 0	0,413 3	8,9159 E-06	4,0697 E-03	5,9232 E-05
00031	Y	0,003 2	2,534 8	0,002 1	1,2259 E-02	2,0523 E-05	2,4507 E-04	0,001 6	0,839 3	0,000 9	4,0699 E-03	8,6064 E-06	7,4806 E-05
00031	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
00032	X	2,504 8	0,011 8	0,713 3	2,3851 E-05	1,2241 E-02	1,9385 E-04	0,830 7	0,004 5	0,236 9	8,9288 E-06	4,0666 E-03	5,9293 E-05
00032	Y	0,003 2	2,524 4	0,001 2	1,2251 E-02	2,0433 E-05	2,4554 E-04	0,001 6	0,836 2	0,000 5	4,067 E-03	8,5681 E-06	7,4973 E-05
00032	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
00033	X	2,496 1	0,028 4	1,775 1	1,7344 E-05	1,2251 E-02	1,9387 E-04	0,828 1	0,009 6	0,589 9	8,6632 E-06	4,0702 E-03	5,9329 E-05
00033	Y	0,011 8	2,545 2	0,572 3	1,2268 E-02	1,7637 E-05	2,4522 E-04	0,002 9	0,842 4	0,190 7	4,073 E-03	8,6149 E-06	7,4884 E-05
00033	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
00034	X	2,487 3	0,028 3	1,775 4	1,8272 E-05	1,225 E-02	1,9345 E-04	0,825 4	0,009 6	0,590 3	9,0641 E-06	4,0696 E-03	5,9181 E-05
00034	Y	0,023 0	2,545 2	1,144 9	1,227 E-02	1,8055 E-05	2,4501 E-04	0,006 2	0,842 4	0,380 8	4,0736 E-03	9,0743 E-06	7,4805 E-05
00034	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
00035	X	2,478 5	0,019 0	1,183 7	1,7686 E-05	1,2247 E-02	1,9342 E-04	0,822 8	0,006 7	0,393 9	8,9189 E-06	4,0688 E-03	5,916 E-05
00035	Y	0,034 4	2,533 7	1,717 2	1,2272 E-02	1,9602 E-05	2,4499 E-04	0,009 7	0,839 0	0,570 6	4,0742 E-03	9,5467 E-06	7,4782 E-05
00035	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
00036	X	2,478 5	0,009 9	0,591 8	1,735 E-05	1,2245 E-02	1,9318 E-04	0,822 8	0,004 0	0,197 3	8,649 E-06	4,0679 E-03	5,9068 E-05
00036	Y	0,034 3	2,522 1	1,716 7	1,2272 E-02	1,8367 E-05	2,4436 E-04	0,009 7	0,835 5	0,570 2	4,0744 E-03	9,1672 E-06	7,456 E-05
00036	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
00037	X	2,486 3	0,003 2	0,001 9	1,9573 E-05	1,2235 E-02	1,9347 E-04	0,825 1	0,001 6	0,000 8	8,5116 E-06	4,0644 E-03	5,919 E-05
00037	Y	0,024 2	2,510 5	1,205 2	1,227 E-02	2,1806 E-05	2,4483 E-04	0,006 6	0,832 0	0,400 1	4,0737 E-03	8,6919 E-06	7,4752 E-05
00037	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
00038	X	2,494 1	0,003 2	0,001 1	1,9631 E-05	1,2227 E-02	1,9309 E-04	0,827 5	0,001 6	0,000 5	8,5065 E-06	4,0616 E-03	5,9064 E-05
00038	Y	0,014 2	2,510 5	0,694 0	1,2262 E-02	2,3263 E-05	2,4455 E-04	0,003 6	0,832 0	0,230 4	4,0707 E-03	8,8138 E-06	7,466 E-05
00038	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
00039	X	2,478 4	0,009 2	0,550 7	2,4092 E-05	1,224 E-02	1,9338 E-04	0,822 8	0,002 2	0,182 3	9,1094 E-06	4,0663 E-03	5,9146 E-05
00039	Y	0,034 3	2,499 8	1,716 6	1,227 E-02	2,6649 E-05	2,446 E-04	0,009 7	0,828 8	0,569 7	4,0737 E-03	9,6562 E-06	7,4694 E-05
00039	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
00040	X	2,478 4	0,017 7	1,101 5	2,7795 E-05	1,2241 E-02	1,9351 E-04	0,822 8	0,004 6	0,365 3	9,8412 E-06	4,0665 E-03	5,9191 E-05
00040	Y	0,034 3	2,489 1	1,716 9	1,2268 E-02	2,8528 E-05	2,4386 E-04	0,009 7	0,825 6	0,569 6	4,0729 E-03	1,0091 E-05	7,4444 E-05
00040	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
00041	X	2,487 3	0,026 3	1,652 1	2,9804 E-05	1,2242 E-02	1,9331 E-04	0,825 4	0,007 2	0,548 4	1,0356 E-05	4,0669 E-03	5,9134 E-05
00041	Y	0,023 0	2,478 3	1,144 7	1,2266 E-02	2,8423 E-05	2,4417 E-04	0,006 2	0,822 3	0,379 4	4,0721 E-03	9,945 E-06	7,4538 E-05
00041	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
00042	X	2,496 1	0,026 3	1,651 8	2,7908 E-05	1,2243 E-02	1,9367 E-04	0,828 1	0,007 2	0,548 5	9,9483 E-06	4,0673 E-03	5,9257 E-05
00042	Y	0,011 8	2,478 3	0,572 4	1,2263 E-02	2,5719 E-05	2,4399 E-04	0,002 9	0,822 3	0,189 4	4,0713 E-03	9,3558 E-06	7,4473 E-05
00042	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
00043	X	2,400 3	0,026 3	1,651 9	1,7337 E-05	1,2242 E-02	1,9442 E-04	0,795 4	0,007 3	0,549 2	8,6455 E-06	4,0669 E-03	5,9469 E-05
00043	Y	0,023 0	2,355 9	1,141 1	1,2264 E-02	1,7574 E-05	2,4418 E-04	0,007 9	0,781 7	0,379 5	4,0716 E-03	8,5981 E-06	7,454 E-05
00043	Z	0,000	0,000	0,000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000	0,000	0,000	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	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]
		0	0	0				0	0	0			
00044	X	2,391 5	0,026 3	1,651 7	1,7276 E-05	1,2243 E-02	1,9405 E-04	0,792 8	0,007 3	0,548 9	8,4821 E-06	4,0673 E-03	5,9339 E-05
00044	Y	0,011 8	2,355 9	0,570 4	1,2262 E-02	1,8258 E-05	2,4402 E-04	0,004 5	0,781 7	0,190 0	4,071 E-03	8,5328 E-06	7,4481 E-05
00044	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
00045	X	2,373 8	0,028 3	1,775 1	1,7344 E-05	1,2251 E-02	1,9387 E-04	0,787 4	0,009 5	0,589 9	8,6632 E-06	4,0702 E-03	5,9329 E-05
00045	Y	0,011 8	2,422 8	0,572 3	1,2268 E-02	1,7637 E-05	2,4522 E-04	0,002 9	0,801 8	0,190 7	4,073 E-03	8,6149 E-06	7,4884 E-05
00045	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
00046	X	2,365 0	0,028 3	1,775 4	1,8272 E-05	1,225 E-02	1,9345 E-04	0,784 8	0,009 5	0,590 3	9,0641 E-06	4,0696 E-03	5,9181 E-05
00046	Y	0,023 0	2,422 7	1,144 9	1,227 E-02	1,8055 E-05	2,4501 E-04	0,006 3	0,801 8	0,380 8	4,0736 E-03	9,0743 E-06	7,4805 E-05
00046	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
00047	X	2,373 8	0,026 2	1,651 8	2,7908 E-05	1,2243 E-02	1,9367 E-04	0,787 5	0,007 2	0,548 5	9,9483 E-06	4,0673 E-03	5,9257 E-05
00047	Y	0,011 7	2,355 9	0,572 4	1,2263 E-02	2,5719 E-05	2,4399 E-04	0,002 9	0,781 7	0,189 4	4,0713 E-03	9,3558 E-06	7,4473 E-05
00047	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
00048	X	2,365 0	0,026 2	1,652 1	2,9804 E-05	1,2242 E-02	1,9331 E-04	0,784 8	0,007 2	0,548 4	1,0356 E-05	4,0669 E-03	5,9134 E-05
00048	Y	0,022 8	2,355 9	1,144 7	1,2266 E-02	2,8423 E-05	2,4417 E-04	0,006 2	0,781 7	0,379 4	4,0721 E-03	9,945 E-06	7,4538 E-05
00048	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
00049	X	2,356 2	0,009 9	0,591 8	1,735 E-05	1,2245 E-02	1,9318 E-04	0,782 2	0,003 9	0,197 3	8,649 E-06	4,0679 E-03	5,9068 E-05
00049	Y	0,034 4	2,399 6	1,716 7	1,2272 E-02	1,8367 E-05	2,4436 E-04	0,009 7	0,794 8	0,570 2	4,0744 E-03	9,1672 E-06	7,456 E-05
00049	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
00050	X	2,356 2	0,019 0	1,183 7	1,7686 E-05	1,2247 E-02	1,9342 E-04	0,782 1	0,006 7	0,393 9	8,9189 E-06	4,0688 E-03	5,916 E-05
00050	Y	0,034 4	2,411 1	1,717 2	1,2272 E-02	1,9602 E-05	2,4499 E-04	0,009 7	0,798 3	0,570 6	4,0742 E-03	9,5467 E-06	7,4782 E-05
00050	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
00051	X	2,382 6	0,018 6	1,161 8	2,0595 E-05	1,2242 E-02	1,9386 E-04	0,790 1	0,004 9	0,386 0	8,6057 E-06	4,0671 E-03	5,9299 E-05
00051	Y	0,003 0	2,365 5	0,002 0	1,2257 E-02	2,1336 E-05	2,4397 E-04	0,001 5	0,784 6	0,000 8	4,069 E-03	8,6965 E-06	7,4482 E-05
00051	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
00052	X	2,382 7	0,011 0	0,672 2	2,0547 E-05	1,2235 E-02	1,9385 E-04	0,790 1	0,002 7	0,223 3	8,5808 E-06	4,0646 E-03	5,9295 E-05
00052	Y	0,003 0	2,375 0	0,001 1	1,225 E-02	2,1308 E-05	2,435 E-04	0,001 5	0,787 4	0,000 5	4,0667 E-03	8,6675 E-06	7,4319 E-05
00052	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
00053	X	2,400 3	0,028 5	1,775 4	2,9919 E-05	1,2248 E-02	1,9436 E-04	0,795 4	0,009 6	0,589 4	1,0405 E-05	4,0691 E-03	5,9448 E-05
00053	Y	0,023 1	2,422 8	1,141 6	1,2266 E-02	3,0061 E-05	2,4502 E-04	0,007 9	0,801 8	0,378 3	4,0724 E-03	1,0299 E-05	7,4803 E-05
00053	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
00054	X	2,391 4	0,028 4	1,775 1	2,8144 E-05	1,225 E-02	1,9395 E-04	0,792 8	0,009 6	0,589 5	1,0018 E-05	4,0698 E-03	5,9304 E-05
00054	Y	0,011 9	2,422 8	0,570 8	1,2265 E-02	2,6113 E-05	2,4516 E-04	0,004 5	0,801 8	0,188 8	4,0721 E-03	9,4509 E-06	7,4853 E-05
00054	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
00055	X	2,382 6	0,011 8	0,713 3	2,3851 E-05	1,2241 E-02	1,9385 E-04	0,790 1	0,004 5	0,236 9	8,9288 E-06	4,0666 E-03	5,9293 E-05
00055	Y	0,003 0	2,402 1	0,001 2	1,2251 E-02	2,0433 E-05	2,4554 E-04	0,001 5	0,795 6	0,000 5	4,067 E-03	8,5681 E-06	7,4973 E-05
00055	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
00056	X	2,382 6	0,020 1	1,244 0	2,3251 E-05	1,225 E-02	1,9368 E-04	0,790 1	0,007 0	0,413 3	8,9159 E-06	4,0697 E-03	5,9232 E-05
00056	Y	0,003 0	2,412 4	0,002 1	1,2259 E-02	2,0523 E-05	2,4507 E-04	0,001 5	0,798 7	0,000 9	4,0699 E-03	8,6064 E-06	7,4806 E-05
00056	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
00057	X	2,372 1	0,003 0	0,001 1	1,9631 E-05	1,2227 E-02	1,9309 E-04	0,786 9	0,001 5	0,000 5	8,5065 E-06	4,0616 E-03	5,9064 E-05
00057	Y	0,014 1	2,388 0	0,694 0	1,2262 E-02	2,3263 E-05	2,4455 E-04	0,003 6	0,791 3	0,230 4	4,0707 E-03	8,8138 E-06	7,466 E-05
00057	Z	0,000	0,000	0,000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000	0,000	0,000	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]
		0	0	0				0	0	0			
00058	X	2,364 2	0,003 0	0,001 9	1,9573 E-05	1,2235 E-02	1,9347 E-04	0,784 5	0,001 5	0,000 8	8,5116 E-06	4,0644 E-03	5,919 E-05
00058	Y	0,024 1	2,388 0	1,205 2	1,227 E-02	2,1806 E-05	2,4483 E-04	0,006 6	0,791 3	0,400 1	4,0737 E-03	8,6919 E-06	7,4752 E-05
00058	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
00059	X	2,526 8	0,005 7	0,299 3	1,898 E-05	1,2237 E-02	1,9453 E-04	0,837 3	0,001 4	0,100 0	8,5738 E-06	4,0654 E-03	5,9515 E-05
00059	Y	0,028 4	2,504 7	1,411 1	1,2268 E-02	1,8472 E-05	2,4481 E-04	0,009 6	0,830 2	0,468 6	4,0729 E-03	8,4828 E-06	7,4758 E-05
00059	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
00060	X	2,510 8	0,006 9	0,385 5	1,789 E-05	1,2229 E-02	1,9485 E-04	0,832 5	0,001 6	0,128 2	8,801 E-06	4,0625 E-03	5,9622 E-05
00060	Y	0,008 4	2,502 9	0,386 3	1,2252 E-02	1,8124 E-05	2,4294 E-04	0,003 5	0,829 7	0,128 4	4,0675 E-03	8,7573 E-06	7,4119 E-05
00060	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
00061	X	2,509 5	0,021 6	1,352 0	1,7736 E-05	1,2244 E-02	1,9389 E-04	0,832 1	0,005 8	0,449 2	8,57 E-06	4,0676 E-03	5,9295 E-05
00061	Y	0,006 8	2,484 2	0,299 9	1,2259 E-02	1,902 E-05	2,4393 E-04	0,003 0	0,824 1	0,100 1	4,0699 E-03	8,5574 E-06	7,4456 E-05
00061	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
00062	X	2,526 5	0,021 4	1,335 1	1,7467 E-05	1,2241 E-02	1,9425 E-04	0,837 2	0,005 7	0,444 1	8,762 E-06	4,0668 E-03	5,9416 E-05
00062	Y	0,028 0	2,484 5	1,394 1	1,2265 E-02	1,7495 E-05	2,4403 E-04	0,009 5	0,824 2	0,463 4	4,0719 E-03	8,6957 E-06	7,4496 E-05
00062	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
00063	X	2,518 1	0,019 9	1,238 6	1,7708 E-05	1,2242 E-02	1,941 E-04	0,834 7	0,005 3	0,411 8	8,9505 E-06	4,0669 E-03	5,9363 E-05
00063	Y	0,017 4	2,486 4	0,855 6	1,2263 E-02	1,7634 E-05	2,4395 E-04	0,006 2	0,824 7	0,284 5	4,0711 E-03	8,7527 E-06	7,4466 E-05
00063	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
00064	X	2,518 1	0,007 3	0,412 6	1,7907 E-05	1,2233 E-02	1,9488 E-04	0,834 7	0,001 7	0,137 4	8,7359 E-06	4,0638 E-03	5,9632 E-05
00064	Y	0,017 4	2,502 4	0,855 2	1,2263 E-02	1,7766 E-05	2,4446 E-04	0,006 2	0,829 6	0,284 1	4,071 E-03	8,8193 E-06	7,4635 E-05
00064	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
00065	X	2,526 3	0,023 2	1,446 9	3,0758 E-05	1,2247 E-02	1,9424 E-04	0,837 2	0,008 0	0,480 1	1,0497 E-05	4,0688 E-03	5,941 E-05
00065	Y	0,027 8	2,538 8	1,383 0	1,2267 E-02	3,118 E-05	2,4499 E-04	0,009 4	0,840 5	0,458 6	4,0724 E-03	1,0554 E-05	7,479 E-05
00065	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
00066	X	2,509 7	0,023 5	1,463 6	2,7275 E-05	1,2251 E-02	1,937 E-04	0,832 2	0,008 1	0,486 1	9,6964 E-06	4,0701 E-03	5,9227 E-05
00066	Y	0,007 0	2,539 1	0,311 8	1,2263 E-02	2,4034 E-05	2,4516 E-04	0,003 1	0,840 6	0,102 9	4,0711 E-03	9,0762 E-06	7,4848 E-05
00066	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
00067	X	2,511 0	0,007 1	0,397 3	2,8695 E-05	1,2232 E-02	1,9491 E-04	0,832 6	0,003 1	0,131 8	9,795 E-06	4,0635 E-03	5,9642 E-05
00067	Y	0,008 6	2,518 2	0,397 9	1,2254 E-02	2,6293 E-05	2,4626 E-04	0,003 6	0,834 3	0,132 0	4,0679 E-03	9,3165 E-06	7,5219 E-05
00067	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
00068	X	2,526 6	0,005 9	0,311 3	2,5203 E-05	1,2239 E-02	1,946 E-04	0,837 3	0,002 7	0,102 9	9,2802 E-06	4,0659 E-03	5,9536 E-05
00068	Y	0,028 2	2,516 6	1,399 6	1,2269 E-02	2,7241 E-05	2,4438 E-04	0,009 5	0,833 8	0,464 5	4,0732 E-03	9,6696 E-06	7,4584 E-05
00068	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
00069	X	2,518 1	0,007 8	0,443 6	2,9958 E-05	1,2236 E-02	1,9497 E-04	0,834 7	0,003 3	0,147 0	1,0109 E-05	4,0649 E-03	5,9659 E-05
00069	Y	0,017 4	2,519 1	0,855 3	1,2263 E-02	2,9284 E-05	2,4468 E-04	0,006 2	0,834 6	0,283 8	4,0711 E-03	9,9566 E-06	7,4686 E-05
00069	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
00070	X	2,518 2	0,021 4	1,331 2	3,1468 E-05	1,2248 E-02	1,9403 E-04	0,834 7	0,007 5	0,441 9	1,061 E-05	4,0691 E-03	5,9339 E-05
00070	Y	0,017 4	2,536 5	0,856 0	1,2265 E-02	3,0808 E-05	2,4526 E-04	0,006 2	0,839 8	0,283 6	4,0718 E-03	1,0372 E-05	7,4878 E-05
00070	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
00071	X	2,500 1	0,023 5	1,463 1	1,7387 E-05	1,2253 E-02	1,9398 E-04	0,829 3	0,008 1	0,486 2	8,6835 E-06	4,0706 E-03	5,9352 E-05
00071	Y	0,007 0	2,539 1	0,312 1	1,2265 E-02	1,8091 E-05	2,4514 E-04	0,001 7	0,840 6	0,104 2	4,0718 E-03	8,5595 E-06	7,4844 E-05
00071	Z	0,000	0,000	0,000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000	0,000	0,000	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	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]
		0	0	0				0	0	0			
00072	X	2,483 5	0,023 2	1,446 4	1,8852 E-05	1,2249 E-02	1,9356 E-04	0,824 3	0,008 0	0,481 1	9,3854 E-06	4,0692 E-03	5,9212 E-05
00072	Y	0,027 8	2,538 8	1,387 6	1,227 E-02	1,9 E-05	2,4493 E-04	0,007 7	0,840 5	0,461 3	4,0737 E-03	9,4375 E-06	7,4773 E-05
00072	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
00073	X	2,483 3	0,005 9	0,311 6	1,766 E-05	1,224 E-02	1,9321 E-04	0,824 2	0,002 7	0,104 1	8,5966 E-06	4,0663 E-03	5,9089 E-05
00073	Y	0,028 1	2,516 6	1,404 2	1,2273 E-02	1,7568 E-05	2,4425 E-04	0,007 8	0,833 8	0,466 3	4,0745 E-03	8,8215 E-06	7,4538 E-05
00073	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
00074	X	2,498 7	0,007 1	0,397 6	1,7761 E-05	1,2231 E-02	1,9291 E-04	0,828 9	0,003 1	0,132 3	9,0618 E-06	4,0633 E-03	5,8986 E-05
00074	Y	0,008 6	2,518 2	0,398 3	1,2254 E-02	1,7902 E-05	2,4619 E-04	0,002 0	0,834 3	0,132 4	4,068 E-03	9,0515 E-06	7,5197 E-05
00074	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
00075	X	2,491 6	0,007 8	0,443 5	1,8153 E-05	1,2237 E-02	1,9286 E-04	0,826 7	0,003 3	0,147 7	9,2987 E-06	4,0652 E-03	5,8972 E-05
00075	Y	0,017 4	2,519 1	0,857 7	1,2265 E-02	1,8642 E-05	2,4459 E-04	0,004 5	0,834 6	0,284 9	4,0721 E-03	9,4998 E-06	7,4657 E-05
00075	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
00076	X	2,491 7	0,021 4	1,331 1	1,9758 E-05	1,2249 E-02	1,9376 E-04	0,826 8	0,007 4	0,442 6	9,7766 E-06	4,0695 E-03	5,9281 E-05
00076	Y	0,017 4	2,536 6	0,858 4	1,2268 E-02	1,889 E-05	2,4516 E-04	0,004 5	0,839 8	0,285 5	4,0729 E-03	9,5222 E-06	7,4849 E-05
00076	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
00077	X	2,498 8	0,006 9	0,386 0	2,5888 E-05	1,2229 E-02	1,9285 E-04	0,828 9	0,001 6	0,128 1	9,2255 E-06	4,0624 E-03	5,8969 E-05
00077	Y	0,008 3	2,502 9	0,386 8	1,2253 E-02	2,7421 E-05	2,4292 E-04	0,002 0	0,829 7	0,128 3	4,0678 E-03	9,4879 E-06	7,4117 E-05
00077	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
00078	X	2,483 1	0,005 7	0,299 9	2,3261 E-05	1,2237 E-02	1,9322 E-04	0,824 2	0,001 4	0,099 1	8,9316 E-06	4,0654 E-03	5,9095 E-05
00078	Y	0,028 4	2,504 7	1,415 8	1,2271 E-02	2,533 E-05	2,4494 E-04	0,007 9	0,830 2	0,469 9	4,0738 E-03	9,2943 E-06	7,4806 E-05
00078	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
00079	X	2,483 3	0,021 3	1,334 8	2,9598 E-05	1,2241 E-02	1,9348 E-04	0,824 2	0,005 7	0,442 9	1,022 E-05	4,0668 E-03	5,9185 E-05
00079	Y	0,028 0	2,484 5	1,399 0	1,2267 E-02	2,9591 E-05	2,4403 E-04	0,007 7	0,824 2	0,463 9	4,0726 E-03	1,0204 E-05	7,4497 E-05
00079	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
00080	X	2,500 2	0,021 6	1,351 5	2,5995 E-05	1,2244 E-02	1,9383 E-04	0,829 3	0,005 8	0,448 9	9,4225 E-06	4,0676 E-03	5,9301 E-05
00080	Y	0,006 8	2,484 2	0,300 6	1,226 E-02	2,4408 E-05	2,439 E-04	0,001 6	0,824 1	0,099 3	4,0701 E-03	9,1072 E-06	7,4447 E-05
00080	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
00081	X	2,491 6	0,019 8	1,238 8	3,0206 E-05	1,2242 E-02	1,9362 E-04	0,826 7	0,005 3	0,411 2	1,0302 E-05	4,0669 E-03	5,9235 E-05
00081	Y	0,017 3	2,486 4	0,858 3	1,2264 E-02	2,8959 E-05	2,4396 E-04	0,004 5	0,824 7	0,284 5	4,0716 E-03	9,9724 E-06	7,447 E-05
00081	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
00082	X	2,491 6	0,007 2	0,412 7	2,612 E-05	1,2233 E-02	1,9285 E-04	0,826 7	0,001 7	0,136 8	9,331 E-06	4,0638 E-03	5,897 E-05
00082	Y	0,017 3	2,502 4	0,857 8	1,2265 E-02	2,9228 E-05	2,445 E-04	0,004 5	0,829 6	0,284 6	4,0718 E-03	9,9029 E-06	7,4651 E-05
00082	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
00083	X	2,356 3	0,003 0	0,002 7	1,9737 E-05	1,224 E-02	1,9362 E-04	0,782 2	0,001 5	0,001 2	8,5431 E-06	4,0663 E-03	5,9233 E-05
00083	Y	0,034 3	2,388 0	1,716 5	1,2272 E-02	1,9955 E-05	2,4485 E-04	0,009 7	0,791 3	0,569 9	4,0743 E-03	8,5708 E-06	7,4759 E-05
00083	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
00084	X	2,356 2	0,028 3	1,775 7	1,8091 E-05	1,2248 E-02	1,9321 E-04	0,782 1	0,009 5	0,590 6	9,0135 E-06	4,0692 E-03	5,9093 E-05
00084	Y	0,034 4	2,422 7	1,717 5	1,2271 E-02	1,892 E-05	2,4537 E-04	0,009 7	0,801 8	0,570 9	4,074 E-03	9,3332 E-06	7,4923 E-05
00084	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
00085	X	2,382 6	0,028 4	1,774 9	2,1156 E-05	1,2252 E-02	1,9356 E-04	0,790 1	0,009 5	0,589 6	8,6903 E-06	4,0704 E-03	5,9191 E-05
00085	Y	0,003 0	2,422 8	0,003 0	1,2265 E-02	2,0595 E-05	2,4478 E-04	0,001 5	0,801 8	0,001 3	4,0718 E-03	8,6252 E-06	7,4715 E-05
00085	Z	0,000	0,000	0,000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000	0,000	0,000	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]
		0	0	0				0	0	0			
00086	X	2,356 2	0,028 3	1,775 7	1,8091 E-05	1,2248 E-02	1,9321 E-04	0,782 1	0,009 5	0,590 6	9,0135 E-06	4,0692 E-03	5,9093 E-05
00086	Y	0,034 4	2,422 7	1,717 5	1,2271 E-02	1,892 E-05	2,4537 E-04	0,009 7	0,801 8	0,570 9	4,074 E-03	9,3332 E-06	7,4923 E-05
00086	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
00087	X	2,382 6	0,026 3	1,651 6	2,0673 E-05	1,2244 E-02	1,9386 E-04	0,790 1	0,007 3	0,548 7	8,6141 E-06	4,0677 E-03	5,9297 E-05
00087	Y	0,003 0	2,355 9	0,002 8	1,2261 E-02	2,1292 E-05	2,4423 E-04	0,001 5	0,781 7	0,001 2	4,0705 E-03	8,7009 E-06	7,4563 E-05
00087	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
00088	X	2,356 3	0,026 2	1,652 4	2,9328 E-05	1,2241 E-02	1,9316 E-04	0,782 2	0,007 2	0,548 3	1,0243 E-05	4,0668 E-03	5,9077 E-05
00088	Y	0,034 2	2,355 9	1,717 2	1,2267 E-02	2,8736 E-05	2,4392 E-04	0,009 6	0,781 7	0,569 4	4,0725 E-03	1,0112 E-05	7,4458 E-05
00088	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
00089	X	2,382 7	0,004 3	0,183 1	2,067 E-05	1,2205 E-02	1,9365 E-04	0,790 1	0,002 1	0,060 8	8,5265 E-06	4,0541 E-03	5,9246 E-05
00089	Y	0,003 0	2,391 7	0,000 4	1,2228 E-02	2,0731 E-05	2,4374 E-04	0,001 5	0,792 4	0,000 1	4,0591 E-03	8,5265 E-06	7,4402 E-05
00089	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
00090	X	2,382 6	0,028 4	1,774 9	2,1156 E-05	1,2252 E-02	1,9356 E-04	0,790 1	0,009 5	0,589 6	8,6903 E-06	4,0704 E-03	5,9191 E-05
00090	Y	0,003 0	2,422 8	0,003 0	1,2265 E-02	2,0595 E-05	2,4478 E-04	0,001 5	0,801 8	0,001 3	4,0718 E-03	8,6252 E-06	7,4715 E-05
00090	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
00091	X	2,379 9	0,003 0	0,000 3	2,067 E-05	1,2205 E-02	1,9365 E-04	0,789 3	0,001 5	0,000 1	8,5265 E-06	4,0541 E-03	5,9246 E-05
00091	Y	0,004 7	2,388 1	0,183 4	1,2228 E-02	2,0731 E-05	2,4374 E-04	0,001 3	0,791 4	0,060 9	4,0591 E-03	8,5265 E-06	7,4402 E-05
00091	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
00092	X	2,356 3	0,003 0	0,002 7	1,9737 E-05	1,224 E-02	1,9362 E-04	0,782 2	0,001 5	0,001 2	8,5431 E-06	4,0663 E-03	5,9233 E-05
00092	Y	0,034 3	2,388 0	1,716 5	1,2272 E-02	1,9955 E-05	2,4485 E-04	0,009 7	0,791 3	0,569 9	4,0743 E-03	8,5708 E-06	7,4759 E-05
00092	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
00093	X	2,382 6	0,026 3	1,651 6	2,0673 E-05	1,2244 E-02	1,9386 E-04	0,790 1	0,007 3	0,548 7	8,6141 E-06	4,0677 E-03	5,9297 E-05
00093	Y	0,003 0	2,355 9	0,002 8	1,2261 E-02	2,1292 E-05	2,4423 E-04	0,001 5	0,781 7	0,001 2	4,0705 E-03	8,7009 E-06	7,4563 E-05
00093	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
00094	X	2,382 7	0,004 1	0,183 0	2,067 E-05	1,2205 E-02	1,9365 E-04	0,790 1	0,001 2	0,060 8	8,5265 E-06	4,0541 E-03	5,9246 E-05
00094	Y	0,003 0	2,384 5	0,000 3	1,2228 E-02	2,0731 E-05	2,4374 E-04	0,001 5	0,790 3	0,000 1	4,0591 E-03	8,5265 E-06	7,4402 E-05
00094	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
00095	X	2,409 2	0,028 5	1,775 7	2,9909 E-05	1,2247 E-02	1,9455 E-04	0,798 1	0,009 6	0,589 2	1,0375 E-05	4,0687 E-03	5,9519 E-05
00095	Y	0,034 5	2,422 8	1,712 4	1,2267 E-02	3,1654 E-05	2,4522 E-04	0,011 4	0,801 8	0,567 8	4,0726 E-03	1,072 E-05	7,4866 E-05
00095	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
00096	X	2,382 6	0,028 4	1,774 9	2,1156 E-05	1,2252 E-02	1,9356 E-04	0,790 1	0,009 5	0,589 6	8,6903 E-06	4,0704 E-03	5,9191 E-05
00096	Y	0,003 0	2,422 8	0,003 0	1,2265 E-02	2,0595 E-05	2,4478 E-04	0,001 5	0,801 8	0,001 3	4,0718 E-03	8,6252 E-06	7,4715 E-05
00096	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
00097	X	2,409 2	0,026 3	1,652 2	1,7333 E-05	1,2241 E-02	1,9457 E-04	0,798 1	0,007 3	0,549 5	8,6208 E-06	4,0668 E-03	5,9526 E-05
00097	Y	0,034 3	2,355 9	1,711 8	1,2265 E-02	1,7322 E-05	2,4398 E-04	0,011 3	0,781 7	0,568 9	4,0719 E-03	8,5017 E-06	7,4475 E-05
00097	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
00098	X	2,382 6	0,026 3	1,651 6	2,0673 E-05	1,2244 E-02	1,9386 E-04	0,790 1	0,007 3	0,548 7	8,6141 E-06	4,0677 E-03	5,9297 E-05
00098	Y	0,003 0	2,355 9	0,002 8	1,2261 E-02	2,1292 E-05	2,4423 E-04	0,001 5	0,781 7	0,001 2	4,0705 E-03	8,7009 E-06	7,4563 E-05
00098	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
00099	X	2,356 3	0,026 2	1,652 4	2,9328 E-05	1,2241 E-02	1,9316 E-04	0,782 2	0,007 2	0,548 3	1,0243 E-05	4,0668 E-03	5,9077 E-05
00099	Y	0,034 2	2,355 9	1,717 2	1,2267 E-02	2,8736 E-05	2,4392 E-04	0,009 6	0,781 7	0,569 4	4,0725 E-03	1,0112 E-05	7,4458 E-05
00099	Z	0,000	0,000	0,000	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000	0,000	0,000	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	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]
		0	0	0				0	0	0			
00100	X	2,356 3	0,003 0	0,002 7	1,9737 E-05	1,224 E-02	1,9362 E-04	0,782 2	0,001 5	0,001 2	8,5431 E-06	4,0663 E-03	5,9233 E-05
00100	Y	0,034 3	2,388 0	1,716 5	1,2272 E-02	1,9955 E-05	2,4485 E-04	0,009 7	0,791 3	0,569 9	4,0743 E-03	8,5708 E-06	7,4759 E-05
00100	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
00101	X	2,409 2	0,003 0	0,003 1	2,1622 E-05	1,224 E-02	1,9424 E-04	0,798 1	0,001 5	0,001 2	8,7638 E-06	4,0662 E-03	5,9412 E-05
00101	Y	0,034 4	2,388 0	1,711 4	1,2269 E-02	2,2115 E-05	2,4456 E-04	0,011 3	0,791 3	0,568 2	4,0732 E-03	8,7914 E-06	7,4657 E-05
00101	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
00102	X	2,409 2	0,028 5	1,775 7	2,9909 E-05	1,2247 E-02	1,9455 E-04	0,798 1	0,009 6	0,589 2	1,0375 E-05	4,0687 E-03	5,9519 E-05
00102	Y	0,034 5	2,422 8	1,712 4	1,2267 E-02	3,1654 E-05	2,4522 E-04	0,011 4	0,801 8	0,567 8	4,0726 E-03	1,072 E-05	7,4866 E-05
00102	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
00103	X	2,409 2	0,003 0	0,003 1	2,1622 E-05	1,224 E-02	1,9424 E-04	0,798 1	0,001 5	0,001 2	8,7638 E-06	4,0662 E-03	5,9412 E-05
00103	Y	0,034 4	2,388 0	1,711 4	1,2269 E-02	2,2115 E-05	2,4456 E-04	0,011 3	0,791 3	0,568 2	4,0732 E-03	8,7914 E-06	7,4657 E-05
00103	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
00104	X	2,385 6	0,003 0	0,000 4	2,067 E-05	1,2205 E-02	1,9365 E-04	0,791 0	0,001 5	0,000 1	8,5265 E-06	4,0541 E-03	5,9246 E-05
00104	Y	0,004 8	2,388 1	0,183 5	1,2228 E-02	2,0731 E-05	2,4374 E-04	0,002 3	0,791 4	0,060 9	4,0591 E-03	8,5265 E-06	7,4402 E-05
00104	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
00105	X	2,409 2	0,026 3	1,652 2	1,7333 E-05	1,2241 E-02	1,9457 E-04	0,798 1	0,007 3	0,549 5	8,6208 E-06	4,0668 E-03	5,9526 E-05
00105	Y	0,034 3	2,355 9	1,711 8	1,2265 E-02	1,7322 E-05	2,4398 E-04	0,011 3	0,781 7	0,568 9	4,0719 E-03	8,5017 E-06	7,4475 E-05
00105	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
00106	X	2,409 2	0,003 0	0,003 1	2,1622 E-05	1,224 E-02	1,9424 E-04	0,798 1	0,001 5	0,001 2	8,7638 E-06	4,0662 E-03	5,9412 E-05
00106	Y	0,034 4	2,388 0	1,711 4	1,2269 E-02	2,2115 E-05	2,4456 E-04	0,011 3	0,791 3	0,568 2	4,0732 E-03	8,7914 E-06	7,4657 E-05
00106	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, 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 ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE

Nodi - Spostamenti per eccentricità accidentale								
Nodo	Dir	e	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
			[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00001	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	8,0359 E-16	-6,733 E-16	1,1566 E-04
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	-8,0359 E-16	6,733 E-16	-1,1566 E-04
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0000	8,0515 E-16	-6,7462 E-16	1,1589 E-04
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0000	-8,0515 E-16	6,7462 E-16	-1,1589 E-04
00002	X	+	-0,2399	-0,2313	0,0000	2,5994 E-07	-3,2358 E-07	1,7142 E-03
	X	-	0,2399	0,2313	0,0000	-2,5994 E-07	3,2358 E-07	-1,7142 E-03
	Y	+	-0,2403	-0,2317	0,0000	2,6044 E-07	-3,2421 E-07	1,7176 E-03
	Y	-	0,2403	0,2317	0,0000	-2,6044 E-07	3,2421 E-07	-1,7176 E-03
00003	X	+	0,2392	0,2484	0,0000	-3,9569 E-07	1,3204 E-07	1,7142 E-03
	X	-	-0,2392	-0,2484	0,0000	3,9569 E-07	-1,3204 E-07	-1,7142 E-03
	Y	+	0,2396	0,2489	0,0000	-3,9646 E-07	1,3229 E-07	1,7175 E-03
	Y	-	-0,2396	-0,2489	0,0000	3,9646 E-07	-1,3229 E-07	-1,7175 E-03
00004	X	+	0,0000	0,2484	0,0000	-4,4493 E-08	-3,1004 E-07	1,7135 E-03
	X	-	0,0000	-0,2484	0,0000	4,4493 E-08	3,1004 E-07	-1,7135 E-03
	Y	+	0,0000	0,2489	0,0000	-4,458 E-08	-3,1064 E-07	1,7169 E-03
	Y	-	0,0000	-0,2489	0,0000	4,458 E-08	3,1064 E-07	-1,7169 E-03
00005	X	+	-0,2399	0,2484	0,0000	-6,932 E-07	-6,0766 E-07	1,7143 E-03
	X	-	0,2399	-0,2484	0,0000	6,932 E-07	6,0766 E-07	-1,7143 E-03
	Y	+	-0,2403	0,2489	0,0000	-6,9455 E-07	-6,0884 E-07	1,7177 E-03
	Y	-	0,2403	-0,2489	0,0000	6,9455 E-07	6,0884 E-07	-1,7177 E-03
00006	X	+	0,0000	0,0000	0,0000	1,7622 E-14	-1,4751 E-14	1,7085 E-03
	X	-	0,0000	0,0000	0,0000	-1,7622 E-14	1,4751 E-14	-1,7085 E-03
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0000	1,7656 E-14	-1,478 E-14	1,7118 E-03
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0000	-1,7656 E-14	1,478 E-14	-1,7118 E-03
00007	X	+	-0,2398	0,0000	0,0000	-1,7056 E-07	3,9617 E-08	1,7134 E-03
	X	-	0,2398	0,0000	0,0000	1,7056 E-07	-3,9617 E-08	-1,7134 E-03
	Y	+	-0,2403	0,0000	0,0000	-1,7089 E-07	3,9694 E-08	1,7168 E-03
	Y	-	0,2403	0,0000	0,0000	1,7089 E-07	-3,9694 E-08	-1,7168 E-03
	X	+	0,2391	0,0000	0,0000	-1,9759 E-08	-2,8376 E-07	1,7133 E-03

Nodi - Spostamenti per eccentricità accidentale								
Nodo	Dir	e	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
			[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00008	X	-	-0,2391	0,0000	0,0000	1,9759 E-08	2,8376 E-07	-1,7133 E-03
	Y	+	0,2396	0,0000	0,0000	-1,9798 E-08	-2,8432 E-07	1,7167 E-03
	Y	-	-0,2396	0,0000	0,0000	1,9798 E-08	2,8432 E-07	-1,7167 E-03
00009	X	+	0,2392	-0,2313	0,0000	3,2313 E-07	1,7937 E-07	1,7142 E-03
	X	-	-0,2392	0,2313	0,0000	-3,2313 E-07	-1,7937 E-07	-1,7142 E-03
	Y	+	0,2396	-0,2317	0,0000	3,2376 E-07	1,7972 E-07	1,7175 E-03
	Y	-	-0,2396	0,2317	0,0000	-3,2376 E-07	-1,7972 E-07	-1,7175 E-03
00010	X	+	0,0000	-0,2313	0,0000	-8,474 E-08	-1,2229 E-07	1,7135 E-03
	X	-	0,0000	0,2313	0,0000	8,474 E-08	1,2229 E-07	-1,7135 E-03
	Y	+	0,0000	-0,2317	0,0000	-8,4905 E-08	-1,2253 E-07	1,7168 E-03
	Y	-	0,0000	0,2317	0,0000	8,4905 E-08	1,2253 E-07	-1,7168 E-03
00011	X	+	0,1680	0,0000	0,0000	-2,9231 E-08	2,4043 E-08	1,7133 E-03
	X	-	-0,1680	0,0000	0,0000	2,9231 E-08	-2,4043 E-08	-1,7133 E-03
	Y	+	0,1683	0,0000	0,0000	-2,9288 E-08	2,409 E-08	1,7167 E-03
	Y	-	-0,1683	0,0000	0,0000	2,9288 E-08	-2,409 E-08	-1,7167 E-03
00012	X	+	0,0968	0,0000	0,0000	-1,3552 E-08	6,1566 E-07	1,7131 E-03
	X	-	-0,0968	0,0000	0,0000	1,3552 E-08	-6,1566 E-07	-1,7131 E-03
	Y	+	0,0970	0,0000	0,0000	-1,3578 E-08	6,1686 E-07	1,7164 E-03
	Y	-	-0,0970	0,0000	0,0000	1,3578 E-08	-6,1686 E-07	-1,7164 E-03
00013	X	+	0,2391	-0,1542	0,0000	2,5188 E-07	-6,1323 E-08	1,7135 E-03
	X	-	-0,2391	0,1542	0,0000	-2,5188 E-07	6,1323 E-08	-1,7135 E-03
	Y	+	0,2396	-0,1545	0,0000	2,5237 E-07	-6,1442 E-08	1,7169 E-03
	Y	-	-0,2396	0,1545	0,0000	-2,5237 E-07	6,1442 E-08	-1,7169 E-03
00014	X	+	0,2391	-0,0771	0,0000	1,2024 E-07	-3,0381 E-07	1,7133 E-03
	X	-	-0,2391	0,0771	0,0000	-1,2024 E-07	3,0381 E-07	-1,7133 E-03
	Y	+	0,2396	-0,0772	0,0000	1,2048 E-07	-3,044 E-07	1,7166 E-03
	Y	-	-0,2396	0,0772	0,0000	-1,2048 E-07	3,044 E-07	-1,7166 E-03
00015	X	+	-0,2398	-0,1542	0,0000	1,5857 E-07	-9,2302 E-08	1,7136 E-03
	X	-	0,2398	0,1542	0,0000	-1,5857 E-07	9,2302 E-08	-1,7136 E-03
	Y	+	-0,2403	-0,1545	0,0000	1,5888 E-07	-9,2482 E-08	1,7169 E-03
	Y	-	0,2403	0,1545	0,0000	-1,5888 E-07	9,2482 E-08	-1,7169 E-03
00016	X	+	-0,2398	-0,0771	0,0000	1,03 E-08	1,0101 E-07	1,7133 E-03
	X	-	0,2398	0,0771	0,0000	-1,03 E-08	-1,0101 E-07	-1,7133 E-03
	Y	+	-0,2403	-0,0772	0,0000	1,032 E-08	1,0121 E-07	1,7167 E-03
	Y	-	0,2403	0,0772	0,0000	-1,032 E-08	-1,0121 E-07	-1,7167 E-03
00017	X	+	0,2391	0,0828	0,0000	-1,9667 E-07	-3,6206 E-07	1,7132 E-03
	X	-	-0,2391	-0,0828	0,0000	1,9667 E-07	3,6206 E-07	-1,7132 E-03
	Y	+	0,2396	0,0830	0,0000	-1,9706 E-07	-3,6277 E-07	1,7166 E-03
	Y	-	-0,2396	-0,0830	0,0000	1,9706 E-07	3,6277 E-07	-1,7166 E-03
00018	X	+	0,2391	0,1656	0,0000	-2,844 E-07	-1,7753 E-07	1,7134 E-03
	X	-	-0,2391	-0,1656	0,0000	2,844 E-07	1,7753 E-07	-1,7134 E-03
	Y	+	0,2396	0,1659	0,0000	-2,8495 E-07	-1,7788 E-07	1,7168 E-03
	Y	-	-0,2396	-0,1659	0,0000	2,8495 E-07	1,7788 E-07	-1,7168 E-03
00019	X	+	0,2391	-0,1542	0,0000	2,5188 E-07	-6,1323 E-08	1,7135 E-03
	X	-	-0,2391	0,1542	0,0000	-2,5188 E-07	6,1323 E-08	-1,7135 E-03
	Y	+	0,2396	-0,1545	0,0000	2,5237 E-07	-6,1442 E-08	1,7169 E-03
	Y	-	-0,2396	0,1545	0,0000	-2,5237 E-07	6,1442 E-08	-1,7169 E-03
00020	X	+	0,2391	-0,0771	0,0000	1,2024 E-07	-3,0381 E-07	1,7133 E-03
	X	-	-0,2391	0,0771	0,0000	-1,2024 E-07	3,0381 E-07	-1,7133 E-03
	Y	+	0,2396	-0,0772	0,0000	1,2048 E-07	-3,044 E-07	1,7166 E-03
	Y	-	-0,2396	0,0772	0,0000	-1,2048 E-07	3,044 E-07	-1,7166 E-03
00021	X	+	0,1680	0,0000	0,0000	-2,9231 E-08	2,4043 E-08	1,7133 E-03
	X	-	-0,1680	0,0000	0,0000	2,9231 E-08	-2,4043 E-08	-1,7133 E-03
	Y	+	0,1683	0,0000	0,0000	-2,9288 E-08	2,409 E-08	1,7167 E-03
	Y	-	-0,1683	0,0000	0,0000	2,9288 E-08	-2,409 E-08	-1,7167 E-03
00022	X	+	0,0968	0,0000	0,0000	-1,3552 E-08	6,1566 E-07	1,7131 E-03
	X	-	-0,0968	0,0000	0,0000	1,3552 E-08	-6,1566 E-07	-1,7131 E-03
	Y	+	0,0970	0,0000	0,0000	-1,3578 E-08	6,1686 E-07	1,7164 E-03
	Y	-	-0,0970	0,0000	0,0000	1,3578 E-08	-6,1686 E-07	-1,7164 E-03
00023	X	+	0,0000	-0,0942	0,0000	7,1566 E-07	-1,0371 E-07	1,713 E-03
	X	-	0,0000	0,0942	0,0000	-7,1566 E-07	1,0371 E-07	-1,713 E-03
	Y	+	0,0000	-0,0944	0,0000	7,1705 E-07	-1,0391 E-07	1,7163 E-03
	Y	-	0,0000	0,0944	0,0000	-7,1705 E-07	1,0391 E-07	-1,7163 E-03
00024	X	+	0,0000	-0,1627	0,0000	2,2588 E-07	-1,211 E-07	1,7134 E-03
	X	-	0,0000	0,1627	0,0000	-2,2588 E-07	1,211 E-07	-1,7134 E-03
	Y	+	0,0000	-0,1630	0,0000	2,2632 E-07	-1,2134 E-07	1,7168 E-03
	Y	-	0,0000	0,1630	0,0000	-2,2632 E-07	1,2134 E-07	-1,7168 E-03
00025	X	+	0,0797	-0,2313	0,0000	-1,9547 E-07	-1,772 E-08	1,7134 E-03
	X	-	-0,0797	0,2313	0,0000	1,9547 E-07	1,772 E-08	-1,7134 E-03
	Y	+	0,0799	-0,2317	0,0000	-1,9585 E-07	-1,7755 E-08	1,7167 E-03
	Y	-	-0,0799	0,2317	0,0000	1,9585 E-07	1,7755 E-08	-1,7167 E-03
00026	X	+	0,1594	-0,2313	0,0000	1,7284 E-09	6,9454 E-08	1,7135 E-03
	X	-	-0,1594	0,2313	0,0000	-1,7284 E-09	-6,9454 E-08	-1,7135 E-03
	Y	+	0,1597	-0,2317	0,0000	1,7318 E-09	6,959 E-08	1,7169 E-03
	Y	-	-0,1597	0,2317	0,0000	-1,7318 E-09	-6,959 E-08	-1,7169 E-03
00027	X	+	0,2391	0,0828	0,0000	-1,9667 E-07	-3,6206 E-07	1,7132 E-03
	X	-	-0,2391	-0,0828	0,0000	1,9667 E-07	3,6206 E-07	-1,7132 E-03
	Y	+	0,2396	0,0830	0,0000	-1,9706 E-07	-3,6277 E-07	1,7166 E-03
	Y	-	-0,2396	-0,0830	0,0000	1,9706 E-07	3,6277 E-07	-1,7166 E-03
00028	X	+	0,2391	0,1656	0,0000	-2,844 E-07	-1,7753 E-07	1,7134 E-03
	X	-	-0,2391	-0,1656	0,0000	2,844 E-07	1,7753 E-07	-1,7134 E-03
	Y	+	0,2396	0,1659	0,0000	-2,8495 E-07	-1,7788 E-07	1,7168 E-03
	Y	-	-0,2396	-0,1659	0,0000	2,8495 E-07	1,7788 E-07	-1,7168 E-03
00029	X	+	0,1594	0,2484	0,0000	-5,5536 E-08	-4,3596 E-09	1,7136 E-03
	X	-	-0,1594	-0,2484	0,0000	5,5536 E-08	4,3596 E-09	-1,7136 E-03

Nodi - Spostamenti per eccentricità accidentale								
Nodo	Dir	e	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
			[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00030	Y	+	0,1597	0,2489	0,0000	-5,5644 E-08	-4,3681 E-09	1,7169 E-03
	Y	-	-0,1597	-0,2489	0,0000	5,5644 E-08	4,3681 E-09	-1,7169 E-03
	X	+	0,0797	0,2484	0,0000	9,1298 E-08	-1,2915 E-07	1,7134 E-03
	X	-	-0,0797	-0,2484	0,0000	-9,1298 E-08	1,2915 E-07	-1,7134 E-03
	Y	+	0,0799	0,2489	0,0000	9,1476 E-08	-1,2941 E-07	1,7168 E-03
00031	Y	-	-0,0799	-0,2489	0,0000	-9,1476 E-08	1,2941 E-07	-1,7168 E-03
	X	+	0,0000	0,1742	0,0000	-4,3215 E-07	-2,8266 E-07	1,7134 E-03
	X	-	0,0000	-0,1742	0,0000	4,3215 E-07	2,8266 E-07	-1,7134 E-03
	Y	+	0,0000	0,1745	0,0000	-4,33 E-07	-2,8322 E-07	1,7168 E-03
	Y	-	0,0000	-0,1745	0,0000	4,33 E-07	2,8322 E-07	-1,7168 E-03
00032	X	+	0,0000	0,0999	0,0000	-9,7293 E-07	-2,3951 E-07	1,713 E-03
	X	-	0,0000	-0,0999	0,0000	9,7293 E-07	2,3951 E-07	-1,713 E-03
	Y	+	0,0000	0,1001	0,0000	-9,7483 E-07	-2,3998 E-07	1,7163 E-03
	Y	-	0,0000	-0,1001	0,0000	9,7483 E-07	2,3998 E-07	-1,7163 E-03
00033	X	+	-0,0799	0,2484	0,0000	8,1669 E-08	-4,2272 E-07	1,7135 E-03
	X	-	0,0799	-0,2484	0,0000	-8,1669 E-08	4,2272 E-07	-1,7135 E-03
	Y	+	-0,0801	0,2489	0,0000	8,1828 E-08	-4,2355 E-07	1,7168 E-03
	Y	-	0,0801	-0,2489	0,0000	-8,1828 E-08	4,2355 E-07	-1,7168 E-03
00034	X	+	-0,1599	0,2484	0,0000	-2,2775 E-07	-5,0473 E-07	1,7137 E-03
	X	-	0,1599	-0,2484	0,0000	2,2775 E-07	5,0473 E-07	-1,7137 E-03
	Y	+	-0,1602	0,2489	0,0000	-2,2819 E-07	-5,0571 E-07	1,717 E-03
	Y	-	0,1602	-0,2489	0,0000	2,2819 E-07	5,0571 E-07	-1,717 E-03
00035	X	+	-0,2398	0,1656	0,0000	-5,3053 E-07	-8,0148 E-08	1,7134 E-03
	X	-	0,2398	-0,1656	0,0000	5,3053 E-07	8,0148 E-08	-1,7134 E-03
	Y	+	-0,2403	0,1659	0,0000	-5,3157 E-07	-8,0304 E-08	1,7167 E-03
	Y	-	0,2403	-0,1659	0,0000	5,3157 E-07	8,0304 E-08	-1,7167 E-03
00036	X	+	-0,2398	0,0828	0,0000	-3,2423 E-07	9,7127 E-08	1,7133 E-03
	X	-	0,2398	-0,0828	0,0000	3,2423 E-07	-9,7127 E-08	-1,7133 E-03
	Y	+	-0,2403	0,0830	0,0000	-3,2486 E-07	9,7316 E-08	1,7166 E-03
	Y	-	0,2403	-0,0830	0,0000	3,2486 E-07	-9,7316 E-08	-1,7166 E-03
00037	X	+	-0,1684	0,0000	0,0000	-1,797 E-07	-3,4815 E-07	1,7134 E-03
	X	-	0,1684	0,0000	0,0000	1,797 E-07	3,4815 E-07	-1,7134 E-03
	Y	+	-0,1688	0,0000	0,0000	-1,8005 E-07	-3,4883 E-07	1,7167 E-03
	Y	-	0,1688	0,0000	0,0000	1,8005 E-07	3,4883 E-07	-1,7167 E-03
00038	X	+	-0,0971	0,0000	0,0000	-1,3068 E-07	-1,0512 E-06	1,7132 E-03
	X	-	0,0971	0,0000	0,0000	1,3068 E-07	1,0512 E-06	-1,7132 E-03
	Y	+	-0,0972	0,0000	0,0000	-1,3093 E-07	-1,0532 E-06	1,7165 E-03
	Y	-	0,0972	0,0000	0,0000	1,3093 E-07	1,0532 E-06	-1,7165 E-03
00039	X	+	-0,2398	-0,0771	0,0000	1,03 E-08	1,0101 E-07	1,7133 E-03
	X	-	0,2398	0,0771	0,0000	-1,03 E-08	-1,0101 E-07	-1,7133 E-03
	Y	+	-0,2403	-0,0772	0,0000	1,032 E-08	1,0121 E-07	1,7167 E-03
	Y	-	0,2403	0,0772	0,0000	-1,032 E-08	-1,0121 E-07	-1,7167 E-03
00040	X	+	-0,2398	-0,1542	0,0000	1,5857 E-07	-9,2302 E-08	1,7136 E-03
	X	-	0,2398	0,1542	0,0000	-1,5857 E-07	9,2302 E-08	-1,7136 E-03
	Y	+	-0,2403	-0,1545	0,0000	1,5888 E-07	-9,2482 E-08	1,7169 E-03
	Y	-	0,2403	0,1545	0,0000	-1,5888 E-07	9,2482 E-08	-1,7169 E-03
00041	X	+	-0,1599	-0,2313	0,0000	-4,438 E-08	-2,4384 E-07	1,7136 E-03
	X	-	0,1599	0,2313	0,0000	4,438 E-08	2,4384 E-07	-1,7136 E-03
	Y	+	-0,1602	-0,2317	0,0000	-4,4467 E-08	-2,4432 E-07	1,7169 E-03
	Y	-	0,1602	0,2317	0,0000	4,4467 E-08	2,4432 E-07	-1,7169 E-03
00042	X	+	-0,0799	-0,2313	0,0000	-2,1965 E-07	-1,9696 E-07	1,7134 E-03
	X	-	0,0799	0,2313	0,0000	2,1965 E-07	1,9696 E-07	-1,7134 E-03
	Y	+	-0,0801	-0,2317	0,0000	-2,2008 E-07	-1,9734 E-07	1,7167 E-03
	Y	-	0,0801	0,2317	0,0000	2,2008 E-07	1,9734 E-07	-1,7167 E-03
00043	X	+	0,1594	-0,2313	0,0000	1,7284 E-09	6,9454 E-08	1,7135 E-03
	X	-	-0,1594	0,2313	0,0000	-1,7284 E-09	-6,9454 E-08	-1,7135 E-03
	Y	+	0,1597	-0,2317	0,0000	1,7318 E-09	6,959 E-08	1,7169 E-03
	Y	-	-0,1597	0,2317	0,0000	-1,7318 E-09	-6,959 E-08	-1,7169 E-03
00044	X	+	0,0797	-0,2313	0,0000	-1,9547 E-07	-1,772 E-08	1,7134 E-03
	X	-	-0,0797	0,2313	0,0000	1,9547 E-07	1,772 E-08	-1,7134 E-03
	Y	+	0,0799	-0,2317	0,0000	-1,9585 E-07	-1,7755 E-08	1,7167 E-03
	Y	-	-0,0799	0,2317	0,0000	1,9585 E-07	1,7755 E-08	-1,7167 E-03
00045	X	+	-0,0799	0,2484	0,0000	8,1669 E-08	-4,2272 E-07	1,7135 E-03
	X	-	0,0799	-0,2484	0,0000	-8,1669 E-08	4,2272 E-07	-1,7135 E-03
	Y	+	-0,0801	0,2489	0,0000	8,1828 E-08	-4,2355 E-07	1,7168 E-03
	Y	-	0,0801	-0,2489	0,0000	-8,1828 E-08	4,2355 E-07	-1,7168 E-03
00046	X	+	-0,1599	0,2484	0,0000	-2,2775 E-07	-5,0473 E-07	1,7137 E-03
	X	-	0,1599	-0,2484	0,0000	2,2775 E-07	5,0473 E-07	-1,7137 E-03
	Y	+	-0,1602	0,2489	0,0000	-2,2819 E-07	-5,0571 E-07	1,717 E-03
	Y	-	0,1602	-0,2489	0,0000	2,2819 E-07	5,0571 E-07	-1,717 E-03
00047	X	+	-0,0799	-0,2313	0,0000	-2,1965 E-07	-1,9696 E-07	1,7134 E-03
	X	-	0,0799	0,2313	0,0000	2,1965 E-07	1,9696 E-07	-1,7134 E-03
	Y	+	-0,0801	-0,2317	0,0000	-2,2008 E-07	-1,9734 E-07	1,7167 E-03
	Y	-	0,0801	0,2317	0,0000	2,2008 E-07	1,9734 E-07	-1,7167 E-03
00048	X	+	-0,1599	-0,2313	0,0000	-4,438 E-08	-2,4384 E-07	1,7136 E-03
	X	-	0,1599	0,2313	0,0000	4,438 E-08	2,4384 E-07	-1,7136 E-03
	Y	+	-0,1602	-0,2317	0,0000	-4,4467 E-08	-2,4432 E-07	1,7169 E-03
	Y	-	0,1602	0,2317	0,0000	4,4467 E-08	2,4432 E-07	-1,7169 E-03
00049	X	+	-0,2398	0,0828	0,0000	-3,2423 E-07	9,7127 E-08	1,7133 E-03
	X	-	0,2398	-0,0828	0,0000	3,2423 E-07	-9,7127 E-08	-1,7133 E-03
	Y	+	-0,2403	0,0830	0,0000	-3,2486 E-07	9,7316 E-08	1,7166 E-03
	Y	-	0,2403	-0,0830	0,0000	3,2486 E-07	-9,7316 E-08	-1,7166 E-03
00050	X	+	-0,2398	0,1656	0,0000	-5,3053 E-07	-8,0148 E-08	1,7134 E-03
	X	-	0,2398	-0,1656	0,0000	5,3053 E-07	8,0148 E-08	-1,7134 E-03
	Y	+	-0,2403	0,1659	0,0000	-5,3157 E-07	-8,0304 E-08	1,7167 E-03

Nodi - Spostamenti per eccentricità accidentale								
Nodo	Dir	e	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
			[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
	Y	-	0,2403	-0,1659	0,0000	5,3157 E-07	8,0304 E-08	-1,7167 E-03
00051	X	+	0,0000	-0,1627	0,0000	2,2588 E-07	-1,211 E-07	1,7134 E-03
	X	-	0,0000	0,1627	0,0000	-2,2588 E-07	1,211 E-07	-1,7134 E-03
	Y	+	0,0000	-0,1630	0,0000	2,2632 E-07	-1,2134 E-07	1,7168 E-03
	Y	-	0,0000	0,1630	0,0000	-2,2632 E-07	1,2134 E-07	-1,7168 E-03
00052	X	+	0,0000	-0,0942	0,0000	7,1566 E-07	-1,0371 E-07	1,713 E-03
	X	-	0,0000	0,0942	0,0000	-7,1566 E-07	1,0371 E-07	-1,713 E-03
	Y	+	0,0000	-0,0944	0,0000	7,1705 E-07	-1,0391 E-07	1,7163 E-03
	Y	-	0,0000	0,0944	0,0000	-7,1705 E-07	1,0391 E-07	-1,7163 E-03
00053	X	+	0,1594	0,2484	0,0000	-5,5536 E-08	-4,3596 E-09	1,7136 E-03
	X	-	-0,1594	-0,2484	0,0000	5,5536 E-08	4,3596 E-09	-1,7136 E-03
	Y	+	0,1597	0,2489	0,0000	-5,5644 E-08	-4,3681 E-09	1,7169 E-03
	Y	-	-0,1597	-0,2489	0,0000	5,5644 E-08	4,3681 E-09	-1,7169 E-03
00054	X	+	0,0797	0,2484	0,0000	9,1298 E-08	-1,2915 E-07	1,7134 E-03
	X	-	-0,0797	-0,2484	0,0000	-9,1298 E-08	1,2915 E-07	-1,7134 E-03
	Y	+	0,0799	0,2489	0,0000	9,1476 E-08	-1,2941 E-07	1,7168 E-03
	Y	-	-0,0799	-0,2489	0,0000	-9,1476 E-08	1,2941 E-07	-1,7168 E-03
00055	X	+	0,0000	0,0999	0,0000	-9,7293 E-07	-2,3951 E-07	1,713 E-03
	X	-	0,0000	-0,0999	0,0000	9,7293 E-07	2,3951 E-07	-1,713 E-03
	Y	+	0,0000	0,1001	0,0000	-9,7483 E-07	-2,3998 E-07	1,7163 E-03
	Y	-	0,0000	-0,1001	0,0000	9,7483 E-07	2,3998 E-07	-1,7163 E-03
00056	X	+	0,0000	0,1741	0,0000	-4,3215 E-07	-2,8266 E-07	1,7134 E-03
	X	-	0,0000	-0,1741	0,0000	4,3215 E-07	2,8266 E-07	-1,7134 E-03
	Y	+	0,0000	0,1745	0,0000	-4,33 E-07	-2,8322 E-07	1,7168 E-03
	Y	-	0,0000	-0,1745	0,0000	4,33 E-07	2,8322 E-07	-1,7168 E-03
00057	X	+	-0,0970	0,0000	0,0000	-1,3068 E-07	-1,0512 E-06	1,7132 E-03
	X	-	0,0970	0,0000	0,0000	1,3068 E-07	1,0512 E-06	-1,7132 E-03
	Y	+	-0,0972	0,0000	0,0000	-1,3093 E-07	-1,0532 E-06	1,7165 E-03
	Y	-	0,0972	0,0000	0,0000	1,3093 E-07	1,0532 E-06	-1,7165 E-03
00058	X	+	-0,1684	0,0000	0,0000	-1,797 E-07	-3,4815 E-07	1,7134 E-03
	X	-	0,1684	0,0000	0,0000	1,797 E-07	3,4815 E-07	-1,7134 E-03
	Y	+	-0,1688	0,0000	0,0000	-1,8005 E-07	-3,4883 E-07	1,7167 E-03
	Y	-	0,1688	0,0000	0,0000	1,8005 E-07	3,4883 E-07	-1,7167 E-03
00059	X	+	0,1972	-0,0419	0,0000	1,0174 E-07	-9,3033 E-08	1,7132 E-03
	X	-	-0,1972	0,0419	0,0000	-1,0174 E-07	9,3033 E-08	-1,7132 E-03
	Y	+	0,1976	-0,0420	0,0000	1,0194 E-07	-9,3214 E-08	1,7165 E-03
	Y	-	-0,1976	0,0420	0,0000	-1,0194 E-07	9,3214 E-08	-1,7165 E-03
00060	X	+	0,0540	-0,0540	0,0000	-1,0167 E-07	-2,3499 E-07	1,7132 E-03
	X	-	-0,0540	0,0540	0,0000	1,0167 E-07	2,3499 E-07	-1,7132 E-03
	Y	+	0,0541	-0,0541	0,0000	-1,0187 E-07	-2,3545 E-07	1,7165 E-03
	Y	-	-0,0541	0,0541	0,0000	1,0187 E-07	2,3545 E-07	-1,7165 E-03
00061	X	+	0,0419	-0,1893	0,0000	-2,943 E-08	-6,0479 E-08	1,7132 E-03
	X	-	-0,0419	0,1893	0,0000	2,943 E-08	6,0479 E-08	-1,7132 E-03
	Y	+	0,0420	-0,1897	0,0000	-2,9488 E-08	-6,0597 E-08	1,7166 E-03
	Y	-	-0,0420	0,1897	0,0000	2,9488 E-08	6,0597 E-08	-1,7166 E-03
00062	X	+	0,1948	-0,1869	0,0000	1,4733 E-07	-1,3243 E-08	1,7133 E-03
	X	-	-0,1948	0,1869	0,0000	-1,4733 E-07	1,3243 E-08	-1,7133 E-03
	Y	+	0,1952	-0,1873	0,0000	1,4761 E-07	-1,3269 E-08	1,7167 E-03
	Y	-	-0,1952	0,1873	0,0000	-1,4761 E-07	1,3269 E-08	-1,7167 E-03
00063	X	+	0,1196	-0,1734	0,0000	-4,6354 E-08	-5,1347 E-08	1,7132 E-03
	X	-	-0,1196	0,1734	0,0000	4,6354 E-08	5,1347 E-08	-1,7132 E-03
	Y	+	0,1198	-0,1738	0,0000	-4,6444 E-08	-5,1447 E-08	1,7165 E-03
	Y	-	-0,1198	0,1738	0,0000	4,6444 E-08	5,1447 E-08	-1,7165 E-03
00064	X	+	0,1196	-0,0578	0,0000	-4,2495 E-08	-1,6579 E-07	1,7132 E-03
	X	-	-0,1196	0,0578	0,0000	4,2495 E-08	1,6579 E-07	-1,7132 E-03
	Y	+	0,1198	-0,0579	0,0000	-4,2578 E-08	-1,6611 E-07	1,7166 E-03
	Y	-	-0,1198	0,0579	0,0000	4,2578 E-08	1,6611 E-07	-1,7166 E-03
00065	X	+	0,1932	0,2024	0,0000	-1,8755 E-07	-9,6665 E-08	1,7135 E-03
	X	-	-0,1932	-0,2024	0,0000	1,8755 E-07	9,6665 E-08	-1,7135 E-03
	Y	+	0,1936	0,2028	0,0000	-1,8792 E-07	-9,6853 E-08	1,7168 E-03
	Y	-	-0,1936	-0,2028	0,0000	1,8792 E-07	9,6853 E-08	-1,7168 E-03
00066	X	+	0,0435	0,2049	0,0000	-6,2253 E-08	-1,3595 E-07	1,7133 E-03
	X	-	-0,0435	-0,2049	0,0000	6,2253 E-08	1,3595 E-07	-1,7133 E-03
	Y	+	0,0436	0,2053	0,0000	-6,2374 E-08	-1,3622 E-07	1,7167 E-03
	Y	-	-0,0436	-0,2053	0,0000	6,2374 E-08	1,3622 E-07	-1,7167 E-03
00067	X	+	0,0556	0,0556	0,0000	3,3582 E-08	-2,0634 E-07	1,7133 E-03
	X	-	-0,0556	-0,0556	0,0000	-3,3582 E-08	2,0634 E-07	-1,7133 E-03
	Y	+	0,0557	0,0557	0,0000	3,3647 E-08	-2,0675 E-07	1,7166 E-03
	Y	-	-0,0557	-0,0557	0,0000	-3,3647 E-08	2,0675 E-07	-1,7166 E-03
00068	X	+	0,1956	0,0435	0,0000	-1,4311 E-07	-1,8255 E-07	1,7132 E-03
	X	-	-0,1956	-0,0435	0,0000	1,4311 E-07	1,8255 E-07	-1,7132 E-03
	Y	+	0,1960	0,0436	0,0000	-1,4338 E-07	-1,8291 E-07	1,7166 E-03
	Y	-	-0,1960	-0,0436	0,0000	1,4338 E-07	1,8291 E-07	-1,7166 E-03
00069	X	+	0,1196	0,0621	0,0000	-5,8134 E-08	-2,2082 E-07	1,7132 E-03
	X	-	-0,1196	-0,0621	0,0000	5,8134 E-08	2,2082 E-07	-1,7132 E-03
	Y	+	0,1198	0,0622	0,0000	-5,8248 E-08	-2,2125 E-07	1,7166 E-03
	Y	-	-0,1198	-0,0622	0,0000	5,8248 E-08	2,2125 E-07	-1,7166 E-03
00070	X	+	0,1196	0,1863	0,0000	-3,1403 E-08	-1,7252 E-07	1,7132 E-03
	X	-	-0,1196	-0,1863	0,0000	3,1403 E-08	1,7252 E-07	-1,7132 E-03
	Y	+	0,1198	0,1867	0,0000	-3,1465 E-08	-1,7285 E-07	1,7166 E-03
	Y	-	-0,1198	-0,1867	0,0000	3,1465 E-08	1,7285 E-07	-1,7166 E-03
00071	X	+	-0,0436	0,2048	0,0000	-2,1571 E-08	-4,3118 E-07	1,7133 E-03
	X	-	0,0436	-0,2048	0,0000	2,1571 E-08	4,3118 E-07	-1,7133 E-03
	Y	+	-0,0437	0,2052	0,0000	-2,1613 E-08	-4,3202 E-07	1,7166 E-03
	Y	-	0,0437	-0,2052	0,0000	2,1613 E-08	4,3202 E-07	-1,7166 E-03

Nodi - Spostamenti per eccentricità accidentale								
Nodo	Dir	e	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
			[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00072	X	+	-0,1938	0,2024	0,0000	-3,7948 E-07	-3,0873 E-07	1,7135 E-03
	X	-	0,1938	-0,2024	0,0000	3,7948 E-07	3,0873 E-07	-1,7135 E-03
	Y	+	-0,1942	0,2028	0,0000	-3,8022 E-07	-3,0933 E-07	1,7169 E-03
	Y	-	0,1942	-0,2028	0,0000	3,8022 E-07	3,0933 E-07	-1,7169 E-03
00073	X	+	-0,1962	0,0436	0,0000	-3,0965 E-07	-6,0663 E-08	1,7133 E-03
	X	-	0,1962	-0,0436	0,0000	3,0965 E-07	6,0663 E-08	-1,7133 E-03
	Y	+	-0,1966	0,0437	0,0000	-3,1025 E-07	-6,0781 E-08	1,7166 E-03
	Y	-	0,1966	-0,0437	0,0000	3,1025 E-07	6,0781 E-08	-1,7166 E-03
00074	X	+	-0,0557	0,0557	0,0000	2,3546 E-07	1,9473 E-07	1,7133 E-03
	X	-	0,0557	-0,0557	0,0000	-2,3546 E-07	-1,9473 E-07	-1,7133 E-03
	Y	+	-0,0558	0,0558	0,0000	2,3592 E-07	1,9511 E-07	1,7167 E-03
	Y	-	0,0558	-0,0558	0,0000	-2,3592 E-07	-1,9511 E-07	-1,7167 E-03
00075	X	+	-0,1199	0,0621	0,0000	-4,0599 E-08	6,2165 E-08	1,7132 E-03
	X	-	0,1199	-0,0621	0,0000	4,0599 E-08	-6,2165 E-08	-1,7132 E-03
	Y	+	-0,1201	0,0622	0,0000	-4,0678 E-08	6,2287 E-08	1,7166 E-03
	Y	-	0,1201	-0,0622	0,0000	4,0678 E-08	-6,2287 E-08	-1,7166 E-03
00076	X	+	-0,1199	0,1863	0,0000	-3,7819 E-08	-2,6771 E-07	1,7132 E-03
	X	-	0,1199	-0,1863	0,0000	3,7819 E-08	2,6771 E-07	-1,7132 E-03
	Y	+	-0,1202	0,1867	0,0000	-3,7893 E-08	-2,6824 E-07	1,7166 E-03
	Y	-	0,1202	-0,1867	0,0000	3,7893 E-08	2,6824 E-07	-1,7166 E-03
00077	X	+	-0,0541	-0,0541	0,0000	-1,3649 E-07	1,6866 E-08	1,7132 E-03
	X	-	0,0541	0,0541	0,0000	1,3649 E-07	-1,6866 E-08	-1,7132 E-03
	Y	+	-0,0542	-0,0542	0,0000	-1,3676 E-07	1,6899 E-08	1,7166 E-03
	Y	-	0,0542	0,0542	0,0000	1,3676 E-07	-1,6899 E-08	-1,7166 E-03
00078	X	+	-0,1978	-0,0420	0,0000	-1,573 E-08	-1,5605 E-07	1,7132 E-03
	X	-	0,1978	0,0420	0,0000	1,573 E-08	1,5605 E-07	-1,7132 E-03
	Y	+	-0,1982	-0,0421	0,0000	-1,5761 E-08	-1,5636 E-07	1,7166 E-03
	Y	-	0,1982	0,0421	0,0000	1,5761 E-08	1,5636 E-07	-1,7166 E-03
00079	X	+	-0,1954	-0,1869	0,0000	6,6709 E-08	-1,456 E-07	1,7134 E-03
	X	-	0,1954	0,1869	0,0000	-6,6709 E-08	1,456 E-07	-1,7134 E-03
	Y	+	-0,1958	-0,1872	0,0000	6,6839 E-08	-1,4588 E-07	1,7167 E-03
	Y	-	0,1958	0,1872	0,0000	-6,6839 E-08	1,4588 E-07	-1,7167 E-03
00080	X	+	-0,0420	-0,1893	0,0000	-7,0633 E-08	-1,7694 E-07	1,7133 E-03
	X	-	0,0420	0,1893	0,0000	7,0633 E-08	1,7694 E-07	-1,7133 E-03
	Y	+	-0,0421	-0,1896	0,0000	-7,0771 E-08	-1,7728 E-07	1,7166 E-03
	Y	-	0,0421	0,1896	0,0000	7,0771 E-08	1,7728 E-07	-1,7166 E-03
00081	X	+	-0,1199	-0,1734	0,0000	-1,2389 E-07	-1,4159 E-07	1,7132 E-03
	X	-	0,1199	0,1734	0,0000	1,2389 E-07	1,4159 E-07	-1,7132 E-03
	Y	+	-0,1201	-0,1738	0,0000	-1,2414 E-07	-1,4187 E-07	1,7166 E-03
	Y	-	0,1201	0,1738	0,0000	1,2414 E-07	1,4187 E-07	-1,7166 E-03
00082	X	+	-0,1199	-0,0578	0,0000	-1,4717 E-07	-7,9366 E-08	1,7133 E-03
	X	-	0,1199	0,0578	0,0000	1,4717 E-07	7,9366 E-08	-1,7133 E-03
	Y	+	-0,1201	-0,0579	0,0000	-1,4746 E-07	-7,952 E-08	1,7166 E-03
	Y	-	0,1201	0,0579	0,0000	1,4746 E-07	7,952 E-08	-1,7166 E-03
00083	X	+	-0,2398	0,0000	0,0000	-1,7056 E-07	3,9617 E-08	1,7134 E-03
	X	-	0,2398	0,0000	0,0000	1,7056 E-07	-3,9617 E-08	-1,7134 E-03
	Y	+	-0,2403	0,0000	0,0000	-1,7089 E-07	3,9694 E-08	1,7168 E-03
	Y	-	0,2403	0,0000	0,0000	1,7089 E-07	-3,9694 E-08	-1,7168 E-03
00084	X	+	-0,2399	0,2484	0,0000	-6,932 E-07	-6,0766 E-07	1,7143 E-03
	X	-	0,2399	-0,2484	0,0000	6,932 E-07	6,0766 E-07	-1,7143 E-03
	Y	+	-0,2403	0,2489	0,0000	-6,9455 E-07	-6,0884 E-07	1,7177 E-03
	Y	-	0,2403	-0,2489	0,0000	6,9455 E-07	6,0884 E-07	-1,7177 E-03
00085	X	+	0,0000	0,2484	0,0000	-4,4493 E-08	-3,1004 E-07	1,7135 E-03
	X	-	0,0000	-0,2484	0,0000	4,4493 E-08	3,1004 E-07	-1,7135 E-03
	Y	+	0,0000	0,2489	0,0000	-4,458 E-08	-3,1064 E-07	1,7169 E-03
	Y	-	0,0000	-0,2489	0,0000	4,458 E-08	3,1064 E-07	-1,7169 E-03
00086	X	+	-0,2399	0,2484	0,0000	-6,932 E-07	-6,0766 E-07	1,7143 E-03
	X	-	0,2399	-0,2484	0,0000	6,932 E-07	6,0766 E-07	-1,7143 E-03
	Y	+	-0,2403	0,2489	0,0000	-6,9455 E-07	-6,0884 E-07	1,7177 E-03
	Y	-	0,2403	-0,2489	0,0000	6,9455 E-07	6,0884 E-07	-1,7177 E-03
00087	X	+	0,0000	-0,2313	0,0000	-8,474 E-08	-1,2229 E-07	1,7135 E-03
	X	-	0,0000	0,2313	0,0000	8,474 E-08	1,2229 E-07	-1,7135 E-03
	Y	+	0,0000	-0,2317	0,0000	-8,4905 E-08	-1,2253 E-07	1,7168 E-03
	Y	-	0,0000	0,2317	0,0000	8,4905 E-08	1,2253 E-07	-1,7168 E-03
00088	X	+	-0,2398	-0,2313	0,0000	2,5994 E-07	-3,2358 E-07	1,7142 E-03
	X	-	0,2398	0,2313	0,0000	-2,5994 E-07	3,2358 E-07	-1,7142 E-03
	Y	+	-0,2403	-0,2317	0,0000	2,6044 E-07	-3,2421 E-07	1,7176 E-03
	Y	-	0,2403	0,2317	0,0000	-2,6044 E-07	3,2421 E-07	-1,7176 E-03
00089	X	+	0,0000	0,0256	0,0000	1,7622 E-14	-1,4751 E-14	1,7085 E-03
	X	-	0,0000	-0,0256	0,0000	-1,7622 E-14	1,4751 E-14	-1,7085 E-03
	Y	+	0,0000	0,0257	0,0000	1,7656 E-14	-1,478 E-14	1,7118 E-03
	Y	-	0,0000	-0,0257	0,0000	-1,7656 E-14	1,478 E-14	-1,7118 E-03
00090	X	+	0,0000	0,2484	0,0000	-4,4493 E-08	-3,1004 E-07	1,7135 E-03
	X	-	0,0000	-0,2484	0,0000	4,4493 E-08	3,1004 E-07	-1,7135 E-03
	Y	+	0,0000	0,2489	0,0000	-4,458 E-08	-3,1064 E-07	1,7169 E-03
	Y	-	0,0000	-0,2489	0,0000	4,458 E-08	3,1064 E-07	-1,7169 E-03
00091	X	+	-0,0256	0,0000	0,0000	1,7622 E-14	-1,4751 E-14	1,7085 E-03
	X	-	0,0256	0,0000	0,0000	-1,7622 E-14	1,4751 E-14	-1,7085 E-03
	Y	+	-0,0257	0,0000	0,0000	1,7656 E-14	-1,478 E-14	1,7118 E-03
	Y	-	0,0257	0,0000	0,0000	-1,7656 E-14	1,478 E-14	-1,7118 E-03
00092	X	+	-0,2398	0,0000	0,0000	-1,7056 E-07	3,9617 E-08	1,7134 E-03
	X	-	0,2398	0,0000	0,0000	1,7056 E-07	-3,9617 E-08	-1,7134 E-03
	Y	+	-0,2403	0,0000	0,0000	-1,7089 E-07	3,9694 E-08	1,7168 E-03
	Y	-	0,2403	0,0000	0,0000	1,7089 E-07	-3,9694 E-08	-1,7168 E-03
	X	+	0,0000	-0,2313	0,0000	-8,474 E-08	-1,2229 E-07	1,7135 E-03

Nodi - Spostamenti per eccentricità accidentale									
Nodo	Dir	e	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	
			[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	
00093	X	-	0,0000	0,2313	0,0000	8,474 E-08	1,2229 E-07	-1,7135 E-03	
	Y	+	0,0000	-0,2317	0,0000	-8,4905 E-08	-1,2253 E-07	1,7168 E-03	
	Y	-	0,0000	0,2317	0,0000	8,4905 E-08	1,2253 E-07	-1,7168 E-03	
00094	X	+	0,0000	-0,0256	0,0000	1,7622 E-14	-1,4751 E-14	1,7085 E-03	
	X	-	0,0000	0,0256	0,0000	-1,7622 E-14	1,4751 E-14	-1,7085 E-03	
	Y	+	0,0000	-0,0257	0,0000	1,7656 E-14	-1,478 E-14	1,7118 E-03	
	Y	-	0,0000	0,0257	0,0000	-1,7656 E-14	1,478 E-14	-1,7118 E-03	
00095	X	+	0,2392	0,2484	0,0000	-3,9569 E-07	1,3204 E-07	1,7142 E-03	
	X	-	-0,2392	-0,2484	0,0000	3,9569 E-07	-1,3204 E-07	-1,7142 E-03	
	Y	+	0,2396	0,2489	0,0000	-3,9646 E-07	1,3229 E-07	1,7175 E-03	
	Y	-	-0,2396	-0,2489	0,0000	3,9646 E-07	-1,3229 E-07	-1,7175 E-03	
00096	X	+	0,0000	0,2484	0,0000	-4,4493 E-08	-3,1004 E-07	1,7135 E-03	
	X	-	0,0000	-0,2484	0,0000	4,4493 E-08	3,1004 E-07	-1,7135 E-03	
	Y	+	0,0000	0,2489	0,0000	-4,458 E-08	-3,1064 E-07	1,7169 E-03	
	Y	-	0,0000	-0,2489	0,0000	4,458 E-08	3,1064 E-07	-1,7169 E-03	
00097	X	+	0,2392	-0,2313	0,0000	3,2313 E-07	1,7937 E-07	1,7142 E-03	
	X	-	-0,2392	0,2313	0,0000	-3,2313 E-07	-1,7937 E-07	-1,7142 E-03	
	Y	+	0,2396	-0,2317	0,0000	3,2376 E-07	1,7972 E-07	1,7175 E-03	
	Y	-	-0,2396	0,2317	0,0000	-3,2376 E-07	-1,7972 E-07	-1,7175 E-03	
00098	X	+	0,0000	-0,2313	0,0000	-8,474 E-08	-1,2229 E-07	1,7135 E-03	
	X	-	0,0000	0,2313	0,0000	8,474 E-08	1,2229 E-07	-1,7135 E-03	
	Y	+	0,0000	-0,2317	0,0000	-8,4905 E-08	-1,2253 E-07	1,7168 E-03	
	Y	-	0,0000	0,2317	0,0000	8,4905 E-08	1,2253 E-07	-1,7168 E-03	
00099	X	+	-0,2398	-0,2313	0,0000	2,5994 E-07	-3,2358 E-07	1,7142 E-03	
	X	-	0,2398	0,2313	0,0000	-2,5994 E-07	3,2358 E-07	-1,7142 E-03	
	Y	+	-0,2403	-0,2317	0,0000	2,6044 E-07	-3,2421 E-07	1,7176 E-03	
	Y	-	0,2403	0,2317	0,0000	-2,6044 E-07	3,2421 E-07	-1,7176 E-03	
00100	X	+	-0,2398	0,0000	0,0000	-1,7056 E-07	3,9617 E-08	1,7134 E-03	
	X	-	0,2398	0,0000	0,0000	1,7056 E-07	-3,9617 E-08	-1,7134 E-03	
	Y	+	-0,2403	0,0000	0,0000	-1,7089 E-07	3,9694 E-08	1,7168 E-03	
	Y	-	0,2403	0,0000	0,0000	1,7089 E-07	-3,9694 E-08	-1,7168 E-03	
00101	X	+	0,2391	0,0000	0,0000	-1,9759 E-08	-2,8376 E-07	1,7133 E-03	
	X	-	-0,2391	0,0000	0,0000	1,9759 E-08	2,8376 E-07	-1,7133 E-03	
	Y	+	0,2396	0,0000	0,0000	-1,9798 E-08	-2,8432 E-07	1,7167 E-03	
	Y	-	-0,2396	0,0000	0,0000	1,9798 E-08	2,8432 E-07	-1,7167 E-03	
00102	X	+	0,2392	0,2484	0,0000	-3,9569 E-07	1,3204 E-07	1,7142 E-03	
	X	-	-0,2392	-0,2484	0,0000	3,9569 E-07	-1,3204 E-07	-1,7142 E-03	
	Y	+	0,2396	0,2489	0,0000	-3,9646 E-07	1,3229 E-07	1,7175 E-03	
	Y	-	-0,2396	-0,2489	0,0000	3,9646 E-07	-1,3229 E-07	-1,7175 E-03	
00103	X	+	0,2391	0,0000	0,0000	-1,9759 E-08	-2,8376 E-07	1,7133 E-03	
	X	-	-0,2391	0,0000	0,0000	1,9759 E-08	2,8376 E-07	-1,7133 E-03	
	Y	+	0,2396	0,0000	0,0000	-1,9798 E-08	-2,8432 E-07	1,7167 E-03	
	Y	-	-0,2396	0,0000	0,0000	1,9798 E-08	2,8432 E-07	-1,7167 E-03	
00104	X	+	0,0256	0,0000	0,0000	1,7622 E-14	-1,4751 E-14	1,7085 E-03	
	X	-	-0,0256	0,0000	0,0000	-1,7622 E-14	1,4751 E-14	-1,7085 E-03	
	Y	+	0,0257	0,0000	0,0000	1,7656 E-14	-1,478 E-14	1,7118 E-03	
	Y	-	-0,0257	0,0000	0,0000	-1,7656 E-14	1,478 E-14	-1,7118 E-03	
00105	X	+	0,2392	-0,2313	0,0000	3,2313 E-07	1,7937 E-07	1,7142 E-03	
	X	-	-0,2392	0,2313	0,0000	-3,2313 E-07	-1,7937 E-07	-1,7142 E-03	
	Y	+	0,2396	-0,2317	0,0000	3,2376 E-07	1,7972 E-07	1,7175 E-03	
	Y	-	-0,2396	0,2317	0,0000	-3,2376 E-07	-1,7972 E-07	-1,7175 E-03	
00106	X	+	0,2391	0,0000	0,0000	-1,9759 E-08	-2,8376 E-07	1,7133 E-03	
	X	-	-0,2391	0,0000	0,0000	1,9759 E-08	2,8376 E-07	-1,7133 E-03	
	Y	+	0,2396	0,0000	0,0000	-1,9798 E-08	-2,8432 E-07	1,7167 E-03	
	Y	-	-0,2396	0,0000	0,0000	1,9798 E-08	2,8432 E-07	-1,7167 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													
Trave 4a-1	001	-29	-28	-124	Travata: Trave 4a-1-5a			309	-243	125	-102	106	2'656
	002	-8	-8	-41				-125	-102	39	-45	36	760
	003	-7	-7	-35				-106	-86	33	-38	30	644
Trave 1-5a	001	-296	-335	3'346	31'061	9'010	1'572	98	-90	-182	1'143	690	-481
	002	-56	-73	1'173	10'327	3'163	351	43	-41	-69	155	290	-205
	003	-48	-62	994	8'751	2'681	297	37	-35	-58	131	245	-174
Piano Terra													
Trave 6a-7a	001	75	113	-3	Travata: Trave 6a-7a-8a			1'695	-127	-507	47	-39	409
	002	24	35	-5				470	-94	-157	21	-21	126
	003	20	30	-4				399	-80	-133	18	-18	107
Trave 7a-8a	001	-55	-5	597	7'444	859	152	-111	170	-5	2'126	157	730
	002	-18	-4	197	2'309	251	63	-24	39	-8	498	87	172
	003	-15	-3	167	1'957	212	53	-20	33	-7	422	74	146
Piano Terra													
Trave 1a-2a	001	-95	-144	-5	Travata: Trave 1a-2a-3a			2'102	-246	630	-65	55	447
	002	-26	-39	-6				527	-117	169	-21	21	127

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]
	003	-22	-33	-5	447	-99	143	-18	18	107	1'730	-92	94
Trave 2a-3a	001	21	3	482	7'551	595	-85	71	-121	-11	1'957	186	-502
	002	11	7	136	2'203	105	-49	23	-37	-8	559	117	-154
	003	9	6	115	1'867	89	-41	19	-31	-6	473	99	-130
Piano Terra		Travata: Trave 2a-1-7a											
Trave 2a-1	001	53	66	-133	670	-272	-293	209	-172	3'087	27'027	-9'066	-770
	002	16	20	-44	-1	-122	-92	82	-60	907	7'867	-2'649	-269
	003	14	17	-38	-1	-103	-78	69	-51	768	6'667	-2'245	-228
Trave 1-7a	001	191	280	3'038	27'680	8'488	-1'323	-106	115	-180	1'365	618	590
	002	19	53	1'064	9'160	2'972	-265	-45	49	-64	233	245	238
	003	16	45	901	7'763	2'518	-224	-38	41	-54	197	208	202
Piano Terra		Travata: Trave 3a-5a-8a											
Trave 3a-5a	001	-84	-119	-8	1'623	-77	523	-46	36	426	6'139	-685	192
	002	-27	-37	-7	464	-85	162	-22	21	132	1'901	-156	102
	003	-23	-31	-6	393	-72	137	-19	18	112	1'611	-132	87
Trave 5a-8a	001	72	14	606	7'336	924	-188	124	-179	-14	2'075	225	-747
	002	25	8	202	2'273	283	-81	29	-43	-12	485	111	-182
	003	21	7	171	1'926	240	-68	25	-37	-10	411	94	-155
Piano Terra		Travata: Trave 1a-4a-6a											
Trave 1a-4a	001	103	147	2	2'029	-124	-633	65	-46	446	7'138	-527	-254
	002	28	39	-4	509	-86	-168	22	-19	125	2'017	-99	-95
	003	24	33	-4	432	-73	-143	18	-16	106	1'709	-84	-80
Trave 4a-6a	001	-39	-19	464	7'126	586	153	-81	123	-4	1'784	118	522
	002	-16	-12	129	2'062	101	70	-25	37	-5	498	93	156
	003	-14	-10	109	1'748	85	59	-21	31	-5	422	79	132

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}	Dir	Estr. Inz.						Estr. Fin.					
		M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃	M ₁	M ₂	M ₃	N	T ₂	T ₃
		[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]
Piano Terra		Travata: Trave 4a-1-5a											
Trave 4a-1	X	1	0	17	322	151	1	4	8	579	3'862	1'645	27
	Y	39	46	0	9	1	230	182	120	12	87	44	561
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 1-5a	X	24	34	622	4'428	1'601	157	17	15	25	364	181	72
	Y	172	119	23	119	91	507	50	55	1	17	5	253
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra		Travata: Trave 6a-7a-8a											
Trave 6a-7a	X	3	4	4	61	22	13	15	21	9	5	32	86
	Y	2	5	4	104	20	21	4	7	43	638	55	17
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 7a-8a	X	18	22	31	427	30	82	4	5	4	100	28	19
	Y	4	13	70	761	109	33	3	3	7	54	12	14
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra		Travata: Trave 1a-2a-3a											
Trave 1a-2a	X	4	4	4	60	23	13	13	18	3	46	17	79
	Y	2	4	5	95	22	16	3	5	40	617	46	15
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 2a-3a	X	12	18	13	344	17	70	1	6	3	129	34	22
	Y	2	9	45	611	68	23	2	3	3	55	10	4
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra		Travata: Trave 2a-1-7a											
Trave 2a-1	X	41	49	2	19	5	229	182	127	21	176	71	548
	Y	4	6	15	338	116	24	1	25	597	3'907	1'650	78
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 1-7a	X	172	107	35	241	113	470	48	56	1	19	9	261
	Y	19	14	596	3'941	1'587	83	17	18	20	386	150	85
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra		Travata: Trave 3a-5a-8a											
Trave 3a-5a	X	2	4	3	101	14	25	5	7	43	614	65	22
	Y	3	4	1	25	8	15	17	24	2	57	10	86
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 5a-8a	X	2	10	67	737	109	22	3	4	8	91	28	23
	Y	19	24	28	328	38	84	7	5	3	59	22	19
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Piano Terra		Travata: Trave 1a-4a-6a											
Trave 1a-4a	X	1	1	3	58	11	11	2	8	45	632	67	18
	Y	1	4	2	77	17	16	14	20	5	174	19	73
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Trave 4a-6a	X	2	6	46	632	67	19	1	2	4	59	12	10
	Y	13	19	10	262	17	70	0	6	3	101	23	19
	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.

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]	[N]

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 4a-1-5a

Trave 4a-1	X	+	-2	0	0	-1	0	4	3	136	1	3	-4	427
	X	-	2	0	0	1	0	-4	-3	-136	-1	-3	4	-427
	Y	+	-2	0	0	-1	0	4	3	136	1	3	-4	427
	Y	-	2	0	0	1	0	-4	-3	-136	-1	-3	4	-427
Trave 1-5a	X	+	4	-131	0	42	7	390	-2	0	0	2	0	5
	X	-	-4	131	0	-42	-7	-390	2	0	0	-2	0	-5
	Y	+	4	-131	0	42	7	390	-2	0	0	2	0	5
	Y	-	-4	131	0	-42	-7	-390	2	0	0	-2	0	-5

Piano Terra

Travata: Trave 6a-7a-8a

Trave 6a-7a	X	+	0	7	1	-43	2	-24	0	-5	1	-19	-4	-19
	X	-	0	-7	-1	43	-2	24	0	5	-1	19	4	19
	Y	+	0	7	1	-43	2	-24	0	-5	1	-19	-4	-19
	Y	-	0	-7	-1	43	-2	24	0	5	-1	19	4	19
Trave 7a-8a	X	+	0	5	0	28	-2	-17	0	-7	-2	52	2	-17
	X	-	0	-5	0	-28	2	17	0	7	2	-52	-2	17
	Y	+	0	5	0	28	-2	-17	0	-7	-2	52	2	-17
	Y	-	0	-5	0	-28	2	17	0	7	2	-52	-2	17

Piano Terra

Travata: Trave 1a-2a-3a

Trave 1a-2a	X	+	0	7	-1	44	-2	-23	0	-4	-1	20	4	-19
	X	-	0	-7	1	-44	2	23	0	4	1	-20	-4	19
	Y	+	0	7	-1	44	-2	-23	0	-4	-1	20	4	-19
	Y	-	0	-7	1	-44	2	23	0	4	1	-20	-4	19
Trave 2a-3a	X	+	0	4	0	-26	2	-14	0	-6	1	-50	-2	-15
	X	-	0	-4	0	26	-2	14	0	6	-1	50	2	15
	Y	+	0	4	0	-26	2	-14	0	-6	1	-50	-2	-15
	Y	-	0	-4	0	26	-2	14	0	6	-1	50	2	15

Piano Terra

Travata: Trave 2a-1-7a

Trave 2a-1	X	+	-1	-1	0	2	0	5	3	134	-1	-11	2	401
	X	-	1	1	0	-2	0	-5	-3	-134	1	11	-2	-401
	Y	+	-1	-1	0	2	0	5	3	134	-1	-11	2	401
	Y	-	1	1	0	-2	0	-5	-3	-134	1	11	-2	-401
Trave 1-7a	X	+	5	-133	-1	-42	-9	395	-2	1	0	-2	0	6
	X	-	-5	133	1	42	9	-395	2	-1	0	2	0	-6
	Y	+	5	-133	-1	-42	-9	395	-2	1	0	-2	0	6
	Y	-	-5	133	1	42	9	-395	2	-1	0	2	0	-6

Piano Terra

Travata: Trave 3a-5a-8a

Trave 3a-5a	X	+	0	6	-1	45	-2	-20	0	-5	0	10	2	-19
	X	-	0	-6	1	-45	2	20	0	5	0	-10	-2	19
	Y	+	0	6	-1	45	-2	-20	0	-5	0	10	2	-19
	Y	-	0	-6	1	-45	2	20	0	5	0	-10	-2	19
Trave 5a-8a	X	+	0	5	0	-20	2	-22	0	-7	2	-45	-2	-24
	X	-	0	-5	0	20	-2	22	0	7	-2	45	2	24
	Y	+	0	5	0	-20	2	-22	0	-7	2	-45	-2	-24
	Y	-	0	-5	0	20	-2	22	0	7	-2	45	2	24

Piano Terra

Travata: Trave 1a-4a-6a

Trave 1a-4a	X	+	0	7	1	-48	1	-21	0	-5	0	-14	-3	-20
	X	-	0	-7	-1	48	-1	21	0	5	0	14	3	20
	Y	+	0	7	1	-48	1	-21	0	-5	0	-14	-3	-20
	Y	-	0	-7	-1	48	-1	21	0	5	0	14	3	20
Trave 4a-6a	X	+	0	5	0	26	-3	-19	0	-7	-1	49	1	-21
	X	-	0	-5	0	-26	3	19	0	7	1	-49	-1	21
	Y	+	0	5	0	26	-3	-19	0	-7	-1	49	1	-21
	Y	-	0	-5	0	-26	3	19	0	7	1	-49	-1	21

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.

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	0	887	-1'666	60'592	0	0	0	887	-1'666	55'292	0	0	01
	002	0	924	37	18'476	0	0	0	924	37	18'476	0	0	01
	003	0	783	32	15'657	0	0	0	783	32	15'657	0	0	01

LEGENDA:

- Id_{Pil}

Identificativo del Pilastro.
- CC

Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

Id _{PII}	CC	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]	

LEGENDA:

PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE

Id _{PII}	Di	r	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]	
Pilastró 1	X	+		-1'881	0	0	0	0	0	-1'881	0	0	0	0	0	01
	X	-		1'881	0	0	0	0	0	1'881	0	0	0	0	0	01
	Y	+		-1'881	0	0	0	0	0	-1'881	0	0	0	0	0	01
	Y	-		1'881	0	0	0	0	0	1'881	0	0	0	0	0	01

LEGENDA:

Solette - TENSIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE

Nodo	σ_{L1}	σ_{L2}	τ_L	Nodo	σ_{L1}	σ_{L2}	τ_L	Nodo	σ_{L1}	σ_{L2}	τ_L	Nodo	σ_{L1}	σ_{L2}	τ_L
	σ_{P1}	σ_{P2}	τ_P		σ_{P1}	σ_{P2}	τ_P		σ_{P1}	σ_{P2}	τ_P		σ_{P1}	σ_{P2}	τ_P
	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]
Piano Terra									Soletta 1-5a-8a-7a						
Condizione carico (Carico Permanente)															
00004	0,029	0,127	-0,008	00033	0,026	0,077	0,000	00071	0,024	0,095	-0,025	00031	0,029	0,051	-0,014
	-0,061	0,360	-0,003		-0,079	0,151	-0,074		0,029	0,286	-0,061		0,124	0,641	0,082
00036	0,099	0,052	-0,019	00073	0,113	0,031	-0,031	00075	0,061	0,049	-0,042	00076	0,031	0,050	-0,004
	0,142	-0,083	-0,093		0,314	0,064	-0,055		0,338	0,199	-0,063		0,051	0,111	-0,117
00034	0,004	0,012	0,026	00007	0,132	0,025	-0,007	00038	0,082	0,096	-0,044	00074	0,108	0,106	-0,046
	-0,018	0,037	-0,097		0,337	-0,058	0,007		0,779	0,453	0,002		0,462	0,446	-0,020
00006	0,177	0,145	-0,010	00037	0,067	0,033	-0,029	00072	0,012	0,011	0,031	00032	0,095	0,047	-0,030
	0,862	0,826	-0,065		0,564	0,147	0,016		0,015	0,018	-0,089		0,451	0,721	-0,058
00005	0,007	0,005	0,028	00035	0,016	0,009	0,025								
	-0,027	-0,042	-0,064		0,037	-0,053	-0,093								
Condizione carico (Permanenti NON Strutturali)															
00004	0,008	0,042	-0,001	00033	0,008	0,024	0,001	00071	0,007	0,030	-0,008	00031	0,008	0,016	-0,004
	-0,016	0,131	-0,001		-0,020	0,044	-0,024		-0,003	0,086	-0,022		0,040	0,235	0,034
00036	0,030	0,017	-0,005	00073	0,037	0,009	-0,009	00075	0,018	0,015	-0,014	00076	0,009	0,014	-0,002
	0,039	-0,026	-0,031		0,096	0,013	-0,020		0,094	0,043	-0,017		-0,008	0,010	-0,036
00034	0,000	0,001	0,008	00007	0,043	0,007	0,000	00038	0,024	0,032	-0,014	00074	0,035	0,035	-0,015
	0,000	0,005	-0,026		0,121	-0,013	0,003		0,285	0,151	0,009		0,145	0,139	0,005
00006	0,062	0,050	0,001	00037	0,021	0,010	-0,008	00072	0,002	0,001	0,009	00032	0,032	0,013	-0,009
	0,315	0,302	-0,009		0,208	0,047	0,009		-0,009	-0,007	-0,021		0,146	0,258	-0,011
00005	-0,001	-0,001	0,008	00035	0,002	0,001	0,008								
	-0,003	-0,008	-0,011		-0,001	-0,022	-0,024								
Condizione carico (Abitazioni)															
00004	0,007	0,035	-0,001	00033	0,007	0,020	0,001	00071	0,006	0,025	-0,007	00031	0,007	0,014	-0,003
	-0,013	0,111	-0,001		-0,017	0,037	-0,021		-0,003	0,073	-0,019		0,034	0,199	0,029
00036	0,026	0,014	-0,005	00073	0,031	0,008	-0,008	00075	0,015	0,013	-0,012	00076	0,008	0,012	-0,001
	0,033	-0,022	-0,026		0,082	0,011	-0,017		0,080	0,036	-0,014		-0,007	0,008	-0,031
00034	0,000	0,00													

Sollette - tensioni per condizioni di carico non sismiche

Nodo	σ_{L1} σ_{P1}	σ_{L2} σ_{P2}	τ_L τ_P	Nodo	σ_{L1} σ_{P1}	σ_{L2} σ_{P2}	τ_L τ_P	Nodo	σ_{L1} σ_{P1}	σ_{L2} σ_{P2}	τ_L τ_P	Nodo	σ_{L1} σ_{P1}	σ_{L2} σ_{P2}	τ_L τ_P
	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]
Piano Terra				Soletta 4a-1-7a-6a											
Condizione carico (Carico Permanente)															
00081	0,021 0,046	0,033 0,155	-0,003 0,084	00079	0,013 0,018	0,011 0,015	-0,018 0,090	00041	0,002 -0,013	0,007 0,060	-0,023 0,083	00006	0,112 1,025	0,138 1,112	0,004 -0,073
00038	0,048 0,547	0,090 0,440	0,048 -0,018	00077	0,060 0,391	0,081 0,472	0,042 0,040	00080	0,020 0,023	0,087 0,318	0,018 0,061	00042	0,019 -0,043	0,053 0,212	-0,007 0,059
00010	0,002 -0,038	0,094 0,350	0,001 0,009	00023	0,058 0,416	0,044 0,722	0,020 0,044	00082	0,041 0,286	0,043 0,233	0,037 0,080	00007	0,079 0,285	-0,006 -0,062	0,006 0,048
00039	0,025 0,152	0,015 -0,002	-0,004 0,043	00078	0,054 0,229	0,001 0,032	0,015 0,067	00037	0,043 0,329	0,023 0,070	0,028 0,039	00040	-0,004 0,051	-0,002 -0,024	-0,013 0,080
00002	0,002 -0,048	0,007 -0,047	-0,019 0,060	00024	0,012 0,044	0,047 0,508	0,011 -0,059								
Condizione carico (Permanenti NON Strutturali)															
00081	0,006 0,002	0,009 0,039	-0,001 0,029	00079	0,004 -0,003	0,003 -0,003	-0,005 0,029	00041	0,000 -0,002	0,002 0,015	-0,007 0,027	00006	0,029 0,326	0,050 0,381	0,002 -0,020
00038	0,015 0,187	0,030 0,141	0,018 0,006	00077	0,017 0,110	0,027 0,147	0,013 0,017	00080	0,005 -0,003	0,026 0,091	0,006 0,023	00042	0,005 -0,013	0,015 0,062	-0,002 0,022
00010	-0,001 -0,009	0,027 0,105	0,000 0,005	00023	0,015 0,115	0,013 0,221	0,005 0,009	00082	0,013 0,083	0,013 0,066	0,012 0,033	00007	0,026 0,094	-0,004 -0,017	0,002 0,020
00039	0,008 0,049	0,004 0,004	-0,001 0,020	00078	0,017 0,071	-0,001 0,003	0,005 0,029	00037	0,013 0,112	0,005 0,014	0,010 0,020	00040	-0,001 0,014	-0,001 -0,001	-0,004 0,028
00002	0,000 -0,011	0,002 -0,010	-0,005 0,018	00024	0,002 0,005	0,014 0,159	0,003 -0,018								
Piano Terra				Soletta 1a-2a-1-4a											
Condizione carico (Carico Permanente)															
00021	0,046 0,462	0,018 0,092	-0,025 -0,034	00059	0,062 0,298	0,001 0,038	-0,013 -0,088	00008	0,090 0,331	-0,003 -0,041	-0,005 -0,039	00022	0,063 0,722	0,079 0,417	-0,051 -0,052
00064	0,047 0,362	0,042 0,242	-0,036 -0,120	00006	0,112 1,046	0,131 1,111	-0,024 -0,034	00023	0,059 0,407	0,052 0,686	-0,030 -0,087	00060	0,066 0,433	0,077 0,469	-0,044 -0,089
00063	0,022 0,059	0,032 0,160	0,003 -0,104	00061	0,020 0,027	0,084 0,318	-0,021 -0,087	00025	0,018 -0,042	0,050 0,216	0,003 -0,081	00026	0,003 -0,011	0,006 0,065	0,022 -0,105
00062	0,019 0,033	0,013 0,020	0,019 -0,116	00010	0,000 -0,043	0,089 0,329	-0,008 -0,031	00019	0,008 0,081	-0,002 -0,025	0,017 -0,102	00009	0,008 -0,053	0,010 -0,045	0,019 -0,076
00020	0,036 0,208	0,014 -0,002	0,004 -0,062	00024	0,012 0,041	0,045 0,496	-0,017 0,030								
Condizione carico (Permanenti NON Strutturali)															
00021	0,014 0,143	0,004 0,020	-0,007 -0,011	00059	0,018 0,083	-0,001 0,003	-0,003 -0,029	00008	0,026 0,101	-0,003 -0,008	-0,001 -0,013	00022	0,020 0,224	0,021 0,119	-0,017 -0,018
00064	0,014 0,098	0,011 0,060	-0,011 -0,038	00006	0,029 0,310	0,036 0,332	-0,011 -0,015	00023	0,015 0,113	0,016 0,211	-0,010 -0,028	00060	0,018 0,119	0,022 0,131	-0,014 -0,026
00063	0,006 0,005	0,009 0,036	0,001 -0,032	00061	0,004 -0,001	0,025 0,088	-0,006 -0,029	00025	0,005 -0,011	0,014 0,060	0,001 -0,026	00026	0,000 -0,002	0,001 0,014	0,006 -0,030
00062	0,005 0,000	0,003 -0,004	0,005 -0,032	00010	-0,002 -0,009	0,026 0,101	-0,002 -0,011	00019	0,002 0,020	-0,001 -0,002	0,005 -0,030	00009	0,001 -0,011	0,002 -0,009	0,005 -0,019
00020	0,010 0,059	0,004 0,002	0,002 -0,021	00024	0,002 0,004	0,013 0,155	-0,004 0,010								
Piano Terra				Soletta 2a-3a-5a-1											
Condizione carico (Carico Permanente)															
00067	0,091 0,518	0,083 0,442	0,030 0,055	00006	0,169 1,247	0,127 1,176	-0,013 -0,107	00022	0,055 0,770	0,081 0,415	0,031 -0,040	00003	0,005 -0,044	-0,002 -0,054	-0,023 0,056
00029	0,000 -0,012	-0,002 0,041	-0,020 0,079	00065	0,007 0,032	0,003 0,021	-0,023 0,078	00028	0,016 0,080	0,007 -0,036	-0,020 0,090	00070	0,025 0,063	0,028 0,113	0,000 0,097
00069	0,045 0,394	0,033 0,212	0,030 0,062	00030	0,017 -0,039	0,035 0,157	-0,005 0,060	00027	0,052 0,198	0,032 -0,037	0,005 0,060	00068	0,084 0,340	0,017 0,054	0,018 0,029
00021	0,051 0,483	0,019 0,096	0,020 -0,010	00008	0,094 0,350	0,004 -0,044	0,000 -0,009	00004	0,000 -0,073	0,077 0,294	0,007 0,041	00031	0,027 0,064	0,026 0,352	0,021 -0,021
00066	0,015 0,001	0,058 0,248	0,019 0,054	00032	0,090 0,469	0,037 0,548	0,024 0,028								
Condizione carico (Permanenti NON Strutturali)															
00067	0,030 0,164	0,024 0,129	0,010 0,022	00006	0,060 0,428	0,034 0,377	-0,004 -0,031	00022	0,016 0,240	0,022 0,114	0,009 -0,016	00003	0,001 -0,009	0,000 -0,012	-0,006 0,017

Nodo	σ_{L1}	σ_{L2}	τ_L	Nodo	σ_{L1}	σ_{L2}	τ_L	Nodo	σ_{L1}	σ_{L2}	τ_L	Nodo	σ_{L1}	σ_{L2}	τ_L
	σ_{P1}	σ_{P2}	τ_P		σ_{P1}	σ_{P2}	τ_P		σ_{P1}	σ_{P2}	τ_P		σ_{P1}	σ_{P2}	τ_P
	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]
00029	0,000	0,000	-0,006	00065	0,002	0,001	-0,007	00028	0,004	0,002	-0,006	00070	0,007	0,008	0,000
	-0,001	0,010	0,027		0,004	0,002	0,026		0,021	-0,011	0,030		0,010	0,023	0,036
00069	0,014	0,009	0,009	00030	0,005	0,011	-0,002	00027	0,015	0,009	0,002	00068	0,025	0,004	0,005
	0,116	0,050	0,022		0,048	0,025	0,055		-0,016	0,021	0,098		0,008	0,012	
00021	0,015	0,004	0,006	00008	0,028	0,000	0,000	00004	-0,002	0,025	0,003	00031	0,007	0,007	0,007
	0,152	0,021	-0,003		0,106	-0,011	-0,001		-0,022	0,099	0,020		0,015	0,122	-0,002
00066	0,003	0,018	0,006	00032	0,030	0,013	0,009								
	-0,007	0,076	0,026		0,145	0,182	0,019								
Condizione carico (Abitazioni)															
00067	0,026	0,020	0,008	00006	0,050	0,029	-0,003	00022	0,014	0,019	0,008	00003	0,001	0,000	-0,005
	0,139	0,109	0,019		0,363	0,319	-0,026		0,204	0,097	-0,014		-0,008	-0,010	0,014
00029	0,000	0,000	-0,005	00065	0,002	0,001	-0,006	00028	0,003	0,002	-0,005	00070	0,006	0,007	0,000
	-0,001	0,009	0,023		0,003	0,002	0,022		0,018	-0,009	0,025		0,008	0,019	0,030
00069	0,012	0,007	0,008	00030	0,004	0,009	-0,001	00027	0,012	0,008	0,001	00068	0,021	0,004	0,005
	0,098	0,042	0,019		0,008	0,041	0,021		0,046	-0,013	0,018		0,083	0,007	0,010
00021	0,013	0,004	0,005	00008	0,023	0,000	0,000	00004	-0,002	0,021	0,002	00031	0,006	0,006	0,006
	0,129	0,018	-0,003		0,090	-0,009	0,000		-0,018	0,084	0,017		0,013	0,103	-0,002
00066	0,003	0,015	0,005	00032	0,025	0,011	0,008								
	-0,006	0,064	0,022		0,123	0,155	0,016								

σ_{p1}	Tensione normale in direzione 1 per comportamento a piastra.
σ_{p2}	Tensione normale in direzione 2 per comportamento a piastra.
τ_p	Tensione tangenziale 1-2 per comportamento a piastra.
σ_{L1}	Tensione normale in direzione 1 per comportamento a lastra.
σ_{L2}	Tensione normale in direzione 2 per comportamento a lastra.
τ_L	Tensione tangenziale 1-2 per comportamento a lastra.

Nodo	σ_{L1}	σ_{L2}	τ_L	Nodo	σ_{L1}	σ_{L2}	τ_L	Nodo	σ_{L1}	σ_{L2}	τ_L	Nodo	σ_{L1}	σ_{L2}	τ_L
	σ_{P1}	σ_{P2}	τ_P		σ_{P1}	σ_{P2}	τ_P		σ_{P1}	σ_{P2}	τ_P		σ_{P1}	σ_{P2}	τ_P
	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]
Piano Terra				Soletta 1-5a-8a-7a											
Sisma in direzione X															
00004	0,007 0,005	0,016 0,042	0,002 0,003	00033	0,004 0,002	0,002 0,010	0,000 0,004	00071	0,007 0,007	0,004 0,028	0,002 0,003	00031	0,010 0,024	0,005 0,071	0,003 0,005
00036	0,006 0,001	0,004 0,007	0,003 0,010	00073	0,006 0,004	0,002 0,003	0,003 0,016	00075	0,005 0,025	0,003 0,005	0,006 0,015	00076	0,005 0,010	0,002 0,001	0,005 0,005
00034	0,001 0,005	0,003 0,003	0,002 0,004	00007	0,008 0,002	0,003 0,005	0,003 0,013	00038	0,002 0,014	0,009 0,012	0,015 0,034	00074	0,023 0,059	0,008 0,006	0,007 0,006
00006	0,058 0,123	0,004 0,035	0,016 0,020	00037	0,003 0,021	0,004 0,001	0,005 0,022	00072	0,002 0,001	0,001 0,006	0,004 0,001	00032	0,026 0,071	0,001 0,084	0,006 0,014
00005	0,000 0,002	0,002 0,006	0,004 0,001	00035	0,002 0,005	0,002 0,013	0,004 0,003								
Sisma in direzione Y															
00004	0,003 0,002	0,006 0,019	0,003 0,015	00033	0,003 0,008	0,002 0,006	0,002 0,009	00071	0,003 0,001	0,004 0,012	0,002 0,017	00031	0,001 0,003	0,001 0,017	0,004 0,018
00036	0,009 0,012	0,009 0,006	0,003 0,000	00073	0,012 0,032	0,006 0,013	0,002 0,002	00075	0,001 0,024	0,011 0,034	0,005 0,001	00076	0,003 0,006	0,003 0,011	0,004 0,008
00034	0,001 0,008	0,002 0,000	0,004 0,003	00007	0,016 0,040	0,006 0,003	0,001 0,005	00038	0,006 0,099	0,031 0,078	0,003 0,010	00074	0,001 0,017	0,024 0,051	0,009 0,009
00006	0,006 0,058	0,058 0,115	0,018 0,022	00037	0,001 0,056	0,009 0,028	0,003 0,008	00072	0,001 0,005	0,001 0,001	0,003 0,003	00032	0,006 0,011	0,000 0,015	0,013 0,033
00005	0,003 0,007	0,002 0,003	0,004 0,003	00035	0,003 0,005	0,002 0,001	0,004 0,001								
Piano Terra				Soletta 4a-1-7a-6a											
Sisma in direzione X															
00081	0,004 0,012	0,000 0,007	0,004 0,001	00079	0,000 0,003	0,001 0,005	0,003 0,001	00041	0,000 0,001	0,001 0,002	0,002 0,002	00006	0,055 0,148	0,006 0,057	0,019 0,031
00038	0,009 0,012	0,006 0,015	0,011 0,044	00077	0,016 0,060	0,002 0,023	0,009 0,010	00080	0,008 0,011	0,001 0,024	0,002 0,000	00042	0,003 0,000	0,000 0,012	0,003 0,001
00010	0,004 0,008	0,011 0,035	0,001 0,005	00023	0,023 0,070	0,001 0,081	0,001 0,003	00082	0,001 0,024	0,003 0,012	0,005 0,017	00007	0,001 0,008	0,002 0,005	0,001 0,016
00039	0,001 0,003	0,001 0,008	0,001 0,014	00078	0,000 0,004	0,001 0,001	0,003 0,016	00037	0,002 0,005	0,003 0,003	0,002 0,027	00040	0,002 0,003	0,001 0,005	0,002 0,000
00002	0,001 0,003	0,001 0,004	0,002 0,003	00024	0,009 0,018	0,005 0,051	0,001 0,007								

Solette - tensioni per effetto del sisma															
Nodo	σ_{L1} σ_{P1}	σ_{L2} σ_{P2}	τ_L τ_P	Nodo	σ_{L1} σ_{P1}	σ_{L2} σ_{P2}	τ_L τ_P	Nodo	σ_{L1} σ_{P1}	σ_{L2} σ_{P2}	τ_L τ_P	Nodo	σ_{L1} σ_{P1}	σ_{L2} σ_{P2}	τ_L τ_P
	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]
	0,005	0,002	0,025		0,004	0,004	0,016		0,006	0,001	0,013		0,009	0,017	0,044
00064	0,002	0,002	0,005	00006	0,056	0,006	0,016	00023	0,023	0,005	0,005	00060	0,016	0,006	0,005
	0,018	0,008	0,018		0,150	0,048	0,029		0,070	0,082	0,016		0,059	0,003	0,005
00063	0,004	0,002	0,004	00061	0,007	0,001	0,002	00025	0,003	0,008	0,003	00026	0,000	0,002	0,001
	0,011	0,003	0,003		0,011	0,022	0,005		0,000	0,009	0,004		0,004	0,003	0,003
00062	0,001	0,000	0,002	00010	0,004	0,011	0,000	00019	0,002	0,000	0,002	00009	0,000	0,000	0,000
	0,005	0,005	0,001		0,006	0,035	0,005		0,004	0,005	0,004		0,002	0,005	0,003
00020	0,000	0,001	0,001	00024	0,009	0,002	0,002								
	0,001	0,007	0,014		0,018	0,051	0,007								
Sisma in direzione Y															
00021	0,005	0,007	0,002	00059	0,001	0,004	0,003	00008	0,011	0,002	0,001	00022	0,001	0,028	0,001
	0,041	0,025	0,006		0,024	0,010	0,005		0,028	0,006	0,004		0,079	0,072	0,009
00064	0,001	0,010	0,006	00006	0,006	0,051	0,018	00023	0,006	0,009	0,013	00060	0,001	0,015	0,007
	0,023	0,037	0,005		0,070	0,160	0,034		0,006	0,011	0,044		0,015	0,058	0,010
00063	0,003	0,001	0,004	00061	0,002	0,000	0,002	00025	0,002	0,000	0,002	00026	0,000	0,000	0,002
	0,002	0,015	0,004		0,003	0,010	0,017		0,007	0,010	0,010		0,003	0,004	0,001
00062	0,001	0,002	0,004	00010	0,002	0,003	0,002	00019	0,004	0,003	0,002	00009	0,001	0,001	0,002
	0,003	0,001	0,002		0,004	0,004	0,015		0,001	0,000	0,003		0,005	0,003	0,002
00020	0,001	0,002	0,001	00024	0,001	0,004	0,003								
	0,015	0,002	0,000		0,001	0,004	0,019								
Piano Terra															
Soletta 2a-3a-5a-1															
Sisma in direzione X															
00067	0,020	0,001	0,010	00006	0,058	0,006	0,018	00022	0,004	0,008	0,010	00003	0,000	0,001	0,002
	0,072	0,020	0,010		0,171	0,079	0,038		0,018	0,016	0,043		0,004	0,005	0,000
00029	0,001	0,002	0,002	00065	0,001	0,001	0,003	00028	0,001	0,001	0,003	00070	0,004	0,001	0,004
	0,001	0,001	0,002		0,002	0,003	0,002		0,006	0,005	0,002		0,009	0,000	0,004
00069	0,001	0,003	0,005	00030	0,003	0,000	0,002	00027	0,001	0,002	0,002	00068	0,002	0,001	0,002
	0,034	0,008	0,015		0,000	0,010	0,001		0,014	0,008	0,012		0,013	0,004	0,016
00021	0,000	0,003	0,002	00008	0,004	0,002	0,002	00004	0,003	0,010	0,002	00031	0,010	0,004	0,002
	0,018	0,004	0,025		0,013	0,003	0,014		0,012	0,030	0,007		0,018	0,039	0,010
00066	0,006	0,005	0,001	00032	0,026	0,005	0,001								
	0,003	0,022	0,007		0,079	0,065	0,002								
Sisma in direzione Y															
00067	0,004	0,024	0,006	00006	0,005	0,056	0,018	00022	0,003	0,029	0,004	00003	0,001	0,000	0,000
	0,003	0,060	0,007		0,048	0,157	0,029		0,081	0,073	0,009		0,004	0,002	0,002
00029	0,000	0,001	0,001	00065	0,001	0,001	0,002	00028	0,003	0,000	0,002	00070	0,000	0,002	0,003
	0,006	0,002	0,007		0,002	0,002	0,002		0,006	0,001	0,001		0,006	0,011	0,007
00069	0,003	0,010	0,002	00030	0,001	0,001	0,001	00027	0,002	0,004	0,001	00068	0,008	0,005	0,003
	0,003	0,038	0,003		0,007	0,002	0,011		0,006	0,002	0,005		0,027	0,013	0,001
00021	0,006	0,007	0,003	00008	0,010	0,003	0,001	00004	0,002	0,001	0,002	00031	0,001	0,001	0,004
	0,039	0,019	0,005		0,032	0,004	0,005		0,005	0,002	0,020		0,001	0,005	0,022
00066	0,001	0,001	0,003	00032	0,005	0,006	0,013								
	0,002	0,001	0,020		0,013	0,000	0,041								

LEGENDA:

- σ_{P1}
- Tensione normale in direzione 1 per comportamento a piastra.
- σ_{P2}
- Tensione normale in direzione 2 per comportamento a piastra.
- τ_P
- Tensione tangenziale 1-2 per comportamento a piastra.
- σ_{L1}
- Tensione normale in direzione 1 per comportamento a lastra.
- σ_{L2}
- Tensione normale in direzione 2 per comportamento a lastra.
- τ_L
- Tensione tangenziale 1-2 per comportamento a lastra.

Solette - TENSIONI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE

Solette - tensioni per eccentricità accidentale															
Nodo	σ_{L1} σ_{P1}	σ_{L2} σ_{P2}	τ_L τ_P	Nodo	σ_{L1} σ_{P1}	σ_{L2} σ_{P2}	τ_L τ_P	Nodo	σ_{L1} σ_{P1}	σ_{L2} σ_{P2}	τ_L τ_P	Nodo	σ_{L1} σ_{P1}	σ_{L2} σ_{P2}	τ_L τ_P
	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]
Piano Terra															
Soletta 1-5a-8a-7a															
Eccentricità accidentale + in direzione X															
00004	0,002	-0,002	-0,002	00033	0,000	-0,001	-0,002	00071	0,000	0,000	-0,002	00031	0,000	0,000	-0,001
	0,000	0,000	0,000		0,000	0,000	0,000		0,000	0,000	0,000		0,000	0,001	0,001
00036	-0,001	-0,001	0,002	00073	0,000	-0,001	0,002	00075	0,002	-0,001	0,001	00076	0,000	-0,001	0,000
	0,000	0,000	0,000		-0,001	0,000	0,000		0,000	-0,001	0,000		0,001	0,000	0,000
00034	0,001	-0,002	-0,002	00007	0,002	-0,002	0,001	00038	0,004	0,001	0,007	00074	0,005	-0,007	0,000
	0,000	-0,001	0,000		0,000	0,000	-0,001		-0,006	-0,003	0,000		0,000	0,000	0,000
00006	0,013	-0,013	0,000	00037	0,001	0,000	0,002	00072	0,000	-0,001	0,000	00032	0,000	-0,003	-0,005
	-0,001	0,001	0,000		-0,001	0,000	-0,001		0,001	-0,001	0,000		0,002	0,004	0,000
00005	-0,001	0,002	-0,001	00035	0,003	-0,001	0,001								
	0,001	-0,001	0,000		0,001	0,000	0,000								
Eccentricità accidentale - in direzione X															
00004	-0,002	0,002	0,002	00033	0,000	0,001	0,002	00071	0,000	0,000	0,002	00031	0,000	0,000	0,001
	0,000	0,000	0,000		0,000	0,000	0,000		0,000	0,000	0,000		0,000	-0,001	-0,001
00036	0,001	0,001	-0,002	00073	0,000	0,001	-0,002	00075	-0,002	0,001	-0,001	00076	0,000	0,001	0,000
	0,000	0,000	0,000		0,001	0,000	0,000		0,000	0,001	0,000		-0,001	0,000	0,000
00034	-0,001	0,002	0,002	00007	-0,002	0,002	-0,001	00038	-0,004	-0,001	-0,007	00074	-0,005	0,007	0,000
	0,000	0,001	0,000		0,000	0,000	0,001		0,006	0,003	0,000		0,000	0,000	0,000
00006	-0,013	0,013	0,000	00037	-0,001	0,000	-0,002	00072	0,000	0,001	0,000	00032	0,000	0,003	0,005
	0,001	-0,001	0,000		0,001	0,000	0,001		-0,001	0,001	0,000		-0,002	-0,004	0,000
00005	0,001	-0,002	0,001	00035	-0,003	0,001	-0,001								
	-0,001	0,001	0,000		-0,001	0,000	0,000								
Eccentricità accidentale + in direzione Y															
00004	0,002	-0,002	-0,002	00033	0,000	-0,001	-0,002	00071	0,000	0,000	-0,002	00031	0,000	0,000	-0,001

Solette - tensioni per eccentricità accidentale

Nodo	σ_{L1} σ_{P1}	σ_{L2} σ_{P2}	τ_L τ_P	Nodo	σ_{L1} σ_{P1}	σ_{L2} σ_{P2}	τ_L τ_P	Nodo	σ_{L1} σ_{P1}	σ_{L2} σ_{P2}	τ_L τ_P	Nodo	σ_{L1} σ_{P1}	σ_{L2} σ_{P2}	τ_L τ_P
	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]
	0,000	0,000	0,000		0,000	0,000	0,000		0,000	0,000	0,000		0,000	0,001	0,001
00036	-0,001 0,000	-0,001 0,000	0,002 0,000	00073	0,000 -0,001	-0,001 0,000	0,002 0,000	00075	0,002 0,000	-0,001 -0,001	0,001 0,000	00076	0,000 0,001	-0,001 0,000	0,000 0,000
00034	0,001 0,000	-0,002 -0,001	-0,002 0,000	00007	0,002 0,000	-0,002 0,000	0,001 -0,001	00038	0,004 -0,006	0,001 -0,003	0,007 0,000	00074	0,005 0,000	-0,007 0,000	0,000 0,000
00006	0,013 -0,001	-0,013 0,001	0,000 0,000	00037	0,001 -0,001	0,000 0,000	0,002 -0,001	00072	0,000 0,001	-0,001 -0,001	0,000 0,000	00032	0,000 0,002	-0,003 0,004	-0,005 0,000
00005	-0,001 0,001	0,002 -0,001	-0,001 0,000	00035	0,003 0,001	-0,001 0,000	0,001 0,000								
Eccentricità accidentale - in direzione Y															
00004	-0,002 0,000	0,002 0,000	0,002 0,000	00033	0,000 0,000	0,001 0,000	0,002 0,000	00071	0,000 0,000	0,000 0,000	0,002 0,000	00031	0,000 0,000	0,000 -0,001	0,001 -0,001
00036	0,001 0,000	0,001 0,000	-0,002 0,000	00073	0,000 0,001	0,001 0,000	-0,002 0,000	00075	-0,002 0,000	0,001 0,001	-0,001 0,000	00076	0,000 -0,001	0,001 0,000	0,000 0,000
00034	-0,001 0,000	0,002 0,001	0,002 0,000	00007	-0,002 0,000	0,002 0,000	-0,001 0,001	00038	-0,004 0,006	-0,001 0,003	-0,007 0,000	00074	-0,005 0,000	0,007 0,000	0,000 0,000
00006	-0,013 0,001	0,013 -0,001	0,000 0,000	00037	-0,001 0,001	0,000 0,000	-0,002 0,001	00072	0,000 -0,001	0,001 0,001	0,000 0,000	00032	0,000 -0,002	0,003 -0,004	0,005 0,000
00005	0,001 -0,001	-0,002 0,001	0,001 0,000	00035	-0,003 -0,001	0,001 0,000	-0,001 0,000								
Piano Terra Soletta 4a-1-7a-6a															
Eccentricità accidentale + in direzione X															
00081	-0,001 0,000	0,001 0,000	0,000 0,000	00079	-0,001 0,000	0,001 0,000	0,000 0,000	00041	0,000 0,000	0,002 0,000	-0,001 0,000	00006	-0,013 0,000	0,011 -0,001	0,000 0,000
00038	-0,004 0,006	-0,002 0,002	0,007 0,000	00077	-0,004 0,000	0,006 -0,001	0,000 0,000	00080	-0,001 0,000	0,000 -0,001	-0,002 0,000	00042	0,000 0,000	0,001 0,000	-0,002 0,000
00010	-0,002 0,001	0,001 0,000	-0,001 0,001	00023	0,002 -0,002	0,003 -0,004	-0,007 0,000	00082	-0,001 0,001	0,001 0,001	0,001 0,000	00007	-0,001 -0,001	0,001 0,000	0,001 -0,001
00039	-0,001 0,000	-0,001 0,000	0,002 0,000	00078	0,000 0,000	0,000 0,000	0,001 0,000	00037	-0,001 0,001	0,000 0,000	0,002 -0,001	00040	-0,002 0,000	0,000 0,000	0,002 0,000
00002	0,001 -0,001	-0,001 0,001	0,000 0,000	00024	0,000 0,000	0,000 -0,001	-0,001 0,001								
Eccentricità accidentale - in direzione X															
00081	0,001 0,000	-0,001 0,000	0,000 0,000	00079	0,001 0,000	-0,001 0,000	0,000 0,000	00041	0,000 0,000	-0,002 0,000	0,001 0,000	00006	0,013 0,000	-0,011 0,001	0,000 0,000
00038	0,004 -0,006	0,002 -0,002	-0,007 0,000	00077	0,004 0,000	-0,006 0,001	0,000 0,000	00080	0,001 0,000	0,000 0,001	0,002 0,000	00042	0,000 0,000	-0,001 0,000	0,002 0,000
00010	0,002 -0,001	-0,001 0,000	0,001 -0,001	00023	-0,002 0,002	-0,003 0,004	0,007 0,000	00082	0,001 -0,001	-0,001 -0,001	-0,001 0,000	00007	0,001 0,001	-0,001 0,000	-0,001 0,001
00039	0,001 0,000	0,001 0,000	-0,002 0,000	00078	0,000 0,000	0,000 0,000	-0,001 0,000	00037	0,001 -0,001	0,000 0,000	-0,002 0,001	00040	0,002 0,000	0,000 0,000	-0,002 0,000
00002	-0,001 0,001	0,001 -0,001	0,000 0,000	00024	0,000 0,000	0,000 0,001	0,001 -0,001								
Eccentricità accidentale + in direzione Y															
00081	-0,001 0,000	0,001 0,000	0,000 0,000	00079	-0,001 0,000	0,001 0,000	0,000 0,000	00041	0,000 0,000	0,002 0,000	-0,001 0,000	00006	-0,013 0,000	0,011 -0,001	0,000 0,000
00038	-0,004 0,006	-0,002 0,002	0,007 0,000	00077	-0,004 0,000	0,006 -0,001	0,000 0,000	00080	-0,001 0,000	0,000 -0,001	-0,002 0,000	00042	0,000 0,000	0,001 0,000	-0,002 0,000
00010	-0,002 0,001	0,001 0,000	-0,001 0,001	00023	0,002 -0,002	0,003 -0,004	-0,007 0,000	00082	-0,001 0,001	0,001 0,001	0,001 0,000	00007	-0,001 -0,001	0,001 0,000	0,001 -0,001
00039	-0,001 0,000	-0,001 0,000	0,002 0,000	00078	0,000 0,000	0,000 0,000	0,001 0,000	00037	-0,001 0,001	0,000 0,000	0,002 -0,001	00040	-0,002 0,000	0,000 0,000	0,002 0,000
00002	0,001 -0,001	-0,001 0,001	0,000 0,000	00024	0,000 0,000	0,000 -0,001	-0,001 0,001								
Eccentricità accidentale - in direzione Y															
00081	0,001 0,000	-0,001 0,000	0,000 0,000	00079	0,001 0,000	-0,001 0,000	0,000 0,000	00041	0,000 0,000	-0,002 0,000	0,001 0,000	00006	0,013 0,000	-0,011 0,001	0,000 0,000
00038	0,004 -0,006	0,002 -0,002	-0,007 0,000	00077	0,004 0,000	-0,006 0,001	0,000 0,000	00080	0,001 0,000	0,000 0,001	0,002 0,000	00042	0,000 0,000	-0,001 0,000	0,002 0,000
00010	0,002 -0,001	-0,001 0,000	0,001 -0,001	00023	-0,002 0,002	-0,003 0,004	0,007 0,000	00082	0,001 -0,001	-0,001 -0,001	-0,001 0,000	00007	0,001 0,001	-0,001 0,000	-0,001 0,001
00039	0,001 0,000	0,001 0,000	-0,002 0,000	00078	0,000 0,000	0,000 0,000	-0,001 0,000	00037	0,001 -0,001	0,000 0,000	-0,002 0,001	00040	0,002 0,000	0,000 0,000	-0,002 0,000
00002	-0,001 0,001	0,001 -0,001	0,000 0,000	00024	0,000 0,000	0,000 0,001	0,001 -0,001								
Piano Terra Soletta 1a-2a-1-4a															
Eccentricità accidentale + in direzione X															
00021	0,001 0,000	0,000 0,000	0,002 -0,001	00059	0,000 0,000	0,000 0,000	0,001 0,000	00008	0,001 0,001	-0,001 0,000	0,001 0,000	00022	0,004 -0,005	0,002 -0,002	0,007 0,000
00064	0,001 0,000	-0,001 -0,001	0,001 0,000	00006	0,013 -0,001	-0,012 0,001	0,000 0,000	00023	-0,002 0,001	-0,003 0,004	-0,007 0,000	00060	0,004 0,000	-0,006 0,000	0,000 0,000
00063	0,001 0,000	-0,001 0,000	0,000 0,000	00061	0,001 0,000	0,000 0,001	-0,002 0,000	00025	0,000 0,000	-0,001 0,000	-0,002 0,000	00026	0,000 0,000	-0,002 0,000	-0,001 0,000
00062	0,001 0,000	-0,001 0,000	0,000 0,000	00010	0,002 -0,001	-0,001 -0,001	-0,001 0,001	00019	0,002 0,000	0,000 0,000	0,002 0,000	00009	-0,001 0,001	0,001 -0,001	0,000 0,000
00020	0,001 0,000	0,001 0,000	0,002 0,000	00024	-0,001 0,000	0,000 0,001	-0,001 0,001								
Eccentricità accidentale - in direzione X															
00021	-0,001 0,000	0,000 0,000	-0,002 0,001	00059	0,000 0,000	0,000 0,000	-0,001 0,000	00008	-0,001 -0,001	0,001 0,000	-0,001 0,000	00022	-0,004 0,005	-0,002 0,002	-0,007 0,000
00064	-0,001 0,000	0,001 0,001	-0,001 0,000	00006	-0,013 0,001	0,012 -0,001	0,000 0,000	00023	0,002 -0,001	0,003 -0,004	0,007 0,000	00060	-0,004 0,000	0,006 0,000	0,000 0,000
00063	-0,001 0,001	0,001 0,001	0,000 0,000	00061	-0,001 0,000	0,000 0,000	0,002 0,000	00025	0,000 0,001	0,001 0,001	0,002 0,002	00026	0,000 0,000	0,002 0,002	0,001 0,001

Solette - tensioni per eccentricità accidentale

Nodo	σ_{L1} σ_{P1}	σ_{L2} σ_{P2}	τ_L τ_P	Nodo	σ_{L1} σ_{P1}	σ_{L2} σ_{P2}	τ_L τ_P	Nodo	σ_{L1} σ_{P1}	σ_{L2} σ_{P2}	τ_L τ_P	Nodo	σ_{L1} σ_{P1}	σ_{L2} σ_{P2}	τ_L τ_P
	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]
	0,000	0,000	0,000		0,000	-0,001	0,000		0,000	0,000	0,000		0,000	0,000	0,000
00062	-0,001	0,001	0,000	00010	-0,002	0,001	0,001	00019	-0,002	0,000	-0,002	00009	0,001	-0,001	0,000
	0,000	0,000	0,000		0,001	0,001	-0,001		0,000	0,000	0,000		-0,001	0,001	0,000
00020	-0,001	-0,001	-0,002	00024	0,001	0,000	0,001								
	0,000	0,000	0,000		0,000	-0,001	-0,001								
Eccentricità accidentale + in direzione Y															
00021	0,001	0,000	0,002	00059	0,000	0,000	0,001	00008	0,001	-0,001	0,001	00022	0,004	0,002	0,007
	0,000	0,000	-0,001		0,000	0,000	0,000		0,001	0,000	0,000		-0,005	-0,002	0,000
00064	0,001	-0,001	0,001	00006	0,013	-0,012	0,000	00023	-0,002	-0,003	-0,007	00060	0,004	-0,006	0,000
	0,000	-0,001	0,000		-0,001	0,001	0,000		0,001	0,004	0,000		0,000	0,000	0,000
00063	0,001	-0,001	0,000	00061	0,001	0,000	-0,002	00025	0,000	-0,001	-0,002	00026	0,000	-0,002	-0,001
	0,000	0,000	0,000		0,000	0,001	0,000		0,000	0,000	0,000		0,000	0,000	0,000
00062	0,001	-0,001	0,000	00010	0,002	-0,001	-0,001	00019	0,002	0,000	0,002	00009	-0,001	0,001	0,000
	0,000	0,000	0,000		-0,001	-0,001	0,001		0,000	0,000	0,000		0,001	-0,001	0,000
00020	0,001	0,001	0,002	00024	-0,001	0,000	-0,001								
	0,000	0,000	0,000		0,000	0,001	0,001								
Eccentricità accidentale - in direzione Y															
00021	-0,001	0,000	-0,002	00059	0,000	0,000	-0,001	00008	-0,001	0,001	-0,001	00022	-0,004	-0,002	-0,007
	0,000	0,000	0,001		0,000	0,000	0,000		-0,001	0,000	0,000		0,005	0,002	0,000
00064	-0,001	0,001	-0,001	00006	-0,013	0,012	0,000	00023	0,002	0,003	0,007	00060	-0,004	0,006	0,000
	0,000	0,001	0,000		0,001	-0,001	0,000		-0,001	-0,004	0,000		0,000	0,000	0,000
00063	-0,001	0,001	0,000	00061	-0,001	0,000	0,002	00025	0,000	0,001	0,002	00026	0,000	0,002	0,001
	0,000	0,000	0,000		0,000	-0,001	0,000		0,000	0,000	0,000		0,000	0,000	0,000
00062	-0,001	0,001	0,000	00010	-0,002	0,001	0,001	00019	-0,002	0,000	-0,002	00009	0,001	-0,001	0,000
	0,000	0,000	0,000		0,001	0,001	-0,001		0,000	0,000	0,000		-0,001	0,001	0,000
00020	-0,001	-0,001	-0,002	00024	0,001	0,000	0,001								
	0,000	0,000	0,000		0,000	-0,001	-0,001								
Piano Terra															
Soletta 2a-3a-5a-1															
Eccentricità accidentale + in direzione X															
00067	-0,005	0,006	0,000	00006	-0,011	0,012	0,000	00022	-0,004	-0,001	0,007	00003	0,001	-0,002	0,000
	0,000	-0,001	0,000		0,001	-0,001	0,000		0,005	0,002	0,000		-0,001	0,001	0,000
00029	0,000	0,002	-0,001	00065	0,000	0,000	0,000	00028	-0,003	0,000	0,001	00070	0,000	0,001	0,000
	0,000	0,000	0,000		0,000	0,000	0,000		0,000	0,000	0,000		0,000	0,000	0,000
00069	-0,002	0,001	0,001	00030	0,000	0,000	-0,002	00027	0,000	0,000	0,001	00068	0,000	0,001	0,002
	0,001	0,001	0,000		0,000	0,000	0,000		0,000	0,000	0,000		0,001	0,000	0,000
00021	-0,001	0,000	0,002	00008	-0,001	0,002	0,001	00004	-0,001	0,001	-0,001	00031	0,001	0,000	-0,001
	0,001	0,000	-0,001		0,000	0,000	-0,001		0,001	0,000	0,001		0,000	-0,001	0,001
00066	0,000	0,000	-0,002	00032	0,001	0,003	-0,005								
	0,000	0,000	0,000		-0,001	-0,003	0,000								
Eccentricità accidentale - in direzione X															
00067	0,005	-0,006	0,000	00006	0,011	-0,012	0,000	00022	0,004	0,001	-0,007	00003	-0,001	0,002	0,000
	0,000	0,001	0,000		-0,001	0,001	0,000		-0,005	-0,002	0,000		0,001	-0,001	0,000
00029	0,000	-0,002	0,001	00065	0,000	0,000	0,000	00028	0,003	0,000	-0,001	00070	0,000	-0,001	0,000
	0,000	0,000	0,000		0,000	0,000	0,000		0,000	0,000	0,000		0,000	0,000	0,000
00069	0,002	-0,001	-0,001	00030	0,000	0,000	0,002	00027	0,000	0,000	-0,001	00068	0,000	-0,001	-0,002
	-0,001	-0,001	0,000		0,000	0,000	0,000		0,000	0,000	0,000		-0,001	0,000	0,000
00021	0,001	0,000	-0,002	00008	0,001	-0,002	-0,001	00004	0,001	-0,001	0,001	00031	-0,001	0,000	0,001
	-0,001	0,000	0,001		0,000	0,000	0,001		-0,001	0,000	-0,001		0,000	0,001	-0,001
00066	0,000	0,000	0,002	00032	-0,001	-0,003	0,005								
	0,000	0,000	0,000		0,001	0,003	0,000								
Eccentricità accidentale + in direzione Y															
00067	-0,005	0,006	0,000	00006	-0,011	0,012	0,000	00022	-0,004	-0,001	0,007	00003	0,001	-0,002	0,000
	0,000	-0,001	0,000		0,001	-0,001	0,000		0,005	0,002	0,000		-0,001	0,001	0,000
00029	0,000	0,002	-0,001	00065	0,000	0,000	0,000	00028	-0,003	0,000	0,001	00070	0,000	0,001	0,000
	0,000	0,000	0,000		0,000	0,000	0,000		0,000	0,000	0,000		0,000	0,000	0,000
00069	-0,002	0,001	0,001	00030	0,000	0,000	-0,002	00027	0,000	0,000	0,001	00068	0,000	0,001	0,002
	0,001	0,001	0,000		0,000	0,000	0,000		0,000	0,000	0,000		0,001	0,000	0,000
00021	-0,001	0,000	0,002	00008	-0,001	0,002	0,001	00004	-0,001	0,001	-0,001	00031	0,001	0,000	-0,001
	0,001	0,000	-0,001		0,000	0,000	-0,001		0,001	0,000	0,001		0,000	-0,001	0,001
00066	0,000	0,000	-0,002	00032	0,001	0,003	-0,005								
	0,000	0,000	0,000		-0,001	-0,003	0,000								
Eccentricità accidentale - in direzione Y															
00067	0,005	-0,006	0,000	00006	0,011	-0,012	0,000	00022	0,004	0,001	-0,007	00003	-0,001	0,002	0,000
	0,000	0,001	0,000		-0,001	0,001	0,000		-0,005	-0,002	0,000		0,001	-0,001	0,000
00029	0,000	-0,002	0,001	00065	0,000	0,000	0,000	00028	0,003	0,000	-0,001	00070	0,000	-0,001	0,000
	0,000	0,000	0,000		0,000	0,000	0,000		0,000	0,000	0,000		0,000	0,000	0,000
00069	0,002	-0,001	-0,001	00030	0,000	0,000	0,002	00027	0,000	0,000	-0,001	00068	0,000	-0,001	-0,002
	-0,001	-0,001	0,000		0,000	0,000	0,000		0,000	0,000	0,000		-0,001	0,000	0,000
00021	0,001	0,000	-0,002	00008	0,001	-0,002	-0,001	00004	0,001	-0,001	0,001	00031	-0,001	0,000	0,001
	-0,001	0,000	0,001		0,000	0,000	0,001		-0,001	0,000	-0,001		0,000	0,001	-0,001
00066	0,000	0,000	0,002	00032	-0,001	-0,003	0,005								
	0,000	0,000	0,000		0,001	0,003	0,000								

LEGENDA:

σ_{P1} Tensione normale in direzione 1 per comportamento a piastra.
 σ_{P2} Tensione normale in direzione 2 per comportamento a piastra.
 τ_P Tensione tangenziale 1-2 per comportamento a piastra.
 σ_{L1} Tensione normale in direzione 1 per comportamento a lastra.
 σ_{L2} Tensione normale in direzione 2 per comportamento a lastra.
 τ_L Tensione tangenziale 1-2 per comportamento a lastra.

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	0	0	88'717	-1'666	-887	0
00001	002	0	0	18'476	37	-924	0
00001	003	0	0	15'657	32	-783	0

LEGENDA:
Id_{Nd} Identificativo del nodo.
CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
F_x, F_y, F_z, M_x, M_y, M_z Reazioni vincolari relative al sistema di riferimento globale X, Y, 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	11'019	26	139	38	29'355	213
00001	Y	26	11'024	107	29'372	38	268
00001	Z	0	0	0	0	0	0

LEGENDA:
Id_{Nd} Identificativo del nodo.
Dir Direzione del sisma.
F_x, F_y, F_z, M_x, M_y, M_z Reazioni vincolari relative al sistema di riferimento globale X, Y, 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	+	0	0	0	0	0	-1'881
00001	X	-	0	0	0	0	0	1'881
00001	Y	+	0	0	0	0	0	-1'881
00001	Y	-	0	0	0	0	0	1'881

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

EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE

Edificio - Verifiche di ripartizione delle forze sismiche							
Dir	V _{T,tot}	V _{T,pil}	% _{0T,pil}	V _{T,set}	% _{0T,set}	V _{T,atr}	% _{0T,atr}
	[N]	[N]	[%]	[N]	[%]	[N]	[%]
X	9'284	9'284	100,0	0	0,0	0	0,0
Y	9'293	9'293	100,0	0	0,0	0	0,0

LEGENDA:
V_{T,tot} Taglio totale alla quota Zero Sismico (nella direzione X o Y).
V_{T,pil} Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y).
%_{0T,pil} Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai pilastri (nella direzione X o Y).
V_{T,set} Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti (nella direzione X o Y).
%_{0T,set} Percentuale del Taglio totale alla quota Zero Sismico assorbito dai setti (nella direzione X o Y).
V_{T,atr} Taglio totale alla quota Zero Sismico NON assorbito dai pilastri e dai setti (nella direzione X o Y).
%_{0T,atr} 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}	%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]	[cm²]	[cm²]					
Piano Terra						Travata: Trave 4a-1-5a						
Trave 4a-1	0%	-	-	81	266	4,21	4,21	-	VNR	90.20[V]	0,23	NO
	12,5%	-	-	81	188	4,21	4,21	-	VNR	NS	0,23	NO
	25%	-169	67	-169	48	4,21	4,21	NS	0,23	NS	0,23	NO
	37,5%	14'077	89	14'077	172	4,21	4,21	NS	0,24	NS	0,24	NO
	50%	14'077	665	-	-	4,21	4,21	37.47[V]	0,24	-	VNR	NO
	62,5%	14'077	1'289	-	-	4,21	4,21	19.33[V]	0,24	-	VNR	NO
	75%	50'749	1'140	50'749	-	4,21	4,21	23.95[V]	0,27	-	VNR	NO
	87,5%	50'749	3'547	-	-	4,21	4,21	7.70[V]	0,27	-	VNR	NO
	100%	50'749	5'407	-	-	4,21	4,21	5.05[V]	0,27	-	VNR	NO
Trave 1-5a	0%	66'930	7'366	-	-	4,21	4,21	3.85[V]	0,28	-	VNR	NO
	12,5%	66'930	4'921	-	-	4,21	4,21	5.76[V]	0,28	-	VNR	NO
	25%	66'930	1'808	-	-	4,21	4,21	15.68[V]	0,28	-	VNR	NO
	37,5%	19'734	1'814	-	-	4,21	4,21	13.94[V]	0,25	-	VNR	NO
	50%	19'734	1'012	-	-	4,21	4,21	24.99[V]	0,25	-	VNR	NO
	62,5%	19'734	256	19'734	66	4,21	4,21	98.78[V]	0,25	NS	0,25	NO
	75%	1'883	323	-	-	4,21	4,21	74.65[V]	0,24	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	1'883	190	4,21	4,21	-	VNR	NS	0,24	NO
	100%	-	-	1'883	415	4,21	4,21	-	VNR	58.10[V]	0,24	NO
Piano Terra						Travata: Trave 6a-7a-8a						

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
Trave 6a-7a	0%	2'341	-	2'341	-	3,08	3,08	-	VNR	-	VNR	NO
	12,5%	3'412	88	-	-	3,08	3,08	NS	0,25	-	VNR	NO
	25%	3'412	219	-	-	3,08	3,08	80.20[V]	0,25	-	VNR	NO
	37,5%	8'021	119	-	-	3,08	3,08	NS	0,25	-	VNR	NO
	50%	8'021	260	-	-	3,08	3,08	68.71[V]	0,25	-	VNR	NO
	62,5%	8'021	440	-	-	3,08	3,08	40.60[V]	0,25	-	VNR	NO
	75%	12'606	557	-	-	3,08	3,08	32.61[V]	0,25	-	VNR	NO
	87,5%	12'606	708	-	-	3,08	3,08	25.65[V]	0,25	-	VNR	NO
	100%	12'606	853	-	-	3,08	3,08	21.29[V]	0,25	-	VNR	NO
Trave 7a-8a	0%	15'615	1'282	-	-	3,08	3,08	14.32[V]	0,26	-	VNR	NO
	12,5%	15'615	1'041	-	-	3,08	3,08	17.64[V]	0,26	-	VNR	NO
	25%	15'615	780	-	-	3,08	3,08	23.54[V]	0,26	-	VNR	NO
	37,5%	10'550	750	-	-	3,08	3,08	24.04[V]	0,25	-	VNR	NO
	50%	10'550	422	-	-	3,08	3,08	42.72[V]	0,25	-	VNR	NO
	62,5%	10'550	133	-	-	3,08	3,08	NS	0,25	-	VNR	NO
	75%	4'044	247	-	-	3,08	3,08	71.27[V]	0,25	-	VNR	NO
	87,5%	4'044	97	-	-	3,08	3,08	NS	0,25	-	VNR	NO
	100%	2'903	-	2'903	-	3,08	3,08	-	VNR	-	VNR	NO
Piano Terra						Travata: Trave 1a-2a-3a						
Trave 1a-2a	0%	2'852	-	2'852	-	3,08	3,08	-	VNR	-	VNR	NO
	12,5%	4'088	124	-	-	3,08	3,08	NS	0,25	-	VNR	NO
	25%	4'088	292	-	-	3,08	3,08	60.30[V]	0,25	-	VNR	NO
	37,5%	9'532	181	-	-	3,08	3,08	99.24[V]	0,25	-	VNR	NO
	50%	9'532	348	-	-	3,08	3,08	51.62[V]	0,25	-	VNR	NO
	62,5%	9'532	550	-	-	3,08	3,08	32.66[V]	0,25	-	VNR	NO
	75%	14'571	666	-	-	3,08	3,08	27.46[V]	0,26	-	VNR	NO
	87,5%	14'571	786	-	-	3,08	3,08	23.27[V]	0,26	-	VNR	NO
	100%	14'571	906	-	-	3,08	3,08	20.19[V]	0,26	-	VNR	NO
Trave 2a-3a	0%	15'480	976	-	-	3,08	3,08	18.80[V]	0,26	-	VNR	NO
	12,5%	15'480	838	-	-	3,08	3,08	21.90[V]	0,26	-	VNR	NO
	25%	15'480	705	-	-	3,08	3,08	26.03[V]	0,26	-	VNR	NO
	37,5%	9'992	609	-	-	3,08	3,08	29.54[V]	0,25	-	VNR	NO
	50%	9'992	375	-	-	3,08	3,08	47.98[V]	0,25	-	VNR	NO
	62,5%	9'992	180	-	-	3,08	3,08	99.96[V]	0,25	-	VNR	NO
	75%	3'981	289	-	-	3,08	3,08	60.90[V]	0,25	-	VNR	NO
	87,5%	3'981	117	-	-	3,08	3,08	NS	0,25	-	VNR	NO
	100%	-	-	3'981	32	3,08	3,08	-	VNR	NS	0,25	NO
Piano Terra						Travata: Trave 2a-1-7a						
Trave 2a-1	0%	-	-	868	287	4,21	4,21	-	VNR	83.78[V]	0,23	NO
	12,5%	-	-	868	198	4,21	4,21	-	VNR	NS	0,23	NO
	25%	328	74	335	33	4,21	4,21	NS	0,23	NS	0,23	NO
	37,5%	15'582	84	15'582	169	4,21	4,21	NS	0,24	NS	0,24	NO
	50%	15'582	639	-	-	4,21	4,21	39.15[V]	0,24	-	VNR	NO
	62,5%	15'582	1'281	-	-	4,21	4,21	19.53[V]	0,24	-	VNR	NO
	75%	55'362	1'226	55'362	68	4,21	4,21	22.52[V]	0,27	NS	0,27	NO
	87,5%	55'362	3'956	-	-	4,21	4,21	6.98[V]	0,27	-	VNR	NO
	100%	55'362	6'344	-	-	4,21	4,21	4.35[V]	0,27	-	VNR	NO
Trave 1-7a	0%	59'536	6'684	-	-	4,21	4,21	4.17[V]	0,27	-	VNR	NO
	12,5%	59'536	4'567	-	-	4,21	4,21	6.10[V]	0,27	-	VNR	NO
	25%	59'536	1'639	-	-	4,21	4,21	17.01[V]	0,27	-	VNR	NO
	37,5%	19'954	1'751	-	-	4,21	4,21	14.45[V]	0,25	-	VNR	NO
	50%	19'954	961	-	-	4,21	4,21	26.33[V]	0,25	-	VNR	NO
	62,5%	19'954	169	19'954	170	4,21	4,21	NS	0,25	NS	0,25	NO
	75%	2'373	227	-	-	4,21	4,21	NS	0,24	-	VNR	NO
	87,5%	-	-	2'373	212	4,21	4,21	-	VNR	NS	0,24	NO
	100%	-	-	2'373	399	4,21	4,21	-	VNR	60.51[V]	0,24	NO
Piano Terra						Travata: Trave 3a-5a-8a						
Trave 3a-5a	0%	-	-	3'303	28	3,08	3,08	-	VNR	NS	0,25	NO
	12,5%	3'303	66	-	-	3,08	3,08	NS	0,25	-	VNR	NO
	25%	3'303	184	-	-	3,08	3,08	95.41[V]	0,25	-	VNR	NO
	37,5%	8'624	129	-	-	3,08	3,08	NS	0,25	-	VNR	NO
	50%	8'624	303	-	-	3,08	3,08	59.09[V]	0,25	-	VNR	NO
	62,5%	8'624	512	-	-	3,08	3,08	34.97[V]	0,25	-	VNR	NO
	75%	12'868	550	-	-	3,08	3,08	33.05[V]	0,25	-	VNR	NO
	87,5%	12'868	728	-	-	3,08	3,08	24.97[V]	0,25	-	VNR	NO
	100%	12'868	895	-	-	3,08	3,08	20.31[V]	0,25	-	VNR	NO
Trave 5a-8a	0%	15'381	1'307	-	-	3,08	3,08	14.03[V]	0,26	-	VNR	NO
	12,5%	15'381	1'059	-	-	3,08	3,08	17.32[V]	0,26	-	VNR	NO
	25%	15'381	780	-	-	3,08	3,08	23.52[V]	0,26	-	VNR	NO
	37,5%	10'061	763	-	-	3,08	3,08	23.59[V]	0,25	-	VNR	NO
	50%	10'061	425	-	-	3,08	3,08	42.35[V]	0,25	-	VNR	NO
	62,5%	10'061	141	-	-	3,08	3,08	NS	0,25	-	VNR	NO
	75%	3'943	280	-	-	3,08	3,08	62.85[V]	0,25	-	VNR	NO
	87,5%	3'943	104	-	-	3,08	3,08	NS	0,25	-	VNR	NO
	100%	-	-	3'943	49	3,08	3,08	-	VNR	NS	0,25	NO
Piano Terra						Travata: Trave 1a-4a-6a						
Trave 1a-4a	0%	2'736	-	2'736	-	3,08	3,08	-	VNR	-	VNR	NO
	12,5%	3'948	98	-	-	3,08	3,08	NS	0,25	-	VNR	NO
	25%	3'948	226	-	-	3,08	3,08	77.87[V]	0,25	-	VNR	NO
	37,5%	10'029	195	-	-	3,08	3,08	92.28[V]	0,25	-	VNR	NO
	50%	10'029	391	-	-	3,08	3,08	46.02[V]	0,25	-	VNR	NO
	62,5%	10'029	618	-	-	3,08	3,08	29.12[V]	0,25	-	VNR	NO
	75%	14'465	667	-	-	3,08	3,08	27.41[V]	0,26	-	VNR	NO
	87,5%	14'465	782	-	-	3,08	3,08	23.38[V]	0,26	-	VNR	NO
	100%	14'465	901	-	-	3,08	3,08	20.29[V]	0,26	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
Trave 4a-6a	0%	14'567	935	-	-	3,08	3,08	19.56[V]	0,26	-	VNR	NO
	12,5%	14'567	808	-	-	3,08	3,08	22.64[V]	0,26	-	VNR	NO
	25%	14'567	683	-	-	3,08	3,08	26.78[V]	0,26	-	VNR	NO
	37,5%	9'814	647	-	-	3,08	3,08	27.79[V]	0,25	-	VNR	NO
	50%	9'814	401	-	-	3,08	3,08	44.84[V]	0,25	-	VNR	NO
	62,5%	9'814	206	-	-	3,08	3,08	87.29[V]	0,25	-	VNR	NO
	75%	3'599	235	-	-	3,08	3,08	74.79[V]	0,25	-	VNR	NO
	87,5%	3'599	93	-	-	3,08	3,08	NS	0,25	-	VNR	NO
	100%	3'599	-	3'599	-	3,08	3,08	-	VNR	-	VNR	NO

LEGENDA:

- Id_{Tr}

%L_{Li}

N_{Ed,s} M_{Ed,3,s}

N_{Ed,i} M_{Ed,3,i}

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

(X/d)_s

(X/d)_i

CS_{sup} CS_{inf}

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.

Sollecitazioni di progetto per armatura superiore.

Sollecitazioni di progetto per armatura inferiore.

Armatura a flessione superiore e inferiore.

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

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

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).

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

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

Travi (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU															
Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm²/cm]	[cm²]	[cm²]	
Piano Terra									Travata: Trave 4a-1-5a						
Trave 4a-1	0%	+	-	-	108'602	366'097	25	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
		-	-648	NS	108'602	366'097	25	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	108'602	366'097	25	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
		-	-941	NS	108'602	366'097	25	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	108'602	112'645	25	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-1'233	88,08	108'602	112'645	25	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	109'758	112'645	9'038	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-3'708	29,60	109'758	112'645	9'038	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	-	-	109'758	112'645	9'038	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-4'001	27,43	109'758	112'645	9'038	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	109'758	112'645	9'038	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-4'293	25,57	109'758	112'645	9'038	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	-	-	112'712	112'645	32'069	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-15'901	7,08	112'712	112'645	32'069	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	-	-	112'712	366'097	32'069	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO	
	-	-16'193	6,96	112'712	366'097	32'069	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	-	-	112'712	366'097	32'069	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO	
	-	-16'416	6,87	112'712	366'097	32'069	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO	
Trave 1-5a	0%	+	19'847	5,74	113'907	366'097	41'388	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	113'907	366'097	41'388	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	19'605	5,81	113'907	366'097	41'388	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	113'907	366'097	41'388	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	19'293	5,84	113'907	112'645	41'388	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	113'907	112'645	41'388	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	5'185	21,25	110'190	112'645	12'406	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	110'190	112'645	12'406	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	4'873	22,61	110'190	112'645	12'406	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	110'190	112'645	12'406	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	4'561	24,16	110'190	112'645	12'406	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	110'190	112'645	12'406	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	2'362	46,05	108'765	112'645	1'298	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	108'765	112'645	1'298	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	2'031	53,55	108'765	366'097	1'298	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	108'765	366'097	1'298	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	1'719	63,27	108'765	366'097	1'298	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	108'765	366'097	1'298	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO	
Piano Terra									Travata: Trave 6a-7a-8a						
Trave 6a-7a	0%	+	-	-	72'530	365'358	2'165	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
		-	-454	NS	72'530	365'358	2'165	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	72'530	365'358	2'165	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
		-	-662	NS	72'530	365'358	2'165	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	72'530	112'418	2'165	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-883	82,14	72'530	112'418	2'165	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	72'897	112'418	5'033	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-721	NS	72'897	112'418	5'033	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	-	-	72'897	112'418	5'033	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-942	77,39	72'897	112'418	5'033	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	72'897	112'418	5'033	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-1'163	62,68	72'897	112'418	5'033	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	-	-	73'261	112'418	7'874	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-776	94,41	73'261	112'418	7'874	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
87,5%	+	-	-	73'261	112'418	7'874	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO	
	-	-997	73,48	73'261	112'418	7'874	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	-	-	73'261	112'418	7'874	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO	
	-	-1'171	62,56	73'261	112'418	7'874	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO	

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

Id _{Tr}	% _{oL_{LI}}	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg 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 7a-8a	0%	+	1'761	41,74	73'501	112'418	9'753	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	73'501	112'418	9'753	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	1'573	46,73	73'501	112'418	9'753	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	73'501	112'418	9'753	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	1'339	54,89	73'501	112'418	9'753	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	73'501	112'418	9'753	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	1'949	37,51	73'110	112'418	6'698	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	73'110	112'418	6'698	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	1'715	42,63	73'110	112'418	6'698	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	73'110	112'418	6'698	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	1'481	49,37	73'110	112'418	6'698	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	73'110	112'418	6'698	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
Trave 1a-2a	75%	+	947	76,65	72'589	112'418	2'624	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	72'589	112'418	2'624	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	713	NS	72'589	365'358	2'624	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	72'589	365'358	2'624	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	479	NS	72'589	365'358	2'624	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	72'589	365'358	2'624	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra										Travata: Trave 1a-2a-3a					
Trave 1a-2a	0%	+	-	-	72'589	365'358	2'629	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
		-	-667	NS	72'589	365'358	2'629	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	72'589	365'358	2'629	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
		-	-875	82,96	72'589	365'358	2'629	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	72'589	112'418	2'629	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-1'096	66,23	72'589	112'418	2'629	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	73'029	112'418	6'065	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-870	83,94	73'029	112'418	6'065	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	-	-	73'029	112'418	6'065	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-1'091	66,94	73'029	112'418	6'065	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	73'029	112'418	6'065	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-1'312	55,66	73'029	112'418	6'065	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
Trave 2a-3a	75%	+	-	-	73'432	112'418	9'212	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-595	NS	73'432	112'418	9'212	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	73'432	112'418	9'212	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-816	89,99	73'432	112'418	9'212	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	73'432	112'418	9'212	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-990	74,17	73'432	112'418	9'212	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
Trave 2a-3a	0%	+	1'043	70,47	73'502	112'418	9'754	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	73'502	112'418	9'754	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	856	85,87	73'502	112'418	9'754	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	73'502	112'418	9'754	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	622	NS	73'502	112'418	9'754	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	73'502	112'418	9'754	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	1'428	51,16	73'062	112'418	6'323	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	73'062	112'418	6'323	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	1'194	61,19	73'062	112'418	6'323	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	73'062	112'418	6'323	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	960	76,11	73'062	112'418	6'323	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	73'062	112'418	6'323	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
Trave 2a-3a	75%	+	1'060	68,47	72'575	112'418	2'516	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	72'575	112'418	2'516	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	826	87,86	72'575	365'358	2'516	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	72'575	365'358	2'516	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	592	NS	72'575	365'358	2'516	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	72'575	365'358	2'516	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra										Travata: Trave 2a-1-7a					
Trave 2a-1	0%	+	-	-	108'684	366'097	667	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
		-	-737	NS	108'684	366'097	667	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	108'684	366'097	667	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
		-	-1'029	NS	108'684	366'097	667	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	108'684	122'032	667	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-1'341	81,05	108'684	122'032	667	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	109'881	122'032	10'000	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-3'558	30,88	109'881	122'032	10'000	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	-	-	109'881	122'032	10'000	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-3'851	28,53	109'881	122'032	10'000	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	-	-	109'881	122'032	10'000	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-4'163	26,39	109'881	122'032	10'000	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Trave 1-7a	75%	+	-	-	113'074	122'032	34'894	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-18'053	6,26	113'074	122'032	34'894	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	-	-	113'074	366'097	34'894	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
		-	-18'346	6,16	113'074	366'097	34'894	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	-	-	113'074	366'097	34'894	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
		-	-18'598	6,08	113'074	366'097	34'894	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
Trave 1-7a	0%	+	18'675	6,07	113'324	366'097	36'840	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	113'324	366'097	36'840	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	18'453	6,14	113'324	366'097	36'840	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	113'324	366'097	36'840	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	18'141	6,25	113'324	122'032	36'840	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	113'324	122'032	36'840	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
Trave 1-7a	37,5%	+	5'411	20,37	110'209	122'032	12'557	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	110'209	122'032	12'557	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
50%	+	5'119	21,53	110'209	122'032	12'557	0	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO

Id _{Tr}	%o _{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]	[cm²]	[cm²]	
		-	-	-	110'209	122'032	12'557	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	4'807	22,93	110'209	122'032	12'557	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	110'209	122'032	12'557	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	2'121	51,30	108'803	122'032	1'598	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	108'803	122'032	1'598	0	0	0	2,50	0,0838	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	1'809	60,15	108'803	366'097	1'598	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	108'803	366'097	1'598	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	1'517	71,72	108'803	366'097	1'598	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	108'803	366'097	1'598	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra										Travata: Trave 3a-5a-8a					
Trave 3a-5a	0%	+	-	-	72'520	365'358	2'087	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
		-	-365	NS	72'520	365'358	2'087	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	72'520	365'358	2'087	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
		-	-586	NS	72'520	365'358	2'087	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	-	-	72'520	112'418	2'087	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-807	89,86	72'520	112'418	2'087	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	-	-	72'948	112'418	5'433	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-868	84,04	72'948	112'418	5'433	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	-	-	72'948	112'418	5'433	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-1'102	66,20	72'948	112'418	5'433	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
62,5%	+	-	-	72'948	112'418	5'433	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO	
	-	-1'323	55,14	72'948	112'418	5'433	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO	
75%	+	-	-	73'282	112'418	8'040	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO	
	-	-877	83,56	73'282	112'418	8'040	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	-	-	73'282	112'418	8'040	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO	
	-	-1'111	65,96	73'282	112'418	8'040	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	-	-	73'282	112'418	8'040	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO	
	-	-1'291	56,76	73'282	112'418	8'040	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO	
Trave 5a-8a	0%	+	1'929	38,09	73'483	112'418	9'609	0	0	0	2,50	0,0774	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	73'483	112'418	9'609	0	0	0					

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]	
	-	-	-	-	72'545	365'358	2'282	0	0	0	2,50	0,2515	0,0000	0,0000	NO

LEGENDA:

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

TRAVI (CA) - VERIFICHE 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 4a-1-5a					
Trave 4a-1	0%	0	-	10'184	0	0	2,50	720	29'900	70	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	10'184	0	0	2,50	720	29'900	70	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	10'184	0	0	2,50	720	29'900	70	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	10'184	0	0	2,50	720	29'900	70	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	10'184	0	0	2,50	720	29'900	70	0,0000	0,00	NO
	0%	0	-	10'184	0	0	2,50	720	29'900	70	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	10'184	0	0	2,50	720	29'900	70	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	10'184	0	0	2,50	720	29'900	70	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	10'184	0	0	2,50	720	29'900	70	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	10'184	0	0	2,50	720	29'900	70	0,0000	0,00	NO
Piano Terra								Travata: Trave 6a-7a-8a					
Trave 6a-7a	0%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	0%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
Trave 7a-8a	0%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
Piano Terra								Travata: Trave 1a-2a-3a					
Trave 1a-2a	0%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
Trave 2a-3a	0%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
Piano Terra								Travata: Trave 2a-1-7a					
Trave 2a-1	0%	0	-	10'184	0	0	2,50	720	29'900	70	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	10'184	0	0	2,50	720	29'900	70	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	10'184	0	0	2,50	720	29'900	70	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	10'184	0	0	2,50	720	29'900	70	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	10'184	0	0	2,50	720	29'900	70	0,0000	0,00	NO
Trave 1-7a	0%	0	-	10'184	0	0	2,50	720	29'900	70	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	10'184	0	0	2,50	720	29'900	70	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	10'184	0	0	2,50	720	29'900	70	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	10'184	0	0	2,50	720	29'900	70	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	10'184	0	0	2,50	720	29'900	70	0,0000	0,00	NO
Piano Terra								Travata: Trave 3a-5a-8a					
Trave 3a-5a	0%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
Trave 5a-8a	0%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
Piano Terra								Travata: Trave 1a-4a-6a					
Trave 1a-4a	0%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO

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]	
Trave 4a-6a	75%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	0%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	25%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	50%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	75%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	NO
	100%	0	-	5'756	0	0	2,50	520	16'900	70	0,0000	0,00	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 se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- 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								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																
Trave: Trave 4a-1				FRC=0,02 cm					Travata: Trave 4a-1-5a							
0%	RAR	0,080	14,94	78	-200	-	NS	SI	RAR	0,756	360,00	78	-200	-	NS	SI
	QPR	0,071	11,21	152	-176	-	NS	SI								
25%	RAR	0,002	14,94	78	-2	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,004	11,21	152	4	-	NS	SI								
50%	RAR	0,301	14,94	10'590	393	-	49.70	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,269	11,21	9'504	352	-	41.58	SI								
75%	RAR	0,694	14,94	38'109	429	-	21.54	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,619	11,21	33'881	388	-	18.09	SI								
100%	RAR	2,124	14,94	38'109	4'060	-	7.03	SI	RAR	7,800	360,00	38'109	4'060	-	46.16	SI
	QPR	1,888	11,21	33'881	3'609	-	5.94	SI								
Trave: Trave 1-5a				FRC=0,12 cm												
0%	RAR	2,862	14,94	50'139	5'513	-	5.22	SI	RAR	10,923	360,00	50'139	5'513	-	32.96	SI
	QPR	2,503	11,21	44'013	4'817	-	4.48	SI								
25%	RAR	1,020	14,94	50'139	837	-	14.65	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,898	11,21	44'013	742	-	12.47	SI								
50%	RAR	0,451	14,94	14'810	628	-	33.11	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,399	11,21	13'127	555	-	28.06	SI								
75%	RAR	0,092	14,94	1'429	183	-	NS	SI	RAR	0,411	360,00	1'429	183	-	NS	SI
	QPR	0,084	11,21	1'337	166	-	NS	SI								
100%	RAR	0,140	14,94	1'429	-305	-	NS	SI	RAR	0,882	360,00	1'429	-305	-	NS	SI
	QPR	0,123	11,21	1'337	-265	-	91.26	SI								
Piano Terra																
Trave: Trave 6a-7a				FRC=0,04 cm					Travata: Trave 6a-7a-8a							
0%	RAR	0,059	14,94	2'564	-12	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,052	11,21	2'285	-9	-	NS	SI								
25%	RAR	0,134	14,94	2'564	141	-	NS	SI	RAR	0,016	360,00	2'564	141	-	NS	SI
	QPR	0,120	11,21	2'285	126	-	93.76	SI								
50%	RAR	0,221	14,94	6'018	170	-	67.64	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,195	11,21	5'329	149	-	57.56	SI								
75%	RAR	0,423	14,94	9'454	398	-	35.33	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,373	11,21	8'348	351	-	30.02	SI								
100%	RAR	0,563	14,94	9'454	640	-	26.52	SI	RAR	0,740	360,00	9'454	640	-	NS	SI
	QPR	0,498	11,21	8'348	566	-	22.50	SI								
Trave: Trave 7a-8a				FRC=0,07 cm												
0%	RAR	0,795	14,94	11'710	961	-	18.78	SI	RAR	1,869	360,00	11'710	961	-	NS	SI
	QPR	0,700	11,21	10'340	844	-	16.01	SI								
25%	RAR	0,558	14,94	11'710	551	-	26.80	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,493	11,21	10'340	487	-	22.75	SI								
50%	RAR	0,318	14,94	7'926	271	-	46.95	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,284	11,21	7'066	242	-	39.47	SI								
75%	RAR	0,155	14,94	3'046	161	-	96.22	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,141	11,21	2'751	147	-	79.38	SI								
100%	RAR	0,073	14,94	3'046	-20	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,065	11,21	2'751	-15	-	NS	SI								
Piano Terra																
Trave: Trave 1a-2a				FRC=0,09 cm					Travata: Trave 1a-2a-3a							
0%	RAR	0,072	14,94	3'076	-16	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,064	11,21	2'763	-13	-	NS	SI								
25%	RAR	0,173	14,94	3'076	191	-	86.21	SI	RAR	0,143	360,00	3'076	191	-	NS	SI
	QPR	0,155	11,21	2'763	171	-	72.14	SI								
50%	RAR	0,280	14,94	7'164	231	-	53.45	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI

Travi - verifiche delle tensioni di esercizio																	
%LLI Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]					[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]		
75%	QPR	0,249	11,21	6'395	205	-	45.03	SI									
	RAR	0,504	14,94	10'942	486	-	29.63	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,449	11,21	9'731	433	-	24.96	SI									
	RAR	0,617	14,94	10'942	681	-	24.20	SI	RAR	0,519	360,00	10'942	681	-	NS	SI	
100%	QPR	0,549	11,21	9'731	606	-	20.40	SI									
Trave: Trave 2a-3a			FRC=0,18 cm														
0%	RAR	0,661	14,94	11'621	733	-	22.59	SI	RAR	0,606	360,00	11'621	733	-	NS	SI	
	QPR	0,588	11,21	10'314	653	-	19.04	SI									
25%	RAR	0,534	14,94	11'621	514	-	27.96	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,474	11,21	10'314	456	-	23.64	SI									
50%	RAR	0,297	14,94	7'505	249	-	50.32	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,264	11,21	6'678	221	-	42.47	SI									
75%	RAR	0,170	14,94	2'989	188	-	87.99	SI	RAR	0,153	360,00	2'989	188	-	NS	SI	
	QPR	0,151	11,21	2'658	167	-	74.27	SI									
100%	RAR	0,074	14,94	2'989	-23	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,065	11,21	2'658	-19	-	NS	SI									
Piano Terra			Travata: Trave 2a-1-7a														
Trave: Trave 2a-1			FRC=0,00 cm														
0%	RAR	0,094	14,94	668	-215	-	NS	SI	RAR	0,692	360,00	668	-215	-	NS	SI	
	QPR	0,083	11,21	669	-188	-	NS	SI									
25%	RAR	0,014	14,94	668	11	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,015	11,21	669	15	-	NS	SI									
50%	RAR	0,310	14,94	11'721	378	-	48.15	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,279	11,21	10'516	340	-	40.20	SI									
75%	RAR	0,744	14,94	41'561	435	-	20.09	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,663	11,21	36'894	393	-	16.91	SI									
100%	RAR	2,419	14,94	41'561	4'688	-	6.18	SI	RAR	9,511	360,00	41'561	4'688	-	37.85	SI	
	QPR	2,146	11,21	36'894	4'159	-	5.22	SI									
Trave: Trave 1-7a			FRC=-0,02 cm														
0%	RAR	2,585	14,94	44'603	5'003	-	5.78	SI	RAR	10,098	360,00	44'603	5'003	-	35.65	SI	
	QPR	2,261	11,21	39'169	4'372	-	4.96	SI									
25%	RAR	0,906	14,94	44'603	742	-	16.48	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,798	11,21	39'169	658	-	14.03	SI									
50%	RAR	0,437	14,94	14'977	585	-	34.22	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,387	11,21	13'283	519	-	28.93	SI									
75%	RAR	0,071	14,94	1'795	117	-	NS	SI	RAR	0,081	360,00	1'795	117	-	NS	SI	
	QPR	0,066	11,21	1'657	109	-	NS	SI									
100%	RAR	0,139	14,94	1'795	-291	-	NS	SI	RAR	0,752	360,00	1'795	-291	-	NS	SI	
	QPR	0,123	11,21	1'657	-254	-	91.21	SI									
Piano Terra			Travata: Trave 3a-5a-8a														
Trave: Trave 3a-5a			FRC=0,00 cm														
0%	RAR	0,063	14,94	2'480	-21	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,055	11,21	2'205	-17	-	NS	SI									
25%	RAR	0,118	14,94	2'480	116	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,105	11,21	2'205	103	-	NS	SI									
50%	RAR	0,247	14,94	6'474	199	-	60.50	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,219	11,21	5'745	176	-	51.21	SI									
75%	RAR	0,422	14,94	9'651	389	-	35.43	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,372	11,21	8'523	343	-	30.11	SI									
100%	RAR	0,583	14,94	9'651	667	-	25.63	SI	RAR	0,833	360,00	9'651	667	-	NS	SI	
	QPR	0,515	11,21	8'523	589	-	21.76	SI									
Trave: Trave 5a-8a			FRC=0,00 cm														
0%	RAR	0,802	14,94	11'535	979	-	18.62	SI	RAR	2,024	360,00	11'535	979	-	NS	SI	
	QPR	0,705	11,21	10'187	859	-	15.89	SI									
25%	RAR	0,550	14,94	11'535	545	-	27.14	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,487	11,21	10'187	483	-	23.00	SI									
50%	RAR	0,311	14,94	7'560	271	-	48.07	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,277	11,21	6'745	242	-	40.39	SI									
75%	RAR	0,166	14,94	2'971	182	-	90.03	SI	RAR	0,124	360,00	2'971	182	-	NS	SI	
	QPR	0,150	11,21	2'683	165	-	74.59	SI									
100%	RAR	0,079	14,94	2'971	-32	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,070	11,21	2'683	-26	-	NS	SI									
Piano Terra			Travata: Trave 1a-4a-6a														
Trave: Trave 1a-4a			FRC=0,00 cm														
0%	RAR	0,064	14,94	2'970	-6	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,056	11,21	2'668	-3	-	NS	SI									
25%	RAR	0,146	14,94	2'970	148	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,131	11,21	2'668	133	-	85.30	SI									
50%	RAR	0,305	14,94	7'539	262	-	48.96	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,272	11,21	6'740	233	-	41.18	SI									
75%	RAR	0,504	14,94	10'864	488	-	29.66	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,449	11,21	9'668	435	-	24.97	SI									
100%	RAR	0,612	14,94	10'864	675	-	24.40	SI	RAR	0,509	360,00	10'864	675	-	NS	SI	
	QPR	0,545	11,21	9'668	601	-	20.56	SI									
Trave: Trave 4a-6a			FRC=0,00 cm														
0%	RAR	0,629	14,94	10'936	702	-	23.74	SI	RAR	0,639	360,00	10'936	702	-	NS	SI	
	QPR	0,560	11,21	9'712	626	-	19.99	SI									
25%	RAR	0,511	14,94	10'936	498	-	29.23	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,454	11,21	9'712	442	-	24.70	SI									
50%	RAR	0,304	14,94	7'370	266	-	49.14	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,270	11,21	6'553	236	-	41.50	SI									
75%	RAR	0,144	14,94	2'704	153	-	NS	SI	RAR	0,042	360,00	2'704	153	-	NS	SI	
	QPR	0,128	11,21	2'409	137	-	87.26	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]			
100%	RAR QPR	0,062 0,054	14,94 11,21	2'704 2'409	-12 -9	- -	NS NS	SI SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	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.
- FRC

Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
- Id_{Cmb}

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

Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.
- σ_{cd,amm}

Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
- N_{Ed}, M_{Ed,3}, M_{Ed,2}

Sollecitazioni di progetto.
- σ_{at}

Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
- σ_{td,amm}

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

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

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

Travi - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione																
%L _{LI}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato			
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]					
Piano Terra								Travata: Trave 4a-1-5a								
Trave: Trave 4a-1				FRC=0,02 cm				AA= PCA								
0%	FRQ	131	-183	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI			
	QPR	152	-176	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI			
12,5%	FRQ	131	-108	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI			
	QPR	152	-104	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI			
25%	FRQ	152	4	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI			
	QPR	152	4	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI			
37,5%	FRQ	9'504	-23	-	-0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI			
	QPR	9'504	-23	-	-0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI			
50%	FRQ	9'814	364	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI			
	QPR	9'504	352	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI			
62,5%	FRQ	9'814	789	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI			
	QPR	9'504	764	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI			
75%	FRQ	33'881	388	-	-0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI			
	QPR	33'881	388	-	-0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI			
87,5%	FRQ	35'089	2'053	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI			
	QPR	33'881	1'982	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI			
100%	FRQ	35'089	3'738	-	0,99	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI			
	QPR	33'881	3'609	-	0,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI			
Trave: Trave 1-5a				FRC=0,12 cm				AA= PCA								
0%	FRQ	45'764	5'016	-	1,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI			
	QPR	44'013	4'817	-	1,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI			
12,5%	FRQ	45'764	2'872	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI			
	QPR	44'013	2'760	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI			
25%	FRQ	44'013	742	-	-0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI			
	QPR	44'013	742	-	-0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI			
37,5%	FRQ	13'608	1'123	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI			
	QPR	13'127	1'083	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI			
50%	FRQ	13'608	576	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI			
	QPR	13'127	555	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI			
62,5%	FRQ	13'127	67	-	-0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI			
	QPR	13'127	67	-	-0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI			
75%	FRQ	1'364	171	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI			
	QPR	1'337	166	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI			
87,5%	FRQ	1'364	-80	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI			
	QPR	1'337	-76	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI			
100%	FRQ	1'364	-276	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI			
	QPR	1'337	-265	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI			
Piano Terra								Travata: Trave 6a-7a-8a								
Trave: Trave 6a-7a				FRC=0,04 cm				AA= PCA								
0%	FRQ	2'285	-9	-	-0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI			
	QPR	2'285	-9	-	-0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI			
12,5%	FRQ	2'285	43	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI			
	QPR	2'285	43	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI			
25%	FRQ	2'365	130	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI			
	QPR	2'285	126	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI			
37,5%	FRQ	5'329	63	-	-0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI			
	QPR	5'329	63	-	-0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI			
50%	FRQ	5'329	149	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI			
	QPR	5'329	149	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI			
62,5%	FRQ	5'525	274	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI			
	QPR	5'329	265	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI			
75%	FRQ	8'664	365	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI			
	QPR	8'348	351	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI			
87,5%	FRQ	8'664	460	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI			
	QPR	8'348	443	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI			
100%	FRQ	8'664	587	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI			
	QPR	8'348	566	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI			

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Trave: Trave 7a-8a				FRC=0,07 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	10'731	878	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10'340	844	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	10'731	674	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10'340	649	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	10'731	506	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10'340	487	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	7'312	470	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7'066	453	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	7'066	242	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7'066	242	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	7'066	64	-	-0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7'066	64	-	-0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	2'835	151	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2'751	147	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2'751	50	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2'751	50	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2'751	-15	-	-0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2'751	-15	-	-0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra				Travata: Trave 1a-2a-3a				AA= PCA					
Trave: Trave 1a-2a				FRC=0,09 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	2'763	-13	-	-0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2'763	-13	-	-0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2'763	63	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2'763	63	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	2'853	177	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2'763	171	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	6'395	102	-	-0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6'395	102	-	-0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	6'395	205	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6'395	205	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6'615	350	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6'395	338	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	10'077	448	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9'731	433	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	10'077	524	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9'731	506	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	10'077	628	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9'731	606	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 2a-3a				FRC=0,18 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	10'688	676	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10'314	653	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	10'688	558	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10'314	538	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	10'688	473	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10'314	456	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	6'914	388	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6'678	375	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	6'678	221	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6'678	221	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6'678	99	-	-0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6'678	99	-	-0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	2'752	173	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2'658	167	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2'658	58	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2'658	58	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2'658	-19	-	-0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2'658	-19	-	-0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra				Travata: Trave 2a-1-7a				AA= PCA					
Trave: Trave 2a-1				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	669	-196	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	669	-188	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	669	-113	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	669	-108	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	669	15	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	669	15	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	10'516	-21	-	-0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10'516	-21	-	-0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	10'516	340	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10'516	340	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	10'860	786	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10'516	760	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	36'894	393	-	-0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	36'894	393	-	-0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	38'228	2'276	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	36'894	2'197	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	38'228	4'310	-	1,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	36'894	4'159	-	1,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 1-7a				FRC=-0,02 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	40'722	4'552	-	1,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	39'169	4'372	-	1,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	40'722	2'662	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	39'169	2'557	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	39'169	658	-	-0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _{LT}	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
37,5%	QPR	39'169	658	-	-0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	13'767	1'072	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13'283	1'033	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	13'767	538	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13'283	519	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	13'283	7	-	-0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13'283	7	-	-0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	1'696	112	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1'657	109	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1'696	-101	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1'657	-97	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1'696	-264	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1'657	-254	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 3a-5a-8a					
Trave: Trave 3a-5a				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	2'205	-17	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2'205	-17	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2'205	28	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2'205	28	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	2'283	107	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2'205	103	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	5'745	67	-	-0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5'745	67	-	-0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	5'745	176	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5'745	176	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	5'953	320	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5'745	309	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	8'846	356	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8'523	343	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	8'846	471	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8'523	454	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	8'846	611	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8'523	589	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 5a-8a				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	10'572	894	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10'187	859	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	10'572	682	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10'187	656	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	10'572	500	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10'187	483	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	6'978	479	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6'745	463	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	6'745	242	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6'745	242	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6'745	66	-	-0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6'745	66	-	-0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	2'766	170	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2'683	165	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2'683	51	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2'683	51	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	2'683	-26	-	-0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2'683	-26	-	-0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 1a-4a-6a					
Trave: Trave 1a-4a				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	2'668	-3	-	-0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2'668	-3	-	-0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2'668	50	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2'668	50	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	2'754	137	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2'668	133	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	6'740	111	-	-0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6'740	111	-	-0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	6'968	241	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6'740	233	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6'968	393	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6'740	381	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	10'009	450	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9'668	435	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	10'009	523	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9'668	504	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	10'009	622	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9'668	601	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 4a-6a				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	10'062	647	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9'712	626	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	10'062	538	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9'712	519	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	10'062	458	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9'712	442	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	6'787	410	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6'553	396	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	6'787	245	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6'553	236	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6'553	116	-	-0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

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	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
75%	QPR	6'553	116	-	-0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	2'493	142	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2'409	137	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	2'409	47	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2'409	47	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	2'409	-9	-	-0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	2'409	-9	-	-0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	QPR	2'409	-9	-	-0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

Id_{Tr}	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L_{LI}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
FRC	Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
AA	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Ordinarie (Poco aggressivo) - [MDA] = Aggressive (Moderatamente aggressivo) - [MLA] = Molto aggressivo.
Id_{Cmb}	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N_{Ed,r} M_{Ed,3,r} 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 α _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}

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	L	Lato 1			Lato 2			
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]			[m]	[m]	[m]	[cm]	n _{re} q	n _r	φ	L	n _{re} q	n _r	φ
Pilastrata: Pilastrata 1																					
Piano Terra	83'594	-10'468	-31'411	1.17[S]	38'877	0	83'936	648'295	1,00	NO	12	-	8								
	L=30, N _{re} =1, N _r =7, φ=12																				

LEGENDA:

Lv	Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
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 cava.
φ_{st}	
L, n_{req}	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 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]	[cm ² /cm]	[cm]	
Pilastrata: Pilastrata 1															
Piano Terra	32'493	-	-	0	187863	260613	0	0	0	0	0	-	0,1117	9	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 se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
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 - 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	2,104	14,94	94'725	1'597	2'594	7.10	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
		QPR	1,834	11,21	83'765	1'619	2'046	6.11	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.
Rinf.	Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
I_{dCmb}	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc}	Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.
$\sigma_{cd,amm}$	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.
$\sigma_{td,amm}$	Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio.
CS	Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS $\geq$ 100).
Verificato	[SI] = $\sigma_{cc} \leq \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \leq \sigma_{td,amm}$. [NO] = $\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$.

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	Verificato
		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm²]	[N/mm²]		[cm²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Pilastrata: Pilastrata 1													
Piano Terra				AA= PCA									
-	FRQ	81'595	1'613	2'203	-0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	78'464	1'619	2'046	-0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	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.
I_{dCmb}	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N_{Ed}, $M_{Ed,3}$, $M_{Ed,2}$	Sollecitazioni di progetto.
$\sigma_{ct,f}$	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 $\geq$ 100). [-] = Fessurazioni nulle ($W_d = 0$). [SI] = $W_d \leq W_{amm}$; [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 _{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]			
Pilastrata: Pilastrata 1													
Piano Terra	0%	2,80	X	41'529	-41'529	1,1	32'493	32'493	0	0	5,78	GR	
			Y	41'529	-41'529		32'493	32'493	0	0	5,78		
	100%	X	41'180	-41'180	32'493		32'493	0	0	5,78			
		Y	41'180	-41'180	32'493		32'493	0	0	5,78			

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 se CS $\geq$ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
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.

SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS	Nodo	N_{Ed}	M_{Ed}	A_s	A_{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
Piano Terra																			
P	S	00004	0	0	0,045	0,045	-	00005	0	0	0,045	0,045	-	00006	58'361	7'242	0,045	0,045	2,59

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	I		8'854	448	0,045 24	0,045 24	48,1 2		732	161	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		40'854	3'021	0,045 24	0,045 24	6,53		0	0	0,045 24	0,045 24	-		47'741	6'939	0,045 24	0,045 24	2,79
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		533	285	0,045 24	0,045 24	77,3 0		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00007	42'427	2'808	0,045 24	0,045 24	7,00	00031	8'787	985	0,045 24	0,045 24	21,8 9	00032	30'850	3'612	0,045 24	0,045 24	5,62
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		16'197	5'385	0,045 24	0,045 24	3,93		14'388	6'001	0,045 24	0,045 24	3,54
	I		6'167	257	0,045 24	0,045 24	84,4 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00033	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00034	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00035	3'980	167	0,045 24	0,045 24	NS
	I		8'381	574	0,045 24	0,045 24	37,6 0		933	88	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		24'019	1'158	0,045 24	0,045 24	17,8 7		2'654	228	0,045 24	0,045 24	96,1 0		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2'257	470	0,045 24	0,045 24	46,66
P	S	00036	31'082	1'068	0,045 24	0,045 24	19,0 0	00037	20'930	4'758	0,045 24	0,045 24	4,39	00038	25'368	6'549	0,045 24	0,045 24	3,15
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		10'133	1'168	0,045 24	0,045 24	18,3 9		31'204	3'666	0,045 24	0,045 24	5,53
	I		12'691	404	0,045 24	0,045 24	52,8 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00071	7'320	109	0,045 24	0,045 24	NS	00072	2'158	31	0,045 24	0,045 24	NS	00073	36'186	2'460	0,045 24	0,045 24	8,13
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2'272	20	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		29'970	2'220	0,045 24	0,045 24	9,17		2'106	63	0,045 24	0,045 24	NS		9'674	435	0,045 24	0,045 24	49,45
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00074	34'734	3'654	0,045 24	0,045 24	5,50	00075	18'933	2'555	0,045 24	0,045 24	8,21	00076	9'619	167	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		34'122	3'518	0,045 24	0,045 24	5,72		15'298	1'382	0,045 24	0,045 24	15,3 3		15'185	635	0,045 24	0,045 24	33,38
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
Piano Terra			Soletta 4a-1-7a-6a																
P	S	00002	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00006	43'887	14'465	0,045 24	0,045 24	1,89	00007	33'649	4'089	0,045 24	0,045 24	6,89
	I		467	594	0,045 24	0,045 24	51,9 8		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		61'779	16'162	0,045 24	0,045 24	1,60		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		2'619	567	0,045 24	0,045 24	54,1 4		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-3'500	825	0,045 24	0,045 24	37,82
P	S	00010	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00023	23'068	5'567	0,045 24	0,045 24	5,21	00024	5'023	448	0,045 24	0,045 24	68,08
	I		-101	478	0,045 24	0,045 24	64,6 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		38'326	4'830	0,045 24	0,045 24	5,75		18'019	10'047	0,045 24	0,045 24	2,93		19'158	7'133	0,045 24	0,045 24	4,11
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00037	17'828	4'775	0,045 24	0,045 24	6,17	00038	20'314	7'954	0,045 24	0,045 24	3,68	00039	10'828	2'155	0,045 24	0,045 24	13,93
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		8'728	839	0,045 24	0,045 24	35,9 9		38'862	6'235	0,045 24	0,045 24	4,45		4'734	82	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		4'734	42	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00040	-1'458	680	0,045 24	0,045 24	45,6 3	00041	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00042	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		674	153	0,045 24	0,045 24	NS		7'604	587	0,045 24	0,045 24	51,60
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2'658	781	0,045 24	0,045 24	39,3 0		15'011	1'878	0,045 24	0,045 24	15,81
	I		-1'204	227	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00077	24'232	5'264	0,045 24	0,045 24	5,50	00078	22'847	3'201	0,045 24	0,045 24	9,07	00079	4'012	140	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		34'909	6'601	0,045	0,045	4,25		1'059	316	0,045	0,045	97,5		3'641	117	0,045	0,045	NS

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]			[N]	[N-m]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	5		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00080	6'961	208	0,045 24	0,045 24	NS	00081	8'461	426	0,045 24	0,045 24	70,9 4	00082	17'197	3'892	0,045 24	0,045 24	7,58
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		35'937	4'316	0,045 24	0,045 24	6,48		13'210	2'023	0,045 24	0,045 24	14,7 5		18'056	3'143	0,045 24	0,045 24	9,37
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
Piano Terra Soletta 1a-2a-1-4a																			
P	S	00006	43'955	14'388	0,045 24	0,045 24	1,90	00008	36'960	4'603	0,045 24	0,045 24	6,06	00009	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		2'753	654	0,045 24	0,045 24	46,92
S	S		52'344	15'318	0,045 24	0,045 24	1,74		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-2'031	493	0,045 24	0,045 24	63,0 4		3'532	546	0,045 24	0,045 24	56,09
P	S	00010	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00019	2'932	1'042	0,045 24	0,045 24	29,4 4	00020	14'715	2'811	0,045 24	0,045 24	10,57
	I		-1'187	525	0,045 24	0,045 24	59,0 6		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		36'430	4'581	0,045 24	0,045 24	6,10		0	0	0,045 24	0,045 24	-		4'515	60	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-1'016	250	0,045 24	0,045 24	NS		4'515	49	0,045 24	0,045 24	NS
P	S	00021	19'204	6'461	0,045 24	0,045 24	4,54	00022	26'756	10'099	0,045 24	0,045 24	2,84	00023	22'988	5'473	0,045 24	0,045 24	5,30
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		6'810	1'145	0,045 24	0,045 24	26,5 1		31'260	5'651	0,045 24	0,045 24	5,02		21'873	9'561	0,045 24	0,045 24	3,05
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00024	4'962	427	0,045 24	0,045 24	71,4 4	00025	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00026	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		7'125	557	0,045 24	0,045 24	54,4 5		881	127	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		18'616	6'958	0,045 24	0,045 24	4,22		20'100	2'901	0,045 24	0,045 24	10,0 9		2'109	806	0,045 24	0,045 24	38,14
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00059	25'150	4'002	0,045 24	0,045 24	7,21	00060	26'221	5'793	0,045 24	0,045 24	4,97	00061	6'784	249	0,045 24	0,045 24	NS
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		863	361	0,045 24	0,045 24	85,4 3		31'152	6'305	0,045 24	0,045 24	4,50		34'528	4'261	0,045 24	0,045 24	6,59
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00062	7'522	291	0,045 24	0,045 24	NS	00063	8'787	598	0,045 24	0,045 24	50,4 9	00064	19'267	4'825	0,045 24	0,045 24	6,08
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		4'301	138	0,045 24	0,045 24	NS		12'654	1'997	0,045 24	0,045 24	14,9 6		16'547	3'116	0,045 24	0,045 24	9,49
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
Piano Terra Soletta 2a-3a-5a-1																			
P	S	00003	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00004	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00006	74'533	18'145	0,045 24	0,045 24	1,37
	I		2'001	542	0,045 24	0,045 24	56,7 3		-890	999	0,045 24	0,045 24	31,0 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		32'928	4'239	0,045 24	0,045 24	6,66		50'542	16'652	0,045 24	0,045 24	1,61
	I		-727	677	0,045 24	0,045 24	45,7 5		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00008	38'790	4'857	0,045 24	0,045 24	5,71	00021	21'012	6'796	0,045 24	0,045 24	4,30	00022	22'731	10'792	0,045 24	0,045 24	2,69
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		7'189	1'185	0,045 24	0,045 24	25,5 9		32'707	5'549	0,045 24	0,045 24	5,09
	I		877	573	0,045 24	0,045 24	53,8 2		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00027	21'113	2'654	0,045 24	0,045 24	11,0 0	00028	6'273	1'060	0,045 24	0,045 24	28,6 8	00029	0	0	0,045 24	0,045 24	-
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-211	122	0,045 24	0,045 24	NS
S	S		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		-613	530	0,045 24	0,045 24	58,42
	I		9'268	314	0,045 24	0,045 24	96,0 3		3'109	504	0,045 24	0,045 24	60,8 3		0	0	0,045 24	0,045 24	-

Solette - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	A _{df}	CS
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]	
P	S	00030	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00031	9'482	434	0,045 24	0,045 24	69,4 4	00032	38'716	6'549	0,045 24	0,045 24	4,24
	I		7'020	504	0,045 24	0,045 24	60,1 9		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		14'723	2'184	0,045 24	0,045 24	13,6 0		10'474	5'137	0,045 24	0,045 24	5,85		16'324	7'876	0,045 24	0,045 24	3,76
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00065	2'999	344	0,045 24	0,045 24	89,1 5	00066	0	0	0,045 24	0,045 24	-	00067	39'425	7'312	0,045 24	0,045 24	3,79
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		5'646	108	0,045 24	0,045 24	NS		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		1'155	215	0,045 24	0,045 24	NS		24'428	3'453	0,045 24	0,045 24	8,37		33'937	6'043	0,045 24	0,045 24	4,66
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
P	S	00068	34'689	4'631	0,045 24	0,045 24	6,06	00069	18'760	5'398	0,045 24	0,045 24	5,44	00070	7'789	422	0,045 24	0,045 24	71,74
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-
S	S		6'707	612	0,045 24	0,045 24	49,6 1		13'197	2'697	0,045 24	0,045 24	11,0 6		11'572	1'364	0,045 24	0,045 24	21,97
	I		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-		0	0	0,045 24	0,045 24	-

LEGENDA:

- Dir

Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- Pos

Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.
- A_s

Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
- A_{df}

Armatura disponibile per la flessione
- CS

Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- N_{Ed}, M_{Ed}

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

Solette - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Solette - verifiche delle tensioni di esercizio																
Nodo/ Tp _{rnf}	Dir	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio							
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo							
		Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verific ato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verific ato	
			[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]			
Piano Terra		Soletta 1-5a-8a-7a														
00038	P	RAR	1,023	14,94	-19'043	4'898	14,60	SI	RAR	14,284	360,00	-19'043	4'898	25,20	SI	
		QPR	0,889	11,21	-16'901	4'263	12,61	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,496	14,94	-23'372	2'746	30,11	SI	RAR	9,172	360,00	-23'372	2'746	39,25	SI	
		QPR	0,435	11,21	-20'499	2'409	25,74	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Terra		Soletta 4a-1-7a-6a														
00006	P	RAR	1,285	14,94	-33'014	10'844	11,63	SI	RAR	19,588	360,00	-33'014	10'844	18,38	SI	
		QPR	1,129	11,21	-29'624	9'556	9,92	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1,390	14,94	-46'214	12'101	10,75	SI	RAR	22,517	360,00	-46'214	12'101	15,99	SI	
		QPR	1,218	11,21	-40'263	10'597	9,20	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Terra		Soletta 1a-2a-1-4a														
00006	P	RAR	1,278	14,94	-33'065	10'798	11,69	SI	RAR	19,518	360,00	-33'065	10'798	18,44	SI	
		QPR	1,131	11,21	-29'670	9'570	9,91	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1,341	14,94	-39'331	11'494	11,14	SI	RAR	21,067	360,00	-39'331	11'494	17,09	SI	
		QPR	1,187	11,21	-35'082	10'181	9,44	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Piano Terra		Soletta 2a-3a-5a-1														
00006	P	RAR	1,542	14,94	-55'780	13'586	9,69	SI	RAR	25,553	360,00	-55'780	13'586	14,09	SI	
		QPR	1,350	11,21	-48'710	11'893	8,30	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	1,479	14,94	-37'991	12'482	10,10	SI	RAR	22,546	360,00	-37'991	12'482	15,97	SI	
		QPR	1,300	11,21	-33'953	10'993	8,62	SI	-	-	-	-	-	-	-	

LEGENDA:

- Rinf.

Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
- Dir

Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
- Id_{Cmb}

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

Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.
- σ_{cd,amm}

Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
- 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.
- N_{Ed}, M_{Ed}

Sollecitazioni di progetto.
- CS

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

[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}).
- Nota

Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

Solette - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Solette - verifica allo stato limite di fessurazione													
Nodo	Dir	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Piano Terra			Soletta 1-5a-8a-7a				AA= PCA						
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ _{ct,f})													

Solette - verifica allo stato limite di fessurazione													
Nodo	Dir	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
			[N]	[N·m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		o
00006	P	FRQ	-39'755	4'916	1,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-38'183	4'716	1,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-32'535	4'710	1,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-31'253	4'518	1,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			Soletta 4a-1-7a-6a				AA= PCA						
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ _{ct,f})													
00006	P	FRQ	-30'593	9'924	1,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-29'624	9'556	1,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-41'964	11'026	1,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-40'263	10'597	1,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			Soletta 1a-2a-1-4a				AA= PCA						
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ _{ct,f})													
00006	P	FRQ	-30'640	9'921	1,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-29'670	9'570	1,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-36'296	10'556	1,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-35'082	10'181	1,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			Soletta 2a-3a-5a-1				AA= PCA						
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ _{ct,f})													
00006	P	FRQ	-50'730	12'377	1,88	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-48'710	11'893	1,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-35'107	11'418	1,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-33'953	10'993	1,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

Dir	Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
AA	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Ordinarie (Poco aggressivo) - [MDA] = Aggressive (Moderatamente aggressivo) - [MLA] = Molto aggressive.
Id _{Cmb}	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N _{Ed} , M _{Ed}	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}

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;	NO
c)	nessuna dimensione di eventuali rientri o sporgenze supera il 25 % della dimensione totale della costruzione nella corrispondente direzione;	NO
d)	i solai possono essere considerati infinitamente rigidi nel loro piano rispetto agli elementi verticali e sufficientemente resistenti;	SI
La struttura non 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]	NO
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]	NO
h)	eventuali restringimenti della sezione orizzontale dell'edificio avvengono in modo graduale da un piano al successivo; ... [omissis]	SI
La struttura non 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}			
						X	Y	X	Y	X	Y		
	[m]	[m]			[N·s ² /m]	[N/cm]	[N/cm]	[N]	[N]	[N]	[N]		
Piano Terra	0,00	3,00	NO	NO	8'267	5'475	5'500	0	29'664	9'292	9'301		

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 _{·,X}	P _{·,Y}	T _{·,X}	T _{·,Y}	Θ _X	Θ _Y			
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[N]	[N]	[N]	[N]	[rad]	[rad]			

Piani - Effetti del secondo ordine										
Id_{Piano}	Q_{Lv}	H_{Lv}	δ_{d,x}	δ_{d,y}	P_{e,x}	P_{e,y}	T_{e,x}	T_{e,y}	Θ_x	Θ_y
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[N]	[N]	[N]	[N]	[rad]	[rad]
Piano Terra	0,00	3,00	2,5256	2,5151	81'159	81'159	13'827	13'832	4,9414 E-02	4,919 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_{e,x}, P_{e,z}**
Valori del carico verticale del piano utilizzato per il calcolo di "θ".
- T_{e,x}, T_{e,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 AGLI SPOSTAMENTI

Piani - Verifiche									Note
Id_{Piano}	Q_{Lv}	H_{Lv}	δ_{d,x}	δ_{d,y}	C_{iq}T_{mp}	δ_{lim}	δ_{lim}- δ_{d,x}	δ_{lim}- δ_{d,y}	
	[m]	[m]	[cm]	[cm]		[cm]	[cm]	[cm]	
Piano Terra	0,00	3,00	0,8906	0,8758	R	1,5000	0,6094	0,6242	Verificato

LEGENDA:

- Id_{Piano}**
Identificativo del livello o piano.
- Q_{Lv}**
Quota del livello o piano.
- H_{Lv}**
Altezza del livello o piano.
- C_{iq}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.

PLINTI - SOLLECITAZIONI E VERIFICHE ALLO SLU (Fondazione)

Plinti - Sollecitazioni e verifiche allo SLU																		
Id_{Plil/Plin}	Lv	N_{Ed}	M_{Ed,x}	M_{Ed,y}	V_{Ed,x}	V_{Ed,y}	A_{s,s,A}	A_{s,s,B}	A_{s,i,A}	A_{s,i,B}	A_{s,pz,A}	A_{s,pz,B}	CS_{sup,A}	CS_{sup,B}	CS_{inf,A}	CS_{inf,B}	CS_{pz,A}	CS_{pz,B}
		[N]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[cm ²]	[cm ²]	[cm ²]	[cm ²]	[cm ²]	[cm ²]						
001	Fondazione	126'275	18'297	18'443	9'292	9'301	18,10	18,10	18,10	18,09558	8,04	8,04	17,77	17,77	17,63	17,63	NS	NS

LEGENDA:

- Id_{Plil/Plin}**
Identificativo della pilastрата cui il plinto è collegato.
- Lv**
Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
- N_{Ed}**
Sollecitazioni di progetto.
- M_{Ed,x}**
- M_{Ed,y}, V_{Ed,x}**
- A_{s,s,A/B}**
Armatura superiore esecutiva nella direzione A/B.
- A_{s,i,A/B}**
Armatura inferiore esecutiva nella direzione A/B.
- A_{s,pz,A/B}**
Armatura a punzonamento esecutiva in direzione A/B.
- CS_{sup,A/B}**
Coefficiente di sicurezza relativo all'armatura superiore nella direzioni 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).
- CS_{pz,A/B}**
Coefficiente di sicurezza relativo all'armatura a punzonamento nella direzione A/B ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100).

VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU																
Id _{Fnd}	CS	L _x	L _y	R _{tz}	Z _{P.cmp}	Z _{Fld}	Cmp T	C. Terzaghi								
								per N _q	per N _c	per N _i	N _q	N _c	N _i	Q _{Ed}	Q _{Rd}	R _f
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm ²]	[N/mm ²]	
Plinto 1	6,43	1,80	1,80	0,00	0,65	-	NON Coesivo	1,78	0,00	0,60	23,18	35,49	30,21	0,052	0,336	NO

LEGENDA:

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

INFORMAZIONI GENERALI	pag.	2
MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO	pag.	2
MATERIALI ACCIAIO	pag.	2
TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI	pag.	2
TERRENI	pag.	2
SEZIONI ASTE	pag.	2
ANALISI CARICHI	pag.	3
TIPOLOGIE DI CARICO	pag.	3
SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche	pag.	3
SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche	pag.	3
COMBINAZIONI SISMICHE	pag.	4
SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)	pag.	4
SERVIZIO(SLE): Frequente	pag.	4
SERVIZIO(SLE): Quasi permanente	pag.	5
DATI GENERALI ANALISI SISMICA	pag.	5
DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI STRUTTURA	pag.	5
PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA	pag.	6
RIEPILOGO MODI DI VIBRAZIONE	pag.	6
LIVELLI O PIANI	pag.	8
NODI	pag.	9
TRAVI IN ELEVAZIONE	pag.	13
PILASTRI	pag.	13
SOLETTE	pag.	14
PLINTI	pag.	14
CARICHI SUI NODI (PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE)	pag.	14
CARICHI SUI NODI IN FONDAZIONE (Fondazione)	pag.	15
CARICHI SULLE TRAVI	pag.	15
CARICHI SUI PILASTRI	pag.	16
CARICHI SULLE SOLETTE	pag.	16
NODI - SPOSTAMENTI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE	pag.	16
NODI - SPOSTAMENTI PER EFFETTO DEL SISMA	pag.	20
NODI - SPOSTAMENTI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE	pag.	28
TRAVI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE	pag.	33
TRAVI - SOLLECITAZIONI PER EFFETTO DEL SISMA	pag.	34
TRAVI - SOLLECITAZIONI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE	pag.	34
PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE	pag.	35
PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER EFFETTO DEL SISMA	pag.	35
PILASTRI - SOLLECITAZIONI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE	pag.	36
Solette - TENSIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE	pag.	36
Solette - TENSIONI PER EFFETTO DEL SISMA	pag.	38
Solette - TENSIONI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE	pag.	39
NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER TIPOLOGIE DI CARICO NON SISMICHE	pag.	41
NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER EFFETTO DEL SISMA	pag.	42
NODI - REAZIONI VINCOLARI ESTERNE PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE	pag.	42
EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE	pag.	42
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)	pag.	42

<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	44
<u>TRAVI (CA) - VERIFICHE A TORSIONE ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	47
<u>Travi - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)</u>	pag.	48
<u>Travi - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)</u>	pag.	50
<u>PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	53
<u>PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	53
<u>Pilastri - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)</u>	pag.	53
<u>Pilastri - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)</u>	pag.	54
<u>PILASTRI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)</u>	pag.	54
<u>SOLETTE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)</u>	pag.	54
<u>Solette - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)</u>	pag.	57
<u>Solette - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)</u>	pag.	57
<u>PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)</u>	pag.	58
<u>PIANI - EFFETTI DEL SECONDO ORDINE (Elevazione)</u>	pag.	58
<u>PIANI - VERIFICHE AGLI SPOSTAMENTI</u>	pag.	58
<u>PLINTI - SOLLECITAZIONI E VERIFICHE ALLO SLU (Fondazione)</u>	pag.	59
<u>VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)</u>	pag.	59