



AGENZIA DEL DEMANIO

AGENZIA DEL DEMANIO

Direzione Regionale Calabria

PROGETTO
PRELIMINARE

PROGETTO
DEFINITIVO

PROGETTO
ESECUTIVO

OGGETTO: Progettazione definitiva ed esecutiva, coordinamento della sicurezza in fase di progettazione e di esecuzione, direzione lavori, contabilità dei lavori ed accatastamento, finalizzati al completamento ed all'ampliamento del polifunzionale "Manganelli" per la nuova sede del XII Reparto Mobile della Polizia di Stato, in Reggio Calabria, Località Santa Caterina.

UBICAZIONE: Località Santa Caterina - Reggio Calabria

COMMITTENTE: Agenzia del Demanio - Direzione Regionale Calabria

CODICE CIG: 7121966045

CODICE CUP: G36D17000050001

PROGETTO STRUTTURALE

REV.	DATA	MODIFICA	DISEGNATORE / COMPILATORE
00	26/11/2018	Prima Emissione	Ing. Mariano Salvatore
01	30/10/2020	Prima Revisione	VERIFICATO DA: Ing. Carlo Carletti
			APPROVATO DA: Arch. Valentino Tropeano

CODICE D'IDENTIFICAZIONE	ELABORATO :
05/17- PS.TC12/01	Parcheggio coperto 1 (Mezzi pesanti) – Blocco 2: ▪ Tabulati di calcolo

IL RESPONSABILE DEL PROCEDIMENTO
Ing. Salvatore CONCETTINO

IL COORDINATORE DELLA SICUREZZA IN FASE DI PROGETTAZIONE
Arch. Valentino TROPEANO

PROGETTISTA RESPONSABILE COORDINATORE Arch. Valentino TROPEANO	
RESPONSABILI	GRUPPO DI LAVORO
RESPONSABILE PROGETTAZIONE ARCHITETTONICA Arch. Gianfranco PICARIELLO	Ing. Antonio GRAZIANO
RESPONSABILE PROGETTAZIONE STRUTTURALE Ing. Carlo CARLETTI	Ing. Lella Liana IMBRIANI
RESPONSABILE INDAGINI GEOGNOSTICHE Geol. Carmine MAZZAROTTI	Ing. Mariano SALVATORE
RESPONSABILE PROGETTAZIONE IMPIANTI MECCANICI Ing. Bruno MATTIA	Ing. Domenico DE MATTIA
RESPONSABILE PROGETTAZIONE IMPIANTI ELETTRICI Ing. Mauro GUERRIERO	Ing. Rosa LO PRIORE
RESPONSABILE PROGETTAZIONE SICUREZZA Arch. Patrizia GAMMA	Arch. Ivan GUERRIERO
	Arch. Stanislao SACCARDO
	Geom. Gennarino IANDIORIO
	Geom. Franco IMBIMBO
	Per.Ind. Antonio FESTA
	CONSULENTI SCIENTIFICI
	Prof. Ing. Luigi PETTI
	Prof. Geol. Francesco Maria GUADAGNO

Comune di Reggio di Calabria
Provincia di Reggio Calabria

TABULATI DI CALCOLO

PARCHEGGIO COPERTO 1
Mezzi pesanti

Blocco 2

INFORMAZIONI GENERALI

Edificio	Cemento Armato
Costruzione	Nuova
Situazione	-
Intervento	-
Comune	Reggio di Calabria
Provincia	Provincia di Reggio Calabria
Oggetto	PARCHEGGI MEZZI PESANTI – BLOCCO 1
Parte d'opera	D.M. 17/01/2018
Normativa di riferimento	-
Zona sismica	-
Analisi sismica	Dinamica solo Orizzontale

MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO

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

LEGENDA:

N_{id}	Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
γ_k	Peso specifico.
α_{T, i}	Coefficiente di dilatazione termica.
E	Modulo elastico normale.
G	Modulo elastico tangenziale.
C_{Erld}	Coefficiente di riduzione del Modulo elastico normale per Analisi Sismica [E _{sisma} = E · C _{Erld}].
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

N _{id}	γ _k [N/m ³]	α _{T, i} [1/°C]	E [N/mm ²]	G [N/mm ²]	Stz	f _{yk,1} / f _{yk,2} [N/mm ²]	f _{tk,1} / f _{tk,2} [N/mm ²]	f _{yd,1} / f _{yd,2} [N/mm ²]	f _{td} [N/mm ²]	γ _s	γ _{M1}	γ _{M2}	γ _{M3,SLV}	γ _{M3,SLE}	Caratteristiche acciaio	
															N _{Cnt}	C _{nt}
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; C _{nt} = 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

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

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 ²]	[N/cm ²]	[N/cm ²]	[°]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	
Sabbia limo argillosa										
T001	15.590	20	20	60	30	0,000	0,000	8	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.

STRATIGRAFIE

N _{TRN}	Q _i	Q _f	Cmp. S.	Add	ΔEd
[S001]-Manganelli					
T001	0,00	INF	incoerente	denso	lineare

LEGENDA:

- N_{TRN}** Numero identificativo della stratigrafia.
Q_i Quota iniziale dello strato (riferito alla quota iniziale della stratigrafia).
Q_f Quota finale dello strato (riferito alla quota iniziale della stratigrafia). INF = infinito (profondità dello strato finale).
Cmp. S. Comportamento dello strato.
Add Addensamento dello strato.
ΔEd Variazione con la profondità del modulo edometrico.

SEZIONI ASTE

N _{id}	Tp	Label	Dimensioni									v	A	Area per Taglio			Inerzia			ΔΘ _{I_{pr}}	
			B	H	Sp _w	L _w	Sp _{f,0}	L _{f,0}	Sp _{f,1}	L _{f,1}	L _{f,2}			L _{f,3}	A _{X,T}	A _{Y,T}	I _X	I _T	I _Y		I _{XY}
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm ²]	[cm ²]	[cm ²]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	[cm ⁴]	
001	▨	70x25	70	25	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1.750	1.458	1.458	91.146	364.583	714.583	0	0,00
002	▨	120x50	120	50	-	-	-	-	-	-	-	-	4	6.000	5.000	5.000	1.250.000	3.675.000	7.200.000	0	0,00
003	⊙	Ø50	50	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	1.963	1.767	1.767	306.796	613.592	306.796	0	0,00

LEGENDA:

- N_{id}** Numero identificativo della sezione.
Tp Tipo di sezione.
Label Identificativo della sezione come indicato nelle carpenterie.
B Base/Diametro/Raggio.
H Altezza/Lato/Altezza di colmo.
Sp_w Spessore anima.
L_w Lunghezza anima.
Sp_{f,0} Spessore ala 0.
L_{f,0} Lunghezza ala 0.
Sp_{f,1} Spessore ala 1.
L_{f,1} Lunghezza ala 1.
L_{f,2} Lunghezza ala 2.
L_{f,3} Lunghezza ala 3.
v Nel caso di sezioni poligonali, indica il numero dei vertici della sezione.
A Area della sezione.
ΔΘ_{I_{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

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	LatCem Cop.non acc. H25	Coperture accessibili solo per manutenzione	Solaio di tipo tradizionale latero-cementizio di spessore 22 cm (18+4)	3.530	Manto di copertura, impermeabilizzazione e intonaco inferiore	1.360	Coperture accessibili per sola manutenzione (Cat. H - Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	500	480
002	S	Sbalzo C.A. H16	Coperture accessibili solo per manutenzione	Soletta piena di altezza 16 cm	4.000	Sottofondo, intonaco inferiore e impermeabilizzazione	1.360	Coperture praticabili di locali di abitazione (Cat. I - Tab. 3.1.II - DM 17.01.2018)	500	480

LEGENDA:

- N_{id}** Numero identificativo dell'analisi di carico.
T. C. Identificativo del tipo di carico: [S] = Superficiale - [L] = Lineare - [C] = Concentrato.
PP, PNS, SA Valori, rispettivamente, del Peso Proprio, del Sovraccarico Permanente NON strutturale, del Sovraccarico Accidentale. Secondo il tipo di carico indicato nella colonna "T.C." ("S" - "L" - "C"), i valori riportati nelle colonne "PP", "PNS" e "SA", sono espressi in [N/m²] per carichi Superficiali, [N/m] per carichi Lineari, [N] per carichi Concentrati.

TIPOLOGIE DI CARICO

N _{id}	Descrizione	F+E	+/- F	CDC	Tipologie di carico		
					ψ ₀	ψ ₁	ψ ₂
0001	Carico Permanente	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0002	Permanenti NON Strutturali	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00
0003	Coperture accessibili solo per manutenzione	SI	NO	Media	0,00	0,00	0,00
0004	Carico da Neve <= 1000 m s.l.m.	SI	NO	Breve	0,50	0,20	0,00
0005	Sisma X	-	-	-	-	-	-
0006	Sisma Y	-	-	-	-	-	-
0007	Sisma Z	-	-	-	-	-	-
0008	Sisma Ecc.X	-	-	-	-	-	-
0009	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).
ψ₂ Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (carichi frequenti e quasi permanenti).

DATI GENERALI ANALISI SISMICA

Ang [°]	NV	CD	MP	Dir	TS	EcA	I _r Temp	C.S.T.	RP	RH	Dati generali analisi sismica	
											ξ	ξ [%]
0	15	B	ca	X Y	[T 1C] [T 1C]	S	N	A	NO	SI		5

LEGENDA:

- Ang** Direzione di una componente dell'azione sismica rispetto all'asse X (sistema di riferimento globale); la seconda componente dell'azione sismica e' assunta con direzione ruotata di 90 gradi rispetto alla prima.
NV Nel caso di analisi dinamica, indica il numero di modi di vibrazione considerati.
CD Classe di duttilità: [A] = Alta - [B] = Media - [ND] = Non Dissipativa - [-] = Nessuna.
MP Tipo di struttura sismo-resistente prevalente: [ca] = calcestruzzo armato - [caOld] = calcestruzzo armato esistente - [muOld] = muratura esistente - [muNew] = muratura nuova - [muArm] = muratura armata - [ac] = acciaio.
Dir Direzione del sisma.
TS Tipologia della struttura:
 Cemento armato: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [P] = Pareti accoppiate o miste equivalenti a pareti - [2P NC] = Due pareti per direzione non accoppiate - [P NC] = Pareti non accoppiate - [DT] = Deformabili torsionalmente - [PI] = Pendolo inverso - [PM] = Pendolo inverso intelaiate monopiano;
 Muratura: [P] = un solo piano - [PP] = più di un piano;
 Acciaio: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [CT] = controventi concentrici diagonale tesa - [CV] = controventi concentrici a V - [M] = mensola o pendolo inverso - [TT] = telaio con tamponature.
EcA Eccentricità accidentale: [S] = considerata come condizione di carico statica aggiuntiva - [N] = Considerata come incremento delle sollecitazioni.
I_rTemp Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [SI] = Distribuzione tamponamenti irregolare fortemente - [NO] = Distribuzione tamponamenti regolare.
C.S.T. Categoria di sottosuolo: [A] = Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi - [B] = Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti - [C] = Depositati di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti - [D] = Depositati di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti - [E] = Terreni dei sottosuoli di tipo C o D per spessore non superiore a 20 m - [S1] = Depositati di terreni caratterizzati da valori di V_{s,30} inferiori a 100 m/s (ovvero 10 < c_{u,30} < 20 kPa), che includono uno strato di almeno 8 m di terreni a grana fina di bassa consistenza, oppure che includono almeno 3 m di torba o di argille altamente organiche - [S2] = Depositati di terreni suscettibili di liquefazione, di argille sensitive o qualsiasi altra categoria di sottosuolo non classificabile nei tipi precedenti.
RP Regolarità in pianta: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare.
RH Regolarità in altezza: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare.
ξ Coefficiente viscoso equivalente.
NOTE [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.

DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI STRUTTURA

Dir	q	q ₀	k _R	Fattori di struttura		
				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 sovrarresistenza.
K_w Fattore di riduzione di q₀.

Stato Limite	T _r [t]	a _g /g	Amplif. Stratigrafica		F ₀	T [*] _c [s]	T _B [s]	T _C [s]	T _D [s]
			S _s	C _c					
SLO	45	0,1300	1,000	1,000	2,900	0,320	0,100	0,320	2,320
SLD	75	0,2000	1,000	1,000	2,500	0,320	0,120	0,320	3,200
SLV	712	0,6000	1,000	1,000	2,700	0,360	0,140	0,360	3,200

LEGENDA:

- T_r** Periodo di ritorno dell'azione sismica. [t] = anni.
a_g/g Coefficiente di accelerazione al suolo.

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]
S_s	Coefficienti di Amplificazione Stratigrafica allo SLO/SLD/SLV/SLC.								
C_c	Coefficienti di Amplificazione di T _c allo SLO/SLD/SLV/SLC.								
F₀	Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale.								
T[*]_c	Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.								
T_B	Periodo di inizio del tratto accelerazione costante dello spettro di progetto.								
T_C	Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro di progetto.								
T_D	Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro di progetto.								

CI Ed	V _N	V _R	Lat.	Long.	Q _g	C _{Top}	S _T
	[t]	[t]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		
4	50	75	38.1310	15.6583	57	T1	1,00

LEGENDA:

- CI Ed** Classe dell'edificio
Lat. Latitudine geografica del sito.
Long. Longitudine geografica del sito.
Q_g Altitudine geografica del sito.
C_{Top} 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 $i \leq 15^\circ$.
 T2: Pendii con inclinazione media $i > 15^\circ$.
 T3: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media $15^\circ \leq i \leq 30^\circ$.
 T4: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media $i > 30^\circ$.

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 ² /m]	[N·s ² /m]	[N·s ² /m]	[N·s ² /m]	[N·s ² /m]	[%]	[N]
X	780.509	382.000	381.826	382.000	381.826	99,95	1.717.488
Y	780.509	382.000	381.831	382.000	381.831	99,96	1.889.879
Z	780.509	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 VIBRAZIONE MODI DI VIBRAZIONE N.15

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
	[s]	[m/s ²]	[m/s ²]			[%]	[N·s ² /m]
Modo Vibrazione n. 1							
SLU-X	0,367	4,947	0,000	-159,675	-0,5454	6,67	25,496
SLU-Y	0,367	4,947	0,000	582,207	1,9885	88,73	338,965
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,367	4,275	0,000	-159,675	-0,5454	6,67	25,496
SLD-Y	0,367	4,275	0,000	582,207	1,9885	88,73	338,965
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	4,275	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	4,275	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 2							
SLU-X	0,404	4,496	0,000	-549,942	-2,2741	79,17	302,436
SLU-Y	0,404	4,496	0,000	-94,286	-0,3899	2,33	8,890
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,404	3,885	0,000	-549,942	-2,2741	79,17	302,436
SLD-Y	0,404	3,885	0,000	-94,286	-0,3899	2,33	8,890
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,885	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,885	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 3							
SLU-X	0,334	5,045	0,000	225,741	0,6381	13,34	50,959
SLU-Y	0,334	5,045	0,000	182,172	0,5149	8,69	33,187
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,334	4,700	0,000	225,741	0,6381	13,34	50,959
SLD-Y	0,334	4,700	0,000	182,172	0,5149	8,69	33,187
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	4,700	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	4,700	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 4							
SLU-X	0,082	5,396	0,000	32,959	0,0056	0,28	1,086
SLU-Y	0,082	5,396	0,000	1,153	0,0002	0,00	1
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
SLD-X	0,082	3,964	0,000	32,959	0,0056	0,28	1.086
SLD-Y	0,082	3,964	0,000	1,153	0,0002	0,00	1
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,964	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,964	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 5							
SLU-X	0,086	5,369	0,000	26,420	0,0050	0,18	698
SLU-Y	0,086	5,369	0,000	1,904	0,0004	0,00	4
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,086	4,074	0,000	26,420	0,0050	0,18	698
SLD-Y	0,086	4,074	0,000	1,904	0,0004	0,00	4
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	4,074	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	4,074	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 6							
SLU-X	0,075	5,434	0,000	-25,037	-0,0036	0,16	627
SLU-Y	0,075	5,434	0,000	3,425	0,0005	0,00	12
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,075	3,810	0,000	-25,037	-0,0036	0,16	627
SLD-Y	0,075	3,810	0,000	3,425	0,0005	0,00	12
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,810	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,810	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 7							
SLU-X	0,080	5,405	0,000	3,485	0,0006	0,00	12
SLU-Y	0,080	5,405	0,000	19,474	0,0032	0,10	379
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,080	3,925	0,000	3,485	0,0006	0,00	12
SLD-Y	0,080	3,925	0,000	19,474	0,0032	0,10	379
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,925	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,925	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 8							
SLU-X	0,067	5,482	0,000	-4,990	-0,0006	0,01	25
SLU-Y	0,067	5,482	0,000	18,120	0,0021	0,09	328
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,067	3,613	0,000	-4,990	-0,0006	0,01	25
SLD-Y	0,067	3,613	0,000	18,120	0,0021	0,09	328
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,613	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,613	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 9							
SLU-X	0,076	5,432	0,000	16,265	0,0024	0,07	265
SLU-Y	0,076	5,432	0,000	-0,344	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,076	3,818	0,000	16,265	0,0024	0,07	265
SLD-Y	0,076	3,818	0,000	-0,344	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,818	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,818	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 10							
SLU-X	0,058	5,535	0,000	8,702	0,0008	0,02	76
SLU-Y	0,058	5,535	0,000	1,306	0,0001	0,00	2
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,058	3,395	0,000	8,702	0,0008	0,02	76
SLD-Y	0,058	3,395	0,000	1,306	0,0001	0,00	2
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,395	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,395	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 11							
SLU-X	0,056	5,550	0,000	6,311	0,0005	0,01	40
SLU-Y	0,056	5,550	0,000	3,455	0,0003	0,00	12
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,056	3,333	0,000	6,311	0,0005	0,01	40
SLD-Y	0,056	3,333	0,000	3,455	0,0003	0,00	12
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,333	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,333	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 12							
SLU-X	0,098	5,299	0,000	6,042	0,0015	0,01	37
SLU-Y	0,098	5,299	0,000	-5,481	-0,0013	0,01	30
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,098	4,361	0,000	6,042	0,0015	0,01	37
SLD-Y	0,098	4,361	0,000	-5,481	-0,0013	0,01	30
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	4,361	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	4,361	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 13							
SLU-X	0,059	5,533	0,000	5,856	0,0005	0,01	34

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
SLU-X	0,059	5,533	0,000	0,604	0,0001	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,059	3,405	0,000	5,856	0,0005	0,01	34
SLD-Y	0,059	3,405	0,000	0,604	0,0001	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,405	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,405	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 14							
SLU-X	0,053	5,567	0,000	-5,689	-0,0004	0,01	32
SLU-Y	0,053	5,567	0,000	-0,041	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,053	3,264	0,000	-5,689	-0,0004	0,01	32
SLD-Y	0,053	3,264	0,000	-0,041	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,264	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,264	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 15							
SLU-X	0,061	5,518	0,000	1,634	0,0002	0,00	3
SLU-Y	0,061	5,518	0,000	-4,611	-0,0004	0,01	21
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,061	3,463	0,000	1,634	0,0002	0,00	3
SLD-Y	0,061	3,463	0,000	-4,611	-0,0004	0,01	21
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,463	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,463	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-

LEGENDA:

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

LIVELLI O PIANI

Id _{Lv}	Descrizione	Z _{Lv} [m]	H _{Lv} [m]	Q _{ex,lv} [m]	PR	Rd _{Temp}	Massa del piano			Dir	G _{st} [m]	G _{SLU} [m]	G _{SLD} [m]	R _{SLU} [m]
							M _{L,Str} [N·s ² /m]	M _{L,SLU} [N·s ² /m]	M _{L,SLD} [N·s ² /m]					
01	Piano Terra	0,00	4,35	4,35	NO	NO	440.438	382.001	382.001	X	68,57	68,57	68,57	67,48
										Y	68,44	68,44	68,44	69,71
02	Fondazione	0,00		0,00	NO	NO	340.070	340.070	340.070	X	68,01	68,01	68,01	-
										Y	68,06	68,06	68,06	-

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.

EDIFICIO - VERIFICHE DEFORMABILITÀ TORSIONALE

Edificio - Verifiche deformabilità torsionale									
Direzione	T _{Tot,L} [N]	δ _L [cm]	K _{FLL} [N/cm]	M _{Tot,L} [N-m]	R _{TzL} [rad]	K _{Tot,L} [N-m/rad]	r ²	I _z	p
Piano Terra									
X	1 927 245	1,7530	1,0994E+06	4 017 930	9,3913E-05	4,2783E+10	389,15	283,11	1,375
Y	1 927 245	1,5594	1,2359E+06				346,17		1,223

LEGENDA:

- T_{Tot,L} Forza totale applicata all'impalcato.
- δ_L Spostamento dell'impalcato.
- K_{FLL} Rigidezza flessionale di piano.
- M_{Tot,L} Coppia torcente totale applicata all'impalcato.
- R_{TzL} Rotazione dell'impalcato.
- K_{Tot,L} Rigidezza torsionale di piano.
- r² Rapporto tra Rigidezza Torsionale e Rigidezza Flessionale.
- I_z Quadrato del raggio polare d'inerzia delle masse di piano.
- p Rapporto r² / I_z per D.M.18 (r / I_z per altre normative).

NODI

Nodi

IdNd	Dir	X, Y, Z [m]	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	R _s [N/cm]	R _θ [N-m/rad]	S [cm]	θ [rad]	
00001	X	90,39	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	74,71		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00002	X	90,39	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	74,71		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00003	X	91,24	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	69,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00004	X	91,24	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	69,35		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00005	X	84,94	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	69,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00006	X	84,94	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	69,35		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00007	X	82,83	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	75,86		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00008	X	82,83	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	75,86		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00009	X	87,92	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	79,56		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00010	X	87,92	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	79,56		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00011	X	84,08	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	83,41		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00012	X	84,08	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	83,41		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00013	X	77,29	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	79,88		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00014	X	77,29	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	79,88		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00015	X	79,24	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	85,87		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00016	X	79,24	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	85,87		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00017	X	70,44	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	79,88		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00018	X	70,44	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	79,88		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00019	X	68,49	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	85,87		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00020	X	68,49	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	85,87		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00021	X	59,81	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	79,56		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00022	X	59,81	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	79,56		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z [m]	Vincolo Esterno			Cedimenti Impressi		Clc Fnd
			V. ex	R _s	R _e	S	⊙	
				[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]	
00023	X	64,90	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	75,86		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00024	X	64,90	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	75,86		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00025	X	56,49	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	69,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00026	X	56,49	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	69,35		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00027	X	62,79	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	69,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00028	X	62,79	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	69,35		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00029	X	56,49	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	65,54		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00030	X	56,49	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	65,54		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00031	X	62,79	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	65,54		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00032	X	62,79	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	65,54		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00033	X	56,49	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	59,14		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00034	X	56,49	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	59,14		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00035	X	62,79	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	59,14		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00036	X	62,79	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	59,14		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00037	X	56,49	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,74		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00038	X	56,49	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	52,74		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00039	X	62,79	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	52,74		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00040	X	62,79	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	52,74		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00041	X	56,49	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,34		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00042	X	56,49	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	46,34		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00043	X	62,79	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	46,34		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00044	X	62,79	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	46,34		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00045	X	56,49	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	39,94		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00046	X	56,49	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	39,94		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00047	X	62,79	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	39,94		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00048	X	62,79	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	39,94		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00049	X	73,85	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	86,72		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00050	X	73,85	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	86,72		-	-	-	-	

IdNd	Dir	X, Y, Z [m]	Vincolo Esterno			Cedimenti Impresi		Clc Fnd
			V. ex	Rs [N/cm]	Re [N-m/rad]	S [cm]	Θ [rad]	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00051	X	63,65	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	83,40		infinita	-	-	-	
	Z	0,00			infinita	-	-	
00052	X	63,65	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	83,40		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00053	X	57,34	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	74,71		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00054	X	57,34	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	74,71		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00055	X	64,48	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	39,93		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00056	X	91,25	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	67,68		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00057	X	84,95	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	67,68		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00058	X	64,48	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	69,35		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00059	X	64,48	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	46,37		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00060	X	64,48	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	52,74		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00061	X	64,48	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	59,14		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00062	X	64,48	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	65,53		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	

LEGENDA:

- IdNd** 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.
Rs, Re Valori di rigidezza del vincolo riferiti agli assi globali: Rs indica i valori di rigidezza alla traslazione lungo gli assi X, Y e Z, mentre Re 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

IdTr	L _L [m]	Sezione			V. Int.		Stz	Note	Mt rl	AA /C IS	Nd i	Nd f	Dis- j [m]	Q _{LLT}		Clc Fnd	Pr/ Sc	
		Id _{Sz}	Tp	Label	Rtz [*ssdc]	Iniz.								Fin.	Iniz. [m]			Fin. [m]
Piano Terra																		
Travata: Trave 1-2-1a																		
Trave 1-2	5,80	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 46	00 48	6,30	4,23	4,23	NO	-
Trave 1a-2	1,44	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 55	00 48	1,69	4,23	4,23	NO	-
Piano Terra																		
Travata: Trave 1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14-7a																		
Trave 1-3	5,90	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 46	00 42	6,40	4,22	4,22	NO	-
Trave 3-5	5,90	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 42	00 38	6,40	4,22	4,22	NO	-
Trave 5-7	5,90	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 38	00 34	6,40	4,22	4,22	NO	-
Trave 7-9	5,90	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 34	00 30	6,40	4,22	4,22	NO	-
Trave 9-11	3,31	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 30	00 26	3,81	4,22	4,22	NO	-
Trave 11-15	4,94	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 26	00 54	5,44	4,22	4,22	NO	-
Trave 15-19	4,94	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 54	00 22	5,44	4,22	4,22	NO	-
Trave 19-23	4,93	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 22	00 52	5,43	4,23	4,23	NO	-
Trave 23-25	4,94	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 52	00 20	5,44	4,23	4,23	NO	-
Trave 25-27	4,92	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 20	00 50	5,42	4,23	4,23	NO	-
Trave 26-27	4,95	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 16	00 50	5,45	4,23	4,23	NO	-

Id _{Tr}	L _{LI}	Sezione			V. Int.		Stz	Note	Mt rl	AA /C IS	Nd i	Nd f	Dis- j	Q _{LLI}		Clc Fnd	Pr/ Sc	
		Id _{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.								Fin.	Iniz.			Fin.
Trave 24-26	4,93	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	5,43	4,23	4,23	NO	-
Trave 22-24	4,94	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	5,44	4,22	4,22	NO	-
Trave 16-22	4,94	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	5,44	4,23	4,23	NO	-
Trave 14-16	4,94	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	5,44	4,23	4,23	NO	-
Trave 7a-14	1,42	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	1,67	4,23	4,23	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 3-4-2a													
Trave 3-4	5,80	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	6,30	4,22	4,22	NO	-
Trave 4-2a	1,44	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	1,69	4,22	4,22	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 5-6-3a													
Trave 6-5	5,80	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	6,30	4,23	4,23	NO	-
Trave 3a-6	1,44	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	1,69	4,23	4,23	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 7-8-4a													
Trave 7-8	5,80	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	6,30	4,23	4,23	NO	-
Trave 4a-8	1,44	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	1,69	4,23	4,23	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 9-10-5a													
Trave 10-9	5,80	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	6,30	4,22	4,22	NO	-
Trave 5a-10	1,44	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	1,69	4,22	4,22	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 11-12-8a													
Trave 12-11	5,79	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	6,29	4,22	4,22	NO	-
Trave 8a-12	1,44	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	1,69	4,22	4,22	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 13-14													
Trave 13-14	5,80	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	6,30	4,23	4,23	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 17-19													
Trave 17-19	5,80	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	6,30	4,22	4,22	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 17-20													
Trave 17-20	6,35	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	6,85	4,23	4,23	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 18-22													
Trave 18-22	5,80	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	6,30	4,22	4,22	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 18-21													
Trave 18-21	6,35	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	6,85	4,22	4,22	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 20-21													
Trave 20-21	6,35	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	6,85	4,22	4,22	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 2-4-6-8-10-12-17													
Trave 2-4	5,90	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	6,40	4,22	4,22	NO	-
Trave 4-6	5,90	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	6,40	4,22	4,22	NO	-
Trave 6-8	5,90	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	6,40	4,22	4,22	NO	-
Trave 8-10	5,90	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	6,40	4,22	4,22	NO	-
Trave 10-12	3,30	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	3,80	4,22	4,22	NO	-
Trave 12-17	6,35	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	6,85	4,23	4,23	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 6a-13-18													
Trave 6a-13	1,42	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	1,67	4,23	4,23	NO	-
Trave 13-18	6,35	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	6,85	4,23	4,23	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 20-25													
Trave 20-25	5,80	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	6,30	4,23	4,23	NO	-
Piano Terra					Travata: Trave 21-26													
Trave 21-26	5,80	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S;S	S;S;S;S;S;S	-		001	PC	00	00	6,30	4,23	4,23	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'Inflexione.
Id_{Sz} Identificativo della sezione, nella relativa tabella.
Tp Tipo di sezione.
Label Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.

														Travi in elevazione			
Id _{Tr}	L _{LI}	Sezione			V. Int.		Stz	Note	M _{tr}	AA / C / IS	N _d _i	N _d _f	Dis _{i-j}	Q _{LLI}		Clc Fnd	Pr / Sc
		Id _{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.								Fin.	Iniz		
	[m]				[°ssdc]							[m]	[m]	[m]			
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.																
Mtrl	Identificativo del materiale.																
AA/CIS	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente o della classe di servizio: Aggressività dell'ambiente: [PCA] = Poco aggressivo - [MDA] = Moderatamente aggressivo - [MLA] = Molto aggressivo; Classe di servizio: [1] = Ambiente con umidità bassa - [2] = Ambiente con umidità media - [3] = Ambiente con umidità alta.																
N_d_i	Identificativo del nodo iniziale, nella relativa tabella.																
N_d_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'infllessioni (Lunghezza Libera d'Infllessione), 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.																

TRAVI DI FONDAZIONE

														Travi di fondazione			
Id _{Tr}	L _{LI}	Sezione			V. Int.		B _{beam}	M _{trl}	Id _{Ter}	AA	N _d _i	N _d _f	Dis _{i-j}	Q _{LLI,i}		Clc Fnd	
		Id _{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.								Fin.	Iniz		Fin.
	[m]				[°ssdc]							[m]	[m]	[m]			
Fondazione	Travata: Trave 1-2																
Trave 1-2	5,80	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0045	0047	6,30	-0,25		
Fondazione	Travata: Trave 1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14																
Trave 1-3	5,90	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0045	0041	6,40	-0,25		
Trave 3-5	5,90	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0041	0037	6,40	-0,25		
Trave 5-7	5,90	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0037	0033	6,40	-0,25		
Trave 7-9	5,90	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0033	0029	6,40	-0,25		
Trave 9-11	3,31	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0029	0025	3,81	-0,25		
Trave 11-15	4,94	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0025	0053	5,44	-0,25		
Trave 15-19	4,94	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0053	0021	5,44	-0,25		
Trave 19-23	4,93	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0021	0051	5,43	-0,25		
Trave 23-25	4,94	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0051	0019	5,44	-0,25		
Trave 25-27	4,92	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0019	0049	5,42	-0,25		
Trave 26-27	4,95	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0015	0049	5,45	-0,25		
Trave 24-26	4,93	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0011	0015	5,43	-0,25		
Trave 22-24	4,94	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0009	0011	5,44	-0,25		
Trave 16-22	4,94	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0001	0009	5,44	-0,25		
Trave 14-16	4,94	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0003	0001	5,44	-0,25		
Fondazione	Travata: Trave 3-4																
Trave 3-4	5,80	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0041	0043	6,30	-0,25		
Fondazione	Travata: Trave 5-6																
Trave 5-6	5,80	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0037	0039	6,30	-0,25		
Fondazione	Travata: Trave 7-8																
Trave 7-8	5,80	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0033	0035	6,30	-0,25		
Fondazione	Travata: Trave 9-10																
Trave 9-10	5,80	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0029	0031	6,30	-0,25		
Fondazione	Travata: Trave 11-12																
Trave 11-12	5,79	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0025	0027	6,29	-0,25		
Fondazione	Travata: Trave 14-13																
Trave 14-13	5,80	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0003	0005	6,30	-0,25		
Fondazione	Travata: Trave 17-20																
Trave 17-20	6,35	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0023	0017	6,85	-0,25		
Fondazione	Travata: Trave 17-19																
Trave 17-19	5,80	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0023	0021	6,30	-0,25		
Fondazione	Travata: Trave 18-21																
Trave 18-21	6,35	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0007	0013	6,85	-0,25		
Fondazione	Travata: Trave 18-22																
Trave 18-22	5,80	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0007	0009	6,30	-0,25		
Fondazione	Travata: Trave 20-21																
Trave 20-21	6,35	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0017	0013	6,85	-0,25		
Fondazione	Travata: Trave 2-4-6-8-10-12-17																
Trave 2-4	5,90	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0047	0043	6,40	-0,25		
Trave 4-6	5,90	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0043	0039	6,40	-0,25		
Trave 6-8	5,90	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0039	0035	6,40	-0,25		
Trave 8-10	5,90	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0035	0031	6,40	-0,25		
Trave 10-12	3,30	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0031	0027	3,80	-0,25		
Trave 12-17	6,35	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0027	0023	6,85	-0,25		
Fondazione	Travata: Trave 13-18																
Trave 13-18	6,35	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0005	0007	6,85	-0,25		
Fondazione	Travata: Trave 20-25																
Trave 20-25	5,80	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0017	0019	6,30	-0,25		
Fondazione	Travata: Trave 21-26																
Trave 21-26	5,80	002	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0013	0015	6,30	-0,25		

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'Infllessione.

															Travi di fondazione		
Id _{Tr}	L _{LI}	Sezione			V. Int.				B _{beam}	M _{trl}	Id _{Ter}	AA	Nd _i	Nd _f	Di _{Si-j}	Q _{LLI,i}	Clc Fnd
		Id _{Sz}	Tp	Label	Rtz	Iniz.	Fin.	°ssdc									
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.																
B_{beam}	[SI] = Nella valutazione della superficie di contatto con il terreno della trave di fondazione, non si considera la presenza del "magrone" aggettante rispetto alla base della sezione																
M_{trl}	Identificativo del materiale.																
Id_{Ter}	Identificativo del terreno, nella relativa tabella.																
AA	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Ordinarie (Poco aggressivo) - [MDA] = Aggressive (Moderatamente aggressivo) - [MLA] = Molto aggressivo.																
Nd_i	Identificativo del nodo iniziale, nella relativa tabella.																
Nd_f	Identificativo del nodo finale, nella relativa tabella.																
Di_{Si-j}	Distanza tra il nodo iniziale e finale.																
Q_{LLI,i}	Quota dell'estremo iniziale del tratto di trave libero d'inflattersi (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).																

PILASTRI

																	Pilastri			
N _{id}	Lv	L _{LI}	Sezione			V. Int.				M _{trl}	AA/CI S		Nod		Q _{LLI}			Clc Fnd	Pr/Sc	
			Id _{Sz}	Tp	Label	Rtz	Inf.	Sup.	Inf.		Sup.	Inf.	Sup.	Inf.	Sup.	Inf.	Sup.			Inf.
		[m]				°ssdc										[m]	[m]	[m]		
001	01	4,10	003	⊗	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0045	0046	4,35	0,00	4,10	NO	-			
002	01	4,10	003	⊗	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0047	0048	4,35	0,00	4,10	NO	-			
003	01	4,10	003	⊗	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0041	0042	4,35	0,00	4,10	NO	-			
004	01	4,10	003	⊗	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0043	0044	4,35	0,00	4,10	NO	-			
005	01	4,10	003	⊗	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0037	0038	4,35	0,00	4,10	NO	-			
006	01	4,10	003	⊗	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0039	0040	4,35	0,00	4,10	NO	-			
007	01	4,10	003	⊗	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0033	0034	4,35	0,00	4,10	NO	-			
008	01	4,10	003	⊗	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0035	0036	4,35	0,00	4,10	NO	-			
009	01	4,10	003	⊗	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0029	0030	4,35	0,00	4,10	NO	-			
010	01	4,10	003	⊗	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0031	0032	4,35	0,00	4,10	NO	-			
011	01	4,10	003	⊗	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0025	0026	4,35	0,00	4,10	NO	-			
12 (a)	01	4,10	003	⊗	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0027	0028	4,35	0,00	4,10	NO	-			
13 (a)	01	4,10	003	⊗	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0005	0006	4,35	0,00	4,10	NO	-			
014	01	4,10	003	⊗	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0003	0004	4,35	0,00	4,10	NO	-			
015	01	4,10	003	⊗	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0053	0054	4,35	0,00	4,10	NO	-			
016	01	4,10	003	⊗	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0001	0002	4,35	0,00	4,10	NO	-			
017	01	4,10	003	⊗	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0023	0024	4,35	0,00	4,10	NO	-			
018	01	4,10	003	⊗	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0007	0008	4,35	0,00	4,10	NO	-			
019	01	4,10	003	⊗	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0021	0022	4,35	0,00	4,10	NO	-			
020	01	4,10	003	⊗	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0017	0018	4,35	0,00	4,10	NO	-			
021	01	4,10	003	⊗	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0013	0014	4,35	0,00	4,10	NO	-			
022	01	4,10	003	⊗	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0009	0010	4,35	0,00	4,10	NO	-			
023	01	4,10	003	⊗	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0051	0052	4,35	0,00	4,10	NO	-			
24 (a)	01	4,10	003	⊗	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0011	0012	4,35	0,00	4,10	NO	-			
025	01	4,10	003	⊗	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0019	0020	4,35	0,00	4,10	NO	-			
026	01	4,10	003	⊗	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0015	0016	4,35	0,00	4,10	NO	-			
027	01	4,10	003	⊗	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0049	0050	4,35	0,00	4,10	NO	-			

LEGENDA:

N_{id}	Numero identificativo della pilastrata. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastrata al livello considerato.																
Lv	Identificativo del livello, nella relativa tabella.																
L_{LI}	Lunghezza libera d'Inflessione.																
Id_{Sz}	Identificativo della sezione, nella relativa tabella.																
Tp	Tipo di sezione.																
Label	Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.																
Rtz	Angolo di rotazione della sezione.																
V. Int.	Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi inferiore e superiore del pilastro, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente lungo gli assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli assi 1, 2 e 3 (Assi 1, 2, 3: riferimento locale). Il carattere " S " o " N " indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è presente o assente.																
M_{trl}	Identificativo del materiale.																
AA/CIS	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente o della classe di servizio: Aggressività dell'ambiente: [PCA] = Poco aggressivo - [MDA] = Moderatamente aggressivo - [MLA] = Molto aggressivo; Classe di servizio: [1] = Ambiente con umidità bassa - [2] = Ambiente con umidità media - [3] = Ambiente con umidità alta.																
Nod	Identificativo del nodo nella relativa tabella.																
Di_{Si-j}	Distanza tra il nodo iniziale e finale.																
Q_{LLI}	Quota agli estremi inferiore e superiore del tratto di elemento libero d'inflattersi (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.																

SOLAI E BALCONI

															Solai e Balconi			
Id _{EI} m	Vertici del solaio	A _{EI}	Sp	Tipologia	B _{tr}	TA	B _{pg}	Sp _{s,s} up	Sp _{s,i} nf	Rpt		PR	I					
										N	b							
		[m ²]	[cm]		[cm]		[cm]	[cm]	[cm]		[cm]							
Piano Terra																		
001	14-16-22-18-13	47,13	25,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	12	NO	38	5	-	0	0	SI	0					

Solai e Balconi

Id _{El} m	Vertici del solaio	A _{El} [m ²]	Sp [cm]	Tipologia	B _{tr} [cm]	TA	B _{pg} [cm]	Sp _{s,s} up [cm]	Sp _{s,i} nf [cm]	Rpt		PR	I
										N	b [cm]		
002	22-24-26-21-18	47,15	25,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	12	NO	38	5	-	0	0	SI	O
003	26-27-25-20-21	47,07	25,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	12	NO	38	5	-	0	0	SI	O
004	25-23-19-17-20	47,00	25,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	12	NO	38	5	-	0	0	SI	O
005	19-15-11-12-17	47,17	25,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	12	NO	38	5	-	0	0	SI	O
006	8a-12-10-5a	4,04	25,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	12	NO	38	5	-	0	0	SI	O
007	5a-10-8-4a	7,37	25,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	12	NO	38	5	-	0	0	SI	O
008	4a-8-6-3a	7,38	25,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	12	NO	38	5	-	0	0	SI	O
009	3a-6-4-2a	7,34	25,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	12	NO	38	5	-	0	0	SI	O
010	2a-4-2-1a	7,41	25,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	12	NO	38	5	-	0	0	SI	O
011	11-9-10-12	17,41	25,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	12	NO	38	5	-	0	0	SI	O
012	9-7-8-10	31,86	25,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	12	NO	38	5	-	0	0	SI	O
013	7-5-6-8	31,89	25,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	12	NO	38	5	-	0	0	SI	O
014	5-3-4-6	31,82	25,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	12	NO	38	5	-	0	0	SI	O
015	3-1-2-4	31,94	25,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	12	NO	38	5	-	0	0	SI	O
016	13-6a-7a-14	7,09	25,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	12	NO	38	5	-	0	0	SI	O
Fondazione													
Piano Terra													
017	-	6,29	16,00	Balcone a soletta piena	-	NO	-	-	-	-	-	-	-
018	-	6,28	16,00	Balcone a soletta piena	-	NO	-	-	-	-	-	-	-
019	-	6,26	16,00	Balcone a soletta piena	-	NO	-	-	-	-	-	-	-
020	-	6,29	16,00	Balcone a soletta piena	-	NO	-	-	-	-	-	-	-
021	-	5,82	16,00	Balcone a soletta piena	-	NO	-	-	-	-	-	-	-
022	-	2,36	16,00	Balcone a soletta piena	-	NO	-	-	-	-	-	-	-
023	-	18,78	16,00	Balcone a soletta piena	-	NO	-	-	-	-	-	-	-
024	-	7,19	16,00	Balcone a soletta piena	-	NO	-	-	-	-	-	-	-

Fondazione

LEGENDA:

- Id_{El}m** Identificativo dell'elemento strutturale.
A_{El} Superficie elemento.
Sp Spessore dell'elemento.
B_{tr} Larghezza dell'anima del travetto.
TA [SI] = Solaio realizzato con travetti accoppiati.
B_{pg} Larghezza della Pignatta.
Sp_{s,sup} Spessore della soletta superiore.
Sp_{s,inf} Spessore della soletta inferiore.
PR Indica se l'impalcato (orizzontale) è considerato rigido nel calcolo: [SI] = Piano Rigido - [NO] = Piano non Rigido.
 In alternativa vedere tabella "Solai e Balconi" in quanto il comportamento rigido potrebbe essere stato assegnato ai singoli solai del livello.
I [O]: Solaio orizzontale; [I]: Solaio inclinato.
Rpt/n Numero di rompitratta.
Rpt/b Larghezza rompitratta.

NODI - CALCOLO DEI SOLAI

Nodi - Calcolo dei Solai

Id _{sol}	X [m]	Y [m]	Z [m]	V. ex	Vincolo Esterno						Cedimenti Impressi					
					R _{s,x} [N/cm]	R _{s,y} [N/cm]	R _{s,z} [N/cm]	R _{θ,x} [N-m/rad]	R _{θ,y} [N-m/rad]	R _{θ,z} [N-m/rad]	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	θ _x [rad]	θ _y [rad]	θ _z [rad]
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.1																
001	57,3 2	74,6 4	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	56,7 5	74,8 2	4,35	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	63,8 5	72,6 1	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	57,3 2	74,6 4	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
003	64,9 9	72,2 6	4,35	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
003	63,8 5	72,6 1	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.2																
001	56,4 9	53,6 2	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	62,7 9	53,6 2	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.3																
001	56,4 9	41,2 8	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	62,7 9	41,2 8	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.4																
001	56,4 9	47,6 3	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	62,7 9	47,6 3	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.5																
001	56,4 9	60,3 8	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	62,7 9	60,3 8	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.6																
001	56,4 9	66,5 4	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	62,7	66,5	4,35	Cerniera	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-

Id _{sol}	X	Y	Z	Vincolo Esterno						Cedimenti Impressi						
				V. ex	R _{s,x}	R _{s,y}	R _{s,z}	R _{θ,x}	R _{θ,y}	R _{θ,z}	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
	[m]	[m]	[m]		[N/cm]	[N/cm]	[N/cm]	[N-m/rad]	[N-m/rad]	[N-m/rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
	9	4		Solaio												
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.7																
001	63,8 6	65,5 3	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	63,8 6	69,3 5	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	63,8 6	59,1 4	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	63,8 6	65,5 3	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
003	63,8 6	52,7 4	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
003	63,8 6	59,1 4	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
004	63,8 6	46,3 6	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
004	63,8 6	52,7 4	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
005	63,8 6	39,9 4	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
005	63,8 6	46,3 6	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.8																
001	64,5 2	83,8 4	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	64,1 3	84,4 4	4,35	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	68,1 4	78,2 1	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	64,5 2	83,8 4	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
003	68,8 0	77,2 0	4,35	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
003	68,1 4	78,2 1	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.9																
001	73,7 6	86,7 1	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	73,7 6	87,3 1	4,35	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	73,8 1	79,8 8	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	73,7 6	86,7 1	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
003	73,8 2	78,6 8	4,35	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
003	73,8 1	79,8 8	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.10																
001	84,0 1	83,4 4	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	84,3 5	83,9 3	4,35	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	80,0 5	77,8 8	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	84,0 1	83,4 4	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
003	79,3 5	76,9 0	4,35	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
003	80,0 5	77,8 8	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.11																
001	83,8 8	72,6 1	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	90,3 7	74,7 6	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	82,7 5	72,2 3	4,35	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	83,8 8	72,6 1	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.12																
001	84,9 5	68,4 9	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	91,2 5	68,4 9	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	83,2 1	68,4 9	4,35	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	84,9 5	68,4 9	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

- Id_{sol}** Numero identificativo del nodo per il calcolo dei solai.
- V. ex** Descrizione del tipo di vincolo esterno presente sul nodo.
- X, Y, Z** Coordinate del nodo rispetto al riferimento globale X, Y, Z.
- R_{s,x}, R_{s,y}** Valori di rigidezza del vincolo riferiti agli assi globali: le prime tre colonne indicano i valori di rigidezza alla traslazione lungo gli assi X, Y e Z, mentre le seconde tre

Nodi - Calcolo dei Solai

Id _{sol}	X	Y	Z	Vincolo Esterno						Cedimenti Impressi					
				V. ex	R _{s,x}	R _{s,y}	R _{s,z}	R _{e,x}	R _{e,y}	R _{e,z}	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y
[m]	[m]	[m]		[N/cm]	[N/cm]	[N/cm]	[N-m/rad]	[N-m/rad]	[N-m/rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]

R_{s,z}, R_{e,x}, R_{e,y}, R_{e,z} colonne forniscono i valori di rigidezza alla rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.
 S_x, S_y, S_z, Θ_x, Θ_y, Θ_z Valori di spostamenti/rotazioni del nodo riferiti agli assi globali: le prime tre colonne indicano i valori di spostamento lungo gli assi X, Y, e Z, mentre le seconde tre colonne forniscono i valori di rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.

SOLAI - SEZIONI DI CALCOLO

Solai - Sezioni di calcolo														
Id _{cmp}	L _{cmp}	Id _{sol}	Mtrl	Id _{nd,i}	Id _{nd,f}	V. Int	V. Intr	TP	Label	B	H	t _w	L _{FP,i}	L _{FP,j}
[cm]	[cm]									[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]
Piano Terra														
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.1														
Travetto 2-1	0,25	0001	001	0002	0001	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	▬	Braccetti Rigidi: NO	50x16	50	16	-	0
Travetto 3-2	6,13	0002	001	0003	0002	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/12x25/5	50	25	12	15	15
Travetto 4-3	0,85	0003	001	0004	0003	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	▬	50x16	50	16	-	0	0
Piano Terra														
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.2														
Travetto 1-2	5,59	0001	001	0001	0002	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Braccetti Rigidi: NO	Ts-50/12x25/5	50	25	12	15
Piano Terra														
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.3														
Travetto 1-2	5,59	0001	001	0001	0002	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Braccetti Rigidi: NO	Ts-50/12x25/5	50	25	12	15
Piano Terra														
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.4														
Travetto 1-2	5,59	0001	001	0001	0002	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Braccetti Rigidi: NO	Ts-50/12x25/5	50	25	12	15
Piano Terra														
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.5														
Travetto 1-2	5,59	0001	001	0001	0002	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Braccetti Rigidi: NO	Ts-50/12x25/5	50	25	12	15
Piano Terra														
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.6														
Travetto 1-2	5,59	0001	001	0001	0002	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Braccetti Rigidi: NO	Ts-50/12x25/5	50	25	12	15
Piano Terra														
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.7														
Travetto 2-1	3,12	0001	001	0002	0001	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Braccetti Rigidi: NO	Ts-50/12x25/5	50	25	12	15
Travetto 3-2	5,69	0002	001	0003	0002	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/12x25/5	50	25	12	15	15
Travetto 4-3	5,70	0003	001	0004	0003	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/12x25/5	50	25	12	15	15
Travetto 5-4	5,67	0004	001	0005	0004	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/12x25/5	50	25	12	15	15
Travetto 6-5	5,73	0005	001	0006	0005	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/12x25/5	50	25	12	15	15
Piano Terra														
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.8														
Travetto 2-1	0,36	0001	001	0002	0001	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	▬	Braccetti Rigidi: NO	50x16	50	16	-	0
Travetto 3-2	5,99	0002	001	0003	0002	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/12x25/5	50	25	12	15	15
Travetto 4-3	0,86	0003	001	0004	0003	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	▬	50x16	50	16	-	0	0
Piano Terra														
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.9														
Travetto 2-1	0,24	0001	001	0002	0001	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	▬	Braccetti Rigidi: NO	50x16	50	16	-	0
Travetto 3-2	6,12	0002	001	0003	0002	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/12x25/5	50	25	12	15	15
Travetto 4-3	0,85	0003	001	0004	0003	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	▬	50x16	50	16	-	0	0
Piano Terra														
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.10														
Travetto 2-1	0,24	0001	001	0002	0001	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	▬	Braccetti Rigidi: NO	50x16	50	16	-	0
Travetto 3-2	6,13	0002	001	0003	0002	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/12x25/5	50	25	12	15	15
Travetto 4-3	0,85	0003	001	0004	0003	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	▬	50x16	50	16	-	0	0
Piano Terra														
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.11														
Travetto 2-1	6,13	0001	001	0002	0001	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Braccetti Rigidi: NO	Ts-50/12x25/5	50	25	12	15
Travetto 3-2	0,85	0002	001	0003	0002	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	▬	50x16	50	16	-	0	0
Piano Terra														
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.12														
Travetto 2-1	5,60	0001	001	0002	0001	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Braccetti Rigidi: NO	Ts-50/12x25/5	50	25	12	15
Travetto 3-2	1,39	0002	001	0003	0002	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	▬	50x16	50	16	-	0	0

LEGENDA:

- Id_{cmp}** Identificativo della campata.
- L_{cmp}** Luce libera della campata.
- Id_{sol}** Numero identificativo del solaio, nella relativa tabella.
- Mtrl** Identificativo del materiale.
- Id_{nd,i/j}** Identificativo del nodo iniziale/finale della campata nella tabella "Solai - Nodi".
- V. Int_{i/f}** Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi iniziale e finale della campata, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente lungo gli Assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli Assi 1, 2 e 3. Il carattere " S " o " N " indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è Presente o Assente.
- TP** Tipo di sezione.
- Label** Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.
- B** Larghezza travetto.
- H** Altezza travetto.
- t_w** Spessore anima.
- L_{FP,i}** Larghezza della fascia piena all'estremo iniziale della campata.
- L_{FP,j}** Larghezza della fascia piena all'estremo finale della campata.
- BR** [SI] = Calcolo eseguito utilizzando i "Braccetti Rigidi".

CARICHI SUI NODI (PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE)

Carichi sui nodi (per condizioni di carico non sismiche)										
TC	C	CC	SR	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z	
				[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	
Nodo 00002										
C	CR001	001	G	0	0	-2.073	0	0	0	
C	CR002	002	G	0	0	-799	0	0	0	
C	CR003	003	G	0	0	-294	0	0	0	
C	CR004	004	G	0	0	-282	0	0	0	
C	CR001	001	G	0	0	-2.076	0	0	0	
C	CR002	002	G	0	0	-800	0	0	0	
C	CR003	003	G	0	0	-294	0	0	0	
C	CR004	004	G	0	0	-282	0	0	0	
C	CR005	001	G	0	0	-2	-2	0	0	
C	CR006	002	G	0	0	-1	-1	0	0	
Nodo 00006										

Carichi sui nodi (per condizioni di carico non sismiche)

TC	C	CC	SR	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
				[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
C	CR005	001	G	0	0	-97	-4	-47	0
C	CR006	002	G	0	0	-33	-1	-16	0
C	CR007	003	G	0	0	-12	0	-6	0
C	CR008	004	G	0	0	-12	0	-6	0
C	CR005	001	G	0	0	-1.314	179	-1.367	0
C	CR006	002	G	0	0	-447	61	-465	0
C	CR007	003	G	0	0	-164	22	-171	0
C	CR008	004	G	0	0	-158	22	-164	0
C	CR005	001	G	0	0	-49	1	-62	0
C	CR006	002	G	0	0	-17	0	-22	0
C	CR007	003	G	0	0	-6	0	-8	0
C	CR008	004	G	0	0	-6	0	-8	0
Nodo 00008									
C	CR005	001	G	0	0	-106	27	-44	0
C	CR006	002	G	0	0	-36	9	-15	0
C	CR007	003	G	0	0	-13	3	-5	0
C	CR008	004	G	0	0	-13	3	-5	0
C	CR005	001	G	0	0	-97	31	-36	0
C	CR006	002	G	0	0	-33	10	-12	0
C	CR007	003	G	0	0	-12	4	-4	0
C	CR008	004	G	0	0	-12	4	-4	0
Nodo 00010									
C	CR005	001	G	0	0	-157	-74	35	0
C	CR006	002	G	0	0	-53	-25	12	0
C	CR007	003	G	0	0	-20	-9	4	0
C	CR008	004	G	0	0	-19	-9	4	0
C	CR005	001	G	0	0	-114	-43	34	0
C	CR006	002	G	0	0	-39	-15	12	0
C	CR007	003	G	0	0	-14	-5	4	0
C	CR008	004	G	0	0	-14	-5	4	0
C	CR005	001	G	0	0	-257	-27	125	0
C	CR006	002	G	0	0	-88	-9	43	0
C	CR007	003	G	0	0	-32	-3	16	0
C	CR008	004	G	0	0	-31	-3	15	0
C	CR005	001	G	0	0	-16	-3	4	0
C	CR006	002	G	0	0	-5	-1	1	0
C	CR007	003	G	0	0	-2	0	0	0
C	CR008	004	G	0	0	-2	0	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-16	-2	4	0
C	CR006	002	G	0	0	-5	-1	1	0
C	CR007	003	G	0	0	-2	0	0	0
C	CR008	004	G	0	0	-2	0	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-8	-2	2	0
C	CR006	002	G	0	0	-3	-1	1	0
C	CR007	003	G	0	0	-1	0	0	0
C	CR008	004	G	0	0	-1	0	0	0
Nodo 00012									
C	CR001	001	G	0	0	-2.065	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-796	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-293	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-281	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-2.072	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-798	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-293	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-282	0	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-257	-64	110	0
C	CR006	002	G	0	0	-87	-22	37	0
C	CR007	003	G	0	0	-32	-8	14	0
C	CR008	004	G	0	0	-31	-8	13	0
C	CR005	001	G	0	0	-16	-4	2	0
C	CR006	002	G	0	0	-5	-1	1	0
C	CR007	003	G	0	0	-2	-1	0	0
C	CR008	004	G	0	0	-2	-1	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-16	-4	3	0
C	CR006	002	G	0	0	-5	-1	1	0
C	CR007	003	G	0	0	-2	0	0	0
C	CR008	004	G	0	0	-2	0	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-8	-2	2	0
C	CR006	002	G	0	0	-3	-1	1	0
C	CR007	003	G	0	0	-1	0	0	0
C	CR008	004	G	0	0	-1	0	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-256	-124	27	0
C	CR006	002	G	0	0	-87	-42	9	0
C	CR007	003	G	0	0	-32	-15	3	0
C	CR008	004	G	0	0	-31	-15	3	0
Nodo 00014									
C	CR001	001	G	0	0	-11	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-4	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-2	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-1	0	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-110	52	-13	0
C	CR006	002	G	0	0	-37	18	-4	0
C	CR007	003	G	0	0	-14	7	-2	0
C	CR008	004	G	0	0	-13	6	-2	0
C	CR005	001	G	0	0	-52	22	-11	0

Carichi sui nodi (per condizioni di carico non sismiche)

TC	C	CC	SR	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
				[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
C	CR006	002	G	0	0	-18	8	-4	0
C	CR007	003	G	0	0	-7	3	-1	0
C	CR008	004	G	0	0	-6	3	-1	0
Nodo 00016									
C	CR005	001	G	0	0	-269	-101	89	0
C	CR006	002	G	0	0	-91	-34	30	0
C	CR007	003	G	0	0	-34	-13	11	0
C	CR008	004	G	0	0	-32	-12	11	0
C	CR005	001	G	0	0	-16	-5	1	0
C	CR006	002	G	0	0	-5	-1	0	0
C	CR007	003	G	0	0	-2	-1	0	0
C	CR008	004	G	0	0	-2	-1	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-16	-4	2	0
C	CR006	002	G	0	0	-5	-1	1	0
C	CR007	003	G	0	0	-2	-1	0	0
C	CR008	004	G	0	0	-2	-1	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-8	-3	1	0
C	CR006	002	G	0	0	-3	-1	0	0
C	CR007	003	G	0	0	-1	0	0	0
C	CR008	004	G	0	0	-1	0	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-265	-131	-13	0
C	CR006	002	G	0	0	-90	-45	-4	0
C	CR007	003	G	0	0	-33	-16	-2	0
C	CR008	004	G	0	0	-32	-16	-2	0
Nodo 00018									
C	CR005	001	G	0	0	-109	49	20	0
C	CR006	002	G	0	0	-37	17	7	0
C	CR007	003	G	0	0	-14	6	3	0
C	CR008	004	G	0	0	-13	6	2	0
C	CR005	001	G	0	0	-106	50	12	0
C	CR006	002	G	0	0	-36	17	4	0
C	CR007	003	G	0	0	-13	6	2	0
C	CR008	004	G	0	0	-13	6	2	0
Nodo 00020									
C	CR005	001	G	0	0	-16	-4	-2	0
C	CR006	002	G	0	0	-5	-1	-1	0
C	CR007	003	G	0	0	-2	-1	0	0
C	CR008	004	G	0	0	-2	-1	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-16	-5	-1	0
C	CR006	002	G	0	0	-5	-1	0	0
C	CR007	003	G	0	0	-2	-1	0	0
C	CR008	004	G	0	0	-2	-1	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-8	-3	-1	0
C	CR006	002	G	0	0	-3	-1	0	0
C	CR007	003	G	0	0	-1	0	0	0
C	CR008	004	G	0	0	-1	0	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-258	-95	-85	0
C	CR006	002	G	0	0	-88	-33	-29	0
C	CR007	003	G	0	0	-32	-12	-11	0
C	CR008	004	G	0	0	-31	-11	-10	0
C	CR005	001	G	0	0	-267	-133	12	0
C	CR006	002	G	0	0	-91	-45	4	0
C	CR007	003	G	0	0	-33	-16	2	0
C	CR008	004	G	0	0	-32	-16	1	0
C	CR005	001	G	0	0	-2	-1	0	0
C	CR006	002	G	0	0	-1	-1	0	0
Nodo 00022									
C	CR005	001	G	0	0	-263	-113	-66	0
C	CR006	002	G	0	0	-89	-38	-22	0
C	CR007	003	G	0	0	-33	-14	-8	0
C	CR008	004	G	0	0	-32	-14	-8	0
C	CR005	001	G	0	0	-16	-2	-4	0
C	CR006	002	G	0	0	-5	-1	-1	0
C	CR007	003	G	0	0	-2	0	-1	0
C	CR008	004	G	0	0	-2	0	-1	0
C	CR005	001	G	0	0	-16	-3	-4	0
C	CR006	002	G	0	0	-5	-1	-1	0
C	CR007	003	G	0	0	-2	0	0	0
C	CR008	004	G	0	0	-2	0	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-8	-2	-2	0
C	CR006	002	G	0	0	-3	-1	-1	0
C	CR007	003	G	0	0	-1	0	0	0
C	CR008	004	G	0	0	-1	0	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-260	-28	-126	0
C	CR006	002	G	0	0	-88	-9	-43	0
C	CR007	003	G	0	0	-32	-3	-15	0
C	CR008	004	G	0	0	-31	-3	-15	0
Nodo 00024									
C	CR001	001	G	0	0	-90	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-34	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-13	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-12	0	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-60	18	20	0
C	CR006	002	G	0	0	-21	6	7	0
C	CR007	003	G	0	0	-8	2	3	0

Carichi sui nodi (per condizioni di carico non sismiche)

TC	C	CC	SR	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
				[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
C	CR008	004	G	0	0	-7	2	2	0
C	CR005	001	G	0	0	-1.210	1.058	1.160	0
C	CR006	002	G	0	0	-411	359	394	0
C	CR007	003	G	0	0	-151	132	145	0
C	CR008	004	G	0	0	-145	127	139	0
C	CR005	001	G	0	0	-81	20	34	0
C	CR006	002	G	0	0	-28	7	12	0
C	CR007	003	G	0	0	-10	2	4	0
C	CR008	004	G	0	0	-10	2	4	0
Nodo 00026									
C	CR005	001	G	0	0	-248	31	-118	0
C	CR006	002	G	0	0	-84	11	-40	0
C	CR007	003	G	0	0	-31	4	-15	0
C	CR008	004	G	0	0	-30	4	-14	0
C	CR005	001	G	0	0	-247	-52	-113	0
C	CR006	002	G	0	0	-84	-18	-39	0
C	CR007	003	G	0	0	-31	-7	-14	0
C	CR008	004	G	0	0	-30	-6	-14	0
C	CR005	001	G	0	0	-21	-2	-11	0
C	CR006	002	G	0	0	-7	-1	-4	0
C	CR007	003	G	0	0	-3	0	-2	0
C	CR008	004	G	0	0	-2	0	-1	0
Nodo 00030									
C	CR005	001	G	0	0	-249	-31	-118	0
C	CR006	002	G	0	0	-85	-11	-40	0
C	CR007	003	G	0	0	-31	-4	-15	0
C	CR008	004	G	0	0	-30	-4	-14	0
C	CR005	001	G	0	0	-248	31	-118	0
C	CR006	002	G	0	0	-84	10	-40	0
C	CR007	003	G	0	0	-31	4	-15	0
C	CR008	004	G	0	0	-30	4	-14	0
Nodo 00034									
C	CR005	001	G	0	0	-246	-31	-116	0
C	CR006	002	G	0	0	-84	-10	-40	0
C	CR007	003	G	0	0	-31	-4	-15	0
C	CR008	004	G	0	0	-30	-4	-14	0
C	CR005	001	G	0	0	-246	31	-116	0
C	CR006	002	G	0	0	-84	10	-40	0
C	CR007	003	G	0	0	-31	4	-15	0
C	CR008	004	G	0	0	-30	4	-14	0
Nodo 00038									
C	CR005	001	G	0	0	-244	30	-115	0
C	CR006	002	G	0	0	-83	10	-39	0
C	CR007	003	G	0	0	-30	4	-14	0
C	CR008	004	G	0	0	-29	4	-14	0
C	CR005	001	G	0	0	-244	-30	-115	0
C	CR006	002	G	0	0	-83	-10	-39	0
C	CR007	003	G	0	0	-30	-4	-14	0
C	CR008	004	G	0	0	-29	-4	-14	0
Nodo 00042									
C	CR005	001	G	0	0	-242	-30	-114	0
C	CR006	002	G	0	0	-82	-10	-39	0
C	CR007	003	G	0	0	-30	-4	-14	0
C	CR008	004	G	0	0	-29	-4	-14	0
C	CR005	001	G	0	0	-242	30	-114	0
C	CR006	002	G	0	0	-82	10	-39	0
C	CR007	003	G	0	0	-30	4	-14	0
C	CR008	004	G	0	0	-29	4	-14	0
Nodo 00046									
C	CR005	001	G	0	0	-239	-30	-112	0
C	CR006	002	G	0	0	-81	-10	-38	0
C	CR007	003	G	0	0	-30	-4	-14	0
C	CR008	004	G	0	0	-29	-4	-14	0
Nodo 00050									
C	CR001	001	G	0	0	-2.075	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-800	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-294	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-282	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-2.075	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-800	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-294	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-282	0	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-16	-5	0	0
C	CR006	002	G	0	0	-5	-1	0	0
C	CR007	003	G	0	0	-2	-1	0	0
C	CR008	004	G	0	0	-2	-1	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-16	-5	0	0
C	CR006	002	G	0	0	-5	-1	0	0
C	CR007	003	G	0	0	-2	-1	0	0
C	CR008	004	G	0	0	-2	-1	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-8	-3	0	0
C	CR006	002	G	0	0	-3	-1	0	0
C	CR007	003	G	0	0	-1	0	0	0
C	CR008	004	G	0	0	-1	0	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-262	-119	-52	0

Carichi sui nodi (per condizioni di carico non sismiche)

TC	C	CC	SR	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
				[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
C	CR006	002	G	0	0	-89	-41	-18	0
C	CR007	003	G	0	0	-33	-15	-7	0
C	CR008	004	G	0	0	-31	-14	-6	0
C	CR005	001	G	0	0	-257	-116	51	0
C	CR006	002	G	0	0	-87	-39	17	0
C	CR007	003	G	0	0	-32	-14	6	0
C	CR008	004	G	0	0	-31	-14	6	0
Nodo 00052									
C	CR001	001	G	0	0	-2.073	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-799	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-294	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-282	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-2.066	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-796	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-293	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-281	0	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-16	-4	-3	0
C	CR006	002	G	0	0	-5	-1	-1	0
C	CR007	003	G	0	0	-2	0	0	0
C	CR008	004	G	0	0	-2	0	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-16	-4	-2	0
C	CR006	002	G	0	0	-5	-1	-1	0
C	CR007	003	G	0	0	-2	0	0	0
C	CR008	004	G	0	0	-2	0	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-8	-2	-2	0
C	CR006	002	G	0	0	-3	-1	-1	0
C	CR007	003	G	0	0	-1	0	0	0
C	CR008	004	G	0	0	-1	0	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-52	-10	-27	0
C	CR006	002	G	0	0	-18	-3	-9	0
C	CR007	003	G	0	0	-7	-1	-4	0
C	CR008	004	G	0	0	-6	-1	-3	0
C	CR005	001	G	0	0	-220	-60	-91	0
C	CR006	002	G	0	0	-75	-20	-31	0
C	CR007	003	G	0	0	-27	-7	-11	0
C	CR008	004	G	0	0	-26	-7	-11	0
C	CR005	001	G	0	0	-261	-127	-28	0
C	CR006	002	G	0	0	-89	-43	-10	0
C	CR007	003	G	0	0	-33	-16	-4	0
C	CR008	004	G	0	0	-31	-15	-3	0
Nodo 00054									
C	CR001	001	G	0	0	-2.218	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-854	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-314	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-302	0	0	0
C	CR001	001	G	0	0	-1.918	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-739	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-272	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-261	0	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-263	13	-130	0
C	CR006	002	G	0	0	-89	4	-44	0
C	CR007	003	G	0	0	-33	2	-16	0
C	CR008	004	G	0	0	-32	2	-16	0
C	CR005	001	G	0	0	-28	-6	-12	0
C	CR006	002	G	0	0	-9	-2	-4	0
C	CR007	003	G	0	0	-3	-1	-1	0
C	CR008	004	G	0	0	-3	-1	-1	0
C	CR005	001	G	0	0	-245	-84	-90	0
C	CR006	002	G	0	0	-83	-28	-31	0
C	CR007	003	G	0	0	-31	-11	-11	0
C	CR008	004	G	0	0	-29	-10	-11	0
C	CR005	001	G	0	0	-16	-1	-5	0
C	CR006	002	G	0	0	-5	0	-1	0
C	CR007	003	G	0	0	-2	0	-1	0
C	CR008	004	G	0	0	-2	0	-1	0
C	CR005	001	G	0	0	-16	-2	-4	0
C	CR006	002	G	0	0	-5	-1	-1	0
C	CR007	003	G	0	0	-2	0	-1	0
C	CR008	004	G	0	0	-2	0	-1	0
C	CR005	001	G	0	0	-6	-1	-2	0
C	CR006	002	G	0	0	-2	0	-1	0
C	CR007	003	G	0	0	-1	0	0	0
C	CR008	004	G	0	0	-1	0	0	0
Nodo 00055									
C	CR009	001	G	0	0	-2.010	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-390	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-143	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-138	0	0	0
Nodo 00056									
C	CR009	001	G	0	0	-1.968	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-381	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-140	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-134	0	0	0
Nodo 00057									
C	CR009	001	G	0	0	-1.968	0	0	0

Carichi sui nodi (per condizioni di carico non sismiche)

TC	C	CC	SR	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z
				[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]
C	CR002	002	G	0	0	-381	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-140	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-134	0	0	0
C	CR005	001	G	0	0	-229	6	-239	0
C	CR006	002	G	0	0	-78	2	-81	0
C	CR007	003	G	0	0	-29	1	-30	0
C	CR008	004	G	0	0	-27	1	-28	0
Nodo 00058									
C	CR009	001	G	0	0	-1.193	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-212	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-78	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-75	0	0	0
Nodo 00059									
C	CR009	001	G	0	0	-2.010	0	0	0
C	CR009	001	G	0	0	-1.990	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-390	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-143	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-138	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-386	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-136	0	0	0
Nodo 00060									
C	CR009	001	G	0	0	-1.990	0	0	0
C	CR009	001	G	0	0	-2.001	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-386	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-136	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-388	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-143	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-137	0	0	0
Nodo 00061									
C	CR009	001	G	0	0	-2.001	0	0	0
C	CR009	001	G	0	0	-1.997	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-388	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-143	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-137	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-387	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-137	0	0	0
Nodo 00062									
C	CR009	001	G	0	0	-1.997	0	0	0
C	CR009	001	G	0	0	-1.193	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-387	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-142	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-137	0	0	0
C	CR002	002	G	0	0	-212	0	0	0
C	CR003	003	G	0	0	-78	0	0	0
C	CR004	004	G	0	0	-75	0	0	0

LEGENDA:

TC Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.
C Descrizione del carico:
 CR001= SOLAIO: LatCem Cop.non acc. H25 CR002= SOLAIO: LatCem Cop.non acc. H25 (sovraccarico permanente) CR003= SOLAIO: LatCem Cop.non acc. H25 (sovraccarico accidentale) CR004= SOLAIO: LatCem Cop.non acc. H25 (carico neve) CR005= BALCONE: Sbalzo C.A. H16 CR006= BALCONE: Sbalzo C.A. H16 (sovraccarico permanente) CR007= BALCONE: Sbalzo C.A. H16 (sovraccarico accidentale) CR008= BALCONE: Sbalzo C.A. H16 (carico neve) CR009= PESO PROPRIO (cordolo)
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 SULLE TRAVI

TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{x,i} /Q _{x,i}	F _{y,i} /Q _{y,i}	F _{z,i} /Q _{z,i}	M _{x,i} /M _{T,i}	M _{y,i}	M _{z,i}	Dis _f	Q _{x,f}	Q _{y,f}	Q _{z,f}	M _{T,f}
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]
Piano Terra															
				Travata: Trave 1-2-1a				Trave: Trave 1-2				Peso proprio			-4.375
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-476	0	-	-	0,11	0	0	-476	0
L	CR002	003	G	0,10	0	0	-175	0	-	-	0,11	0	0	-175	0
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-168	0	-	-	0,11	0	0	-168	0
Piano Terra															
				Travata: Trave 1-2-1a				Trave: Trave 1a-2				Peso proprio			-4.375
L	CR004	001	G	0,05	0	0	-10.118	0	-	-	0,09	0	0	-10.101	0
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-3.898	0	-	-	0,09	0	0	-3.892	0
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-1.433	0	-	-	0,09	0	0	-1.431	0
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-1.376	0	-	-	0,09	0	0	-1.374	0
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-476	0	-	-	0,09	0	0	-476	0
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-175	0	-	-	0,09	0	0	-175	0
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-168	0	-	-	0,09	0	0	-168	0
Piano Terra															
				Travata: Trave 1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14-7a				Trave: Trave 1-3				Peso proprio			-4.375
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-957	-449	-	-	0,00	0	0	-966	-455
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-326	-153	-	-	0,00	0	0	-328	-154
L	CR007	003	G	0,00	0	0	-120	-56	-	-	0,00	0	0	-121	-57
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-115	-54	-	-	0,00	0	0	-116	-55
L	CR004	001	G	0,10	0	0	-9.873	0	-	-	0,10	0	0	-9.873	0

														Carichi sulle travi			
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}		
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]		
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-3.804	0	-	-	0,10	0	0	-3.804	0		
L	CR002	003	G	0,10	0	0	-1.398	0	-	-	0,10	0	0	-1.398	0		
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-1.342	0	-	-	0,10	0	0	-1.342	0		
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-476	0	-	-	0,10	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,10	0	0	-175	0	-	-	0,10	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-168	0	-	-	0,10	0	0	-168	0		
Piano Terra			Travata: Trave 1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14-7a							Trave: Trave 3-5			Peso proprio		-4.375		
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-967	-455	-	-	0,00	0	0	-975	-460		
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-329	-155	-	-	0,00	0	0	-332	-157		
L	CR007	003	G	0,00	0	0	-121	-57	-	-	0,00	0	0	-122	-58		
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-116	-55	-	-	0,00	0	0	-117	-55		
L	CR004	001	G	0,12	0	0	-9.873	0	-	-	0,10	0	0	-9.873	0		
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-3.804	0	-	-	0,10	0	0	-3.804	0		
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-1.398	0	-	-	0,10	0	0	-1.398	0		
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-1.342	0	-	-	0,10	0	0	-1.342	0		
L	CR004	001	G	0,10	0	0	0	0	-	-	5,78	0	0	-9.873	0		
L	CR001	002	G	0,10	0	0	0	0	-	-	5,78	0	0	-3.804	0		
L	CR002	003	G	0,10	0	0	0	0	-	-	5,78	0	0	-1.398	0		
L	CR003	004	G	0,10	0	0	0	0	-	-	5,78	0	0	-1.342	0		
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-476	0	-	-	0,10	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,10	0	0	-175	0	-	-	0,10	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-168	0	-	-	0,10	0	0	-168	0		
Piano Terra			Travata: Trave 1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14-7a							Trave: Trave 5-7			Peso proprio		-4.375		
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-976	-461	-	-	0,00	0	0	-984	-465		
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-332	-157	-	-	0,00	0	0	-335	-158		
L	CR007	003	G	0,00	0	0	-122	-58	-	-	0,00	0	0	-123	-58		
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-117	-55	-	-	0,00	0	0	-118	-56		
L	CR004	001	G	0,10	0	0	-9.873	0	-	-	0,10	0	0	-9.873	0		
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-3.804	0	-	-	0,10	0	0	-3.804	0		
L	CR002	003	G	0,10	0	0	-1.398	0	-	-	0,10	0	0	-1.398	0		
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-1.342	0	-	-	0,10	0	0	-1.342	0		
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-476	0	-	-	0,10	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,10	0	0	-175	0	-	-	0,10	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-168	0	-	-	0,10	0	0	-168	0		
Piano Terra			Travata: Trave 1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14-7a							Trave: Trave 7-9			Peso proprio		-4.375		
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-985	-466	-	-	0,00	0	0	-994	-471		
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-335	-159	-	-	0,00	0	0	-338	-160		
L	CR007	003	G	0,00	0	0	-123	-58	-	-	0,00	0	0	-124	-59		
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-118	-56	-	-	0,00	0	0	-119	-56		
L	CR004	001	G	0,10	0	0	-9.873	0	-	-	0,11	0	0	-9.873	0		
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-3.804	0	-	-	0,11	0	0	-3.804	0		
L	CR002	003	G	0,10	0	0	-1.398	0	-	-	0,11	0	0	-1.398	0		
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-1.342	0	-	-	0,11	0	0	-1.342	0		
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-476	0	-	-	0,10	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,10	0	0	-175	0	-	-	0,10	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-168	0	-	-	0,10	0	0	-168	0		
Piano Terra			Travata: Trave 1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14-7a							Trave: Trave 9-11			Peso proprio		-4.375		
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-994	-471	-	-	0,00	0	0	-999	-474		
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-338	-160	-	-	0,00	0	0	-340	-161		
L	CR007	003	G	0,00	0	0	-124	-59	-	-	0,00	0	0	-125	-59		
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-119	-56	-	-	0,00	0	0	-120	-57		
L	CR004	001	G	0,10	0	0	-9.873	0	-	-	0,10	0	0	-9.873	0		
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-3.804	0	-	-	0,10	0	0	-3.804	0		
L	CR002	003	G	0,10	0	0	-1.398	0	-	-	0,10	0	0	-1.398	0		
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-1.342	0	-	-	0,10	0	0	-1.342	0		
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-476	0	-	-	0,10	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,10	0	0	-175	0	-	-	0,10	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-168	0	-	-	0,10	0	0	-168	0		
Piano Terra			Travata: Trave 1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14-7a							Trave: Trave 11-15			Peso proprio		-4.375		
L	CR004	001	G	1,92	0	0	-9.817	0	-	-	0,00	0	0	-10.644	0		
L	CR001	002	G	1,92	0	0	-3.782	0	-	-	0,00	0	0	-4.101	0		
L	CR002	003	G	1,92	0	0	-1.391	0	-	-	0,00	0	0	-1.508	0		
L	CR003	004	G	1,92	0	0	-1.335	0	-	-	0,00	0	0	-1.447	0		
L	CR004	001	G	0,16	0	0	0	0	-	-	3,01	0	0	-9.817	0		
L	CR001	002	G	0,16	0	0	0	0	-	-	3,01	0	0	-3.782	0		
L	CR002	003	G	0,16	0	0	0	0	-	-	3,01	0	0	-1.391	0		
L	CR003	004	G	0,16	0	0	0	0	-	-	3,01	0	0	-1.335	0		
L	CR001	002	G	0,16	0	0	-476	0	-	-	0,00	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,16	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,16	0	0	-168	0	-	-	0,00	0	0	-168	0		
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-1.138	-560	-	-	3,79	0	0	-1.659	-925		
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-387	-191	-	-	3,79	0	0	-564	-314		
L	CR007	003	G	0,00	0	0	-142	-70	-	-	3,79	0	0	-207	-115		
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-137	-67	-	-	3,79	0	0	-199	-111		
L	CR005	001	G	1,15	0	0	-1.659	-925	-	-	2,37	0	0	-1.851	-1.076		
L	CR006	002	G	1,15	0	0	-564	-314	-	-	2,37	0	0	-629	-366		
L	CR007	003	G	1,15	0	0	-207	-115	-	-	2,37	0	0	-231	-134		
L	CR008	004	G	1,15	0	0	-199	-111	-	-	2,37	0	0	-222	-129		
L	CR005	001	G	2,57	0	0	-1.851	-1.076	-	-	0,95	0	0	-1.591	-873		
L	CR006	002	G	2,57	0	0	-629	-366	-	-	0,95	0	0	-541	-297		
L	CR007	003	G	2,57	0	0	-231	-134	-	-	0,95	0	0	-199	-109		

														Carichi sulle travi			
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}		
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]		
L	CR008	004	G	2,57	0	0	-222	-129	-	-	0,95	0	0	-191	-105		
L	CR005	001	G	3,99	0	0	-1.591	-873	-	-	0,00	0	0	-1.115	-546		
L	CR006	002	G	3,99	0	0	-541	-297	-	-	0,00	0	0	-379	-185		
L	CR007	003	G	3,99	0	0	-199	-109	-	-	0,00	0	0	-139	-68		
L	CR008	004	G	3,99	0	0	-191	-105	-	-	0,00	0	0	-134	-66		
Piano Terra			Travata: Trave 1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14-7a							Trave: Trave 15-19			Peso proprio		-4.375		
L	CR004	001	G	3,03	0	0	-9.813	0	-	-	0,14	0	0	0	0		
L	CR001	002	G	3,03	0	0	-3.781	0	-	-	0,14	0	0	0	0		
L	CR002	003	G	3,03	0	0	-1.390	0	-	-	0,14	0	0	0	0		
L	CR003	004	G	3,03	0	0	-1.334	0	-	-	0,14	0	0	0	0		
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-10.638	0	-	-	1,91	0	0	-9.813	0		
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-4.099	0	-	-	1,91	0	0	-3.781	0		
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-1.507	0	-	-	1,91	0	0	-1.390	0		
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-1.447	0	-	-	1,91	0	0	-1.334	0		
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-476	0	-	-	0,14	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,14	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-168	0	-	-	0,14	0	0	-168	0		
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-1.153	-570	-	-	3,75	0	0	-1.682	-942		
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-392	-194	-	-	3,75	0	0	-572	-320		
L	CR007	003	G	0,00	0	0	-144	-71	-	-	3,75	0	0	-210	-118		
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-138	-68	-	-	3,75	0	0	-202	-113		
L	CR005	001	G	1,19	0	0	-1.682	-942	-	-	2,17	0	0	-1.853	-1.078		
L	CR006	002	G	1,19	0	0	-572	-320	-	-	2,17	0	0	-630	-366		
L	CR007	003	G	1,19	0	0	-210	-118	-	-	2,17	0	0	-232	-135		
L	CR008	004	G	1,19	0	0	-202	-113	-	-	2,17	0	0	-222	-129		
L	CR005	001	G	2,77	0	0	-1.853	-1.078	-	-	0,60	0	0	-1.473	-787		
L	CR006	002	G	2,77	0	0	-630	-366	-	-	0,60	0	0	-501	-268		
L	CR007	003	G	2,77	0	0	-232	-135	-	-	0,60	0	0	-184	-98		
L	CR008	004	G	2,77	0	0	-222	-129	-	-	0,60	0	0	-177	-95		
L	CR005	001	G	4,34	0	0	-1.473	-787	-	-	0,00	0	0	-1.114	-545		
L	CR006	002	G	4,34	0	0	-501	-268	-	-	0,00	0	0	-379	-185		
L	CR007	003	G	4,34	0	0	-184	-98	-	-	0,00	0	0	-139	-68		
L	CR008	004	G	4,34	0	0	-177	-95	-	-	0,00	0	0	-134	-66		
Piano Terra			Travata: Trave 1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14-7a							Trave: Trave 19-23			Peso proprio		-4.375		
L	CR004	001	G	1,94	0	0	-9.821	0	-	-	0,00	0	0	-10.640	0		
L	CR001	002	G	1,94	0	0	-3.784	0	-	-	0,00	0	0	-4.099	0		
L	CR002	003	G	1,94	0	0	-1.391	0	-	-	0,00	0	0	-1.507	0		
L	CR003	004	G	1,94	0	0	-1.335	0	-	-	0,00	0	0	-1.447	0		
L	CR004	001	G	0,18	0	0	0	0	-	-	3,00	0	0	-9.821	0		
L	CR001	002	G	0,18	0	0	0	0	-	-	3,00	0	0	-3.784	0		
L	CR002	003	G	0,18	0	0	0	0	-	-	3,00	0	0	-1.391	0		
L	CR003	004	G	0,18	0	0	0	0	-	-	3,00	0	0	-1.335	0		
L	CR001	002	G	0,18	0	0	-476	0	-	-	0,00	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,18	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,18	0	0	-168	0	-	-	0,00	0	0	-168	0		
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-1.139	-561	-	-	4,66	0	0	-1.321	-681		
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-387	-191	-	-	4,66	0	0	-449	-231		
L	CR007	003	G	0,00	0	0	-142	-70	-	-	4,66	0	0	-165	-85		
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-137	-67	-	-	4,66	0	0	-159	-82		
L	CR005	001	G	0,27	0	0	-1.321	-681	-	-	3,09	0	0	-1.816	-1.048		
L	CR006	002	G	0,27	0	0	-449	-231	-	-	3,09	0	0	-617	-356		
L	CR007	003	G	0,27	0	0	-165	-85	-	-	3,09	0	0	-227	-131		
L	CR008	004	G	0,27	0	0	-159	-82	-	-	3,09	0	0	-218	-126		
L	CR005	001	G	1,84	0	0	-1.816	-1.048	-	-	1,52	0	0	-1.760	-1.003		
L	CR006	002	G	1,84	0	0	-617	-356	-	-	1,52	0	0	-598	-341		
L	CR007	003	G	1,84	0	0	-227	-131	-	-	1,52	0	0	-220	-125		
L	CR008	004	G	1,84	0	0	-218	-126	-	-	1,52	0	0	-211	-120		
L	CR005	001	G	3,41	0	0	-1.760	-1.003	-	-	0,00	0	0	-1.171	-581		
L	CR006	002	G	3,41	0	0	-598	-341	-	-	0,00	0	0	-398	-198		
L	CR007	003	G	3,41	0	0	-220	-125	-	-	0,00	0	0	-146	-72		
L	CR008	004	G	3,41	0	0	-211	-120	-	-	0,00	0	0	-141	-70		
Piano Terra			Travata: Trave 1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14-7a							Trave: Trave 23-25			Peso proprio		-4.375		
L	CR004	001	G	3,02	0	0	-9.822	0	-	-	0,16	0	0	0	0		
L	CR001	002	G	3,02	0	0	-3.784	0	-	-	0,16	0	0	0	0		
L	CR002	003	G	3,02	0	0	-1.391	0	-	-	0,16	0	0	0	0		
L	CR003	004	G	3,02	0	0	-1.336	0	-	-	0,16	0	0	0	0		
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-10.641	0	-	-	1,92	0	0	-9.822	0		
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-4.100	0	-	-	1,92	0	0	-3.784	0		
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-1.507	0	-	-	1,92	0	0	-1.391	0		
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-1.447	0	-	-	1,92	0	0	-1.336	0		
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-476	0	-	-	0,16	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,16	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-168	0	-	-	0,16	0	0	-168	0		
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-1.111	-543	-	-	4,02	0	0	-1.590	-873		
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-378	-185	-	-	4,02	0	0	-541	-297		
L	CR007	003	G	0,00	0	0	-139	-68	-	-	4,02	0	0	-199	-109		
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-133	-65	-	-	4,02	0	0	-191	-105		
L	CR005	001	G	0,92	0	0	-1.590	-873	-	-	2,45	0	0	-1.855	-1.079		
L	CR006	002	G	0,92	0	0	-541	-297	-	-	2,45	0	0	-631	-367		
L	CR007	003	G	0,92	0	0	-199	-109	-	-	2,45	0	0	-232	-135		
L	CR008	004	G	0,92	0	0	-191	-105	-	-	2,45	0	0	-223	-130		
L	CR005	001	G	2,49	0	0	-1.855	-1.079	-	-	0,88	0	0	-1.568	-856		
L	CR006	002	G	2,49	0	0	-631	-367	-	-	0,88	0	0	-533	-291		

													Carichi sulle travi			
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}	
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]	
L	CR007	003	G	2,49	0	0	-232	-135	-	-	0,88	0	0	-196	-107	
L	CR008	004	G	2,49	0	0	-223	-130	-	-	0,88	0	0	-188	-103	
L	CR005	001	G	4,06	0	0	-1.568	-856	-	-	0,00	0	0	-1.098	-535	
L	CR006	002	G	4,06	0	0	-533	-291	-	-	0,00	0	0	-373	-182	
L	CR007	003	G	4,06	0	0	-196	-107	-	-	0,00	0	0	-137	-67	
L	CR008	004	G	4,06	0	0	-188	-103	-	-	0,00	0	0	-132	-64	
Piano Terra			Travata: Trave					Trave: Trave 25-27				Peso proprio			-4.375	
			1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14-7a													
L	CR004	001	G	1,92	0	0	-9.824	0	-	-	0,00	0	0	-10.644	0	
L	CR001	002	G	1,92	0	0	-3.785	0	-	-	0,00	0	0	-4.101	0	
L	CR002	003	G	1,92	0	0	-1.392	0	-	-	0,00	0	0	-1.508	0	
L	CR003	004	G	1,92	0	0	-1.336	0	-	-	0,00	0	0	-1.447	0	
L	CR004	001	G	0,16	0	0	0	0	-	-	3,00	0	0	-9.824	0	
L	CR001	002	G	0,16	0	0	0	0	-	-	3,00	0	0	-3.785	0	
L	CR002	003	G	0,16	0	0	0	0	-	-	3,00	0	0	-1.392	0	
L	CR003	004	G	0,16	0	0	0	0	-	-	3,00	0	0	-1.336	0	
L	CR001	002	G	0,16	0	0	-476	0	-	-	0,00	0	0	-476	0	
L	CR002	003	G	0,16	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0	
L	CR003	004	G	0,16	0	0	-168	0	-	-	0,00	0	0	-168	0	
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-1.165	-577	-	-	3,36	0	0	-1.754	-998	
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-396	-196	-	-	3,36	0	0	-596	-339	
L	CR007	003	G	0,00	0	0	-146	-72	-	-	3,36	0	0	-219	-125	
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-140	-69	-	-	3,36	0	0	-210	-120	
L	CR005	001	G	1,57	0	0	-1.754	-998	-	-	1,78	0	0	-1.792	-1.029	
L	CR006	002	G	1,57	0	0	-596	-339	-	-	1,78	0	0	-609	-350	
L	CR007	003	G	1,57	0	0	-219	-125	-	-	1,78	0	0	-224	-129	
L	CR008	004	G	1,57	0	0	-210	-120	-	-	1,78	0	0	-215	-123	
L	CR005	001	G	3,14	0	0	-1.792	-1.029	-	-	0,22	0	0	-1.280	-653	
L	CR006	002	G	3,14	0	0	-609	-350	-	-	0,22	0	0	-435	-222	
L	CR007	003	G	3,14	0	0	-224	-129	-	-	0,22	0	0	-160	-82	
L	CR008	004	G	3,14	0	0	-215	-123	-	-	0,22	0	0	-154	-79	
L	CR005	001	G	4,71	0	0	-1.280	-653	-	-	0,00	0	0	-1.133	-557	
L	CR006	002	G	4,71	0	0	-435	-222	-	-	0,00	0	0	-385	-189	
L	CR007	003	G	4,71	0	0	-160	-82	-	-	0,00	0	0	-142	-70	
L	CR008	004	G	4,71	0	0	-154	-79	-	-	0,00	0	0	-136	-67	
Piano Terra			Travata: Trave					Trave: Trave 26-27				Peso proprio			-4.375	
			1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14-7a													
L	CR004	001	G	0,17	0	0	0	0	-	-	3,02	0	0	-9.821	0	
L	CR001	002	G	0,17	0	0	0	0	-	-	3,02	0	0	-3.784	0	
L	CR002	003	G	0,17	0	0	0	0	-	-	3,02	0	0	-1.391	0	
L	CR003	004	G	0,17	0	0	0	0	-	-	3,02	0	0	-1.335	0	
L	CR004	001	G	1,93	0	0	-9.821	0	-	-	0,00	0	0	-10.645	0	
L	CR001	002	G	1,93	0	0	-3.784	0	-	-	0,00	0	0	-4.101	0	
L	CR002	003	G	1,93	0	0	-1.391	0	-	-	0,00	0	0	-1.508	0	
L	CR003	004	G	1,93	0	0	-1.335	0	-	-	0,00	0	0	-1.447	0	
L	CR001	002	G	0,17	0	0	-476	0	-	-	0,00	0	0	-476	0	
L	CR002	003	G	0,17	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0	
L	CR003	004	G	0,17	0	0	-168	0	-	-	0,00	0	0	-168	0	
L	CR005	001	G	4,30	0	0	-1.485	795	-	-	0,00	0	0	-1.100	536	
L	CR006	002	G	4,30	0	0	-505	271	-	-	0,00	0	0	-374	182	
L	CR007	003	G	4,30	0	0	-186	100	-	-	0,00	0	0	-138	67	
L	CR008	004	G	4,30	0	0	-178	95	-	-	0,00	0	0	-132	64	
L	CR005	001	G	2,73	0	0	-1.849	1.075	-	-	0,66	0	0	-1.485	795	
L	CR006	002	G	2,73	0	0	-629	366	-	-	0,66	0	0	-505	271	
L	CR007	003	G	2,73	0	0	-231	134	-	-	0,66	0	0	-186	100	
L	CR008	004	G	2,73	0	0	-222	129	-	-	0,66	0	0	-178	95	
L	CR005	001	G	1,15	0	0	-1.662	927	-	-	2,23	0	0	-1.849	1.075	
L	CR006	002	G	1,15	0	0	-565	315	-	-	2,23	0	0	-629	366	
L	CR007	003	G	1,15	0	0	-208	116	-	-	2,23	0	0	-231	134	
L	CR008	004	G	1,15	0	0	-199	111	-	-	2,23	0	0	-222	129	
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-1.119	548	-	-	3,80	0	0	-1.662	927	
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-381	187	-	-	3,80	0	0	-565	315	
L	CR007	003	G	0,00	0	0	-140	69	-	-	3,80	0	0	-208	116	
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-134	66	-	-	3,80	0	0	-199	111	
Piano Terra			Travata: Trave					Trave: Trave 24-26				Peso proprio			-4.375	
			1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14-7a													
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-10.646	0	-	-	1,91	0	0	-9.821	0	
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-4.102	0	-	-	1,91	0	0	-3.784	0	
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-1.508	0	-	-	1,91	0	0	-1.391	0	
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-1.448	0	-	-	1,91	0	0	-1.335	0	
L	CR004	001	G	3,02	0	0	-9.821	0	-	-	0,15	0	0	0	0	
L	CR001	002	G	3,02	0	0	-3.784	0	-	-	0,15	0	0	0	0	
L	CR002	003	G	3,02	0	0	-1.391	0	-	-	0,15	0	0	0	0	
L	CR003	004	G	3,02	0	0	-1.335	0	-	-	0,15	0	0	0	0	
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-476	0	-	-	0,15	0	0	-476	0	
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,15	0	0	-175	0	
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-168	0	-	-	0,15	0	0	-168	0	
L	CR005	001	G	3,65	0	0	-1.695	952	-	-	0,00	0	0	-1.131	556	
L	CR006	002	G	3,65	0	0	-576	324	-	-	0,00	0	0	-385	189	
L	CR007	003	G	3,65	0	0	-212	119	-	-	0,00	0	0	-141	69	
L	CR008	004	G	3,65	0	0	-203	114	-	-	0,00	0	0	-136	67	
L	CR005	001	G	2,07	0	0	-1.830	1.059	-	-	1,29	0	0	-1.695	952	
L	CR006	002	G	2,07	0	0	-622	360	-	-	1,29	0	0	-576	324	
L	CR007	003	G	2,07	0	0	-229	133	-	-	1,29	0	0	-212	119	
L	CR008	004	G	2,07	0	0	-220	127	-	-	1,29	0	0	-203	114	
L	CR005	001	G	0,50	0	0	-1.415	745	-	-	2,86	0	0	-1.830	1.059	

														Carichi sulle travi			
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}		
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]		
L	CR006	002	G	0,50	0	0	-481	253	-	-	2,86	0	0	-622	360		
L	CR007	003	G	0,50	0	0	-177	93	-	-	2,86	0	0	-229	133		
L	CR008	004	G	0,50	0	0	-170	90	-	-	2,86	0	0	-220	127		
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-1.103	538	-	-	4,43	0	0	-1.415	745		
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-375	183	-	-	4,43	0	0	-481	253		
L	CR007	003	G	0,00	0	0	-138	67	-	-	4,43	0	0	-177	93		
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-132	64	-	-	4,43	0	0	-170	90		
Piano Terra			Travata: Trave 1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14-7a						Trave: Trave 22-24			Peso proprio			-4.375		
L	CR004	001	G	0,16	0	0	0	0	-	-	3,01	0	0	-9.824	0		
L	CR001	002	G	0,16	0	0	0	0	-	-	3,01	0	0	-3.785	0		
L	CR002	003	G	0,16	0	0	0	0	-	-	3,01	0	0	-1.392	0		
L	CR003	004	G	0,16	0	0	0	0	-	-	3,01	0	0	-1.336	0		
L	CR004	001	G	1,93	0	0	-9.824	0	-	-	0,00	0	0	-10.647	0		
L	CR001	002	G	1,93	0	0	-3.785	0	-	-	0,00	0	0	-4.102	0		
L	CR002	003	G	1,93	0	0	-1.392	0	-	-	0,00	0	0	-1.508	0		
L	CR003	004	G	1,93	0	0	-1.336	0	-	-	0,00	0	0	-1.448	0		
L	CR001	002	G	0,16	0	0	-476	0	-	-	0,00	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,16	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,16	0	0	-168	0	-	-	0,00	0	0	-168	0		
L	CR005	001	G	4,57	0	0	-1.354	703	-	-	0,00	0	0	-1.113	544		
L	CR006	002	G	4,57	0	0	-460	239	-	-	0,00	0	0	-378	185		
L	CR007	003	G	4,57	0	0	-169	88	-	-	0,00	0	0	-139	68		
L	CR008	004	G	4,57	0	0	-162	84	-	-	0,00	0	0	-134	66		
L	CR005	001	G	3,00	0	0	-1.816	1.048	-	-	0,37	0	0	-1.354	703		
L	CR006	002	G	3,00	0	0	-617	356	-	-	0,37	0	0	-460	239		
L	CR007	003	G	3,00	0	0	-227	131	-	-	0,37	0	0	-169	88		
L	CR008	004	G	3,00	0	0	-218	126	-	-	0,37	0	0	-162	84		
L	CR005	001	G	1,43	0	0	-1.727	977	-	-	1,94	0	0	-1.816	1.048		
L	CR006	002	G	1,43	0	0	-587	332	-	-	1,94	0	0	-617	356		
L	CR007	003	G	1,43	0	0	-216	122	-	-	1,94	0	0	-227	131		
L	CR008	004	G	1,43	0	0	-207	117	-	-	1,94	0	0	-218	126		
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-1.145	565	-	-	3,51	0	0	-1.727	977		
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-389	192	-	-	3,51	0	0	-587	332		
L	CR007	003	G	0,00	0	0	-143	71	-	-	3,51	0	0	-216	122		
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-137	68	-	-	3,51	0	0	-207	117		
Piano Terra			Travata: Trave 1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14-7a						Trave: Trave 16-22			Peso proprio			-4.375		
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-10.646	0	-	-	1,92	0	0	-9.824	0		
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-4.102	0	-	-	1,92	0	0	-3.785	0		
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-1.508	0	-	-	1,92	0	0	-1.391	0		
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-1.448	0	-	-	1,92	0	0	-1.336	0		
L	CR004	001	G	3,02	0	0	-9.824	0	-	-	0,16	0	0	0	0		
L	CR001	002	G	3,02	0	0	-3.785	0	-	-	0,16	0	0	0	0		
L	CR002	003	G	3,02	0	0	-1.391	0	-	-	0,16	0	0	0	0		
L	CR003	004	G	3,02	0	0	-1.336	0	-	-	0,16	0	0	0	0		
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-476	0	-	-	0,16	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,16	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-168	0	-	-	0,16	0	0	-168	0		
L	CR005	001	G	3,92	0	0	-1.612	889	-	-	0,00	0	0	-1.103	538		
L	CR006	002	G	3,92	0	0	-548	302	-	-	0,00	0	0	-375	183		
L	CR007	003	G	3,92	0	0	-202	111	-	-	0,00	0	0	-138	67		
L	CR008	004	G	3,92	0	0	-193	106	-	-	0,00	0	0	-132	64		
L	CR005	001	G	2,35	0	0	-1.846	1.072	-	-	1,02	0	0	-1.612	889		
L	CR006	002	G	2,35	0	0	-628	365	-	-	1,02	0	0	-548	302		
L	CR007	003	G	2,35	0	0	-231	134	-	-	1,02	0	0	-202	111		
L	CR008	004	G	2,35	0	0	-222	129	-	-	1,02	0	0	-193	106		
L	CR005	001	G	0,78	0	0	-1.529	827	-	-	2,59	0	0	-1.846	1.072		
L	CR006	002	G	0,78	0	0	-520	281	-	-	2,59	0	0	-628	365		
L	CR007	003	G	0,78	0	0	-191	103	-	-	2,59	0	0	-231	134		
L	CR008	004	G	0,78	0	0	-183	99	-	-	2,59	0	0	-222	129		
Piano Terra			Travata: Trave 1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14-7a						Trave: Trave 14-16			Peso proprio			-4.375		
L	CR004	001	G	0,16	0	0	0	0	-	-	3,01	0	0	-9.820	0		
L	CR001	002	G	0,16	0	0	0	0	-	-	3,01	0	0	-3.783	0		
L	CR002	003	G	0,16	0	0	0	0	-	-	3,01	0	0	-1.391	0		
L	CR003	004	G	0,16	0	0	0	0	-	-	3,01	0	0	-1.335	0		
L	CR004	001	G	1,92	0	0	-9.820	0	-	-	0,00	0	0	-10.646	0		
L	CR001	002	G	1,92	0	0	-3.783	0	-	-	0,00	0	0	-4.101	0		
L	CR002	003	G	1,92	0	0	-1.391	0	-	-	0,00	0	0	-1.508	0		
L	CR003	004	G	1,92	0	0	-1.335	0	-	-	0,00	0	0	-1.448	0		
L	CR001	002	G	0,16	0	0	-476	0	-	-	0,00	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,16	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,16	0	0	-168	0	-	-	0,00	0	0	-168	0		
Piano Terra			Travata: Trave 1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14-7a						Trave: Trave 7a-14			Peso proprio			-4.375		
L	CR004	001	G	0,05	0	0	-9.879	0	-	-	0,10	0	0	-9.882	0		
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-3.806	0	-	-	0,10	0	0	-3.807	0		
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-1.399	0	-	-	0,10	0	0	-1.400	0		
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-1.343	0	-	-	0,10	0	0	-1.344	0		
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-476	0	-	-	0,10	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-175	0	-	-	0,10	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-168	0	-	-	0,10	0	0	-168	0		
Piano Terra			Travata: Trave 3-4-2a						Trave: Trave 3-4			Peso proprio			-4.375		
L	CR004	001	G	0,10	0	0	-32	0	-	-	0,11	0	0	0	0		
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-12	0	-	-	0,11	0	0	0	0		

														Carichi sulle travi			
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}		
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]		
L	CR002	003	G	0,10	0	0	-5	0	-	-	0,11	0	0	0	0		
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-4	0	-	-	0,11	0	0	0	0		
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-476	0	-	-	0,11	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,10	0	0	-175	0	-	-	0,11	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-168	0	-	-	0,11	0	0	-168	0		
L	CR004	001	G	0,10	0	0	0	0	-	-	0,11	0	0	-32	0		
L	CR001	002	G	0,10	0	0	0	0	-	-	0,11	0	0	-12	0		
L	CR002	003	G	0,10	0	0	0	0	-	-	0,11	0	0	-5	0		
L	CR003	004	G	0,10	0	0	0	0	-	-	0,11	0	0	-4	0		
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-476	0	-	-	0,11	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,10	0	0	-175	0	-	-	0,11	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-168	0	-	-	0,11	0	0	-168	0		
Piano Terra			Travata: Trave 3-4-2a					Trave: Trave 4-2a				Peso proprio			-4.375		
L	CR004	001	G	0,09	0	0	-10.101	0	-	-	0,05	0	0	-10.118	0		
L	CR001	002	G	0,09	0	0	-3.892	0	-	-	0,05	0	0	-3.898	0		
L	CR002	003	G	0,09	0	0	-1.431	0	-	-	0,05	0	0	-1.433	0		
L	CR003	004	G	0,09	0	0	-1.374	0	-	-	0,05	0	0	-1.376	0		
L	CR001	002	G	0,09	0	0	-476	0	-	-	0,05	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,09	0	0	-175	0	-	-	0,05	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,09	0	0	-168	0	-	-	0,05	0	0	-168	0		
L	CR004	001	G	0,09	0	0	-10.016	0	-	-	0,05	0	0	-10.007	0		
L	CR001	002	G	0,09	0	0	-3.859	0	-	-	0,05	0	0	-3.855	0		
L	CR002	003	G	0,09	0	0	-1.419	0	-	-	0,05	0	0	-1.417	0		
L	CR003	004	G	0,09	0	0	-1.362	0	-	-	0,05	0	0	-1.361	0		
L	CR001	002	G	0,09	0	0	-476	0	-	-	0,05	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,09	0	0	-175	0	-	-	0,05	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,09	0	0	-168	0	-	-	0,05	0	0	-168	0		
Piano Terra			Travata: Trave 5-6-3a					Trave: Trave 6-5				Peso proprio			-4.375		
L	CR004	001	G	0,11	0	0	-5	0	-	-	0,10	0	0	0	0		
L	CR001	002	G	0,11	0	0	-2	0	-	-	0,10	0	0	0	0		
L	CR002	003	G	0,11	0	0	-1	0	-	-	0,10	0	0	0	0		
L	CR003	004	G	0,11	0	0	-1	0	-	-	0,10	0	0	0	0		
L	CR001	002	G	0,11	0	0	-476	0	-	-	0,10	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,11	0	0	-175	0	-	-	0,10	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,11	0	0	-168	0	-	-	0,10	0	0	-168	0		
L	CR004	001	G	0,11	0	0	0	0	-	-	0,10	0	0	-5	0		
L	CR001	002	G	0,11	0	0	0	0	-	-	0,10	0	0	-2	0		
L	CR002	003	G	0,11	0	0	0	0	-	-	0,10	0	0	-1	0		
L	CR003	004	G	0,11	0	0	0	0	-	-	0,10	0	0	-1	0		
L	CR001	002	G	0,11	0	0	-476	0	-	-	0,10	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,11	0	0	-175	0	-	-	0,10	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,11	0	0	-168	0	-	-	0,10	0	0	-168	0		
Piano Terra			Travata: Trave 5-6-3a					Trave: Trave 3a-6				Peso proprio			-4.375		
L	CR004	001	G	0,05	0	0	-10.007	0	-	-	0,09	0	0	-10.016	0		
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-3.855	0	-	-	0,09	0	0	-3.859	0		
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-1.417	0	-	-	0,09	0	0	-1.419	0		
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-1.361	0	-	-	0,09	0	0	-1.362	0		
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-476	0	-	-	0,09	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-175	0	-	-	0,09	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-168	0	-	-	0,09	0	0	-168	0		
L	CR004	001	G	0,05	0	0	-10.065	0	-	-	0,09	0	0	-10.067	0		
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-3.878	0	-	-	0,09	0	0	-3.878	0		
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-1.426	0	-	-	0,09	0	0	-1.426	0		
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-1.369	0	-	-	0,09	0	0	-1.369	0		
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-476	0	-	-	0,09	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-175	0	-	-	0,09	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-168	0	-	-	0,09	0	0	-168	0		
Piano Terra			Travata: Trave 7-8-4a					Trave: Trave 7-8				Peso proprio			-4.375		
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-476	0	-	-	0,11	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,10	0	0	-175	0	-	-	0,11	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-168	0	-	-	0,11	0	0	-168	0		
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-476	0	-	-	0,11	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,10	0	0	-175	0	-	-	0,11	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-168	0	-	-	0,11	0	0	-168	0		
Piano Terra			Travata: Trave 7-8-4a					Trave: Trave 4a-8				Peso proprio			-4.375		
L	CR004	001	G	0,05	0	0	-10.065	0	-	-	0,09	0	0	-10.067	0		
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-3.878	0	-	-	0,09	0	0	-3.878	0		
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-1.426	0	-	-	0,09	0	0	-1.426	0		
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-1.369	0	-	-	0,09	0	0	-1.369	0		
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-476	0	-	-	0,09	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-175	0	-	-	0,09	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-168	0	-	-	0,09	0	0	-168	0		
L	CR004	001	G	0,05	0	0	-10.043	0	-	-	0,09	0	0	-10.044	0		
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-3.869	0	-	-	0,09	0	0	-3.870	0		
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-1.423	0	-	-	0,09	0	0	-1.423	0		
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-1.366	0	-	-	0,09	0	0	-1.366	0		
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-476	0	-	-	0,09	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-175	0	-	-	0,09	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-168	0	-	-	0,09	0	0	-168	0		
Piano Terra			Travata: Trave 9-10-5a					Trave: Trave 10-9				Peso proprio			-4.375		
L	CR004	001	G	0,11	0	0	-14	0	-	-	0,10	0	0	0	0		
L	CR001	002	G	0,11	0	0	-5	0	-	-	0,10	0	0	0	0		
L	CR002	003	G	0,11	0	0	-2	0	-	-	0,10	0	0	0	0		
L	CR003	004	G	0,11	0	0	-2	0	-	-	0,10	0	0	0	0		
L	CR001	002	G	0,11	0	0	-476	0	-	-	0,10	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,11	0	0	-175	0	-	-	0,10	0	0	-175	0		

														Carichi sulle travi			
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}		
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]		
L	CR003	004	G	0,11	0	0	-168	0	-	-	0,10	0	0	-168	0		
L	CR004	001	G	0,11	0	0	0	0	-	-	0,10	0	0	-14	0		
L	CR001	002	G	0,11	0	0	0	0	-	-	0,10	0	0	-5	0		
L	CR002	003	G	0,11	0	0	0	0	-	-	0,10	0	0	-2	0		
L	CR003	004	G	0,11	0	0	0	0	-	-	0,10	0	0	-2	0		
L	CR001	002	G	0,11	0	0	-476	0	-	-	0,10	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,11	0	0	-175	0	-	-	0,10	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,11	0	0	-168	0	-	-	0,10	0	0	-168	0		
Piano Terra			Travata: Trave 9-10-5a				Trave: Trave 5a-10				Peso proprio			-4.375			
L	CR004	001	G	0,05	0	0	-10.043	0	-	-	0,09	0	0	-10.044	0		
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-3.869	0	-	-	0,09	0	0	-3.870	0		
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-1.423	0	-	-	0,09	0	0	-1.423	0		
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-1.366	0	-	-	0,09	0	0	-1.366	0		
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-476	0	-	-	0,09	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-175	0	-	-	0,09	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-168	0	-	-	0,09	0	0	-168	0		
L	CR004	001	G	0,05	0	0	-5.505	0	-	-	0,09	0	0	-5.502	0		
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-2.121	0	-	-	0,09	0	0	-2.120	0		
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-780	0	-	-	0,09	0	0	-779	0		
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-749	0	-	-	0,09	0	0	-748	0		
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-476	0	-	-	0,09	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-175	0	-	-	0,09	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-168	0	-	-	0,09	0	0	-168	0		
Piano Terra			Travata: Trave 11-12-8a				Trave: Trave 12-11				Peso proprio			-4.375			
L	CR004	001	G	0,10	0	0	-1	0	-	-	0,10	0	0	0	0		
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-1	0	-	-	0,10	0	0	0	0		
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-476	0	-	-	0,10	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,10	0	0	-175	0	-	-	0,10	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-168	0	-	-	0,10	0	0	-168	0		
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-3.070	0	-	-	0,16	0	0	0	0		
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-1.183	0	-	-	0,16	0	0	0	0		
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-435	0	-	-	0,16	0	0	0	0		
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-417	0	-	-	0,16	0	0	0	0		
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-476	0	-	-	0,16	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,16	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-168	0	-	-	0,16	0	0	-168	0		
Piano Terra			Travata: Trave 11-12-8a				Trave: Trave 8a-12				Peso proprio			-4.375			
L	CR004	001	G	0,05	0	0	-5.505	0	-	-	0,10	0	0	-5.502	0		
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-2.121	0	-	-	0,10	0	0	-2.120	0		
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-780	0	-	-	0,10	0	0	-779	0		
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-749	0	-	-	0,10	0	0	-748	0		
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-476	0	-	-	0,10	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-175	0	-	-	0,10	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-168	0	-	-	0,10	0	0	-168	0		
Piano Terra			Travata: Trave 13-14				Trave: Trave 13-14				Peso proprio			-4.375			
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-476	0	-	-	0,10	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,10	0	0	-175	0	-	-	0,10	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-168	0	-	-	0,10	0	0	-168	0		
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-3.072	0	-	-	0,16	0	0	0	0		
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-1.183	0	-	-	0,16	0	0	0	0		
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-435	0	-	-	0,16	0	0	0	0		
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-418	0	-	-	0,16	0	0	0	0		
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-476	0	-	-	0,16	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,16	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-168	0	-	-	0,16	0	0	-168	0		
Piano Terra			Travata: Trave 17-19				Trave: Trave 17-19				Peso proprio			-4.375			
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-3.085	0	-	-	0,16	0	0	0	0		
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-1.188	0	-	-	0,16	0	0	0	0		
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-437	0	-	-	0,16	0	0	0	0		
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-419	0	-	-	0,16	0	0	0	0		
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-476	0	-	-	0,16	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,16	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-168	0	-	-	0,16	0	0	-168	0		
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-3.059	0	-	-	0,16	0	0	0	0		
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-1.179	0	-	-	0,16	0	0	0	0		
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-433	0	-	-	0,16	0	0	0	0		
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-416	0	-	-	0,16	0	0	0	0		
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-476	0	-	-	0,16	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,16	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-168	0	-	-	0,16	0	0	-168	0		
Piano Terra			Travata: Trave 17-20				Trave: Trave 17-20				Peso proprio			-4.375			
L	CR004	001	G	3,17	0	0	-10.826	0	-	-	0,00	0	0	-9.943	0		
L	CR001	002	G	3,17	0	0	-4.171	0	-	-	0,00	0	0	-3.831	0		
L	CR002	003	G	3,17	0	0	-1.533	0	-	-	0,00	0	0	-1.408	0		
L	CR003	004	G	3,17	0	0	-1.472	0	-	-	0,00	0	0	-1.352	0		
L	CR004	001	G	0,02	0	0	-9.944	0	-	-	3,18	0	0	-10.826	0		
L	CR001	002	G	0,02	0	0	-3.831	0	-	-	3,18	0	0	-4.171	0		
L	CR002	003	G	0,02	0	0	-1.408	0	-	-	3,18	0	0	-1.533	0		
L	CR003	004	G	0,02	0	0	-1.352	0	-	-	3,18	0	0	-1.472	0		
L	CR001	002	G	0,02	0	0	-476	0	-	-	0,00	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,02	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,02	0	0	-168	0	-	-	0,00	0	0	-168	0		
L	CR005	001	G	6,06	0	0	-5.210	5.216	-	-	0,00	0	0	-1.623	897		
L	CR006	002	G	6,06	0	0	-1.771	1.773	-	-	0,00	0	0	-552	305		
L	CR007	003	G	6,06	0	0	-651	652	-	-	0,00	0	0	-203	112		
L	CR008	004	G	6,06	0	0	-625	626	-	-	0,00	0	0	-195	108		

															Carichi sulle travi	
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}	
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]	
L	CR005	001	G	5,25	0	0	-4.306	3.825	-	-	0,29	0	0	-5.210	5.216	
L	CR006	002	G	5,25	0	0	-1.464	1.300	-	-	0,29	0	0	-1.771	1.773	
L	CR007	003	G	5,25	0	0	-538	478	-	-	0,29	0	0	-651	652	
L	CR008	004	G	5,25	0	0	-517	459	-	-	0,29	0	0	-625	626	
L	CR005	001	G	4,43	0	0	-3.699	3.005	-	-	1,09	0	0	-4.306	3.825	
L	CR006	002	G	4,43	0	0	-1.258	1.022	-	-	1,09	0	0	-1.464	1.300	
L	CR007	003	G	4,43	0	0	-462	375	-	-	1,09	0	0	-538	478	
L	CR008	004	G	4,43	0	0	-444	361	-	-	1,09	0	0	-517	459	
L	CR005	001	G	3,60	0	0	-3.394	2.628	-	-	1,92	0	0	-3.699	3.005	
L	CR006	002	G	3,60	0	0	-1.154	893	-	-	1,92	0	0	-1.258	1.022	
L	CR007	003	G	3,60	0	0	-424	328	-	-	1,92	0	0	-462	375	
L	CR008	004	G	3,60	0	0	-407	315	-	-	1,92	0	0	-444	361	
L	CR005	001	G	2,76	0	0	-3.393	2.627	-	-	2,75	0	0	-3.394	2.628	
L	CR006	002	G	2,76	0	0	-1.154	893	-	-	2,75	0	0	-1.154	893	
L	CR007	003	G	2,76	0	0	-424	328	-	-	2,75	0	0	-424	328	
L	CR008	004	G	2,76	0	0	-407	315	-	-	2,75	0	0	-407	315	
L	CR005	001	G	1,92	0	0	-3.697	3.002	-	-	3,59	0	0	-3.393	2.627	
L	CR006	002	G	1,92	0	0	-1.257	1.021	-	-	3,59	0	0	-1.154	893	
L	CR007	003	G	1,92	0	0	-462	375	-	-	3,59	0	0	-424	328	
L	CR008	004	G	1,92	0	0	-444	361	-	-	3,59	0	0	-407	315	
L	CR005	001	G	1,10	0	0	-4.302	3.819	-	-	4,42	0	0	-3.697	3.002	
L	CR006	002	G	1,10	0	0	-1.463	1.299	-	-	4,42	0	0	-1.257	1.021	
L	CR007	003	G	1,10	0	0	-538	478	-	-	4,42	0	0	-462	375	
L	CR008	004	G	1,10	0	0	-516	458	-	-	4,42	0	0	-444	361	
L	CR005	001	G	0,29	0	0	-5.205	5.208	-	-	5,25	0	0	-4.302	3.819	
L	CR006	002	G	0,29	0	0	-1.770	1.771	-	-	5,25	0	0	-1.463	1.299	
L	CR007	003	G	0,29	0	0	-651	651	-	-	5,25	0	0	-538	478	
L	CR008	004	G	0,29	0	0	-625	625	-	-	5,25	0	0	-516	458	
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-1.442	765	-	-	6,06	0	0	-5.205	5.208	
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-490	260	-	-	6,06	0	0	-1.770	1.771	
L	CR007	003	G	0,00	0	0	-180	95	-	-	6,06	0	0	-651	651	
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-173	92	-	-	6,06	0	0	-625	625	
Piano Terra			Travata: Trave 18-22					Trave: Trave 18-22			Peso proprio			-4.375		
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-3.076	0	-	-	0,16	0	0	0	0	
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-1.185	0	-	-	0,16	0	0	0	0	
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-436	0	-	-	0,16	0	0	0	0	
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-418	0	-	-	0,16	0	0	0	0	
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-476	0	-	-	0,16	0	0	-476	0	
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,16	0	0	-175	0	
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-168	0	-	-	0,16	0	0	-168	0	
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-3.072	0	-	-	0,16	0	0	0	0	
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-1.184	0	-	-	0,16	0	0	0	0	
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-435	0	-	-	0,16	0	0	0	0	
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-418	0	-	-	0,16	0	0	0	0	
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-476	0	-	-	0,16	0	0	-476	0	
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,16	0	0	-175	0	
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-168	0	-	-	0,16	0	0	-168	0	
Piano Terra			Travata: Trave 18-21					Trave: Trave 18-21			Peso proprio			-4.375		
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-9.947	0	-	-	3,17	0	0	-10.833	0	
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-3.832	0	-	-	3,17	0	0	-4.174	0	
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-1.409	0	-	-	3,17	0	0	-1.534	0	
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-1.353	0	-	-	3,17	0	0	-1.473	0	
L	CR004	001	G	3,17	0	0	-10.833	0	-	-	0,00	0	0	-9.944	0	
L	CR001	002	G	3,17	0	0	-4.174	0	-	-	0,00	0	0	-3.831	0	
L	CR002	003	G	3,17	0	0	-1.534	0	-	-	0,00	0	0	-1.409	0	
L	CR003	004	G	3,17	0	0	-1.473	0	-	-	0,00	0	0	-1.352	0	
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-476	0	-	-	0,00	0	0	-476	0	
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0	
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-168	0	-	-	0,00	0	0	-168	0	
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-1.626	-900	-	-	6,06	0	0	-5.178	-5.164	
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-553	-306	-	-	6,06	0	0	-1.761	-1.756	
L	CR007	003	G	0,00	0	0	-203	-112	-	-	6,06	0	0	-647	-645	
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-195	-108	-	-	6,06	0	0	-621	-619	
L	CR005	001	G	0,29	0	0	-5.178	-5.164	-	-	5,25	0	0	-4.285	-3.795	
L	CR006	002	G	0,29	0	0	-1.761	-1.756	-	-	5,25	0	0	-1.457	-1.290	
L	CR007	003	G	0,29	0	0	-647	-645	-	-	5,25	0	0	-536	-475	
L	CR008	004	G	0,29	0	0	-621	-619	-	-	5,25	0	0	-514	-455	
L	CR005	001	G	1,09	0	0	-4.285	-3.795	-	-	4,43	0	0	-3.685	-2.987	
L	CR006	002	G	1,09	0	0	-1.457	-1.290	-	-	4,43	0	0	-1.253	-1.016	
L	CR007	003	G	1,09	0	0	-536	-475	-	-	4,43	0	0	-461	-374	
L	CR008	004	G	1,09	0	0	-514	-455	-	-	4,43	0	0	-442	-358	
L	CR005	001	G	1,92	0	0	-3.685	-2.987	-	-	3,59	0	0	-3.384	-2.616	
L	CR006	002	G	1,92	0	0	-1.253	-1.016	-	-	3,59	0	0	-1.150	-889	
L	CR007	003	G	1,92	0	0	-461	-374	-	-	3,59	0	0	-423	-327	
L	CR008	004	G	1,92	0	0	-442	-358	-	-	3,59	0	0	-406	-314	
L	CR005	001	G	2,76	0	0	-3.384	-2.616	-	-	2,75	0	0	-3.384	-2.616	
L	CR006	002	G	2,76	0	0	-1.150	-889	-	-	2,75	0	0	-1.150	-889	
L	CR007	003	G	2,76	0	0	-423	-327	-	-	2,75	0	0	-423	-327	
L	CR008	004	G	2,76	0	0	-406	-314	-	-	2,75	0	0	-406	-314	
L	CR005	001	G	3,60	0	0	-3.384	-2.616	-	-	1,92	0	0	-3.684	-2.986	
L	CR006	002	G	3,60	0	0	-1.150	-889	-	-	1,92	0	0	-1.253	-1.016	
L	CR007	003	G	3,60	0	0	-423	-327	-	-	1,92	0	0	-461	-374	
L	CR008	004	G	3,60	0	0	-406	-314	-	-	1,92	0	0	-442	-358	
L	CR005	001	G	4,43	0	0	-3.684	-2.986	-	-	1,09	0	0	-4.284	-3.793	
L	CR006	002	G	4,43	0	0	-1.253	-1.016	-	-	1,09	0	0	-1.456	-1.289	
L	CR007	003	G	4,43	0	0	-461	-374	-	-	1,09	0	0	-535	-474	

														Carichi sulle travi			
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}		
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]		
L	CR008	004	G	4,43	0	0	-442	-358	-	-	1,09	0	0	-514	-455		
L	CR005	001	G	5,26	0	0	-4.284	-3.793	-	-	0,28	0	0	-5.177	-5.162		
L	CR006	002	G	5,26	0	0	-1.456	-1.289	-	-	0,28	0	0	-1.760	-1.755		
L	CR007	003	G	5,26	0	0	-535	-474	-	-	0,28	0	0	-645	-645		
L	CR008	004	G	5,26	0	0	-514	-455	-	-	0,28	0	0	-621	-619		
L	CR005	001	G	6,07	0	0	-5.177	-5.162	-	-	0,00	0	0	-1.659	-925		
L	CR006	002	G	6,07	0	0	-1.760	-1.755	-	-	0,00	0	0	-564	-314		
L	CR007	003	G	6,07	0	0	-647	-645	-	-	0,00	0	0	-207	-115		
L	CR008	004	G	6,07	0	0	-621	-619	-	-	0,00	0	0	-199	-111		
Piano Terra			Travata: Trave 20-21				Trave: Trave 20-21				Peso proprio			-4.375			
L	CR004	001	G	3,16	0	0	-10.831	0	-	-	0,01	0	0	-9.944	0		
L	CR001	002	G	3,16	0	0	-4.173	0	-	-	0,01	0	0	-3.831	0		
L	CR002	003	G	3,16	0	0	-1.534	0	-	-	0,01	0	0	-1.408	0		
L	CR003	004	G	3,16	0	0	-1.473	0	-	-	0,01	0	0	-1.352	0		
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-9.947	0	-	-	3,19	0	0	-10.831	0		
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-3.832	0	-	-	3,19	0	0	-4.173	0		
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-1.409	0	-	-	3,19	0	0	-1.534	0		
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-1.353	0	-	-	3,19	0	0	-1.473	0		
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-476	0	-	-	0,01	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,01	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-168	0	-	-	0,01	0	0	-168	0		
L	CR005	001	G	6,06	0	0	-5.161	5.136	-	-	0,00	0	0	-1.197	598		
L	CR006	002	G	6,06	0	0	-1.755	1.747	-	-	0,00	0	0	-407	203		
L	CR007	003	G	6,06	0	0	-645	642	-	-	0,00	0	0	-150	75		
L	CR008	004	G	6,06	0	0	-619	616	-	-	0,00	0	0	-144	72		
L	CR005	001	G	5,25	0	0	-4.276	3.782	-	-	0,29	0	0	-5.161	5.136		
L	CR006	002	G	5,25	0	0	-1.454	1.286	-	-	0,29	0	0	-1.755	1.747		
L	CR007	003	G	5,25	0	0	-535	473	-	-	0,29	0	0	-645	642		
L	CR008	004	G	5,25	0	0	-513	454	-	-	0,29	0	0	-619	616		
L	CR005	001	G	4,43	0	0	-3.684	2.986	-	-	1,10	0	0	-4.276	3.782		
L	CR006	002	G	4,43	0	0	-1.253	1.016	-	-	1,10	0	0	-1.454	1.286		
L	CR007	003	G	4,43	0	0	-461	374	-	-	1,10	0	0	-535	473		
L	CR008	004	G	4,43	0	0	-442	358	-	-	1,10	0	0	-513	454		
L	CR005	001	G	3,59	0	0	-3.390	2.623	-	-	1,92	0	0	-3.684	2.986		
L	CR006	002	G	3,59	0	0	-1.153	892	-	-	1,92	0	0	-1.253	1.016		
L	CR007	003	G	3,59	0	0	-424	328	-	-	1,92	0	0	-461	374		
L	CR008	004	G	3,59	0	0	-407	315	-	-	1,92	0	0	-442	358		
L	CR005	001	G	2,75	0	0	-3.397	2.631	-	-	2,75	0	0	-3.390	2.623		
L	CR006	002	G	2,75	0	0	-1.155	895	-	-	2,75	0	0	-1.153	892		
L	CR007	003	G	2,75	0	0	-425	329	-	-	2,75	0	0	-424	328		
L	CR008	004	G	2,75	0	0	-408	316	-	-	2,75	0	0	-407	315		
L	CR005	001	G	1,92	0	0	-3.703	3.010	-	-	3,59	0	0	-3.397	2.631		
L	CR006	002	G	1,92	0	0	-1.259	1.023	-	-	3,59	0	0	-1.155	895		
L	CR007	003	G	1,92	0	0	-463	376	-	-	3,59	0	0	-425	329		
L	CR008	004	G	1,92	0	0	-444	361	-	-	3,59	0	0	-408	316		
L	CR005	001	G	1,10	0	0	-4.308	3.827	-	-	4,43	0	0	-3.703	3.010		
L	CR006	002	G	1,10	0	0	-1.465	1.302	-	-	4,43	0	0	-1.259	1.023		
L	CR007	003	G	1,10	0	0	-538	478	-	-	4,43	0	0	-463	376		
L	CR008	004	G	1,10	0	0	-517	459	-	-	4,43	0	0	-444	361		
L	CR005	001	G	0,29	0	0	-5.205	5.208	-	-	5,25	0	0	-4.308	3.827		
L	CR006	002	G	0,29	0	0	-1.770	1.771	-	-	5,25	0	0	-1.465	1.302		
L	CR007	003	G	0,29	0	0	-651	651	-	-	5,25	0	0	-538	478		
L	CR008	004	G	0,29	0	0	-625	625	-	-	5,25	0	0	-517	459		
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-1.637	908	-	-	6,06	0	0	-5.205	5.208		
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-557	309	-	-	6,06	0	0	-1.770	1.771		
L	CR007	003	G	0,00	0	0	-205	114	-	-	6,06	0	0	-651	651		
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-196	109	-	-	6,06	0	0	-625	625		
Piano Terra			Travata: Trave 2-4-6-8-10-12-17				Trave: Trave 2-4				Peso proprio			-4.375			
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-476	0	-	-	0,08	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,10	0	0	-175	0	-	-	0,08	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-168	0	-	-	0,08	0	0	-168	0		
L	CR004	001	G	5,80	0	0	-9.873	0	-	-	0,08	0	0	0	0		
L	CR001	002	G	5,80	0	0	-3.804	0	-	-	0,08	0	0	0	0		
L	CR002	003	G	5,80	0	0	-1.398	0	-	-	0,08	0	0	0	0		
L	CR003	004	G	5,80	0	0	-1.342	0	-	-	0,08	0	0	0	0		
L	CR004	001	G	0,10	0	0	-9.873	0	-	-	0,10	0	0	-9.873	0		
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-3.804	0	-	-	0,10	0	0	-3.804	0		
L	CR002	003	G	0,10	0	0	-1.398	0	-	-	0,10	0	0	-1.398	0		
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-1.342	0	-	-	0,10	0	0	-1.342	0		
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-476	0	-	-	0,08	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,10	0	0	-175	0	-	-	0,08	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-168	0	-	-	0,08	0	0	-168	0		
Piano Terra			Travata: Trave 2-4-6-8-10-12-17				Trave: Trave 4-6				Peso proprio			-4.375			
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-476	0	-	-	0,10	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-175	0	-	-	0,10	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-168	0	-	-	0,10	0	0	-168	0		
L	CR004	001	G	0,12	0	0	-9.873	0	-	-	0,10	0	0	-9.873	0		
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-3.804	0	-	-	0,10	0	0	-3.804	0		
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-1.398	0	-	-	0,10	0	0	-1.398	0		
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-1.342	0	-	-	0,10	0	0	-1.342	0		
L	CR001	002	G	0,12	0	0	-476	0	-	-	0,10	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,12	0	0	-175	0	-	-	0,10	0	0	-175	0		
L	CR003	004	G	0,12	0	0	-168	0	-	-	0,10	0	0	-168	0		
Piano Terra			Travata: Trave 2-4-6-8-10-12-17				Trave: Trave 6-8				Peso proprio			-4.375			
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-476	0	-	-	0,10	0	0	-476	0		
L	CR002	003	G	0,10	0	0	-175	0	-	-	0,10	0	0	-175	0		

													Carichi sulle travi			
TC	C	CC	SR	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i} /M _{T,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}	
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m/m]	
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-168	0	-	-	0,10	0	0	-168	0	
L	CR004	001	G	0,10	0	0	-9.873	0	-	-	0,10	0	0	-9.873	0	
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-3.804	0	-	-	0,10	0	0	-3.804	0	
L	CR002	003	G	0,10	0	0	-1.398	0	-	-	0,10	0	0	-1.398	0	
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-1.342	0	-	-	0,10	0	0	-1.342	0	
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-476	0	-	-	0,10	0	0	-476	0	
L	CR002	003	G	0,10	0	0	-175	0	-	-	0,10	0	0	-175	0	
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-168	0	-	-	0,10	0	0	-168	0	
Piano Terra			Travata: Trave 2-4-6-8-10-12-17					Trave: Trave 8-10			Peso proprio			-4.375		
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-476	0	-	-	0,11	0	0	-476	0	
L	CR002	003	G	0,10	0	0	-175	0	-	-	0,11	0	0	-175	0	
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-168	0	-	-	0,11	0	0	-168	0	
L	CR004	001	G	0,10	0	0	-9.873	0	-	-	0,11	0	0	-9.873	0	
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-3.804	0	-	-	0,11	0	0	-3.804	0	
L	CR002	003	G	0,10	0	0	-1.398	0	-	-	0,11	0	0	-1.398	0	
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-1.342	0	-	-	0,11	0	0	-1.342	0	
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-476	0	-	-	0,11	0	0	-476	0	
L	CR002	003	G	0,10	0	0	-175	0	-	-	0,11	0	0	-175	0	
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-168	0	-	-	0,11	0	0	-168	0	
Piano Terra			Travata: Trave 2-4-6-8-10-12-17					Trave: Trave 10-12			Peso proprio			-4.375		
L	CR001	002	G	0,09	0	0	-476	0	-	-	0,10	0	0	-476	0	
L	CR002	003	G	0,09	0	0	-175	0	-	-	0,10	0	0	-175	0	
L	CR003	004	G	0,09	0	0	-168	0	-	-	0,10	0	0	-168	0	
L	CR004	001	G	0,10	0	0	-9.873	0	-	-	0,10	0	0	-9.873	0	
L	CR001	002	G	0,10	0	0	-3.804	0	-	-	0,10	0	0	-3.804	0	
L	CR002	003	G	0,10	0	0	-1.398	0	-	-	0,10	0	0	-1.398	0	
L	CR003	004	G	0,10	0	0	-1.342	0	-	-	0,10	0	0	-1.342	0	
L	CR001	002	G	0,09	0	0	-476	0	-	-	0,10	0	0	-476	0	
L	CR002	003	G	0,09	0	0	-175	0	-	-	0,10	0	0	-175	0	
L	CR003	004	G	0,09	0	0	-168	0	-	-	0,10	0	0	-168	0	
Piano Terra			Travata: Trave 2-4-6-8-10-12-17					Trave: Trave 12-17			Peso proprio			-4.375		
L	CR004	001	G	3,16	0	0	-10.828	0	-	-	0,00	0	0	-9.938	0	
L	CR001	002	G	3,16	0	0	-4.172	0	-	-	0,00	0	0	-3.829	0	
L	CR002	003	G	3,16	0	0	-1.534	0	-	-	0,00	0	0	-1.408	0	
L	CR003	004	G	3,16	0	0	-1.472	0	-	-	0,00	0	0	-1.351	0	
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-9.941	0	-	-	3,19	0	0	-10.828	0	
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-3.830	0	-	-	3,19	0	0	-4.172	0	
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-1.408	0	-	-	3,19	0	0	-1.534	0	
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-1.352	0	-	-	3,19	0	0	-1.472	0	
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-476	0	-	-	0,00	0	0	-476	0	
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0	
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-168	0	-	-	0,00	0	0	-168	0	
L	CR005	001	G	5,63	0	0	-4.746	4.477	-	-	0,00	0	0	-819	370	
L	CR006	002	G	5,63	0	0	-1.614	1.522	-	-	0,00	0	0	-278	126	
L	CR007	003	G	5,63	0	0	-593	559	-	-	0,00	0	0	-102	46	
L	CR008	004	G	5,63	0	0	-570	538	-	-	0,00	0	0	-98	44	
L	CR005	001	G	5,18	0	0	-4.244	3.737	-	-	0,71	0	0	-4.746	4.477	
L	CR006	002	G	5,18	0	0	-1.443	1.271	-	-	0,71	0	0	-1.614	1.522	
L	CR007	003	G	5,18	0	0	-531	468	-	-	0,71	0	0	-593	559	
L	CR008	004	G	5,18	0	0	-509	448	-	-	0,71	0	0	-570	538	
L	CR005	001	G	4,28	0	0	-3.625	2.911	-	-	1,17	0	0	-4.244	3.737	
L	CR006	002	G	4,28	0	0	-1.232	989	-	-	1,17	0	0	-1.443	1.271	
L	CR007	003	G	4,28	0	0	-453	364	-	-	1,17	0	0	-531	468	
L	CR008	004	G	4,28	0	0	-435	349	-	-	1,17	0	0	-509	448	
L	CR005	001	G	3,36	0	0	-3.365	2.593	-	-	2,07	0	0	-3.625	2.911	
L	CR006	002	G	3,36	0	0	-1.144	882	-	-	2,07	0	0	-1.232	989	
L	CR007	003	G	3,36	0	0	-421	324	-	-	2,07	0	0	-453	364	
L	CR008	004	G	3,36	0	0	-404	311	-	-	2,07	0	0	-435	349	
L	CR005	001	G	2,45	0	0	-3.466	2.715	-	-	2,99	0	0	-3.365	2.593	
L	CR006	002	G	2,45	0	0	-1.178	923	-	-	2,99	0	0	-1.144	882	
L	CR007	003	G	2,45	0	0	-433	339	-	-	2,99	0	0	-421	324	
L	CR008	004	G	2,45	0	0	-416	326	-	-	2,99	0	0	-404	311	
L	CR005	001	G	1,54	0	0	-3.927	3.302	-	-	3,90	0	0	-3.466	2.715	
L	CR006	002	G	1,54	0	0	-1.335	1.123	-	-	3,90	0	0	-1.178	923	
L	CR007	003	G	1,54	0	0	-491	413	-	-	3,90	0	0	-433	339	
L	CR008	004	G	1,54	0	0	-471	396	-	-	3,90	0	0	-416	326	
L	CR005	001	G	0,65	0	0	-4.745	4.475	-	-	4,81	0	0	-3.927	3.302	
L	CR006	002	G	0,65	0	0	-1.613	1.521	-	-	4,81	0	0	-1.335	1.123	
L	CR007	003	G	0,65	0	0	-593	559	-	-	4,81	0	0	-491	413	
L	CR008	004	G	0,65	0	0	-569	537	-	-	4,81	0	0	-471	396	
L	CR005	001	G	0,27	0	0	0	0	-	-	5,70	0	0	-4.745	4.475	
L	CR006	002	G	0,27	0	0	0	0	-	-	5,70	0	0	-1.613	1.521	
L	CR007	003	G	0,27	0	0	0	0	-	-	5,70	0	0	-593	559	
L	CR008	004	G	0,27	0	0	0	0	-	-	5,70	0	0	-569	537	
Piano Terra			Travata: Trave 6a-13-18					Trave: Trave 6a-13			Peso proprio			-4.375		
L	CR004	001	G	0,05	0	0	-9.879	0	-	-	0,10	0	0	-9.882	0	
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-3.806	0	-	-	0,10	0	0	-3.807	0	
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-1.399	0	-	-	0,10	0	0	-1.400	0	
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-1.343	0	-	-	0,10	0	0	-1.344	0	
L	CR001	002	G	0,05	0	0	-476	0	-	-	0,10	0	0	-476	0	
L	CR002	003	G	0,05	0	0	-175	0	-	-	0,10	0	0	-175	0	
L	CR003	004	G	0,05	0	0	-168	0	-	-	0,10	0	0	-168	0	
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-5.558	-5.807	-	-	0,00	0	0	-5.529	-5.757	
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-1.890	-1.975	-	-	0,00	0	0	-1.880	-1.957	
L	CR007	003	G	0,00	0	0	-695	-726	-	-	0,00	0	0	-691	-719	
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-667	-697	-	-	0,00	0	0	-664	-691	

													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 6a-13-18					Trave: Trave 13-18			Peso proprio			-4.375		
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-9.944	0	-	-	3,17	0	0	-10.833	0	
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-3.831	0	-	-	3,17	0	0	-4.174	0	
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-1.408	0	-	-	3,17	0	0	-1.534	0	
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-1.352	0	-	-	3,17	0	0	-1.473	0	
L	CR004	001	G	3,17	0	0	-10.833	0	-	-	0,00	0	0	-9.946	0	
L	CR001	002	G	3,17	0	0	-4.174	0	-	-	0,00	0	0	-3.832	0	
L	CR002	003	G	3,17	0	0	-1.534	0	-	-	0,00	0	0	-1.409	0	
L	CR003	004	G	3,17	0	0	-1.473	0	-	-	0,00	0	0	-1.352	0	
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-476	0	-	-	0,00	0	0	-476	0	
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,00	0	0	-175	0	
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-168	0	-	-	0,00	0	0	-168	0	
L	CR005	001	G	0,00	0	0	-1.574	-861	-	-	6,07	0	0	-5.190	-5.183	
L	CR006	002	G	0,00	0	0	-535	-293	-	-	6,07	0	0	-1.764	-1.762	
L	CR007	003	G	0,00	0	0	-197	-108	-	-	6,07	0	0	-649	-648	
L	CR008	004	G	0,00	0	0	-189	-103	-	-	6,07	0	0	-623	-622	
L	CR005	001	G	0,28	0	0	-5.190	-5.183	-	-	5,26	0	0	-4.296	-3.810	
L	CR006	002	G	0,28	0	0	-1.764	-1.762	-	-	5,26	0	0	-1.461	-1.296	
L	CR007	003	G	0,28	0	0	-649	-648	-	-	5,26	0	0	-537	-476	
L	CR008	004	G	0,28	0	0	-623	-622	-	-	5,26	0	0	-515	-457	
L	CR005	001	G	1,09	0	0	-4.296	-3.810	-	-	4,43	0	0	-3.695	-3.000	
L	CR006	002	G	1,09	0	0	-1.461	-1.296	-	-	4,43	0	0	-1.256	-1.020	
L	CR007	003	G	1,09	0	0	-537	-476	-	-	4,43	0	0	-462	-375	
L	CR008	004	G	1,09	0	0	-515	-457	-	-	4,43	0	0	-443	-360	
L	CR005	001	G	1,92	0	0	-3.695	-3.000	-	-	3,60	0	0	-3.394	-2.628	
L	CR006	002	G	1,92	0	0	-1.256	-1.020	-	-	3,60	0	0	-1.154	-893	
L	CR007	003	G	1,92	0	0	-462	-375	-	-	3,60	0	0	-424	-328	
L	CR008	004	G	1,92	0	0	-443	-360	-	-	3,60	0	0	-407	-315	
L	CR005	001	G	2,75	0	0	-3.394	-2.628	-	-	2,76	0	0	-3.393	-2.626	
L	CR006	002	G	2,75	0	0	-1.154	-893	-	-	2,76	0	0	-1.154	-893	
L	CR007	003	G	2,75	0	0	-424	-328	-	-	2,76	0	0	-424	-328	
L	CR008	004	G	2,75	0	0	-407	-315	-	-	2,76	0	0	-407	-315	
L	CR005	001	G	3,59	0	0	-3.393	-2.626	-	-	1,92	0	0	-3.693	-2.997	
L	CR006	002	G	3,59	0	0	-1.154	-893	-	-	1,92	0	0	-1.256	-1.019	
L	CR007	003	G	3,59	0	0	-424	-328	-	-	1,92	0	0	-462	-375	
L	CR008	004	G	3,59	0	0	-407	-315	-	-	1,92	0	0	-443	-360	
L	CR005	001	G	4,43	0	0	-3.693	-2.997	-	-	1,10	0	0	-4.291	-3.804	
L	CR006	002	G	4,43	0	0	-1.256	-1.019	-	-	1,10	0	0	-1.459	-1.293	
L	CR007	003	G	4,43	0	0	-462	-375	-	-	1,10	0	0	-536	-475	
L	CR008	004	G	4,43	0	0	-443	-360	-	-	1,10	0	0	-515	-457	
L	CR005	001	G	5,25	0	0	-4.291	-3.804	-	-	0,29	0	0	-5.183	-5.172	
L	CR006	002	G	5,25	0	0	-1.459	-1.293	-	-	0,29	0	0	-1.762	-1.758	
L	CR007	003	G	5,25	0	0	-536	-475	-	-	0,29	0	0	-648	-647	
L	CR008	004	G	5,25	0	0	-515	-457	-	-	0,29	0	0	-622	-621	
L	CR005	001	G	6,06	0	0	-5.183	-5.172	-	-	0,00	0	0	-1.564	-853	
L	CR006	002	G	6,06	0	0	-1.762	-1.758	-	-	0,00	0	0	-532	-290	
L	CR007	003	G	6,06	0	0	-648	-647	-	-	0,00	0	0	-195	-106	
L	CR008	004	G	6,06	0	0	-622	-621	-	-	0,00	0	0	-188	-103	
Piano Terra			Travata: Trave 20-25					Trave: Trave 20-25			Peso proprio			-4.375		
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-3.072	0	-	-	0,16	0	0	0	0	
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-1.184	0	-	-	0,16	0	0	0	0	
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-435	0	-	-	0,16	0	0	0	0	
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-418	0	-	-	0,16	0	0	0	0	
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-476	0	-	-	0,16	0	0	-476	0	
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,16	0	0	-175	0	
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-168	0	-	-	0,16	0	0	-168	0	
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-3.074	0	-	-	0,16	0	0	0	0	
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-1.184	0	-	-	0,16	0	0	0	0	
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-435	0	-	-	0,16	0	0	0	0	
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-418	0	-	-	0,16	0	0	0	0	
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-476	0	-	-	0,16	0	0	-476	0	
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,16	0	0	-175	0	
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-168	0	-	-	0,16	0	0	-168	0	
Piano Terra			Travata: Trave 21-26					Trave: Trave 21-26			Peso proprio			-4.375		
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-3.067	0	-	-	0,16	0	0	0	0	
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-1.182	0	-	-	0,16	0	0	0	0	
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-434	0	-	-	0,16	0	0	0	0	
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-417	0	-	-	0,16	0	0	0	0	
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-476	0	-	-	0,16	0	0	-476	0	
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,16	0	0	-175	0	
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-168	0	-	-	0,16	0	0	-168	0	
L	CR004	001	G	0,00	0	0	-3.078	0	-	-	0,16	0	0	0	0	
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-1.186	0	-	-	0,16	0	0	0	0	
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-436	0	-	-	0,16	0	0	0	0	
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-419	0	-	-	0,16	0	0	0	0	
L	CR001	002	G	0,00	0	0	-476	0	-	-	0,16	0	0	-476	0	
L	CR002	003	G	0,00	0	0	-175	0	-	-	0,16	0	0	-175	0	
L	CR003	004	G	0,00	0	0	-168	0	-	-	0,16	0	0	-168	0	
Fondazione			Travata: Trave 1-2					Trave: Trave 1-2			Peso proprio			-15.000		
Fondazione			Travata: Trave 1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14					Trave: Trave 1-3			Peso proprio			-15.000		
Fondazione			Travata: Trave 1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14					Trave: Trave 3-5			Peso proprio			-15.000		
Fondazione			Travata: Trave 1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14					Trave: Trave 5-7			Peso proprio			-15.000		
Fondazione			Travata: Trave					Trave: Trave 7-9			Peso proprio			-15.000		

														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]
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.227	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Pilastro 006											Peso proprio			-4.909	
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.227	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Pilastro 007											Peso proprio			-4.909	
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.227	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Pilastro 008											Peso proprio			-4.909	
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.227	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Pilastro 009											Peso proprio			-4.909	
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.227	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Pilastro 010											Peso proprio			-4.909	
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.227	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Pilastro 011											Peso proprio			-4.909	
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.227	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Pilastro 12 (a)											Peso proprio			-4.909	
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.227	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Pilastro 13 (a)											Peso proprio			-4.909	
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.227	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Pilastro 014											Peso proprio			-4.909	
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.227	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Pilastro 015											Peso proprio			-4.909	
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.227	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Pilastro 016											Peso proprio			-4.909	
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.227	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Pilastro 017											Peso proprio			-4.909	
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.227	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Pilastro 018											Peso proprio			-4.909	
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.227	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Pilastro 019											Peso proprio			-4.909	
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.227	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Pilastro 020											Peso proprio			-4.909	
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.227	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Pilastro 021											Peso proprio			-4.909	
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.227	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Pilastro 022											Peso proprio			-4.909	
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.227	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Pilastro 023											Peso proprio			-4.909	
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.227	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Pilastro 24 (a)											Peso proprio			-4.909	
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.227	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Pilastro 025											Peso proprio			-4.909	
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.227	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Pilastro 026											Peso proprio			-4.909	
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.227	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.454	0	0	0	-	-	-	-	-
Pilastro 027											Peso proprio			-4.909	
C	CR001	001	G	4,10	0	0	-1.227	0	0	0	-	-	-	-	-
C	CR001	001	G	0,00	0	0	-2.454	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}**

														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]
F_{Z,i}/Q_{Z,i}															
M_{Y,i}, M_{Z,i}				Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".											
Q_{X,f}, Q_{Y,f}				Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".											
Q_{Z,f}															
ΔT₁, ΔT₂				Variazione di temperatura rispettivamente lungo gli assi 1, 2 o 3 del sistema locale.											
ΔT₃															

CARICHI SUI SOLAI

														Carichi sui solai	
TC	C	CC	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}	M _{T,f}	
				[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]	[N-m]	
Piano Terra										Solaio: Travetto 2-1		Peso proprio		-2.000	
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.000	0	0	-	0,00	0	0	0	-2.000	
L	CR002	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	0	-680	
L	CR003	003	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	0	-250	
L	CR004	004	0,00	0	0	-240	0	0	-	0,00	0	0	0	-240	
Piano Terra										Solaio: Travetto 3-2		Peso proprio		-1.765	
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.765	0	0	-	0,00	0	0	0	-1.765	
L	CR006	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	0	-680	
L	CR007	003	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	0	-250	
L	CR008	004	0,00	0	0	-240	0	0	-	0,00	0	0	0	-240	
Piano Terra										Solaio: Travetto 4-3		Peso proprio		-2.000	
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.000	0	0	-	0,00	0	0	0	-2.000	
L	CR002	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	0	-680	
L	CR003	003	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	0	-250	
L	CR004	004	0,00	0	0	-240	0	0	-	0,00	0	0	0	-240	
Piano Terra										Solaio: Travetto 1-2		Peso proprio		-1.765	
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.765	0	0	-	0,00	0	0	0	-1.765	
L	CR006	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	0	-680	
L	CR007	003	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	0	-250	
L	CR008	004	0,00	0	0	-240	0	0	-	0,00	0	0	0	-240	
Piano Terra										Solaio: Travetto 1-2		Peso proprio		-1.765	
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.765	0	0	-	0,00	0	0	0	-1.765	
L	CR006	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	0	-680	
L	CR007	003	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	0	-250	
L	CR008	004	0,00	0	0	-240	0	0	-	0,00	0	0	0	-240	
Piano Terra										Solaio: Travetto 1-2		Peso proprio		-1.765	
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.765	0	0	-	0,00	0	0	0	-1.765	
L	CR006	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	0	-680	
L	CR007	003	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	0	-250	
L	CR008	004	0,00	0	0	-240	0	0	-	0,00	0	0	0	-240	
Piano Terra										Solaio: Travetto 1-2		Peso proprio		-1.765	
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.765	0	0	-	0,00	0	0	0	-1.765	
L	CR006	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	0	-680	
L	CR007	003	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	0	-250	
L	CR008	004	0,00	0	0	-240	0	0	-	0,00	0	0	0	-240	
Piano Terra										Solaio: Travetto 1-2		Peso proprio		-1.765	
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.765	0	0	-	0,00	0	0	0	-1.765	
L	CR006	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	0	-680	
L	CR007	003	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	0	-250	
L	CR008	004	0,00	0	0	-240	0	0	-	0,00	0	0	0	-240	
Piano Terra										Solaio: Travetto 2-1		Peso proprio		-1.765	
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.765	0	0	-	0,00	0	0	0	-1.765	
L	CR006	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	0	-680	
L	CR007	003	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	0	-250	
L	CR008	004	0,00	0	0	-240	0	0	-	0,00	0	0	0	-240	
Piano Terra										Solaio: Travetto 3-2		Peso proprio		-1.765	
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.765	0	0	-	0,00	0	0	0	-1.765	
L	CR006	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	0	-680	
L	CR007	003	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	0	-250	
L	CR008	004	0,00	0	0	-240	0	0	-	0,00	0	0	0	-240	
Piano Terra										Solaio: Travetto 4-3		Peso proprio		-1.765	
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.765	0	0	-	0,00	0	0	0	-1.765	
L	CR006	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	0	-680	
L	CR007	003	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	0	-250	
L	CR008	004	0,00	0	0	-240	0	0	-	0,00	0	0	0	-240	
Piano Terra										Solaio: Travetto 5-4		Peso proprio		-1.765	
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.765	0	0	-	0,00	0	0	0	-1.765	
L	CR006	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	0	-680	
L	CR007	003	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	0	-250	
L	CR008	004	0,00	0	0	-240	0	0	-	0,00	0	0	0	-240	
Piano Terra										Solaio: Travetto 6-5		Peso proprio		-1.765	
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.765	0	0	-	0,00	0	0	0	-1.765	
L	CR006	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	0	-680	
L	CR007	003	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	0	-250	
L	CR008	004	0,00	0	0	-240	0	0	-	0,00	0	0	0	-240	
Piano Terra										Solaio: Travetto 2-1		Peso proprio		-2.000	
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.000	0	0	-	0,00	0	0	0	-2.000	
L	CR002	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	0	-680	
L	CR003	003	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	0	-250	
L	CR004	004	0,00	0	0	-240	0	0	-	0,00	0	0	0	-240	
Piano Terra										Solaio: Travetto 3-2		Peso proprio		-1.765	
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.765	0	0	-	0,00	0	0	0	-1.765	
L	CR006	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	0	-680	

Carichi sui solai

TC	C	CC	Dis _i	F _{X,i} /Q _{X,i}	F _{Y,i} /Q _{Y,i}	F _{Z,i} /Q _{Z,i}	M _{X,i}	M _{Y,i}	M _{Z,i}	Dis _f	Q _{X,f}	Q _{Y,f}	Q _{Z,f}
			[m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N;N/m]	[N-m]	[N-m;N-m/m]	[N-m;N-m/m]	[m]	[N/m]	[N/m]	[N/m]
L	CR007	003	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	-250
L	CR008	004	0,00	0	0	-240	0	0	-	0,00	0	0	-240
Piano Terra													
Solaio: Travetto 4-3										Peso proprio		-2.000	
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.000	0	0	-	0,00	0	0	-2.000
L	CR002	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	-680
L	CR003	003	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	-250
L	CR004	004	0,00	0	0	-240	0	0	-	0,00	0	0	-240
Piano Terra													
Solaio: Travetto 2-1										Peso proprio		-2.000	
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.000	0	0	-	0,00	0	0	-2.000
L	CR002	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	-680
L	CR003	003	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	-250
L	CR004	004	0,00	0	0	-240	0	0	-	0,00	0	0	-240
Piano Terra													
Solaio: Travetto 3-2										Peso proprio		-1.765	
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.765	0	0	-	0,00	0	0	-1.765
L	CR006	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	-680
L	CR007	003	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	-250
L	CR008	004	0,00	0	0	-240	0	0	-	0,00	0	0	-240
Piano Terra													
Solaio: Travetto 4-3										Peso proprio		-2.000	
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.000	0	0	-	0,00	0	0	-2.000
L	CR002	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	-680
L	CR003	003	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	-250
L	CR004	004	0,00	0	0	-240	0	0	-	0,00	0	0	-240
Piano Terra													
Solaio: Travetto 2-1										Peso proprio		-2.000	
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.000	0	0	-	0,00	0	0	-2.000
L	CR002	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	-680
L	CR003	003	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	-250
L	CR004	004	0,00	0	0	-240	0	0	-	0,00	0	0	-240
Piano Terra													
Solaio: Travetto 3-2										Peso proprio		-1.765	
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.765	0	0	-	0,00	0	0	-1.765
L	CR006	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	-680
L	CR007	003	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	-250
L	CR008	004	0,00	0	0	-240	0	0	-	0,00	0	0	-240
Piano Terra													
Solaio: Travetto 4-3										Peso proprio		-2.000	
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.000	0	0	-	0,00	0	0	-2.000
L	CR002	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	-680
L	CR003	003	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	-250
L	CR004	004	0,00	0	0	-240	0	0	-	0,00	0	0	-240
Piano Terra													
Solaio: Travetto 2-1										Peso proprio		-1.765	
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.765	0	0	-	0,00	0	0	-1.765
L	CR006	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	-680
L	CR007	003	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	-250
L	CR008	004	0,00	0	0	-240	0	0	-	0,00	0	0	-240
Piano Terra													
Solaio: Travetto 3-2										Peso proprio		-2.000	
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.000	0	0	-	0,00	0	0	-2.000
L	CR002	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	-680
L	CR003	003	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	-250
L	CR004	004	0,00	0	0	-240	0	0	-	0,00	0	0	-240
Piano Terra													
Solaio: Travetto 2-1										Peso proprio		-1.765	
L	CR005	001	0,00	0	0	-1.765	0	0	-	0,00	0	0	-1.765
L	CR006	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	-680
L	CR007	003	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	-250
L	CR008	004	0,00	0	0	-240	0	0	-	0,00	0	0	-240
Piano Terra													
Solaio: Travetto 3-2										Peso proprio		-2.000	
L	CR001	001	0,00	0	0	-2.000	0	0	-	0,00	0	0	-2.000
L	CR002	002	0,00	0	0	-680	0	0	-	0,00	0	0	-680
L	CR003	003	0,00	0	0	-250	0	0	-	0,00	0	0	-250
L	CR004	004	0,00	0	0	-240	0	0	-	0,00	0	0	-240

LEGENDA:

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

C Descrizione del carico:

CR001= SOLAIO (Sezione di calcolo): Sbalzo C.A. H16 CR002= SOLAIO (Sezione di calcolo): Sbalzo C.A. H16 (sovraccarico permanente) CR003= SOLAIO (Sezione di calcolo): Sbalzo C.A. H16 (sovraccarico accidentale) CR004= SOLAIO (Sezione di calcolo): Sbalzo C.A. H16 (carico neve) CR005= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Cop.non acc. H25 CR006= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Cop.non acc. H25 (sovraccarico permanente) CR007= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Cop.non acc. H25 (sovraccarico accidentale) CR008= SOLAIO (Sezione di calcolo): LatCem Cop.non acc. H25 (carico neve)

CC Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

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

M_{X,i} Se nella colonna "TC" è riportato "Concentrato", è il valore del vettore momento concentrato collocato nel punto "i", riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R.". Se nella colonna "TC" è riportato "Lineare", è il valore nel punto "i", del vettore momento (torcente) distribuito sempre riferito all'asse 1 del sistema di riferimento locale 1, 2, 3, quale che sia il sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R."

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

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

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

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

M_{Y,i}, M_{Z,i} Valore (nel punto "i") del vettore momento concentrato riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R."

Q_{X,f}, Q_{Y,f} Valore (nel punto "f") della forza distribuita riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R."

Q_{Z,f}

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	-0,0440	-1,0927 E-05	8,4935 E-05	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0064	-1,5698 E-06	1,6569 E-05	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0024	-5,7728 E-07	6,0922 E-06	0 E+00

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche

Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	004	0,0000	0,0000	-0,0023	-5,5453 E-07	5,8488 E-06	0 E+00
00002	001	-0,0358	-0,0480	-0,0500	1,4042 E-04	-2,795 E-04	-4,0837 E-05
	002	-0,0112	-0,0144	-0,0080	3,8761 E-05	-8,0211 E-05	-1,3271 E-05
	003	-0,0041	-0,0053	-0,0029	1,4268 E-05	-2,9495 E-05	-4,8772 E-06
	004	-0,0040	-0,0051	-0,0028	1,3686 E-05	-2,8318 E-05	-4,6819 E-06
00003	001	0,0000	0,0000	-0,0474	9,7707 E-05	6,4135 E-05	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0055	2,1012 E-05	8,0962 E-06	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0020	7,726 E-06	2,9779 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0019	7,4159 E-06	2,8578 E-06	0 E+00
00004	001	-0,0540	-0,0488	-0,0521	8,7097 E-06	-3,4768 E-04	-6,0061 E-06
	002	-0,0171	-0,0148	-0,0065	5,1155 E-06	-9,3458 E-05	-2,024 E-06
	003	-0,0063	-0,0054	-0,0024	1,8809 E-06	-3,4362 E-05	-7,4275 E-07
	004	-0,0060	-0,0052	-0,0023	1,7995 E-06	-3,2992 E-05	-7,1332 E-07
00005	001	0,0000	0,0000	-0,0697	2,2835 E-04	-1,2748 E-04	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0135	5,9995 E-05	-3,3806 E-05	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0050	2,2054 E-05	-1,2427 E-05	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0048	2,1174 E-05	-1,1932 E-05	0 E+00
00006	001	-0,0527	-0,0482	-0,0778	-2,5832 E-04	-2,4388 E-04	-2,2354 E-05
	002	-0,0171	-0,0145	-0,0157	-8,0465 E-05	-9,385 E-05	-7,3281 E-06
	003	-0,0063	-0,0054	-0,0058	-2,9557 E-05	-3,4494 E-05	-2,6924 E-06
	004	-0,0060	-0,0051	-0,0055	-2,8388 E-05	-3,3109 E-05	-2,5848 E-06
00007	001	0,0000	0,0000	-0,0454	3,0467 E-05	-1,2269 E-05	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0077	8,1067 E-06	-3,2528 E-06	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0028	2,9808 E-06	-1,1959 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0027	2,8615 E-06	-1,1482 E-06	0 E+00
00008	001	-0,0190	-0,0456	-0,0560	2,879 E-04	-2,6061 E-04	-3,3832 E-05
	002	-0,0061	-0,0137	-0,0108	9,459 E-05	-9,0279 E-05	-1,0669 E-05
	003	-0,0022	-0,0050	-0,0040	3,4771 E-05	-3,3191 E-05	-3,9228 E-06
	004	-0,0021	-0,0048	-0,0038	3,3371 E-05	-3,1865 E-05	-3,7658 E-06
00009	001	0,0000	0,0000	-0,0368	-3,9901 E-05	6,1205 E-05	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0040	-7,4862 E-06	1,1949 E-05	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0015	-2,7528 E-06	4,3943 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	-2,6431 E-06	4,2183 E-06	0 E+00
00010	001	-0,0207	-0,0424	-0,0425	2,3252 E-04	-2,4811 E-04	-1,2995 E-05
	002	-0,0063	-0,0125	-0,0053	6,3469 E-05	-6,6038 E-05	-4,0261 E-06
	003	-0,0023	-0,0046	-0,0020	2,3347 E-05	-2,4304 E-05	-1,4797 E-06
	004	-0,0022	-0,0044	-0,0019	2,2412 E-05	-2,3329 E-05	-1,4209 E-06
00011	001	0,0000	0,0000	-0,0470	-9,3446 E-05	6,9896 E-05	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0072	-2,0952 E-05	1,578 E-05	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0027	-7,7034 E-06	5,8019 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0026	-7,3963 E-06	5,5706 E-06	0 E+00
00012	001	-0,0046	-0,0283	-0,0532	2,0236 E-04	-1,1825 E-04	-3,6255 E-05
	002	-0,0015	-0,0083	-0,0089	5,5164 E-05	-3,198 E-05	-1,0971 E-05
	003	-0,0006	-0,0031	-0,0033	2,0292 E-05	-1,1763 E-05	-4,0363 E-06
	004	-0,0005	-0,0029	-0,0032	1,9468 E-05	-1,1296 E-05	-3,875 E-06
00013	001	0,0000	0,0000	-0,0451	1,895 E-06	1,4829 E-06	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0076	2,6541 E-07	4,8781 E-07	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0028	9,7049 E-08	1,7959 E-07	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0027	9,3986 E-08	1,7218 E-07	0 E+00
00014	001	0,0032	-0,0217	-0,0556	3,2689 E-04	-8,9675 E-05	-2,3341 E-05
	002	0,0008	-0,0065	-0,0106	1,11 E-04	-3,1418 E-05	-6,9089 E-06
	003	0,0003	-0,0024	-0,0039	4,0827 E-05	-1,1557 E-05	-2,5416 E-06
	004	0,0003	-0,0023	-0,0037	3,916 E-05	-1,1091 E-05	-2,4393 E-06
00015	001	0,0000	0,0000	-0,0379	-8,4598 E-05	2,8818 E-05	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0043	-1,7867 E-05	6,1431 E-06	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0016	-6,5683 E-06	2,2584 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0015	-6,3056 E-06	2,1682 E-06	0 E+00
00016	001	0,0012	-0,0204	-0,0436	2,727 E-04	-7,6807 E-05	-5,0578 E-06
	002	0,0003	-0,0058	-0,0057	7,1177 E-05	-1,9726 E-05	-1,4708 E-06
	003	0,0001	-0,0021	-0,0021	2,6156 E-05	-7,2541 E-06	-5,429 E-07
	004	0,0001	-0,0021	-0,0020	2,5117 E-05	-6,959 E-06	-5,1938 E-07
00017	001	0,0000	0,0000	-0,0450	-4,4171 E-06	-1,8065 E-07	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0076	-1,5228 E-06	-1,3784 E-07	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0028	-5,6004 E-07	-5,155 E-08	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0027	-5,3727 E-07	-4,9065 E-08	0 E+00
00018	001	0,0080	-0,0051	-0,0555	2,9306 E-04	1,0997 E-04	-8,2963 E-06
	002	0,0024	-0,0017	-0,0106	1,011 E-04	3,7105 E-05	-2,4223 E-06
	003	0,0009	-0,0006	-0,0039	3,7152 E-05	1,3668 E-05	-8,9093 E-07
	004	0,0008	-0,0006	-0,0037	3,567 E-05	1,3107 E-05	-8,5477 E-07
00019	001	0,0000	0,0000	-0,0383	-9,122 E-05	-2,8972 E-05	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0045	-1,9787 E-05	-6,2392 E-06	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0016	-7,2743 E-06	-2,294 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0016	-6,9845 E-06	-2,2025 E-06	0 E+00
00020	001	0,0056	-0,0053	-0,0440	2,3968 E-04	8,3317 E-05	1,6153 E-07
	002	0,0015	-0,0015	-0,0058	6,1481 E-05	2,1404 E-05	1,1166 E-07
	003	0,0006	-0,0005	-0,0021	2,2592 E-05	7,8824 E-06	4,4917 E-08
	004	0,0005	-0,0005	-0,0020	2,17 E-05	7,5471 E-06	4,1742 E-08
00021	001	0,0000	0,0000	-0,0381	-5,4676 E-05	-7,3455 E-05	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0044	-1,1762 E-05	-1,5667 E-05	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0016	-4,3245 E-06	-5,7602 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0015	-4,1511 E-06	-5,5294 E-06	0 E+00
00022	001	0,0101	-0,0041	-0,0438	1,5028 E-04	2,1499 E-04	4,1436 E-06
	002	0,0028	-0,0012	-0,0057	3,8901 E-05	5,5341 E-05	1,2492 E-06
	003	0,0010	-0,0004	-0,0021	1,4315 E-05	2,0357 E-05	4,5773 E-07
	004	0,0010	-0,0004	-0,0020	1,3724 E-05	1,9526 E-05	4,3916 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]
00023	001	0,0000	0,0000	-0,0454	3,169 E-08	2,2543 E-06	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0077	-1,7261 E-07	3,8922 E-07	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0028	-6,388 E-08	1,4384 E-07	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0027	-6,1094 E-08	1,3709 E-07	0 E+00
00024	001	0,0119	-0,0026	-0,0560	1,9578 E-04	2,5124 E-04	1,7652 E-05
	002	0,0037	-0,0008	-0,0107	6,6529 E-05	8,6307 E-05	5,3109 E-06
	003	0,0014	-0,0003	-0,0039	2,4475 E-05	3,1716 E-05	1,9541 E-06
	004	0,0013	-0,0003	-0,0038	2,3477 E-05	3,046 E-05	1,8772 E-06
00025	001	0,0000	0,0000	-0,0363	6,9846 E-06	-5,625 E-05	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0039	1,8821 E-06	-1,001 E-05	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0014	6,9148 E-07	-3,6797 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0014	6,639 E-07	-3,531 E-06	0 E+00
00026	001	0,0395	-0,0060	-0,0413	-1,2835 E-04	2,7175 E-04	2,6253 E-05
	002	0,0118	-0,0018	-0,0050	-3,6341 E-05	6,9535 E-05	8,4734 E-06
	003	0,0043	-0,0007	-0,0018	-1,3366 E-05	2,5568 E-05	3,1156 E-06
	004	0,0042	-0,0006	-0,0018	-1,2827 E-05	2,4543 E-05	2,9939 E-06
00027	001	0,0000	0,0000	-0,0443	3,2388 E-05	4,8111 E-05	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0069	8,92 E-06	1,2539 E-05	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0025	3,2794 E-06	4,6097 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0024	3,1483 E-06	4,4251 E-06	0 E+00
00028	001	0,0392	-0,0021	-0,0527	-3,4353 E-04	2,5764 E-04	2,7542 E-05
	002	0,0120	-0,0006	-0,0092	-1,041 E-04	8,5132 E-05	8,9024 E-06
	003	0,0044	-0,0002	-0,0034	-3,8282 E-05	3,1306 E-05	3,2724 E-06
	004	0,0042	-0,0002	-0,0032	-3,6739 E-05	3,0068 E-05	3,1443 E-06
00029	001	0,0000	0,0000	-0,0370	-1,771 E-05	-4,1336 E-05	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0043	-3,9561 E-06	-6,4133 E-06	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0016	-1,4543 E-06	-2,3561 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0015	-1,3958 E-06	-2,2615 E-06	0 E+00
00030	001	0,0514	-0,0106	-0,0431	2,5814 E-04	2,4819 E-04	2,2659 E-05
	002	0,0158	-0,0032	-0,0058	7,7903 E-05	6,1095 E-05	7,8172 E-06
	003	0,0058	-0,0012	-0,0021	2,8633 E-05	2,2463 E-05	2,8742 E-06
	004	0,0056	-0,0011	-0,0020	2,7485 E-05	2,1589 E-05	2,7602 E-06
00031	001	0,0000	0,0000	-0,0448	-2,2666 E-05	7,5237 E-05	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0072	-5,9788 E-06	1,9702 E-05	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0027	-2,1978 E-06	7,2431 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0025	-2,1094 E-06	6,954 E-06	0 E+00
00032	001	0,0512	-0,0095	-0,0525	2,7553 E-04	2,2449 E-04	2,2835 E-05
	002	0,0162	-0,0029	-0,0094	8,9292 E-05	8,5503 E-05	7,9133 E-06
	003	0,0059	-0,0011	-0,0035	3,2823 E-05	3,1436 E-05	2,9097 E-06
	004	0,0057	-0,0010	-0,0033	3,1507 E-05	3,0194 E-05	2,7943 E-06
00033	001	0,0000	0,0000	-0,0383	4,1659 E-08	-3,4332 E-05	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0049	1,3022 E-07	-4,6182 E-06	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0018	4,7926 E-08	-1,6956 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0017	4,6018 E-08	-1,627 E-06	0 E+00
00034	001	0,0691	-0,0058	-0,0456	-7,4967 E-06	2,768 E-04	1,2366 E-05
	002	0,0220	-0,0017	-0,0068	-2,4264 E-06	7,1333 E-05	4,3619 E-06
	003	0,0081	-0,0006	-0,0025	-8,8822 E-07	2,6228 E-05	1,6038 E-06
	004	0,0078	-0,0006	-0,0024	-8,5354 E-07	2,5192 E-05	1,5386 E-06
00035	001	0,0000	0,0000	-0,0470	-5,6065 E-07	8,8732 E-05	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0083	-8,5857 E-08	2,4471 E-05	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0030	-3,1476 E-08	8,9961 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0029	-3,0196 E-08	8,6369 E-06	0 E+00
00036	001	0,0698	-0,0046	-0,0568	-9,2786 E-06	3,1108 E-04	1,2487 E-05
	002	0,0227	-0,0012	-0,0112	-3,4759 E-06	1,1738 E-04	4,4007 E-06
	003	0,0084	-0,0005	-0,0041	-1,2762 E-06	4,3164 E-05	1,618 E-06
	004	0,0080	-0,0004	-0,0039	-1,2252 E-06	4,1448 E-05	1,5523 E-06
00037	001	0,0000	0,0000	-0,0378	1,878 E-06	-3,102 E-05	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0047	4,4008 E-07	-3,5371 E-06	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0017	1,6188 E-07	-1,2987 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0017	1,5537 E-07	-1,2459 E-06	0 E+00
00038	001	0,0752	-0,0045	-0,0450	6,6189 E-06	2,9144 E-04	2,035 E-06
	002	0,0241	-0,0012	-0,0066	1,8184 E-06	7,628 E-05	5,9657 E-07
	003	0,0089	-0,0005	-0,0024	6,7138 E-07	2,8051 E-05	2,1842 E-07
	004	0,0085	-0,0004	-0,0023	6,4333 E-07	2,6939 E-05	2,085 E-07
00039	001	0,0000	0,0000	-0,0468	1,9488 E-06	9,1288 E-05	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0082	4,5705 E-07	2,5292 E-05	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0030	1,6811 E-07	9,2982 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0029	1,6137 E-07	8,9266 E-06	0 E+00
00040	001	0,0760	-0,0038	-0,0565	6,5484 E-06	3,2803 E-04	1,9964 E-06
	002	0,0249	-0,0009	-0,0111	1,6164 E-06	1,2334 E-04	5,7312 E-07
	003	0,0091	-0,0003	-0,0041	5,9564 E-07	4,5349 E-05	2,0973 E-07
	004	0,0088	-0,0003	-0,0039	5,7146 E-07	4,3535 E-05	2,0027 E-07
00041	001	0,0000	0,0000	-0,0381	1,1458 E-05	-3,3044 E-05	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0049	2,2316 E-06	-3,9187 E-06	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0018	8,203 E-07	-1,4414 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0017	7,8737 E-07	-1,38 E-06	0 E+00
00042	001	0,0732	-0,0036	-0,0455	4,576 E-05	2,9046 E-04	-5,4302 E-06
	002	0,0231	-0,0009	-0,0068	1,2907 E-05	7,4188 E-05	-2,2945 E-06
	003	0,0085	-0,0003	-0,0025	4,7538 E-06	2,729 E-05	-8,4456 E-07
	004	0,0082	-0,0003	-0,0024	4,5621 E-06	2,6162 E-05	-8,1116 E-07
00043	001	0,0000	0,0000	-0,0470	1,4428 E-05	9,4168 E-05	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0083	3,2202 E-06	2,5704 E-05	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0031	1,1837 E-06	9,4499 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0029	1,1364 E-06	9,0701 E-06	0 E+00
00044	001	0,0737	-0,0031	-0,0568	3,882 E-05	3,1403 E-04	-5,5561 E-06

Nodi - Spostamenti per condizioni di carico non sismiche

Nodo	CC	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
	002	0,0238	-0,0007	-0,0112	1,1447 E-05	1,1878 E-04	-2,2971 E-06
	003	0,0088	-0,0003	-0,0041	4,2084 E-06	4,3648 E-05	-8,4553 E-07
	004	0,0084	-0,0002	-0,0040	4,0399 E-06	4,194 E-05	-8,1197 E-07
00045	001	0,0000	0,0000	-0,0451	1,1978 E-04	-4,7685 E-05	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0047	2,4653 E-05	-3,5343 E-06	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0017	9,0628 E-06	-1,3 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0017	8,699 E-06	-1,2455 E-06	0 E+00
00046	001	0,0659	0,0047	-0,0493	-4,9478 E-04	3,0078 E-04	-5,4815 E-06
	002	0,0199	0,0016	-0,0056	-1,4724 E-04	6,118 E-05	-2,187 E-06
	003	0,0073	0,0006	-0,0021	-5,4125 E-05	2,2492 E-05	-8,0438 E-07
	004	0,0070	0,0006	-0,0020	-5,1953 E-05	2,158 E-05	-7,7208 E-07
00047	001	0,0000	0,0000	-0,0585	1,5126 E-04	1,2425 E-04	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0092	3,5778 E-05	2,8989 E-05	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0034	1,3151 E-05	1,0656 E-05	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0033	1,2625 E-05	1,023 E-05	0 E+00
00048	001	0,0643	0,0046	-0,0642	-4,7836 E-04	1,7026 E-04	-5,4443 E-06
	002	0,0202	0,0018	-0,0106	-1,5481 E-04	7,911 E-05	-2,1429 E-06
	003	0,0074	0,0007	-0,0039	-5,6897 E-05	2,9076 E-05	-7,881 E-07
	004	0,0071	0,0006	-0,0038	-5,4618 E-05	2,7931 E-05	-7,566 E-07
00049	001	0,0000	0,0000	-0,0473	-1,3325 E-04	2,5645 E-07	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0074	-3,1157 E-05	7,6204 E-08	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0027	-1,1455 E-05	2,8422 E-08	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0026	-1,0996 E-05	2,6924 E-08	0 E+00
00050	001	0,0046	-0,0085	-0,0536	1,8468 E-04	1,1891 E-05	-1,8797 E-05
	002	0,0013	-0,0024	-0,0091	4,8699 E-05	3,3372 E-06	-5,4853 E-06
	003	0,0005	-0,0009	-0,0033	1,7888 E-05	1,2156 E-06	-2,0184 E-06
	004	0,0004	-0,0008	-0,0032	1,718 E-05	1,1686 E-06	-1,9356 E-06
00051	001	0,0000	0,0000	-0,0474	-1,1031 E-04	-7,9327 E-05	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0074	-2,5952 E-05	-1,8622 E-05	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0027	-9,5426 E-06	-6,8472 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0026	-9,1608 E-06	-6,5738 E-06	0 E+00
00052	001	0,0054	-0,0015	-0,0537	1,3466 E-04	1,0723 E-04	1,1428 E-06
	002	0,0015	-0,0004	-0,0091	3,5081 E-05	2,8211 E-05	3,3694 E-07
	003	0,0006	-0,0002	-0,0033	1,2922 E-05	1,0383 E-05	1,2587 E-07
	004	0,0005	-0,0001	-0,0032	1,2389 E-05	9,9758 E-06	1,1978 E-07
00053	001	0,0000	0,0000	-0,0473	-3,727 E-05	-1,1095 E-04	0 E+00
	002	0,0000	0,0000	-0,0073	-8,5315 E-06	-2,5184 E-05	0 E+00
	003	0,0000	0,0000	-0,0027	-3,1373 E-06	-9,2603 E-06	0 E+00
	004	0,0000	0,0000	-0,0026	-3,0111 E-06	-8,8869 E-06	0 E+00
00054	001	0,0168	-0,0060	-0,0536	7,5778 E-05	1,9259 E-04	3,1848 E-05
	002	0,0049	-0,0017	-0,0091	2,0435 E-05	5,1524 E-05	9,6336 E-06
	003	0,0018	-0,0006	-0,0033	7,5202 E-06	1,895 E-05	3,5415 E-06
	004	0,0017	-0,0006	-0,0032	7,2183 E-06	1,8171 E-05	3,4038 E-06
00055	001	0,0681	0,0037	-0,1258	-4,7715 E-04	4,751 E-04	-5,4443 E-06
	002	0,0212	0,0015	-0,0329	-1,5448 E-04	1,6093 E-04	-2,1429 E-06
	003	0,0078	0,0005	-0,0121	-5,6778 E-05	5,9142 E-05	-7,881 E-07
	004	0,0075	0,0005	-0,0116	-5,4504 E-05	5,6825 E-05	-7,566 E-07
00056	001	-0,0550	-0,0524	-0,0840	2,9584 E-04	-3,466 E-04	-6,0061 E-06
	002	-0,0174	-0,0157	-0,0156	8,1739 E-05	-9,3171 E-05	-2,024 E-06
	003	-0,0064	-0,0058	-0,0057	3,0047 E-05	-3,4257 E-05	-7,4275 E-07
	004	-0,0061	-0,0056	-0,0055	2,8825 E-05	-3,289 E-05	-7,1332 E-07
00057	001	-0,0580	-0,0531	-0,0762	1,3034 E-04	-3,7055 E-04	-2,2354 E-05
	002	-0,0188	-0,0159	-0,0143	3,0773 E-05	-1,3702 E-04	-7,3281 E-06
	003	-0,0069	-0,0059	-0,0052	1,1361 E-05	-5,0367 E-05	-2,6924 E-06
	004	-0,0066	-0,0056	-0,0050	1,0851 E-05	-4,833 E-05	-2,5848 E-06
00058	001	0,0418	0,0026	-0,1190	-3,435 E-04	4,6442 E-04	2,7542 E-05
	002	0,0126	0,0009	-0,0290	-1,041 E-04	1,3376 E-04	8,9024 E-06
	003	0,0046	0,0003	-0,0107	-3,828 E-05	4,9188 E-05	3,2724 E-06
	004	0,0044	0,0003	-0,0102	-3,6737 E-05	4,7242 E-05	3,1443 E-06
00059	001	0,0804	-0,0040	-0,1674	3,7072 E-05	8,4667 E-04	-5,5561 E-06
	002	0,0259	-0,0011	-0,0492	1,0911 E-05	2,8205 E-04	-2,2971 E-06
	003	0,0095	-0,0004	-0,0181	4,0115 E-06	1,0366 E-04	-8,4553 E-07
	004	0,0091	-0,0004	-0,0174	3,8507 E-06	9,9575 E-05	-8,1197 E-07
00060	001	0,0826	-0,0034	-0,1694	6,8316 E-06	8,5958 E-04	1,9964 E-06
	002	0,0269	-0,0008	-0,0498	1,7032 E-06	2,8625 E-04	5,7312 E-07
	003	0,0099	-0,0003	-0,0183	6,2756 E-07	1,0526 E-04	2,0973 E-07
	004	0,0095	-0,0003	-0,0176	6,021 E-07	1,0103 E-04	2,0027 E-07
00061	001	0,0765	-0,0025	-0,1669	-8,6737 E-06	8,4336 E-04	1,2487 E-05
	002	0,0248	-0,0005	-0,0489	-3,2905 E-06	2,805 E-04	4,4007 E-06
	003	0,0091	-0,0002	-0,0180	-1,208 E-06	1,0315 E-04	1,618 E-06
	004	0,0087	-0,0002	-0,0173	-1,1598 E-06	9,9049 E-05	1,5523 E-06
00062	001	0,0566	-0,0056	-0,1376	2,7614 E-04	6,5689 E-04	2,2835 E-05
	002	0,0178	-0,0015	-0,0382	8,9476 E-05	2,1503 E-04	7,9133 E-06
	003	0,0065	-0,0006	-0,0140	3,289 E-05	7,9055 E-05	2,9097 E-06
	004	0,0063	-0,0005	-0,0135	3,1572 E-05	7,5939 E-05	2,7943 E-06

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	Dir	Stato Limite Ultimo						Stato Limite di Danno					
		S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
00001	X	0,000 0	0,000 0	0,086 1	1,1699 E-03	4,2871 E-03	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,023 8	3,1862 E-04	1,1893 E-03	0 E+00
00001	Y	0,000 0	0,000 0	0,041 0	1,4479 E-03	1,0722 E-03	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,011 4	3,9536 E-04	3,0458 E-04	0 E+00
00001	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00002	X	5,448 3	0,734 5	0,090 8	2,8364 E-03	1,536 E-02	3,0858 E-04	1,518 8	0,183 2	0,025 1	7,3483 E-04	4,2728 E-03	7,364 E-05
00002	Y	0,109 7	5,556 9	0,043 2	1,1199 E-02	1,3013 E-03	1,467 E-04	0,013 3	1,502 3	0,012 0	3,0335 E-03	4,0492 E-04	3,1123 E-05
00002	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00003	X	0,000 0	0,000 0	0,208 3	1,6482 E-04	2,7378 E-03	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,058 8	4,5808 E-05	7,6104 E-04	0 E+00
00003	Y	0,000 0	0,000 0	0,165 8	2,1022 E-03	1,7662 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,044 4	5,6856 E-04	4,1041 E-05	0 E+00
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	5,600 7	0,763 1	0,218 1	2,2957 E-03	1,3789 E-02	3,4597 E-04	1,551 4	0,190 0	0,061 6	5,7703 E-04	3,8171 E-03	8,2834 E-05
00004	Y	0,042 3	5,569 3	0,178 4	1,3416 E-02	5,9023 E-04	1,6405 E-04	0,006 6	1,504 5	0,047 8	3,6287 E-03	1,8937 E-04	3,5031 E-05
00004	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00005	X	0,000 0	0,000 0	0,189 1	1,2736 E-03	2,3286 E-03	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,051 8	3,4464 E-04	6,4299 E-04	0 E+00
00005	Y	0,000 0	0,000 0	0,183 8	2,4874 E-03	8,0242 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,050 5	6,7843 E-04	2,2347 E-04	0 E+00
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	5,600 8	0,549 8	0,197 4	1,89 E-03	1,3589 E-02	3,2677 E-04	1,551 4	0,139 0	0,054 1	4,8208 E-04	3,7633 E-03	7,8031 E-05
00006	Y	0,042 3	5,482 9	0,193 3	1,4151 E-02	4,7359 E-04	1,57 E-04	0,006 6	1,489 5	0,053 1	3,8493 E-03	1,5809 E-04	3,3405 E-05
00006	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00007	X	0,000 0	0,000 0	0,027 4	4,3899 E-04	1,4489 E-03	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,007 6	1,1831 E-04	4,0345 E-04	0 E+00
00007	Y	0,000 0	0,000 0	0,017 7	1,3742 E-03	2,5989 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,004 9	3,7518 E-04	7,6106 E-05	0 E+00
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	5,415 2	0,477 9	0,031 7	1,5708 E-03	1,2606 E-02	3,1332 E-04	1,511 7	0,121 7	0,008 8	4,0606 E-04	3,5176 E-03	7,4776 E-05
00008	Y	0,127 7	5,452 8	0,020 2	1,2326 E-02	3,0681 E-04	1,5488 E-04	0,017 2	1,484 2	0,005 6	3,3572 E-03	1,3199 E-04	3,2916 E-05
00008	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00009	X	0,000 0	0,000 0	0,124 0	8,8077 E-04	2,0419 E-03	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,034 4	2,3994 E-04	5,6862 E-04	0 E+00
00009	Y	0,000 0	0,000 0	0,085 5	1,5402 E-03	7,2369 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,023 7	4,2112 E-04	2,0536 E-04	0 E+00
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	5,310 5	0,650 9	0,134 7	2,5219 E-03	1,2197 E-02	3,1038 E-04	1,489 4	0,163 2	0,037 3	6,5633 E-04	3,4131 E-03	7,4061 E-05
00010	Y	0,185 8	5,523 3	0,092 8	1,159 E-02	9,9018 E-04	1,9124 E-04	0,029 8	1,496 5	0,025 7	3,1474 E-03	3,262 E-04	4,1481 E-05
00010	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00011	X	0,000 0	0,000 0	0,051 7	1,8446 E-03	2,1992 E-03	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,014 3	5,0821 E-04	6,1347 E-04	0 E+00
00011	Y	0,000 0	0,000 0	0,065 5	3,2044 E-03	1,5975 E-03	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,018 1	8,8086 E-04	4,465 E-04	0 E+00
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	5,202 9	0,520 3	0,054 4	3,4825 E-03	1,1898 E-02	3,1429 E-04	1,466 5	0,131 9	0,015 1	9,3253 E-04	3,344 E-03	7,5039 E-05
00012	Y	0,247 9	5,470 4	0,069 0	1,3829 E-02	1,9967 E-03	1,5729 E-04	0,043 2	1,487 3	0,019 0	3,7743 E-03	6,128 E-04	3,3513 E-05
00012	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00013	X	0,000 0	0,000 0	0,011 2	2,1576 E-04	1,0943 E-03	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,003 1	5,8769 E-05	3,067 E-04	0 E+00
00013	Y	0,000 0	0,000 0	0,031 4	1,5 E-03	1,0988 E-04	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,008 6	4,1113 E-04	3,5425 E-05	0 E+00
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	5,300 4	0,290 4	0,012 9	9,6401 E-04	1,1681 E-02	3,1291 E-04	1,487 1	0,076 7	0,003 6	2,5675 E-04	3,2772 E-03	7,4666 E-05
00014	Y	0,192 0	5,374 4	0,036 1	1,2766 E-02	1,5511 E-04	1,6278 E-04	0,031 1	1,470 4	0,010 0	3,4944 E-03	6,719 E-05	3,4717 E-05
00014	Z	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00	0,000 0	0,000 0	0,000 0	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00015	X	0,000	0,000	0,049	5,5358 E-04	1,0864 E-03	0 E+00	0,000	0,000	0,013	1,5201 E-04	3,0583 E-04	0 E+00

Nodi - Spostamenti per effetto del sisma													
Nodo	Dir	Stato Limite Ultimo						Stato Limite di Danno					
		Sx [cm]	Sy [cm]	Sz [cm]	θx [rad]	θy [rad]	θz [rad]	Sx [cm]	Sy [cm]	Sz [cm]	θx [rad]	θy [rad]	θz [rad]
00015	Y	0,000	0,000	0,135	2,3467 E-03	4,0534 E-04	0 E+00	0,000	0,000	0,037	6,4391 E-04	1,1753 E-04	0 E+00
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
00016	X	5,134	0,356	0,053	1,522 E-03	1,0217 E-02	2,9223 E-04	1,452	0,092	0,014	4,0619 E-04	2,8863 E-03	6,9694 E-05
00016	Y	0,289	5,401	0,147	1,2937 E-02	3,8328 E-04	1,7066 E-04	0,052	1,475	0,040	3,5387 E-03	1,673 E-04	3,6439 E-05
00016	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
00017	X	0,000	0,000	0,010	1,387 E-04	1,0868 E-03	0 E+00	0,000	0,000	0,002	3,7029 E-05	3,046 E-04	0 E+00
00017	Y	0,000	0,000	0,031	1,4701 E-03	1,7794 E-04	0 E+00	0,000	0,000	0,008	4,0412 E-04	4,3672 E-05	0 E+00
00017	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
00018	X	5,298	0,072	0,012	3,3265 E-04	1,1656 E-02	3,0593 E-04	1,486	0,021	0,003	7,8037 E-05	3,27 E-03	7,2943 E-05
00018	Y	0,192	5,275	0,036	1,2562 E-02	7,4882 E-04	1,5596 E-04	0,031	1,452	0,009	3,4581 E-03	1,5034 E-04	3,3097 E-05
00018	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
00019	X	0,000	0,000	0,043	4,4683 E-04	1,0673 E-03	0 E+00	0,000	0,000	0,012	1,2187 E-04	3,0045 E-04	0 E+00
00019	Y	0,000	0,000	0,135	2,3236 E-03	4,9445 E-04	0 E+00	0,000	0,000	0,037	6,3804 E-04	1,2951 E-04	0 E+00
00019	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
00020	X	5,137	0,046	0,047	8,7481 E-04	1,0181 E-02	2,8563 E-04	1,452	0,008	0,013	2,2233 E-04	2,8761 E-03	6,8128 E-05
00020	Y	0,291	5,247	0,147	1,2652 E-02	1,3481 E-03	1,5022 E-04	0,052	1,448	0,040	3,4852 E-03	3,0536 E-04	3,1762 E-05
00020	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
00021	X	0,000	0,000	0,118	7,9199 E-04	1,9776 E-03	0 E+00	0,000	0,000	0,032	2,1501 E-04	5,5059 E-04	0 E+00
00021	Y	0,000	0,000	0,084	1,4518 E-03	7,7022 E-04	0 E+00	0,000	0,000	0,023	4,0016 E-04	2,048 E-04	0 E+00
00021	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
00022	X	5,306	0,294	0,128	1,8873 E-03	1,2129 E-02	2,8843 E-04	1,488	0,061	0,035	4,7477 E-04	3,394 E-03	6,8762 E-05
00022	Y	0,187	5,123	0,092	1,0861 E-02	1,668 E-03	1,3332 E-04	0,030	1,426	0,025	3,0159 E-03	4,0448 E-04	2,8341 E-05
00022	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
00023	X	0,000	0,000	0,026	2,8324 E-04	1,3998 E-03	0 E+00	0,000	0,000	0,007	7,5271 E-05	3,8986 E-04	0 E+00
00023	Y	0,000	0,000	0,021	1,1784 E-03	2,624 E-04	0 E+00	0,000	0,000	0,005	3,2528 E-04	6,7297 E-05	0 E+00
00023	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
00024	X	5,402	0,135	0,030	8,629 E-04	1,2576 E-02	2,954 E-04	1,508	0,023	0,008	2,0307 E-04	3,5085 E-03	7,0394 E-05
00024	Y	0,128	5,195	0,025	1,1691 E-02	8,4628 E-04	1,461 E-04	0,017	1,438	0,006	3,2355 E-03	1,8567 E-04	3,0873 E-05
00024	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
00025	X	0,000	0,000	0,131	2,0406 E-04	2,3283 E-03	0 E+00	0,000	0,000	0,036	5,1745 E-05	6,4325 E-04	0 E+00
00025	Y	0,000	0,000	0,049	8,3785 E-04	3,2367 E-04	0 E+00	0,000	0,000	0,013	2,3345 E-04	8,5167 E-05	0 E+00
00025	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
00026	X	5,565	0,393	0,144	1,0273 E-03	1,3748 E-02	3,1713 E-04	1,541	0,085	0,039	2,37 E-04	3,8049 E-03	7,5603 E-05
00026	Y	0,042	5,077	0,061	8,6526 E-03	4,2 E-04	1,3828 E-04	0,006	1,418	0,016	2,4156 E-03	8,8235 E-05	2,9282 E-05
00026	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
00027	X	0,000	0,000	0,066	2,8972 E-04	1,833 E-03	0 E+00	0,000	0,000	0,018	7,6719 E-05	5,0709 E-04	0 E+00
00027	Y	0,000	0,000	0,047	8,8606 E-04	1,0201 E-04	0 E+00	0,000	0,000	0,013	2,4544 E-04	2,463 E-05	0 E+00
00027	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
00028	X	5,566	0,202	0,074	9,3629 E-04	1,3733 E-02	2,9343 E-04	1,541	0,039	0,020	2,2344 E-04	3,8024 E-03	6,9915 E-05
00028	Y	0,042	5,163	0,062	9,2895 E-03	6,1933 E-04	1,4937 E-04	0,006	1,433	0,017	2,5772 E-03	1,4273 E-04	3,1491 E-05
00028	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
00029	X	0,000	0,000	0,097	1,5506 E-04	2,094 E-03	0 E+00	0,000	0,000	0,027	3,8186 E-05	5,7803 E-04	0 E+00

Nodi - Spostamenti per effetto del sisma													
Nodo	Dir	Stato Limite Ultimo						Stato Limite di Danno					
		S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
00029	Y	0,000	0,000	0,046	8,1027 E-04	6,3306 E-05	0 E+00	0,000	0,000	0,013	2,2607 E-04	2,0044 E-05	0 E+00
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
00030	X	5,659	0,391	0,106	6,6856 E-04	1,3993 E-02	2,874 E-04	1,560	0,085	0,029	1,4485 E-04	3,8574 E-03	6,8558 E-05
00030	Y	0,060	5,077	0,059	8,8976 E-03	1,4256 E-04	1,523 E-04	0,018	1,418	0,016	2,485 E-03	4,0169 E-05	3,2126 E-05
00030	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
00031	X	0,000	0,000	0,108	1,3093 E-05	2,0412 E-03	0 E+00	0,000	0,000	0,029	4,1382 E-06	5,6239 E-04	0 E+00
00031	Y	0,000	0,000	0,052	8,2233 E-04	1,4928 E-04	0 E+00	0,000	0,000	0,014	2,2834 E-04	3,9096 E-05	0 E+00
00031	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
00032	X	5,659	0,202	0,120	4,0234 E-04	1,4189 E-02	2,9373 E-04	1,560	0,039	0,033	8,0879 E-05	3,9164 E-03	6,996 E-05
00032	Y	0,060	5,163	0,067	9,0373 E-03	1,4555 E-04	1,5331 E-04	0,018	1,432	0,018	2,5086 E-03	4,5586 E-05	3,2329 E-05
00032	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
00033	X	0,000	0,000	0,095	7,437 E-05	2,0811 E-03	0 E+00	0,000	0,000	0,026	1,6309 E-05	5,6968 E-04	0 E+00
00033	Y	0,000	0,000	0,001	8,7817 E-04	5,2455 E-05	0 E+00	0,000	0,000	0,000	2,4526 E-04	1,3806 E-05	0 E+00
00033	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
00034	X	5,816	0,389	0,106	7,7744 E-04	1,4402 E-02	2,8696 E-04	1,591	0,084	0,029	1,6834 E-04	3,9418 E-03	6,8427 E-05
00034	Y	0,153	5,078	0,002	1,0414 E-02	3,7743 E-04	1,5118 E-04	0,040	1,418	0,000	2,9084 E-03	9,9111 E-05	3,1887 E-05
00034	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
00035	X	0,000	0,000	0,096	3,5269 E-05	2,0739 E-03	0 E+00	0,000	0,000	0,026	6,8826 E-06	5,676 E-04	0 E+00
00035	Y	0,000	0,000	0,004	8,9239 E-04	4,9527 E-05	0 E+00	0,000	0,000	0,001	2,4771 E-04	1,3064 E-05	0 E+00
00035	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
00036	X	5,816	0,202	0,108	4,3196 E-04	1,4616 E-02	2,9427 E-04	1,592	0,039	0,029	8,5046 E-05	4,0048 E-03	7,017 E-05
00036	Y	0,153	5,163	0,004	1,0566 E-02	3,8324 E-04	1,5497 E-04	0,040	1,432	0,001	2,9331 E-03	1,0073 E-04	3,2688 E-05
00036	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
00037	X	0,000	0,000	0,097	6,2602 E-05	2,1336 E-03	0 E+00	0,000	0,000	0,026	1,3507 E-05	5,801 E-04	0 E+00
00037	Y	0,000	0,000	0,004	8,9141 E-04	9,2147 E-05	0 E+00	0,000	0,000	0,001	2,4895 E-04	2,2435 E-05	0 E+00
00037	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
00038	X	5,972	0,387	0,108	7,7531 E-04	1,479 E-02	2,834 E-04	1,623	0,084	0,029	1,6783 E-04	4,0206 E-03	6,7613 E-05
00038	Y	0,253	5,079	0,004	1,0444 E-02	6,2637 E-04	1,5105 E-04	0,061	1,418	0,001	2,9168 E-03	1,5255 E-04	3,1845 E-05
00038	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
00039	X	0,000	0,000	0,099	4,1937 E-05	2,1309 E-03	0 E+00	0,000	0,000	0,027	8,4999 E-06	5,7921 E-04	0 E+00
00039	Y	0,000	0,000	0,003	9,0473 E-04	8,8225 E-05	0 E+00	0,000	0,000	0,000	2,5116 E-04	2,1485 E-05	0 E+00
00039	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
00040	X	5,972	0,202	0,111	4,3361 E-04	1,4997 E-02	2,9081 E-04	1,623	0,039	0,030	8,5374 E-05	4,0807 E-03	6,9347 E-05
00040	Y	0,253	5,163	0,004	1,0599 E-02	6,2914 E-04	1,5536 E-04	0,061	1,432	0,001	2,9425 E-03	1,5254 E-04	3,2762 E-05
00040	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
00041	X	0,000	0,000	0,099	3,0587 E-05	2,2324 E-03	0 E+00	0,000	0,000	0,026	1,0342 E-05	6,0309 E-04	0 E+00
00041	Y	0,000	0,000	0,003	9,8451 E-04	1,4822 E-04	0 E+00	0,000	0,000	0,001	2,7466 E-04	3,4873 E-05	0 E+00
00041	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
00042	X	6,128	0,386	0,111	7,6759 E-04	1,5159 E-02	2,8381 E-04	1,655	0,083	0,030	1,6596 E-04	4,0944 E-03	6,7698 E-05
00042	Y	0,354	5,079	0,004	1,0487 E-02	8,644 E-04	1,5255 E-04	0,083	1,418	0,001	2,9288 E-03	2,0289 E-04	3,2166 E-05
00042	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
00043	X	0,000	0,000	0,101	1,0102 E-04	2,2307 E-03	0 E+00	0,000	0,000	0,027	2,3732 E-05	6,0231 E-04	0 E+00

Nodi - Spostamenti per effetto del sisma													
Nodo	Dir	Stato Limite Ultimo						Stato Limite di Danno					
		Sx [cm]	Sy [cm]	Sz [cm]	θx [rad]	θy [rad]	θz [rad]	Sx [cm]	Sy [cm]	Sz [cm]	θx [rad]	θy [rad]	θz [rad]
00043	Y	0,000	0,000	0,008	9,9261 E-04	1,1101 E-04	0 E+00	0,000	0,000	0,001	2,759 E-04	2,6344 E-05	0 E+00
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
00044	X	6,128	0,202	0,114	4,4139 E-04	1,5378 E-02	2,9155 E-04	1,655	0,039	0,030	8,6958 E-05	4,1567 E-03	6,9624 E-05
00044	Y	0,354	5,163	0,009	1,0645 E-02	8,9256 E-04	1,5661 E-04	0,083	1,432	0,002	2,9553 E-03	2,0939 E-04	3,303 E-05
00044	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
00045	X	0,000	0,000	0,221	5,8618 E-04	2,7171 E-03	0 E+00	0,000	0,000	0,060	1,6828 E-04	7,3261 E-04	0 E+00
00045	Y	0,000	0,000	0,165	1,9591 E-03	5,985 E-04	0 E+00	0,000	0,000	0,044	5,4343 E-04	1,5372 E-04	0 E+00
00045	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
00046	X	6,285	0,386	0,231	1,1051 E-03	1,5471 E-02	2,7066 E-04	1,687	0,083	0,063	2,433 E-04	4,1535 E-03	6,4616 E-05
00046	Y	0,456	5,079	0,174	1,2559 E-02	9,9937 E-04	1,4931 E-04	0,104	1,419	0,047	3,5085 E-03	2,3095 E-04	3,1487 E-05
00046	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
00047	X	0,000	0,000	0,239	7,979 E-04	2,7603 E-03	0 E+00	0,000	0,000	0,063	2,0748 E-04	7,4024 E-04	0 E+00
00047	Y	0,000	0,000	0,141	1,9071 E-03	3,1106 E-04	0 E+00	0,000	0,000	0,040	5,3359 E-04	9,97 E-05	0 E+00
00047	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
00048	X	6,285	0,202	0,251	3,4072 E-04	1,5625 E-02	2,8836 E-04	1,687	0,039	0,067	6,3826 E-05	4,1986 E-03	6,8831 E-05
00048	Y	0,456	5,163	0,149	1,2766 E-02	1,228 E-03	1,5271 E-04	0,104	1,432	0,043	3,543 E-03	2,8193 E-04	3,2181 E-05
00048	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
00049	X	0,000	0,000	0,003	1,4468 E-04	8,9655 E-04	0 E+00	0,000	0,000	0,000	4,0133 E-05	2,5352 E-04	0 E+00
00049	Y	0,000	0,000	0,081	4,3645 E-03	5,2915 E-05	0 E+00	0,000	0,000	0,022	1,198 E-03	9,6153 E-06	0 E+00
00049	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
00050	X	5,112	0,176	0,003	5,0219 E-04	9,8202 E-03	3,0984 E-04	1,447	0,048	0,000	1,3923 E-04	2,7799 E-03	7,3929 E-05
00050	Y	0,304	5,325	0,085	1,534 E-02	5,8354 E-04	1,5666 E-04	0,055	1,461	0,023	4,2108 E-03	1,0591 E-04	3,3329 E-05
00050	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
00051	X	0,000	0,000	0,048	1,6884 E-03	2,1205 E-03	0 E+00	0,000	0,000	0,013	4,6418 E-04	5,913 E-04	0 E+00
00051	Y	0,000	0,000	0,065	3,1614 E-03	1,6803 E-03	0 E+00	0,000	0,000	0,017	8,6656 E-04	4,5326 E-04	0 E+00
00051	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
00052	X	5,205	0,174	0,050	2,7996 E-03	1,1806 E-02	3,021 E-04	1,467	0,032	0,014	7,3886 E-04	3,3182 E-03	7,2025 E-05
00052	Y	0,251	5,178	0,069	1,3301 E-02	2,8891 E-03	1,5274 E-04	0,043	1,435	0,018	3,673 E-03	7,292 E-04	3,2377 E-05
00052	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
00053	X	0,000	0,000	0,082	1,1003 E-03	4,1105 E-03	0 E+00	0,000	0,000	0,022	2,9959 E-04	1,1394 E-03	0 E+00
00053	Y	0,000	0,000	0,024	1,2302 E-03	1,1253 E-03	0 E+00	0,000	0,000	0,006	3,3935 E-04	2,9918 E-04	0 E+00
00053	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
00054	X	5,432	0,370	0,086	2,2215 E-03	1,5286 E-02	2,8797 E-04	1,514	0,079	0,024	5,5927 E-04	4,2516 E-03	6,8637 E-05
00054	Y	0,110	5,088	0,024	1,023 E-02	1,7156 E-03	1,4364 E-04	0,013	1,420	0,006	2,8491 E-03	4,2369 E-04	3,032 E-05
00054	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
00055	X	6,285	0,155	2,912	3,304 E-04	1,5765 E-02	3,0173 E-04	1,687	0,028	0,782	6,1587 E-05	4,2376 E-03	7,1981 E-05
00055	Y	0,456	5,185	0,128	1,2774 E-02	1,2187 E-03	1,6256 E-04	0,104	1,436	0,038	3,5447 E-03	2,7898 E-04	3,4277 E-05
00055	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
00056	X	5,648	0,763	0,218	2,2886 E-03	1,3779 E-02	3,3915 E-04	1,561	0,190	0,057	5,7439 E-04	3,8138 E-03	8,0963 E-05
00056	Y	0,040	5,569	2,433	1,3538 E-02	5,8341 E-04	1,5854 E-04	0,011	1,504	0,658	3,663 E-03	1,87 E-04	3,3652 E-05
00056	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
00057	X	5,648	0,550	0,492	1,9047 E-03	1,3603 E-02	3,4539 E-04	1,561	0,139	0,128	4,8587 E-04	3,7667 E-03	8,2511 E-05

Nodi - Spostamenti per effetto del sisma													
Nodo	Dir	Stato Limite Ultimo						Stato Limite di Danno					
		S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]
00057	Y	8 0,040	0 5,483	9 2,579				7 0,011	0 1,489	3 0,702			
00057	Z	0 0,000	0 0,000	0 0,000	1,4324 E-02	4,7548 E-04	1,6115 E-04	0,000	0,000	0,000	0 E+00	0 E+00	0 E+00
00058	X	5,566	0,153	2,419				1,541	0,027	0,670			
00058	Y	1 0,042	4 5,186	1 0,043	9,255 E-04	1,3842 E-02	3,0846 E-04	0,006	1,436	0,007	2,5803 E-03	1,4395 E-04	3,4702 E-05
00058	Z	0 0,000	0 0,000	0 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
00059	X	6,128	0,155	2,741				1,655	0,028	0,741			
00059	Y	2 0,354	5 5,185	1 0,180	4,327 E-04	1,5564 E-02	3,0161 E-04	0,083	1,436	0,042	2,956 E-03	2,1049 E-04	3,438 E-05
00059	Z	0 0,000	0 0,000	0 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
00060	X	5,972	0,155	2,672				1,623	0,027	0,727			
00060	Y	9 0,253	0 5,185	4 0,107	4,2304 E-04	1,5165 E-02	3,0444 E-04	0,061	1,436	0,026	2,9434 E-03	1,5219 E-04	3,4327 E-05
00060	Z	0 0,000	0 0,000	0 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
00061	X	5,816	0,154	2,606				1,592	0,027	0,714			
00061	Y	6 0,153	3 5,185	1 0,067	4,2222 E-04	1,4788 E-02	3,0702 E-04	0,040	1,436	0,017	2,9342 E-03	1,0186 E-04	3,4365 E-05
00061	Z	0 0,000	0 0,000	0 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
00062	X	5,659	0,153	2,543				1,560	0,027	0,702			
00062	Y	6 0,060	5 5,186	9 0,078	3,9014 E-04	1,4349 E-02	3,0975 E-04	0,018	1,436	0,019	2,5109 E-03	4,4078 E-05	3,4966 E-05
00062	Z	0 0,000	0 0,000	0 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

LEGENDA:

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

NODI - SPOSTAMENTI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE

Nodi - Spostamenti per eccentricità accidentale									
Nodo	Dir	e	S _x [cm]	S _y [cm]	S _z [cm]	Θ _x [rad]	Θ _y [rad]	Θ _z [rad]	
00001	X	+	0,0000	0,0000	-0,0039	-1,6921 E-04	6,4785 E-05	0 E+00	
	X	-	0,0000	0,0000	0,0039	1,6921 E-04	-6,4785 E-05	0 E+00	
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0032	-1,3831 E-04	5,2953 E-05	0 E+00	
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0032	1,3831 E-04	-5,2953 E-05	0 E+00	
00002	X	+	-0,1160	0,7416	-0,0041	-1,4353 E-03	-1,1841 E-04	1,5652 E-03	
	X	-	0,1160	-0,7416	0,0041	1,4353 E-03	1,1841 E-04	-1,5652 E-03	
	Y	+	-0,0948	0,6062	-0,0034	-1,1732 E-03	-9,6781 E-05	1,2793 E-03	
	Y	-	0,0948	-0,6062	0,0034	1,1732 E-03	9,6781 E-05	-1,2793 E-03	
00003	X	+	0,0000	0,0000	0,0203	-2,7642 E-04	-6,8142 E-06	0 E+00	
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0203	2,7642 E-04	6,8142 E-06	0 E+00	
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0166	-2,2594 E-04	-5,5697 E-06	0 E+00	
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0166	2,2594 E-04	5,5697 E-06	0 E+00	
00004	X	+	0,0647	0,7713	0,0217	-1,7925 E-03	1,5384 E-04	5,6687 E-04	
	X	-	-0,0647	-0,7713	-0,0217	1,7925 E-03	-1,5384 E-04	-5,6687 E-04	
	Y	+	0,0529	0,6304	0,0178	-1,4652 E-03	1,2575 E-04	4,6334 E-04	
	Y	-	-0,0529	-0,6304	-0,0178	1,4652 E-03	-1,2575 E-04	-4,6334 E-04	
00005	X	+	0,0000	0,0000	0,0196	-2,6476 E-04	1,0196 E-04	0 E+00	
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0196	2,6476 E-04	-1,0196 E-04	0 E+00	
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0160	-2,1641 E-04	8,3335 E-05	0 E+00	
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0160	2,1641 E-04	-8,3335 E-05	0 E+00	
00006	X	+	0,0645	0,5592	0,0205	-1,4384 E-03	1,5475 E-04	6,6005 E-04	
	X	-	-0,0645	-0,5592	-0,0205	1,4384 E-03	-1,5475 E-04	-6,6005 E-04	
	Y	+	0,0527	0,4570	0,0167	-1,1757 E-03	1,2649 E-04	5,395 E-04	
	Y	-	-0,0527	-0,4570	-0,0167	1,1757 E-03	-1,2649 E-04	-5,395 E-04	
00007	X	+	0,0000	0,0000	0,0009	-1,1859 E-04	-1,0462 E-05	0 E+00	
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0009	1,1859 E-04	1,0462 E-05	0 E+00	
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0007	-9,6932 E-05	-8,5509 E-06	0 E+00	
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0007	9,6932 E-05	8,5509 E-06	0 E+00	
00008	X	+	-0,1545	0,4897	0,0010	-1,0997 E-03	-3,2369 E-04	1,2489 E-03	
	X	-	0,1545	-0,4897	-0,0010	1,0997 E-03	3,2369 E-04	-1,2489 E-03	
	Y	+	-0,1263	0,4002	0,0008	-8,9885 E-04	-2,6457 E-04	1,0208 E-03	
	Y	-	0,1263	-0,4002	-0,0008	8,9885 E-04	2,6457 E-04	-1,0208 E-03	
00009	X	+	0,0000	0,0000	-0,0046	-1,4342 E-04	-4,0451 E-06	0 E+00	
	X	-	0,0000	0,0000	0,0046	1,4342 E-04	4,0451 E-06	0 E+00	
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0037	-1,1722 E-04	-3,3063 E-06	0 E+00	
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0037	1,1722 E-04	3,3063 E-06	0 E+00	
	X	+	-0,2769	0,6587	-0,0049	-1,2577 E-03	-4,188 E-04	7,3353 E-04	

Nodi - Spostamenti per eccentricità accidentale

Nodo	Dir	e	Sx	Sy	Sz	Θx	Θy	Θz
			[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
00010	X	-	0,2769	-0,6587	0,0049	1,2577 E-03	4,188 E-04	-7,3353 E-04
	Y	+	-0,2263	0,5384	-0,0040	-1,028 E-03	-3,4231 E-04	5,9956 E-04
	Y	-	0,2263	-0,5384	0,0040	1,028 E-03	3,4231 E-04	-5,9956 E-04
00011	X	+	0,0000	0,0000	-0,0029	-1,93 E-04	7,9894 E-06	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0029	1,93 E-04	-7,9894 E-06	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0024	-1,5775 E-04	6,5302 E-06	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0024	1,5775 E-04	-6,5302 E-06	0 E+00
00012	X	+	-0,4031	0,5309	-0,0031	-1,1462 E-03	-6,4445 E-04	1,5071 E-03
	X	-	0,4031	-0,5309	0,0031	1,1462 E-03	6,4445 E-04	-1,5071 E-03
	Y	+	-0,3295	0,4340	-0,0025	-9,369 E-04	-5,2675 E-04	1,2318 E-03
	Y	-	0,3295	-0,4340	0,0025	9,369 E-04	5,2675 E-04	-1,2318 E-03
00013	X	+	0,0000	0,0000	0,0013	-7,8529 E-05	-4,7857 E-05	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0013	7,8529 E-05	4,7857 E-05	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0010	-6,4187 E-05	-3,9117 E-05	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0010	6,4187 E-05	3,9117 E-05	0 E+00
00014	X	+	-0,2882	0,3094	0,0015	-7,2996 E-04	-6,2605 E-04	1,1367 E-03
	X	-	0,2882	-0,3094	-0,0015	7,2996 E-04	6,2605 E-04	-1,1367 E-03
	Y	+	-0,2355	0,2529	0,0012	-5,9664 E-04	-5,1171 E-04	9,291 E-04
	Y	-	0,2355	-0,2529	-0,0012	5,9664 E-04	5,1171 E-04	-9,291 E-04
00015	X	+	0,0000	0,0000	-0,0055	-1,2118 E-04	-6,1206 E-05	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0055	1,2118 E-04	6,1206 E-05	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0045	-9,9048 E-05	-5,0028 E-05	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0045	9,9048 E-05	5,0028 E-05	0 E+00
00016	X	+	-0,4824	0,3730	-0,0059	-7,9827 E-04	-8,2422 E-04	7,5303 E-04
	X	-	0,4824	-0,3730	0,0059	7,9827 E-04	8,2422 E-04	-7,5303 E-04
	Y	+	-0,3943	0,3049	-0,0048	-6,5248 E-04	-6,7369 E-04	6,155 E-04
	Y	-	0,3943	-0,3049	0,0048	6,5248 E-04	6,7369 E-04	-6,155 E-04
00017	X	+	0,0000	0,0000	0,0011	-3,3924 E-05	-5,8753 E-05	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0011	3,3924 E-05	5,8753 E-05	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0009	-2,7728 E-05	-4,8022 E-05	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0009	2,7728 E-05	4,8022 E-05	0 E+00
00018	X	+	-0,2899	0,0907	0,0012	-2,2919 E-04	-6,6342 E-04	1,1259 E-03
	X	-	0,2899	-0,0907	-0,0012	2,2919 E-04	6,6342 E-04	-1,1259 E-03
	Y	+	-0,2370	0,0742	0,0010	-1,8733 E-04	-5,4226 E-04	9,2025 E-04
	Y	-	0,2370	-0,0742	-0,0010	1,8733 E-04	5,4226 E-04	-9,2025 E-04
00019	X	+	0,0000	0,0000	-0,0047	-5,5203 E-05	-9,5125 E-05	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0047	5,5203 E-05	9,5125 E-05	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0038	-4,5121 E-05	-7,7752 E-05	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0038	4,5121 E-05	7,7752 E-05	0 E+00
00020	X	+	-0,4811	0,0288	-0,0051	-1,6815 E-04	-8,8074 E-04	7,4546 E-04
	X	-	0,4811	-0,0288	0,0051	1,6815 E-04	8,8074 E-04	-7,4546 E-04
	Y	+	-0,3933	0,0235	-0,0042	-1,3744 E-04	-7,1989 E-04	6,0931 E-04
	Y	-	0,3933	-0,0235	0,0042	1,3744 E-04	7,1989 E-04	-6,0931 E-04
00021	X	+	0,0000	0,0000	-0,0022	2,4711 E-05	-6,521 E-05	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0022	-2,4711 E-05	6,521 E-05	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0018	2,0198 E-05	-5,3301 E-05	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0018	-2,0198 E-05	5,3301 E-05	0 E+00
00022	X	+	-0,2812	-0,2456	-0,0024	3,8496 E-04	-5,2954 E-04	7,258 E-04
	X	-	0,2812	0,2456	0,0024	-3,8496 E-04	5,2954 E-04	-7,258 E-04
	Y	+	-0,2299	-0,2008	-0,0019	3,1465 E-04	-4,3283 E-04	5,9324 E-04
	Y	-	0,2299	0,2008	0,0019	-3,1465 E-04	4,3283 E-04	-5,9324 E-04
00023	X	+	0,0000	0,0000	0,0004	1,0183 E-05	-3,4936 E-05	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0004	-1,0183 E-05	3,4936 E-05	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0003	8,3236 E-06	-2,8556 E-05	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0003	-8,3236 E-06	2,8556 E-05	0 E+00
00024	X	+	-0,1637	-0,0838	0,0005	1,849 E-04	-4,0162 E-04	1,2554 E-03
	X	-	0,1637	0,0838	-0,0005	-1,849 E-04	4,0162 E-04	-1,2554 E-03
	Y	+	-0,1338	-0,0685	0,0004	1,5113 E-04	-3,2827 E-04	1,0261 E-03
	Y	-	0,1338	0,0685	-0,0004	-1,5113 E-04	3,2827 E-04	-1,0261 E-03
00025	X	+	0,0000	0,0000	0,0042	5,3138 E-05	3,085 E-05	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0042	-5,3138 E-05	-3,085 E-05	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0034	4,3433 E-05	2,5216 E-05	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0034	-4,3433 E-05	-2,5216 E-05	0 E+00
00026	X	+	0,0425	-0,3516	0,0050	5,5961 E-04	1,5772 E-04	8,0454 E-04
	X	-	-0,0425	0,3516	-0,0050	-5,5961 E-04	-1,5772 E-04	-8,0454 E-04
	Y	+	0,0347	-0,2874	0,0041	4,5741 E-04	1,2892 E-04	6,576 E-04
	Y	-	-0,0347	0,2874	-0,0041	-4,5741 E-04	-1,2892 E-04	-6,576 E-04
00027	X	+	0,0000	0,0000	0,0006	2,8971 E-05	2,0883 E-05	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0006	-2,8971 E-05	-2,0883 E-05	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0005	2,368 E-05	1,7069 E-05	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0005	-2,368 E-05	-1,7069 E-05	0 E+00
00028	X	+	0,0421	-0,1494	0,0009	2,8804 E-04	1,2972 E-04	4,9928 E-04
	X	-	-0,0421	0,1494	-0,0009	-2,8804 E-04	-1,2972 E-04	-4,9928 E-04
	Y	+	0,0344	-0,1221	0,0008	2,3543 E-04	1,0603 E-04	4,0809 E-04
	Y	-	-0,0344	0,1221	-0,0008	-2,3543 E-04	-1,0603 E-04	-4,0809 E-04
00029	X	+	0,0000	0,0000	-0,0005	5,5613 E-05	5,4768 E-05	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0005	-5,5613 E-05	-5,4768 E-05	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0004	4,5456 E-05	4,4765 E-05	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0004	-4,5456 E-05	-4,4765 E-05	0 E+00
00030	X	+	0,1656	-0,3521	-0,0011	5,8338 E-04	3,5129 E-04	9,4054 E-04
	X	-	-0,1656	0,3521	0,0011	-5,8338 E-04	-3,5129 E-04	-9,4054 E-04
	Y	+	0,1353	-0,2878	-0,0009	4,7684 E-04	2,8713 E-04	7,6877 E-04
	Y	-	-0,1353	0,2878	0,0009	-4,7684 E-04	-2,8713 E-04	-7,6877 E-04
00031	X	+	0,0000	0,0000	-0,0041	2,4123 E-05	6,3084 E-05	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0041	-2,4123 E-05	-6,3084 E-05	0 E+00

Nodi - Spostamenti per eccentricità accidentale

Nodo	Dir	e	Sx	Sy	Sz	Θx	Θy	Θz
			[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0034	1,9717 E-05	5,1563 E-05	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0034	-1,9717 E-05	-5,1563 E-05	0 E+00
00032	X	+	0,1656	-0,1487	-0,0048	2,9303 E-04	3,8694 E-04	5,4113 E-04
	X	-	-0,1656	0,1487	0,0048	-2,9303 E-04	-3,8694 E-04	-5,4113 E-04
	Y	+	0,1354	-0,1215	-0,0039	2,3951 E-04	3,1627 E-04	4,423 E-04
	Y	-	-0,1354	0,1215	0,0039	-2,3951 E-04	-3,1627 E-04	-4,423 E-04
00033	X	+	0,0000	0,0000	0,0061	6,0919 E-05	1,3241 E-04	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0061	-6,0919 E-05	-1,3241 E-04	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0050	4,9793 E-05	1,0823 E-04	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0050	-4,9793 E-05	-1,0823 E-04	0 E+00
00034	X	+	0,3724	-0,3528	0,0068	6,7309 E-04	9,2555 E-04	1,1559 E-03
	X	-	-0,3724	0,3528	-0,0068	-6,7309 E-04	-9,2555 E-04	-1,1559 E-03
	Y	+	0,3044	-0,2884	0,0056	5,5016 E-04	7,5651 E-04	9,448 E-04
	Y	-	-0,3044	0,2884	-0,0056	-5,5016 E-04	-7,5651 E-04	-9,448 E-04
00035	X	+	0,0000	0,0000	0,0060	2,5759 E-05	1,3293 E-04	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0060	-2,5759 E-05	-1,3293 E-04	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0049	2,1054 E-05	1,0866 E-04	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0049	-2,1054 E-05	-1,0866 E-04	0 E+00
00036	X	+	0,3723	-0,1484	-0,0066	3,5193 E-04	9,2141 E-04	5,6283 E-04
	X	-	-0,3723	0,1484	0,0066	-3,5193 E-04	-9,2141 E-04	-5,6283 E-04
	Y	+	0,3043	-0,1213	-0,0054	2,8766 E-04	7,5313 E-04	4,6004 E-04
	Y	-	-0,3043	0,1213	0,0054	-2,8766 E-04	-7,5313 E-04	-4,6004 E-04
00037	X	+	0,0000	0,0000	0,0093	6,1046 E-05	2,0708 E-04	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0093	-6,1046 E-05	-2,0708 E-04	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0076	4,9897 E-05	1,6926 E-04	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0076	-4,9897 E-05	-1,6926 E-04	0 E+00
00038	X	+	0,5803	-0,3536	0,0104	6,7809 E-04	1,4339 E-03	1,1425 E-03
	X	-	-0,5803	0,3536	-0,0104	-6,7809 E-04	-1,4339 E-03	-1,1425 E-03
	Y	+	0,4743	-0,2890	0,0085	5,5424 E-04	1,172 E-03	9,3387 E-04
	Y	-	-0,4743	0,2890	-0,0085	-5,5424 E-04	-1,172 E-03	-9,3387 E-04
00039	X	+	0,0000	0,0000	-0,0094	2,6926 E-05	2,0752 E-04	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0094	-2,6926 E-05	-2,0752 E-04	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0077	2,2009 E-05	1,6962 E-04	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0077	-2,2009 E-05	-1,6962 E-04	0 E+00
00040	X	+	0,5802	-0,1482	-0,0104	3,5222 E-04	1,4366 E-03	5,6312 E-04
	X	-	-0,5802	0,1482	0,0104	-3,5222 E-04	-1,4366 E-03	-5,6312 E-04
	Y	+	0,4743	-0,1212	-0,0085	2,8789 E-04	1,1742 E-03	4,6027 E-04
	Y	-	-0,4743	0,1212	0,0085	-2,8789 E-04	-1,1742 E-03	-4,6027 E-04
00041	X	+	0,0000	0,0000	0,0127	5,839 E-05	2,8492 E-04	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0127	-5,839 E-05	-2,8492 E-04	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0104	4,7726 E-05	2,3289 E-04	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0104	-4,7726 E-05	-2,3289 E-04	0 E+00
00042	X	+	0,7895	-0,3543	0,0142	6,8604 E-04	1,9712 E-03	1,0203 E-03
	X	-	-0,7895	0,3543	-0,0142	-6,8604 E-04	-1,9712 E-03	-1,0203 E-03
	Y	+	0,6453	-0,2896	0,0116	5,6075 E-04	1,6112 E-03	8,3395 E-04
	Y	-	-0,6453	0,2896	-0,0116	-5,6075 E-04	-1,6112 E-03	-8,3395 E-04
00043	X	+	0,0000	0,0000	-0,0125	3,8374 E-05	2,8828 E-04	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0125	-3,8374 E-05	-2,8828 E-04	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0102	3,1365 E-05	2,3563 E-04	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0102	-3,1365 E-05	-2,3563 E-04	0 E+00
00044	X	+	0,7893	-0,1481	-0,0139	3,5119 E-04	1,946 E-03	5,7643 E-04
	X	-	-0,7893	0,1481	0,0139	-3,5119 E-04	-1,946 E-03	-5,7643 E-04
	Y	+	0,6451	-0,1211	-0,0114	2,8705 E-04	1,5906 E-03	4,7115 E-04
	Y	-	-0,6451	0,1211	0,0114	-2,8705 E-04	-1,5906 E-03	-4,7115 E-04
00045	X	+	0,0000	0,0000	0,0254	2,0392 E-05	3,9845 E-04	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	-0,0254	-2,0392 E-05	-3,9845 E-04	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	0,0207	1,6668 E-05	3,2568 E-04	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	-0,0207	-1,6668 E-05	-3,2568 E-04	0 E+00
00046	X	+	0,9998	-0,3548	0,0265	8,2908 E-04	2,3758 E-03	1,744 E-03
	X	-	-0,9998	0,3548	-0,0265	-8,2908 E-04	-2,3758 E-03	-1,744 E-03
	Y	+	0,8172	-0,2900	0,0217	6,7766 E-04	1,9419 E-03	1,4255 E-03
	Y	-	-0,8172	0,2900	-0,0217	-6,7766 E-04	-1,9419 E-03	-1,4255 E-03
00047	X	+	0,0000	0,0000	-0,0398	1,6693 E-04	4,3745 E-04	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0398	-1,6693 E-04	-4,3745 E-04	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0325	1,3644 E-04	3,5756 E-04	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0325	-1,3644 E-04	-3,5756 E-04	0 E+00
00048	X	+	0,9999	-0,1483	-0,0417	4,1997 E-04	2,4147 E-03	5,7811 E-04
	X	-	-0,9999	0,1483	0,0417	-4,1997 E-04	-2,4147 E-03	-5,7811 E-04
	Y	+	0,8173	-0,1212	-0,0341	3,4327 E-04	1,9737 E-03	4,7253 E-04
	Y	-	-0,8173	0,1212	0,0341	-3,4327 E-04	-1,9737 E-03	-4,7253 E-04
00049	X	+	0,0000	0,0000	-0,0029	1,6415 E-04	8,4605 E-05	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0029	-1,6415 E-04	-8,4605 E-05	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0024	1,3417 E-04	6,9153 E-05	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0024	-1,3417 E-04	-6,9153 E-05	0 E+00
00050	X	+	-0,5090	0,1991	-0,0031	-5,7012 E-04	-9,4773 E-04	1,4926 E-03
	X	-	0,5090	-0,1991	0,0031	5,7012 E-04	9,4773 E-04	-1,4926 E-03
	Y	+	-0,4161	0,1628	-0,0025	-4,66 E-04	-7,7464 E-04	1,22 E-03
	Y	-	0,4161	-0,1628	0,0025	4,66 E-04	7,7464 E-04	-1,22 E-03
00051	X	+	0,0000	0,0000	-0,0020	-5,1559 E-05	-1,1833 E-04	0 E+00
	X	-	0,0000	0,0000	0,0020	5,1559 E-05	1,1833 E-04	0 E+00
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0016	-4,2143 E-05	-9,6716 E-05	0 E+00
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0016	4,2143 E-05	9,6716 E-05	0 E+00
00052	X	+	-0,4026	-0,1246	-0,0021	1,1616 E-04	-8,2625 E-04	1,4933 E-03
	X	-	0,4026	0,1246	0,0021	-1,1616 E-04	8,2625 E-04	-1,4933 E-03
	Y	+	-0,3291	-0,1018	-0,0017	9,4945 E-05	-6,7534 E-04	1,2205 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	-	0,3291	0,1018	0,0017	-9,4945 E-05	6,7534 E-04	-1,2205 E-03	
00053	X	+	0,0000	0,0000	-0,0005	4,7998 E-05	-3,2908 E-05	0 E+00	
	X	-	0,0000	0,0000	0,0005	-4,7998 E-05	3,2908 E-05	0 E+00	
	Y	+	0,0000	0,0000	-0,0004	3,9232 E-05	-2,6898 E-05	0 E+00	
	Y	-	0,0000	0,0000	0,0004	-3,9232 E-05	2,6898 E-05	0 E+00	
00054	X	+	-0,1285	-0,3242	-0,0005	5,8417 E-04	-2,5044 E-04	1,4777 E-03	
	X	-	0,1285	0,3242	0,0005	-5,8417 E-04	2,5044 E-04	-1,4777 E-03	
	Y	+	-0,1051	-0,2650	-0,0004	4,7748 E-04	-2,047 E-04	1,2078 E-03	
	Y	-	0,1051	0,2650	0,0004	-4,7748 E-04	2,047 E-04	-1,2078 E-03	
00055	X	+	1,0003	-0,0909	-0,4500	2,5404 E-03	2,4125 E-03	1,8421 E-03	
	X	-	-1,0003	0,0909	0,4500	-2,5404 E-03	-2,4125 E-03	-1,8421 E-03	
	Y	+	0,8176	-0,0743	-0,3678	2,0764 E-03	1,9719 E-03	1,5057 E-03	
	Y	-	-0,8176	0,0743	0,3678	-2,0764 E-03	-1,9719 E-03	-1,5057 E-03	
00056	X	+	0,1231	0,7718	0,3207	-1,7907 E-03	-1,9323 E-03	1,853 E-03	
	X	-	-0,1231	-0,7718	-0,3207	1,7907 E-03	1,9323 E-03	-1,853 E-03	
	Y	+	0,1007	0,6308	0,2621	-1,4637 E-03	-1,5794 E-03	1,5146 E-03	
	Y	-	-0,1007	-0,6308	-0,2621	1,4637 E-03	1,5794 E-03	-1,5146 E-03	
00057	X	+	0,1232	0,5593	0,2594	-1,4185 E-03	-2,0354 E-03	1,821 E-03	
	X	-	-0,1232	-0,5593	-0,2594	1,4185 E-03	2,0354 E-03	-1,821 E-03	
	Y	+	0,1007	0,4572	0,2120	-1,1595 E-03	-1,6636 E-03	1,4884 E-03	
	Y	-	-0,1007	-0,4572	-0,2120	1,1595 E-03	1,6636 E-03	-1,4884 E-03	
00058	X	+	0,0419	-0,0925	-0,0203	2,3276 E-03	1,2011 E-04	1,8682 E-03	
	X	-	-0,0419	0,0925	0,0203	-2,3276 E-03	-1,2011 E-04	-1,8682 E-03	
	Y	+	0,0342	-0,0756	-0,0166	1,9025 E-03	9,8177 E-05	1,527 E-03	
	Y	-	-0,0342	0,0756	0,0166	-1,9025 E-03	-9,8177 E-05	-1,527 E-03	
00059	X	+	0,7885	-0,0916	-0,3435	2,4757 E-03	1,98 E-03	1,8354 E-03	
	X	-	-0,7885	0,0916	0,3435	-2,4757 E-03	-1,98 E-03	-1,8354 E-03	
	Y	+	0,6445	-0,0749	-0,2807	2,0235 E-03	1,6184 E-03	1,5002 E-03	
	Y	-	-0,6445	0,0749	0,2807	-2,0235 E-03	-1,6184 E-03	-1,5002 E-03	
00060	X	+	0,5804	-0,0921	-0,2528	2,4641 E-03	1,432 E-03	1,8375 E-03	
	X	-	-0,5804	0,0921	0,2528	-2,4641 E-03	-1,432 E-03	-1,8375 E-03	
	Y	+	0,4744	-0,0753	-0,2066	2,0141 E-03	1,1704 E-03	1,5019 E-03	
	Y	-	-0,4744	0,0753	0,2066	-2,0141 E-03	-1,1704 E-03	-1,5019 E-03	
00061	X	+	0,3724	-0,0925	-0,1622	2,4653 E-03	9,1772 E-04	1,8355 E-03	
	X	-	-0,3724	0,0925	0,1622	-2,4653 E-03	-9,1772 E-04	-1,8355 E-03	
	Y	+	0,3044	-0,0756	-0,1326	2,015 E-03	7,5011 E-04	1,5002 E-03	
	Y	-	-0,3044	0,0756	0,1326	-2,015 E-03	-7,5011 E-04	-1,5002 E-03	
00062	X	+	0,1662	-0,0928	-0,0699	2,3821 E-03	3,7453 E-04	1,8435 E-03	
	X	-	-0,1662	0,0928	0,0699	-2,3821 E-03	-3,7453 E-04	-1,8435 E-03	
	Y	+	0,1358	-0,0759	-0,0571	1,947 E-03	3,0613 E-04	1,5068 E-03	
	Y	-	-0,1358	0,0759	0,0571	-1,947 E-03	-3,0613 E-04	-1,5068 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

EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE

Edificio - Verifiche di ripartizione delle forze sismiche								
Dir	V _{T,tot}	V _{T,Pil}	% _{OT,Pil}	V _{T,Set}	% _{OT,Set}	V _{T,atr}	% _{OT,atr}	
	[N]	[N]	[%]	[N]	[%]	[N]	[%]	
X	1.745.796	1.745.796	100,0	0	0,0	0	0,0	
Y	1.885.153	1.885.153	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).

%_{OT,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).

%_{OT,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).

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

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Elevazione)

Dati generali di verifica													
IdNd	Pos	Stato	IdPil,sup	σ _{cR}	σ _{tR}	f _{yk}	f _{rk}	N _{d,sup}	N _{d,inf}	A _{s,st}	CS		R _f
											η	ξ/f	
Nodo 2	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	106.915	-	-	-	NO
Nodo 4	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	46.436	-	-	-	NO
Nodo 6	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	126.770	-	-	-	NO
Nodo 8	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	201.284	-	-	-	NO
Nodo 10	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	76.833	-	-	-	NO
Nodo 12	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	117.081	-	-	-	NO
Nodo 14	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	197.358	-	-	-	NO
Nodo 16	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	76.968	-	-	-	NO
Nodo 18	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	197.605	-	-	-	NO
Nodo 20	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	77.623	-	-	-	NO
Nodo 22	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	79.441	-	-	-	NO
Nodo 24	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	200.186	-	-	-	NO
Nodo 26	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	54.650	-	-	-	NO
Nodo 28	I	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	121.876	-	-	-	NO
Nodo 30	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	75.621	-	-	-	NO

Id _{Nd}	Pos	Stato	Id _{Pil,sup}	σ _{CR}	σ _{TR}	f _{yk}	f _{fk}	N _{d,sup}	N _{d,inf}	A _{S,st}	CS		R _f
											η	ξ/f	
Nodo 32	I	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	106.327	-	-	-	NO
Nodo 34	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	115.578	-	-	-	NO
Nodo 36	I	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	162.419	-	-	-	NO
Nodo 38	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	111.445	-	-	-	NO
Nodo 40	I	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	158.475	-	-	-	NO
Nodo 42	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	112.134	-	-	-	NO
Nodo 44	I	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	158.775	-	-	-	NO
Nodo 46	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	44.695	-	-	-	NO
Nodo 48	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	67.919	-	-	-	NO
Nodo 50	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	117.159	-	-	-	NO
Nodo 52	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	117.630	-	-	-	NO
Nodo 54	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	117.881	-	-	-	NO

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Elevazione)

Dati indicati per direzione

Dir	Id _{Tr}	b _j	h _{jw}	A _{sup} /M ⁺	A _{inf} /M ⁻	Or _{vjd}	V _{c,η}	V _{c,ξ}	σ _η	σ _ξ	V _{jsd,sup}	V _{jsd,inf}	V _d	V _{jsr}	V _{rsd}	h _{jc}
		[cm]	[cm]	[cm ² ;N-m]	[cm ² ;N-m]		[N]	[N]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]
Nodo 2	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 4	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 6	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 8	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 10	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 12	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 14	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 16	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 18	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 20	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 22	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 24	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 26	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 28	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 30	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 32	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 34	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 36	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 38	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 40	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 42	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 44	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 46	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 48	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 50	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 52	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 54	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

- Dir** Direzione di verifica: 1 = asse locale 3 del pilastro; 2 = asse locale 2 del pilastro
- Id_{Tr}** Identificativo delle travi che definiscono la direzione.
- b_j** Larghezza effettiva del nodo relativo alla trave esaminata.
- h_{jw}** Distanza tra le armature superiori ed inferiori della trave.
- A_{sup}/M⁺** Se Or. V_{jd} = A -> Armatura superiore a flessione; se Or. V_{jd} = M -> Massimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
- A_{inf}/M⁻** Se Or. V_{jd} = A -> Armatura inferiore a flessione; se Or. V_{jd} = M -> Minimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
- Or_{vjd}** Origine del taglio nel nodo per la direzione considerata: [A] = taglio derivante dalle armature delle travi concorrenti nel nodo; [M] = taglio derivante dai momenti agenti agli estremi delle travi concorrenti nel nodo.

Di r	Id _{Tr}	b _j	h _{jw}	A _{sup} /M ⁺	A _{inf} /M ⁻	Or _{vj} _d	V _{c,η}	V _{c,ξ}	σ _η	σ _ξ	V _{jsd,sup}	V _{jsd,inf}	V _d	V _{jsr}	V _{rsd}	h _{jc}
		[cm]	[cm]	[cm ² ;N-m]	[cm ² ;N-m]		[N]	[N]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]
V _d	Taglio di Progetto per Fessurazione Diagonale.															
V _{jsr}	Forza orizzontale resistente del rinforzo.															
V _{rsd}	Forza orizzontale resistente del rinforzo+staffe.															
h _{jc}	Distanza, tra le giaciture più esterne delle armature del pilastro, nella direzione in esame.															
Id _f	Identificativo dell'intervento.															
Pos	Posizione del nodo: [I] = interno; [E] = esterno															
C/NC	Identificativo dello stato del nodo ([NC] = Non Confinato; [C] = Confinato).															
Id _{pil,sup}	Identificativo del pilastro al di sopra del nodo.															
σ _{cR}	Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo per la verifica del nodo.															
σ _{tR}	Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo per la verifica del nodo.															
f _{yk}	Resistenza caratteristica allo snervamento delle staffe nel nodo.															
f _{tk}	Resistenza caratteristica ultima del rinforzo in FRP; [-] = rinforzo non presente.															
N _{d,sup}	Sforzo normale nel pilastro al di sopra del nodo.															
N _{d,inf}	Sforzo normale nel pilastro al di sotto del nodo.															
A _{sw}	Staffe nel nodo (numero di staffe/diametro in mm/passo in cm/numero di bracci; [-] = assenza di staffe nel nodo).															
CS	Coefficiente di sicurezza: [η] = a compressione; [ξ/f] = max tra controllo f _{ctd} e fessurazione diagonale garantita da staffe e rinforzo ([NS] = Non Significativo per valori di CS ≥ 100).															
R _f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.															
σ	Tagli nel pilastro al di sopra del nodo impiegato per la verifica: [η] = tensione principale di compressione; [ξ] = tensione principale di trazione															
V _c	Tensioni principali di progetto: [η] = compressione; [ξ] = trazione; [-] = rinforzo presente.															
V _{jsd}	Forze orizzontali di progetto del rinforzo e delle staffe superiori e inferiori. [-] = rinforzo non presente.															

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

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU												
Id _{Tr}	%oL _U	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
Piano Terra												
Travata: Trave 1-2-1a												
Trave 1-2	0%	-10.864	113.533	-10.864	105.001	18,85	15,71	1.14[S]	0,27	1.04[S]	0,24	NO
	12,5%	-10.864	81.303	-10.864	85.599	18,85	15,71	1.59[S]	0,27	1.27[S]	0,24	NO
	25%	-10.864	49.598	-10.864	62.546	18,85	12,57	2.60[S]	0,29	1.42[S]	0,23	NO
	37,5%	-10.864	20.441	-10.864	36.943	12,57	12,57	4.33[S]	0,23	2.40[S]	0,23	NO
	50%	-	-	-2.720	10.341	12,57	12,57	-	VNR	8.63[V]	0,23	NO
	62,5%	-9.181	25.580	-9.181	32.808	12,57	12,57	3.47[S]	0,23	2.70[S]	0,23	NO
	75%	-9.181	59.124	-9.181	54.024	12,57	12,57	1.50[S]	0,23	1.64[S]	0,23	NO
	87,5%	-9.181	95.217	-9.181	72.691	21,99	12,57	1.56[S]	0,32	1.22[S]	0,22	NO
	100%	-9.181	131.583	-9.181	87.957	21,99	12,57	1.13[S]	0,32	1.01[S]	0,22	NO
Trave 1a-2	0%	-23.618	2.952	-23.618	2.952	12,57	12,57	29.65[S]	0,23	29.65[S]	0,23	NO
	12,5%	-23.618	2.622	-23.618	1.764	12,57	12,57	33.38[S]	0,23	49.62[S]	0,23	NO
	25%	-	3.289	-	-	12,57	12,57	27.21[V]	0,23	-	VNR	NO
	37,5%	-	6.262	-	-	12,57	12,57	14.29[V]	0,23	-	VNR	NO
	50%	-	10.169	-	-	12,57	12,57	8.80[V]	0,23	-	VNR	NO
	62,5%	-	15.011	-	-	12,57	12,57	5.96[V]	0,23	-	VNR	NO
	75%	-	20.790	-	-	12,57	12,57	4.30[V]	0,23	-	VNR	NO
	87,5%	-	27.501	-	-	12,57	12,57	3.25[V]	0,23	-	VNR	NO
	100%	-	33.207	-	-	12,57	12,57	2.70[V]	0,23	-	VNR	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14-7a												
Trave 1-3	0%	-31.329	121.494	-31.329	33.264	18,85	12,57	1.05[S]	0,28	2.61[S]	0,22	NO
	12,5%	-31.329	70.259	-31.329	49.376	18,85	12,57	1.81[S]	0,28	1.76[S]	0,22	NO
	25%	-31.329	26.374	-31.329	54.735	18,85	12,57	4.82[S]	0,28	1.59[S]	0,22	NO
	37,5%	-	-	-31.329	50.462	15,71	12,57	-	VNR	1.72[S]	0,22	NO
	50%	-	-	29.266	49.563	15,71	12,57	-	VNR	1.85[V]	0,23	NO
	62,5%	-	-	-25.890	41.238	15,71	12,57	-	VNR	2.12[S]	0,23	NO
	75%	-25.890	31.601	-25.890	41.388	21,99	12,57	4.66[S]	0,31	2.11[S]	0,22	NO
	87,5%	-25.890	80.132	-25.890	31.383	21,99	12,57	1.84[S]	0,31	2.78[S]	0,22	NO
	100%	-25.890	135.761	-25.890	10.617	21,99	12,57	1.08[S]	0,31	8.22[S]	0,22	NO
Trave 3-5	0%	14.655	127.467	14.655	11.472	21,99	12,57	1.18[S]	0,33	7.90[S]	0,23	NO
	12,5%	14.655	75.184	14.655	31.654	21,99	12,57	2.00[S]	0,33	2.86[S]	0,23	NO
	25%	14.655	30.181	14.655	41.085	21,99	12,57	4.98[S]	0,33	2.21[S]	0,23	NO
	37,5%	-	-	14.655	40.425	15,71	12,57	-	VNR	2.24[S]	0,23	NO
	50%	-	-	27.514	43.812	15,71	12,57	-	VNR	2.09[V]	0,23	NO
	62,5%	-	-	17.302	40.869	15,71	12,57	-	VNR	2.22[S]	0,23	NO
	75%	17.302	29.029	17.302	41.985	18,85	12,57	4.51[S]	0,29	2.16[S]	0,23	NO
	87,5%	17.302	73.525	17.302	33.060	18,85	12,57	1.78[S]	0,29	2.75[S]	0,23	NO
	100%	17.302	125.342	17.302	13.378	18,85	12,57	1.05[S]	0,29	6.79[S]	0,23	NO
Trave 5-7	0%	15.308	126.034	15.308	12.244	18,85	12,57	1.04[S]	0,29	7.41[S]	0,23	NO
	12,5%	15.308	74.019	15.308	32.288	18,85	12,57	1.77[S]	0,29	2.81[S]	0,23	NO
	25%	15.308	29.325	15.308	41.566	18,85	12,57	4.46[S]	0,29	2.18[S]	0,23	NO
	37,5%	-	-	15.308	40.762	15,71	12,57	-	VNR	2.23[S]	0,23	NO
	50%	-	-	28.212	44.081	15,71	12,57	-	VNR	2.08[V]	0,23	NO
	62,5%	-	-	18.133	40.716	15,71	12,57	-	VNR	2.23[S]	0,23	NO
	75%	18.133	29.243	18.133	41.530	18,85	12,57	4.48[S]	0,29	2.19[S]	0,23	NO
	87,5%	18.133	73.930	18.133	32.261	18,85	12,57	1.77[S]	0,29	2.82[S]	0,23	NO
	100%	18.133	125.939	18.133	12.220	18,85	12,57	1.04[S]	0,29	7.44[S]	0,23	NO
Trave 7-9	0%	-16.145	126.329	-16.145	6.279	18,85	12,57	1.02[S]	0,28	14.03[S]	0,22	NO
	12,5%	-16.145	74.171	-16.145	28.677	18,85	12,57	1.73[S]	0,28	3.07[S]	0,22	NO
	25%	-16.145	29.325	-16.145	40.304	15,71	12,57	3.70[S]	0,26	2.19[S]	0,23	NO
	37,5%	-	-	-16.145	41.578	15,71	12,57	-	VNR	2.12[S]	0,23	NO
	50%	-	-	28.746	46.912	15,71	12,57	-	VNR	1.96[V]	0,23	NO
	62,5%	-	-	-14.300	41.150	15,71	12,57	-	VNR	2.15[S]	0,23	NO
	75%	-14.300	21.159	-14.300	42.082	21,99	12,57	7.00[S]	0,32	2.10[S]	0,22	NO
	87,5%	-14.300	63.520	-14.300	32.940	21,99	12,57	2.33[S]	0,32	2.68[S]	0,22	NO
	100%	-14.300	113.330	-14.300	13.026	21,99	12,57	1.31[S]	0,32	6.78[S]	0,22	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
Trave 9-11	0%	-5.266	131.690	-5.266	77.666	21,99	12,57	1.13[S]	0,32	1.15[S]	0,22	NO
	12,5%	-5.266	96.390	-5.266	65.990	21,99	12,57	1.54[S]	0,32	1.35[S]	0,22	NO
	25%	-5.266	60.307	-5.266	49.871	15,71	12,57	1.81[S]	0,26	1.79[S]	0,23	NO
	37,5%	-5.266	27.615	-5.266	30.357	15,71	12,57	3.96[S]	0,26	2.93[S]	0,23	NO
	50%	-	-	-35	7.678	15,71	12,57	-	VNR	11.65[S]	0,23	NO
	62,5%	-3.495	24.518	-3.495	32.376	15,71	12,57	4.46[S]	0,26	2.75[S]	0,23	NO
	75%	-3.495	54.886	-3.495	54.214	18,85	12,57	2.36[S]	0,29	1.64[S]	0,23	NO
	87,5%	-3.495	88.644	-3.495	72.658	18,85	12,57	1.46[S]	0,29	1.23[S]	0,23	NO
	100%	-3.495	121.856	-3.495	86.420	18,85	12,57	1.06[S]	0,29	1.03[S]	0,23	NO
Trave 11-15	0%	-34.069	104.695	-34.069	39.206	18,85	12,57	1.21[S]	0,28	2.21[S]	0,22	NO
	12,5%	-34.069	67.516	-34.069	42.181	18,85	12,57	1.88[S]	0,28	2.05[S]	0,22	NO
	25%	-34.069	31.349	-34.069	41.565	15,71	12,57	3.41[S]	0,25	2.08[S]	0,22	NO
	37,5%	-34.069	895	-34.069	35.449	15,71	12,57	NS	0,25	2.44[S]	0,22	NO
	50%	-	-	17.550	33.843	15,71	12,57	-	VNR	2.69[V]	0,23	NO
	62,5%	-26.402	3.165	-26.402	38.543	15,71	12,57	33.97[S]	0,25	2.26[S]	0,23	NO
	75%	-26.402	33.895	-26.402	44.383	18,85	12,57	3.76[S]	0,28	1.97[S]	0,22	NO
	87,5%	-26.402	72.747	-26.402	42.879	18,85	12,57	1.75[S]	0,28	2.04[S]	0,22	NO
	100%	-26.402	116.285	-26.402	33.594	18,85	12,57	1.10[S]	0,28	2.60[S]	0,22	NO
Trave 15-19	0%	-12.945	116.883	-12.945	36.370	18,85	12,57	1.10[S]	0,29	2.43[S]	0,23	NO
	12,5%	-12.945	73.089	-12.945	44.288	18,85	12,57	1.76[S]	0,29	2.00[S]	0,23	NO
	25%	-12.945	33.976	-12.945	44.594	15,71	12,57	3.20[S]	0,26	1.98[S]	0,23	NO
	37,5%	-12.945	2.995	-12.945	37.363	15,71	12,57	36.27[S]	0,26	2.37[S]	0,23	NO
	50%	-	-	17.101	32.186	15,71	12,57	-	VNR	2.82[V]	0,23	NO
	62,5%	-10.162	5.068	-10.162	36.124	15,71	12,57	21.48[S]	0,26	2.45[S]	0,23	NO
	75%	-10.162	36.974	-10.162	42.430	18,85	12,57	3.48[S]	0,29	2.09[S]	0,23	NO
	87,5%	-10.162	74.639	-10.162	43.170	18,85	12,57	1.73[S]	0,29	2.05[S]	0,23	NO
	100%	-10.162	113.289	-10.162	40.268	18,85	12,57	1.14[S]	0,29	2.20[S]	0,23	NO
Trave 19-23	0%	-13.824	106.214	-13.824	34.528	18,85	12,57	1.21[S]	0,29	2.56[S]	0,22	NO
	12,5%	-13.824	69.482	-13.824	38.839	18,85	12,57	1.85[S]	0,29	2.27[S]	0,22	NO
	25%	-13.824	33.752	-13.824	39.424	18,85	12,57	3.81[S]	0,29	2.24[S]	0,22	NO
	37,5%	-13.824	3.671	-13.824	34.749	15,71	12,57	29.57[S]	0,26	2.54[S]	0,23	NO
	50%	-	-	15.531	32.136	15,71	12,57	-	VNR	2.82[V]	0,23	NO
	62,5%	-17.039	2.347	-17.039	36.631	15,71	12,57	46.14[S]	0,26	2.40[S]	0,23	NO
	75%	-17.039	31.855	-17.039	42.363	18,85	12,57	4.03[S]	0,28	2.08[S]	0,22	NO
	87,5%	-17.039	69.474	-17.039	40.773	18,85	12,57	1.85[S]	0,28	2.16[S]	0,22	NO
	100%	-17.039	111.856	-17.039	31.393	18,85	12,57	1.15[S]	0,28	2.80[S]	0,22	NO
Trave 23-25	0%	-11.533	120.717	-11.533	41.085	18,85	12,57	1.07[S]	0,29	2.15[S]	0,23	NO
	12,5%	-11.533	76.142	-11.533	47.984	18,85	12,57	1.69[S]	0,29	1.84[S]	0,23	NO
	25%	-11.533	36.199	-11.533	47.401	15,71	12,57	3.00[S]	0,26	1.87[S]	0,23	NO
	37,5%	-11.533	4.389	-11.533	39.141	15,71	12,57	24.77[S]	0,26	2.26[S]	0,23	NO
	50%	-	-	15.026	32.323	15,71	12,57	-	VNR	2.81[V]	0,23	NO
	62,5%	-5.110	5.507	-5.110	36.479	15,71	12,57	19.84[S]	0,26	2.44[S]	0,23	NO
	75%	-5.110	38.427	-5.110	43.629	18,85	12,57	3.36[S]	0,29	2.04[S]	0,23	NO
	87,5%	-5.110	77.065	-5.110	45.132	18,85	12,57	1.68[S]	0,29	1.97[S]	0,23	NO
	100%	-5.110	116.569	-5.110	43.163	18,85	12,57	1.11[S]	0,29	2.06[S]	0,23	NO
Trave 25-27	0%	-1.808	117.255	-1.808	45.626	18,85	12,57	1.10[S]	0,29	1.96[S]	0,23	NO
	12,5%	-1.808	77.761	-1.808	46.901	18,85	12,57	1.67[S]	0,29	1.90[S]	0,23	NO
	25%	-1.808	39.081	-1.808	44.797	15,71	12,57	2.80[S]	0,26	1.99[S]	0,23	NO
	37,5%	-1.808	6.066	-1.808	37.030	15,71	12,57	18.06[S]	0,26	2.41[S]	0,23	NO
	50%	-	-	15.457	31.970	15,71	12,57	-	VNR	2.84[V]	0,23	NO
	62,5%	2.381	4.951	2.381	39.005	15,71	12,57	22.19[S]	0,26	2.30[S]	0,23	NO
	75%	2.381	37.194	2.381	47.544	18,85	12,57	3.49[S]	0,29	1.89[S]	0,23	NO
	87,5%	2.381	77.499	2.381	48.426	18,85	12,57	1.68[S]	0,29	1.85[S]	0,23	NO
	100%	2.381	122.345	2.381	41.937	18,85	12,57	1.06[S]	0,29	2.14[S]	0,23	NO
Trave 26-27	0%	-12.996	120.935	-12.996	46.794	18,85	12,57	1.06[S]	0,29	1.89[S]	0,22	NO
	12,5%	-12.996	80.387	-12.996	47.955	18,85	12,57	1.60[S]	0,29	1.84[S]	0,22	NO
	25%	-12.996	40.628	-12.996	45.684	18,85	12,57	3.17[S]	0,29	1.93[S]	0,22	NO
	37,5%	-12.996	6.607	-12.996	37.677	15,71	12,57	16.44[S]	0,26	2.35[S]	0,23	NO
	50%	-	-	14.663	32.539	15,71	12,57	-	VNR	2.79[V]	0,23	NO
	62,5%	-2.857	5.132	-2.857	40.258	15,71	12,57	21.33[S]	0,26	2.22[S]	0,23	NO
	75%	-2.857	37.932	-2.857	49.486	15,71	12,57	2.89[S]	0,26	1.80[S]	0,23	NO
	87,5%	-2.857	78.900	-2.857	50.879	18,85	12,57	1.64[S]	0,29	1.75[S]	0,23	NO
	100%	-2.857	124.491	-2.857	44.868	18,85	12,57	1.04[S]	0,29	1.99[S]	0,23	NO
Trave 24-26	0%	-17.218	125.591	-17.218	44.071	18,85	12,57	1.02[S]	0,28	2.00[S]	0,22	NO
	12,5%	-17.218	79.903	-17.218	50.145	18,85	12,57	1.61[S]	0,28	1.76[S]	0,22	NO
	25%	-17.218	38.745	-17.218	48.867	18,85	12,57	3.31[S]	0,28	1.80[S]	0,22	NO
	37,5%	-17.218	5.690	-17.218	39.832	15,71	12,57	19.03[S]	0,26	2.21[S]	0,23	NO
	50%	-	-	15.980	32.234	15,71	12,57	-	VNR	2.82[V]	0,23	NO
	62,5%	-11.472	6.414	-11.472	37.892	15,71	12,57	16.95[S]	0,26	2.34[S]	0,23	NO
	75%	-11.472	40.064	-11.472	46.332	18,85	12,57	3.21[S]	0,29	1.91[S]	0,23	NO
	87,5%	-11.472	79.450	-11.472	49.038	18,85	12,57	1.62[S]	0,29	1.80[S]	0,23	NO
	100%	-11.472	119.664	-11.472	48.232	18,85	12,57	1.08[S]	0,29	1.83[S]	0,23	NO
Trave 22-24	0%	-24.952	118.950	-24.952	43.058	18,85	12,57	1.07[S]	0,28	2.03[S]	0,22	NO
	12,5%	-24.952	78.828	-24.952	44.929	18,85	12,57	1.62[S]	0,28	1.94[S]	0,22	NO
	25%	-24.952	39.507	-24.952	43.367	18,85	12,57	3.23[S]	0,28	2.01[S]	0,22	NO
	37,5%	-24.952	5.896	-24.952	36.154	15,71	12,57	18.26[S]	0,25	2.42[S]	0,23	NO
	50%	-	-	13.271	32.329	15,71	12,57	-	VNR	2.80[V]	0,23	NO
	62,5%	-14.913	4.812	-14.913	40.262	15,71	12,57	22.54[S]	0,26	2.19[S]	0,23	NO
	75%	-14.913	36.668	-14.913	49.230	18,85	12,57	3.50[S]	0,29	1.79[S]	0,22	NO
	87,5%	-14.913	76.635	-14.913	50.443	18,85	12,57	1.68[S]	0,29	1.75[S]	0,22	NO
	100%	-14.913	121.235	-14.913	44.279	18,85	12,57	1.06[S]	0,29	1.99[S]	0,22	NO
Trave 16-22	0%	-12.485	130.671	-12.485	47.449	21,99	12,57	1.14[S]	0,32	1.86[S]	0,22	NO
	12,5%	-12.485	84.017	-12.485	52.260	21,99	12,57	1.77[S]	0,32	1.69[S]	0,22	NO
	25%	-12.485	41.320	-12.485	50.288	21,99	12,57	3.59[S]	0,32	1.76[S]	0,22	NO
	37,5%	-12.485	6.701	-12.485	40.455	15,71	12,57	16.22[S]	0,26	2.19[S]	0,23	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	50%	-	-	-3.981	-11.173	12,57	12,57	-	VNR	7.98[V]	0,23	NO
	62,5%	-10.476	14.351	-10.476	31.081	12,57	12,57	6.18[S]	0,23	2.85[S]	0,23	NO
	75%	-10.476	38.116	-10.476	50.720	15,71	12,57	2.86[S]	0,26	1.75[S]	0,23	NO
	87,5%	-10.476	64.689	-10.476	67.549	15,71	12,57	1.68[S]	0,26	1.31[S]	0,23	NO
	100%	-10.476	92.315	-10.476	80.847	15,71	12,57	1.18[S]	0,26	1.10[S]	0,23	NO
Trave 5a-10	0%	-27.733	3.472	-27.733	3.472	12,57	12,57	25.11[S]	0,23	25.11[S]	0,23	NO
	12,5%	-27.733	3.337	-27.733	1.936	12,57	12,57	26.13[S]	0,23	45.04[S]	0,23	NO
	25%	-	4.911	-	-	12,57	12,57	18.22[V]	0,23	-	VNR	NO
	37,5%	-	9.286	-	-	12,57	12,57	9.64[V]	0,23	-	VNR	NO
	50%	-	15.009	-	-	12,57	12,57	5.96[V]	0,23	-	VNR	NO
	62,5%	-	22.096	-	-	12,57	12,57	4.05[V]	0,23	-	VNR	NO
	75%	-	30.534	-	-	12,57	12,57	2.93[V]	0,23	-	VNR	NO
	87,5%	-	40.334	-	-	12,57	12,57	2.22[V]	0,23	-	VNR	NO
	100%	-	48.637	-	-	12,57	12,57	1.84[V]	0,23	-	VNR	NO
Piano Terra								Travata: Trave 11-12-8a				
Trave 12-11	0%	-3.166	115.922	-3.166	51.760	18,85	12,57	1.12[S]	0,29	1.72[S]	0,23	NO
	12,5%	-3.166	79.606	-3.166	48.556	12,57	12,57	1.12[S]	0,23	1.84[S]	0,23	NO
	25%	-3.166	45.698	-3.166	40.550	12,57	12,57	1.95[S]	0,23	2.20[S]	0,23	NO
	37,5%	-3.166	16.261	-3.166	28.073	12,57	12,57	5.49[S]	0,23	3.18[S]	0,23	NO
	50%	-	-	1.892	15.698	12,57	12,57	-	VNR	5.71[V]	0,23	NO
	62,5%	-3.012	11.720	-3.012	32.568	12,57	12,57	7.61[S]	0,23	2.74[S]	0,23	NO
	75%	-3.012	36.273	-3.012	49.929	15,71	12,57	3.02[S]	0,26	1.79[S]	0,23	NO
	87,5%	-3.012	64.115	-3.012	64.003	15,71	12,57	1.71[S]	0,26	1.39[S]	0,23	NO
	100%	-3.012	93.111	-3.012	74.525	15,71	12,57	1.18[S]	0,26	1.20[S]	0,23	NO
Trave 8a-12	0%	-12.203	1.517	-12.203	1.517	12,57	12,57	58.33[S]	0,23	58.33[S]	0,23	NO
	12,5%	-12.203	1.439	-12.203	862	12,57	12,57	61.49[S]	0,23	NS	0,23	NO
	25%	-	2.099	-	-	12,57	12,57	42.64[V]	0,23	-	VNR	NO
	37,5%	-	4.031	-	-	12,57	12,57	22.20[V]	0,23	-	VNR	NO
	50%	-	6.571	-	-	12,57	12,57	13.62[V]	0,23	-	VNR	NO
	62,5%	-	9.728	-	-	12,57	12,57	9.20[V]	0,23	-	VNR	NO
	75%	-	13.498	-	-	12,57	12,57	6.63[V]	0,23	-	VNR	NO
	87,5%	-	17.885	-	-	12,57	12,57	5.00[V]	0,23	-	VNR	NO
	100%	-	21.618	-	-	12,57	12,57	4.14[V]	0,23	-	VNR	NO
Piano Terra								Travata: Trave 13-14				
Trave 13-14	0%	-5.475	113.590	-5.475	49.348	18,85	12,57	1.14[S]	0,29	1.80[S]	0,23	NO
	12,5%	-5.475	77.635	-5.475	46.793	18,85	12,57	1.66[S]	0,29	1.90[S]	0,23	NO
	25%	-5.475	44.119	-5.475	39.465	15,71	12,57	2.48[S]	0,26	2.26[S]	0,23	NO
	37,5%	-5.475	15.074	-5.475	27.668	15,71	12,57	7.25[S]	0,26	3.22[S]	0,23	NO
	50%	-	-	684	16.479	15,71	12,57	-	VNR	5.43[V]	0,23	NO
	62,5%	-4.439	10.712	-4.439	32.902	15,71	12,57	10.20[S]	0,26	2.71[S]	0,23	NO
	75%	-4.439	34.598	-4.439	49.858	15,71	12,57	3.16[S]	0,26	1.79[S]	0,23	NO
	87,5%	-4.439	61.779	-4.439	63.521	15,71	12,57	1.77[S]	0,26	1.40[S]	0,23	NO
	100%	-4.439	90.156	-4.439	73.652	15,71	12,57	1.21[S]	0,26	1.21[S]	0,23	NO
Piano Terra								Travata: Trave 17-19				
Trave 17-19	0%	-7.035	119.988	-7.035	38.977	18,85	12,57	1.08[S]	0,29	2.28[S]	0,23	NO
	12,5%	-7.035	79.530	-7.035	41.574	18,85	12,57	1.62[S]	0,29	2.14[S]	0,23	NO
	25%	-7.035	43.143	-7.035	38.183	18,85	12,57	2.99[S]	0,29	2.33[S]	0,23	NO
	37,5%	-7.035	12.903	-7.035	28.647	15,71	12,57	8.46[S]	0,26	3.10[S]	0,23	NO
	50%	-	-	2.644	19.526	15,71	12,57	-	VNR	4.59[V]	0,23	NO
	62,5%	-6.397	9.173	-6.397	33.379	15,71	12,57	11.90[S]	0,26	2.66[S]	0,23	NO
	75%	-6.397	34.183	-6.397	48.145	15,71	12,57	3.19[S]	0,26	1.85[S]	0,23	NO
	87,5%	-6.397	62.974	-6.397	59.132	15,71	12,57	1.73[S]	0,26	1.50[S]	0,23	NO
	100%	-6.397	93.065	-6.397	66.543	15,71	12,57	1.17[S]	0,26	1.34[S]	0,23	NO
Piano Terra								Travata: Trave 17-20				
Trave 17-20	0%	11.237	147.598	-	-	21,99	15,71	1.02[S]	0,30	-	VNR	NO
	12,5%	11.237	80.192	11.237	24.526	21,99	15,71	1.88[S]	0,30	4.51[S]	0,24	NO
	25%	11.237	24.438	11.237	45.508	21,99	15,71	6.16[S]	0,30	2.43[S]	0,24	NO
	37,5%	-	-	43.408	54.133	15,71	15,71	-	VNR	2.09[V]	0,26	NO
	50%	-	-	43.408	64.693	15,71	15,71	-	VNR	1.75[V]	0,26	NO
	62,5%	-	-	43.408	54.047	15,71	15,71	-	VNR	2.10[V]	0,26	NO
	75%	11.532	24.100	11.532	44.926	21,99	15,71	6.25[S]	0,30	2.46[S]	0,24	NO
	87,5%	11.532	79.914	11.532	23.888	21,99	15,71	1.88[S]	0,30	4.63[S]	0,24	NO
	100%	11.532	147.391	-	-	21,99	15,71	1.02[S]	0,30	-	VNR	NO
Piano Terra								Travata: Trave 18-22				
Trave 18-22	0%	-6.885	125.995	-6.885	39.495	18,85	12,57	1.02[S]	0,29	2.25[S]	0,23	NO
	12,5%	-6.885	84.075	-6.885	42.007	18,85	12,57	1.54[S]	0,29	2.12[S]	0,23	NO
	25%	-6.885	46.148	-6.885	38.512	18,85	12,57	2.80[S]	0,29	2.31[S]	0,23	NO
	37,5%	-6.885	14.379	-6.885	28.859	15,71	12,57	7.59[S]	0,26	3.08[S]	0,23	NO
	50%	-	-	234	19.745	15,71	12,57	-	VNR	4.53[V]	0,23	NO
	62,5%	-5.911	9.228	-5.911	35.108	15,71	12,57	11.83[S]	0,26	2.53[S]	0,23	NO
	75%	-5.911	34.376	-5.911	51.382	15,71	12,57	3.18[S]	0,26	1.73[S]	0,23	NO
	87,5%	-5.911	63.317	-5.911	63.863	15,71	12,57	1.72[S]	0,26	1.39[S]	0,23	NO
	100%	-5.911	93.548	-5.911	72.688	15,71	12,57	1.17[S]	0,26	1.22[S]	0,23	NO
Piano Terra								Travata: Trave 18-21				
Trave 18-21	0%	7.906	152.304	-	-	25,13	15,71	1.11[S]	0,33	-	VNR	NO
	12,5%	7.906	83.798	7.906	25.626	25,13	15,71	2.03[S]	0,33	4.30[S]	0,24	NO
	25%	7.906	26.881	7.906	46.187	25,13	12,57	6.29[S]	0,36	1.95[S]	0,22	NO
	37,5%	-	-	7.906	51.502	15,71	12,57	-	VNR	1.75[S]	0,23	NO
	50%	-	-	34.455	64.585	15,71	12,57	-	VNR	1.43[V]	0,24	NO
	62,5%	-	-	34.455	54.503	15,71	12,57	-	VNR	1.69[V]	0,24	NO
	75%	15.395	25.036	15.395	47.201	21,99	12,57	6.01[S]	0,33	1.92[S]	0,23	NO
	87,5%	15.395	81.232	15.395	27.361	21,99	12,57	1.85[S]	0,33	3.32[S]	0,23	NO
	100%	15.395	149.048	-	-	21,99	12,57	1.01[S]	0,33	-	VNR	NO
Piano Terra								Travata: Trave 20-21				
Trave 20-21	0%	16.442	150.848	-	-	25,13	12,57	1.12[S]	0,36	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
	25%	-5.446	44.864	-5.446	40.128	18,85	12,57	2.88[S]	0,29	2.22[S]	0,23	NO
	37,5%	-5.446	13.769	-5.446	29.625	15,71	12,57	7.93[S]	0,26	3.00[S]	0,23	NO
	50%	-	-	3.673	19.509	15,71	12,57	-	VNR	4.60[V]	0,23	NO
	62,5%	-5.227	10.248	-5.227	34.306	15,71	12,57	10.66[S]	0,26	2.60[S]	0,23	NO
	75%	-5.227	36.237	-5.227	49.915	15,71	12,57	3.01[S]	0,26	1.78[S]	0,23	NO
	87,5%	-5.227	66.015	-5.227	61.735	15,71	12,57	1.65[S]	0,26	1.44[S]	0,23	NO
	100%	-5.227	97.037	-5.227	69.937	15,71	12,57	1.13[S]	0,26	1.27[S]	0,23	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 21-26												
Trave 21-26	0%	-6.768	125.725	-6.768	42.881	18,85	12,57	1.03[S]	0,29	2.07[S]	0,23	NO
	12,5%	-6.768	83.899	-6.768	44.601	18,85	12,57	1.54[S]	0,29	1.99[S]	0,23	NO
	25%	-6.768	46.064	-6.768	40.218	18,85	12,57	2.80[S]	0,29	2.21[S]	0,23	NO
	37,5%	-6.768	14.383	-6.768	29.681	15,71	12,57	7.59[S]	0,26	3.00[S]	0,23	NO
	50%	-	-	1.730	19.554	15,71	12,57	-	VNR	4.58[V]	0,23	NO
	62,5%	-5.863	10.254	-5.863	34.938	15,71	12,57	10.65[S]	0,26	2.55[S]	0,23	NO
	75%	-5.863	36.271	-5.863	51.139	15,71	12,57	3.01[S]	0,26	1.74[S]	0,23	NO
	87,5%	-5.863	66.073	-5.863	63.555	15,71	12,57	1.65[S]	0,26	1.40[S]	0,23	NO
	100%	-5.863	97.117	-5.863	72.317	15,71	12,57	1.12[S]	0,26	1.23[S]	0,23	NO

LEGENDA:

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

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

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

Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	°	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
Piano Terra															
Travata: Trave 1-2-1a															
Trave 1-2	0%	+	55.282	5,74	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-36.122	8,78	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	51.812	3,93	317.256	203.573	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.294	5,18	317.256	203.573	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	48.295	4,22	317.256	203.573	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.466	4,79	317.256	203.573	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	44.778	4,55	317.256	203.573	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-45.638	4,46	317.256	203.573	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	41.261	4,93	317.256	203.573	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-48.810	4,17	317.256	203.573	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	38.090	5,34	317.256	203.573	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.326	3,89	317.256	203.573	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	34.918	5,83	317.256	203.573	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.843	3,65	317.256	203.573	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	31.746	6,41	317.256	203.573	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.360	3,43	317.256	203.573	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	28.574	11,10	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.827	5,05	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
Trave 1a-2	0%	+	150.931	2,10	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-123.593	2,57	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	148.285	2,14	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-125.678	2,52	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	144.893	1,40	317.256	203.573	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-128.283	1,59	317.256	203.573	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	141.505	1,44	317.256	203.573	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-130.886	1,56	317.256	203.573	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	138.116	1,47	317.256	203.573	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-133.489	1,53	317.256	203.573	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	134.766	1,51	317.256	203.573	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-136.131	1,50	317.256	203.573	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	132.163	1,54	317.256	203.573	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-139.520	1,46	317.256	203.573	0	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	129.562	2,45	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-142.906	2,22	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	127.890	2,48	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-144.960	2,19	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra															
Travata: Trave 1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14-7a															
Trave 1-3	0%	+	95.756	3,33	319.087	366.432	14.253	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-718	NS	319.087	366.432	14.253	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	82.560	2,47	319.087	203.573	14.253	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.945	18,60	319.087	203.573	14.253	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	67.950	3,00	319.087	203.573	14.253	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.159	9,19	319.087	203.573	14.253	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	53.334	3,82	319.087	203.573	14.253	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.376	6,10	319.087	203.573	14.253	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	39.040	5,21	319.087	203.573	14.253	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO

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

Id _{Tr}	%L _{LI}	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	C _{tg}	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r	
																[N]
Piano Terra																
											Travata: Trave 17-20					
Trave 17-20	0%	+	122.581	2,61	319.979	366.432	21.190	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	-	319.979	366.432	21.190	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO	
	75%	+	30.323	6,71	317.451	203.573	1.516	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-51.819	3,93	317.451	203.573	1.516	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
	87,5%	+	26.422	7,70	317.451	203.573	1.516	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-56.692	3,59	317.451	203.573	1.516	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
	100%	+	23.078	13,76	317.451	366.432	1.516	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-60.641	5,23	317.451	366.432	1.516	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO	
	Piano Terra															
												Travata: Trave 18-22				
	Trave 18-22	0%	+	73.037	4,34	317.273	366.432	130	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-13.160	24,11	317.273	366.432	130	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		12,5%	+	63.397	3,21	317.273	203.573	130	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-20.503	9,93	317.273	203.573	130	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
25%		+	54.551	3,73	317.273	203.573	130	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
-		-	-27.273	7,46	317.273	203.573	130	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
37,5%		+	46.497	4,38	317.273	203.573	130	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
-		-	-33.470	6,08	317.273	203.573	130	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
50%		+	39.828	5,11	317.273	203.573	130	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
-		-	-39.684	5,13	317.273	203.573	130	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
62,5%		+	34.777	5,85	317.273	203.573	130	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
-		-	-46.151	4,41	317.273	203.573	130	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
75%		+	30.300	6,72	317.273	203.573	130	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
-		-	-51.821	3,93	317.273	203.573	130	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	26.395	7,71	317.273	203.573	130	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO		
-	-	-56.699	3,59	317.273	203.573	130	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO		
100%	+	23.048	13,77	317.273	366.432	130	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO		
-	-	-60.650	5,23	317.273	366.432	130	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO		
Piano Terra																
											Travata: Trave 18-21					
Trave 18-21	0%	+	122.692	2,60	319.397	366.432	16.662	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	-	319.397	366.432	16.662	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	103.151	1,97	319.397	203.573	16.662	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-660	NS	319.397	203.573	16.662	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
	25%	+	83.499	2,44	319.397	203.573	16.662	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-15.650	13,01	319.397	203.573	16.662	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	64.184	3,17	319.397	203.573	16.662	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-30.381	6,70	319.397	203.573	16.662	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
	50%	+	44.915	4,53	319.397	203.573	16.662	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-45.075	4,52	319.397	203.573	16.662	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	30.226	6,74	319.397	203.573	16.662	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-64.341	3,16	319.397	203.573	16.662	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
	75%	+	15.498	13,14	319.397	203.573	16.662	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-83.651	2,43	319.397	203.573	16.662	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	514	NS	319.397	203.573	16.662	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO		
-	-	-103.296	1,97	319.397	203.573	16.662	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO		
100%	+	-	-	319.397	366.432	16.662	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO		
-	-	-122.848	2,60	319.397	366.432	16.662	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO		
Piano Terra																
											Travata: Trave 20-21					
Trave 20-21	0%	+	126.346	2,53	319.799	366.432	19.795	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-	-	319.799	366.432	19.795	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO	
	12,5%	+	106.790	1,91	319.799	203.573	19.795	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-586	NS	319.799	203.573	19.795	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
	25%	+	87.114	2,34	319.799	203.573	19.795	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-15.594	13,05	319.799	203.573	19.795	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
	37,5%	+	67.785	3,00	319.799	203.573	19.795	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-30.335	6,71	319.799	203.573	19.795	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
	50%	+	48.505	4,20	319.799	203.573	19.795	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-45.034	4,52	319.799	203.573	19.795	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
	62,5%	+	33.792	6,02	319.799	203.573	19.795	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-64.273	3,17	319.799	203.573	19.795	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
	75%	+	19.070	10,68	319.799	203.573	19.795	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
	-	-	-83.576	2,44	319.799	203.573	19.795	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	4.091	49,76	319.799	203.573	19.795	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO		
-	-	-103.215	1,97	319.799	203.573	19.795	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO		
100%	+	-	-	319.799	366.432	19.795	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO		
-	-	-122.498	2,61	319.799	366.432	19.795	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO		

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

Id _{Tr}	%o _{LI}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg _θ	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
Trave 21-26	0%	+	73.035	4,35	317.393	366.432	1.067	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.191	24,06	317.393	366.432	1.067	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	63.401	3,21	317.393	203.573	1.067	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.529	9,92	317.393	203.573	1.067	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	54.560	3,73	317.393	203.573	1.067	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.295	7,46	317.393	203.573	1.067	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	46.513	4,38	317.393	203.573	1.067	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.487	6,08	317.393	203.573	1.067	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	39.848	5,11	317.393	203.573	1.067	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.700	5,13	317.393	203.573	1.067	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	34.800	5,85	317.393	203.573	1.067	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.161	4,41	317.393	203.573	1.067	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	30.324	6,71	317.393	203.573	1.067	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-51.830	3,93	317.393	203.573	1.067	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	26.422	7,70	317.393	203.573	1.067	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-56.705	3,59	317.393	203.573	1.067	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	23.077	13,75	317.393	366.432	1.067	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-60.654	5,23	317.393	366.432	1.067	0	0	0	2,50	0,2011	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.
- %o_{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.
- Ctg_θ** Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.
- A_{sw}** Area delle staffe per unità di lunghezza.
- A_{sw,p}** Area dei ferri piegati.
- A_{s,Dg}** Area di ferri incrociati nelle zone critiche.
- R_f** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

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

Id _{Tr}	%o _{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
Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Piano Terra												
Travata: Trave 1-2-1a												
Trave 1-2	0%	-6.873	73.280	-6.873	64.748	18,85	15,71	2.07[S]	0,25	1.99[S]	0,23	NO
	12,5%	-6.873	50.560	-6.873	54.856	18,85	15,71	3.00[S]	0,25	2.34[S]	0,23	NO
	25%	-6.873	28.940	-6.873	41.888	18,85	12,57	5.25[S]	0,26	2.51[S]	0,21	NO
	37,5%	-6.873	9.869	-6.873	26.371	12,57	12,57	10.66[S]	0,21	3.99[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-5.190	8.375	12,57	12,57	-	VNR	12.58[S]	0,21	NO
	62,5%	-5.190	14.827	-5.190	22.055	12,57	12,57	7.11[S]	0,21	4.78[S]	0,21	NO
	75%	-5.190	38.285	-5.190	33.185	12,57	12,57	2.75[S]	0,21	3.18[S]	0,21	NO
	87,5%	-5.190	64.292	-5.190	41.766	21,99	12,57	2.72[S]	0,29	2.52[S]	0,21	NO
	100%	-5.190	91.148	-5.190	47.522	21,99	12,57	1.92[S]	0,29	2.22[S]	0,21	NO
Trave 1a-2	0%	-12.633	1.580	-12.633	1.580	12,57	12,57	66.30[S]	0,21	66.30[S]	0,21	NO
	12,5%	-12.633	1.782	-12.633	749	12,57	12,57	58.78[S]	0,21	NS	0,21	NO
	25%	-12.633	2.612	-	-	12,57	12,57	40.10[S]	0,21	-	VNR	NO
	37,5%	-12.163	4.328	-	-	12,57	12,57	24.21[S]	0,21	-	VNR	NO
	50%	-12.163	7.422	-	-	12,57	12,57	14.12[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	-12.163	11.125	-	-	12,57	12,57	9.42[S]	0,21	-	VNR	NO
	75%	-12.163	15.436	-	-	12,57	12,57	6.79[S]	0,21	-	VNR	NO
	87,5%	-12.163	20.356	-	-	12,57	12,57	5.15[S]	0,21	-	VNR	NO
	100%	-12.163	24.497	-	-	12,57	12,57	4.28[S]	0,21	-	VNR	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14-7a												
Trave 1-3	0%	-11.536	91.732	-11.536	3.907	18,85	12,57	1.65[S]	0,26	26.83[S]	0,21	NO
	12,5%	-11.536	47.320	-11.536	27.251	18,85	12,57	3.20[S]	0,26	3.85[S]	0,21	NO
	25%	-11.536	10.667	-11.536	39.840	18,85	12,57	14.20[S]	0,26	2.63[S]	0,21	NO
	37,5%	-	-	-11.536	41.987	15,71	12,57	-	VNR	2.50[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-11.536	34.236	15,71	12,57	-	VNR	3.06[S]	0,21	NO
	62,5%	-	-	-6.097	34.629	15,71	12,57	-	VNR	3.04[S]	0,21	NO
	75%	-6.097	17.572	-6.097	28.172	21,99	12,57	9.95[S]	0,29	3.74[S]	0,21	NO
	87,5%	-6.097	58.872	-6.097	10.935	21,99	12,57	2.97[S]	0,29	9.63[S]	0,21	NO
	100%	-6.097	107.677	-	-	21,99	12,57	1.62[S]	0,29	-	VNR	NO
Trave 3-5	0%	15.377	100.757	-	-	21,99	12,57	1.75[S]	0,29	-	VNR	NO
	12,5%	15.377	54.772	15.377	11.992	21,99	12,57	3.22[S]	0,29	8.93[S]	0,21	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	25%	15.377	16.443	15.377	28.095	21,99	12,57	10.73[S]	0,29	3.81[S]	0,21	NO
	37,5%	-	-	15.377	33.416	15,71	12,57	-	VNR	3.20[S]	0,22	NO
	50%	-	-	15.377	29.106	15,71	12,57	-	VNR	3.68[S]	0,22	NO
	62,5%	-	-	17.358	33.855	15,71	12,57	-	VNR	3.17[S]	0,22	NO
	75%	17.358	15.326	17.358	29.030	18,85	12,57	10.04[S]	0,27	3.69[S]	0,22	NO
	87,5%	17.358	53.148	17.358	13.433	18,85	12,57	2.89[S]	0,27	7.98[S]	0,22	NO
	100%	17.358	98.667	-	-	18,85	12,57	1.56[S]	0,27	-	VNR	NO
	Trave 5-7	0%	15.915	99.442	-	-	18,85	12,57	1.55[S]	0,27	-	VNR
12,5%		15.915	53.701	15.915	12.715	18,85	12,57	2.86[S]	0,27	8.42[S]	0,22	NO
25%		15.915	15.651	15.915	28.639	18,85	12,57	9.82[S]	0,27	3.74[S]	0,22	NO
37,5%		-	-	15.915	33.772	15,71	12,57	-	VNR	3.17[S]	0,22	NO
50%		-	-	15.915	29.285	15,71	12,57	-	VNR	3.66[S]	0,22	NO
62,5%		-	-	17.526	33.744	15,71	12,57	-	VNR	3.18[S]	0,22	NO
75%		17.526	15.588	17.526	28.622	18,85	12,57	9.87[S]	0,27	3.75[S]	0,22	NO
87,5%		17.526	53.630	17.526	12.708	18,85	12,57	2.87[S]	0,27	8.44[S]	0,22	NO
100%		17.526	99.367	-	-	18,85	12,57	1.55[S]	0,27	-	VNR	NO
Trave 7-9		0%	-2.026	100.869	-	-	18,85	12,57	1.51[S]	0,26	-	VNR
	12,5%	-2.026	54.577	-2.026	9.780	18,85	12,57	2.79[S]	0,26	10.80[S]	0,21	NO
	25%	-2.026	15.947	-2.026	27.624	15,71	12,57	8.09[S]	0,24	3.82[S]	0,21	NO
	37,5%	-	-	-2.026	34.669	15,71	12,57	-	VNR	3.05[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-2.026	31.878	15,71	12,57	-	VNR	3.31[S]	0,21	NO
	62,5%	-	-	-180	35.187	15,71	12,57	-	VNR	3.01[S]	0,21	NO
	75%	-180	8.977	-180	30.598	21,99	12,57	19.52[S]	0,29	3.46[S]	0,21	NO
	100%	-180	45.122	-180	15.240	21,99	12,57	3.88[S]	0,29	6.94[S]	0,21	NO
Trave 9-11	0%	-749	91.006	-749	36.982	21,99	12,57	1.93[S]	0,29	2.86[S]	0,21	NO
	12,5%	-749	64.841	-749	34.441	21,99	12,57	2.70[S]	0,29	3.07[S]	0,21	NO
	25%	-749	38.907	-749	28.471	15,71	12,57	3.32[S]	0,24	3.71[S]	0,21	NO
	37,5%	-749	16.367	-749	19.109	15,71	12,57	7.89[S]	0,24	5.53[S]	0,21	NO
	50%	-	-	2.321	6.485	15,71	12,57	-	VNR	16.34[S]	0,21	NO
	62,5%	1.023	13.430	1.023	21.288	15,71	12,57	9.63[S]	0,24	4.97[S]	0,21	NO
	75%	1.023	33.647	1.023	32.975	18,85	12,57	4.53[S]	0,26	3.21[S]	0,21	NO
	87,5%	1.023	57.256	1.023	41.270	18,85	12,57	2.66[S]	0,26	2.57[S]	0,21	NO
	100%	1.023	81.333	1.023	45.897	18,85	12,57	1.87[S]	0,26	2.31[S]	0,21	NO
	Trave 11-15	0%	-16.636	77.195	-16.636	12.176	18,85	12,57	1.96[S]	0,26	8.57[S]	0,21
12,5%		-16.636	46.550	-16.636	22.155	18,85	12,57	3.24[S]	0,26	4.71[S]	0,21	NO
25%		-16.636	17.388	-16.636	28.098	15,71	12,57	7.35[S]	0,23	3.72[S]	0,21	NO
37,5%		-	-	-16.636	28.492	15,71	12,57	-	VNR	3.66[S]	0,21	NO
50%		-	-	-2.632	23.913	15,71	12,57	-	VNR	4.41[S]	0,21	NO
62,5%		-	-	-8.969	30.550	15,71	12,57	-	VNR	3.44[S]	0,21	NO
75%		-8.969	18.899	-8.969	30.013	18,85	12,57	8.03[S]	0,26	3.50[S]	0,21	NO
87,5%		-8.969	50.747	-8.969	21.818	18,85	12,57	2.99[S]	0,26	4.81[S]	0,21	NO
100%		-8.969	87.749	-8.969	5.528	18,85	12,57	1.73[S]	0,26	19.00[S]	0,21	NO
Trave 15-19		0%	-3.321	87.930	-3.321	7.903	18,85	12,57	1.73[S]	0,26	13.35[S]	0,21
	12,5%	-3.321	50.917	-3.321	23.091	18,85	12,57	2.99[S]	0,26	4.57[S]	0,21	NO
	25%	-3.321	19.074	-3.321	30.171	15,71	12,57	6.76[S]	0,24	3.50[S]	0,21	NO
	37,5%	-	-	-3.321	29.730	15,71	12,57	-	VNR	3.55[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-6.848	22.268	15,71	12,57	-	VNR	4.73[S]	0,21	NO
	62,5%	-	-	-538	28.244	15,71	12,57	-	VNR	3.74[S]	0,21	NO
	75%	-538	21.825	-538	27.785	18,85	12,57	6.98[S]	0,26	3.81[S]	0,21	NO
	87,5%	-538	52.220	-538	21.727	18,85	12,57	2.92[S]	0,26	4.87[S]	0,21	NO
	100%	-538	84.089	-538	11.556	18,85	12,57	1.81[S]	0,26	9.15[S]	0,21	NO
	Trave 19-23	0%	-3.694	80.441	-3.694	9.181	18,85	12,57	1.89[S]	0,26	11.49[S]	0,21
12,5%		-3.694	49.653	-3.694	19.865	18,85	12,57	3.06[S]	0,26	5.31[S]	0,21	NO
25%		-3.694	20.295	-3.694	26.565	18,85	12,57	7.49[S]	0,26	3.97[S]	0,21	NO
37,5%		-	-	-3.694	27.662	15,71	12,57	-	VNR	3.81[S]	0,21	NO
50%		-	-	-5.555	22.078	15,71	12,57	-	VNR	4.77[S]	0,21	NO
62,5%		-	-	-5.555	29.326	15,71	12,57	-	VNR	3.59[S]	0,21	NO
75%		-5.555	17.973	-5.555	29.067	18,85	12,57	8.45[S]	0,26	3.62[S]	0,21	NO
87,5%		-5.555	49.013	-5.555	21.194	18,85	12,57	3.10[S]	0,26	4.97[S]	0,21	NO
100%		-5.555	85.259	-5.555	5.237	18,85	12,57	1.78[S]	0,26	20.11[S]	0,21	NO
Trave 23-25		0%	-3.879	91.091	-3.879	11.953	18,85	12,57	1.67[S]	0,26	8.82[S]	0,21
	12,5%	-3.879	53.399	-3.879	26.231	18,85	12,57	2.85[S]	0,26	4.02[S]	0,21	NO
	25%	-3.879	20.835	-3.879	32.388	15,71	12,57	6.19[S]	0,24	3.26[S]	0,21	NO
	37,5%	-	-	-3.879	31.156	15,71	12,57	-	VNR	3.39[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-10.622	21.986	15,71	12,57	-	VNR	4.77[S]	0,21	NO
	62,5%	-	-	2.544	28.717	15,71	12,57	-	VNR	3.69[S]	0,21	NO
	75%	2.544	23.287	2.544	28.890	18,85	12,57	6.55[S]	0,26	3.67[S]	0,21	NO
	87,5%	2.544	54.545	2.544	23.602	18,85	12,57	2.80[S]	0,26	4.49[S]	0,21	NO
	100%	2.544	87.166	2.544	14.255	18,85	12,57	1.75[S]	0,26	7.44[S]	0,21	NO
	Trave 25-27	0%	2.392	87.608	2.392	16.480	18,85	12,57	1.74[S]	0,26	6.43[S]	0,21
12,5%		2.392	55.047	2.392	25.165	18,85	12,57	2.77[S]	0,26	4.21[S]	0,21	NO
25%		2.392	23.801	2.392	29.844	15,71	12,57	5.44[S]	0,24	3.55[S]	0,21	NO
37,5%		-	-	2.392	29.184	15,71	12,57	-	VNR	3.63[S]	0,21	NO
50%		-	-	-5.383	22.004	15,71	12,57	-	VNR	4.79[S]	0,21	NO
62,5%		-	-	6.581	30.985	15,71	12,57	-	VNR	3.43[S]	0,21	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _L	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 26-27	75%	6.581	21.740	6.581	32.410	18,85	12,57	7.03[S]	0,26	3.28[S]	0,21	NO
	87,5%	6.581	54.612	6.581	26.539	18,85	12,57	2.80[S]	0,26	4.01[S]	0,21	NO
	100%	6.581	92.525	6.581	12.618	18,85	12,57	1.65[S]	0,26	8.43[S]	0,21	NO
	0%	-5.742	90.112	-5.742	16.488	18,85	12,57	1.69[S]	0,26	6.39[S]	0,21	NO
	12,5%	-5.742	56.770	-5.742	25.327	18,85	12,57	2.68[S]	0,26	4.16[S]	0,21	NO
	25%	-5.742	24.734	-5.742	30.129	18,85	12,57	6.14[S]	0,26	3.50[S]	0,21	NO
	37,5%	-	-	-5.742	29.505	15,71	12,57	-	VNR	3.57[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-4.586	22.521	15,71	12,57	-	VNR	4.68[S]	0,21	NO
	62,5%	-	-	4.397	31.952	15,71	12,57	-	VNR	3.32[S]	0,21	NO
	75%	4.397	21.903	4.397	33.729	15,71	12,57	5.92[S]	0,24	3.15[S]	0,21	NO
87,5%	4.397	55.148	4.397	28.160	18,85	12,57	2.77[S]	0,26	3.77[S]	0,21	NO	
100%	4.397	93.532	4.397	14.426	18,85	12,57	1.63[S]	0,26	7.36[S]	0,21	NO	
Trave 24-26	0%	-6.985	94.904	-6.985	13.897	18,85	12,57	1.60[S]	0,26	7.57[S]	0,21	NO
	12,5%	-6.985	56.344	-6.985	27.611	18,85	12,57	2.69[S]	0,26	3.81[S]	0,21	NO
	25%	-6.985	22.826	-6.985	33.229	18,85	12,57	6.65[S]	0,26	3.17[S]	0,21	NO
	37,5%	-	-	-6.985	31.553	15,71	12,57	-	VNR	3.33[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-5.199	22.158	15,71	12,57	-	VNR	4.75[S]	0,21	NO
	62,5%	-	-	-1.239	29.865	15,71	12,57	-	VNR	3.54[S]	0,21	NO
	75%	-1.239	24.396	-1.239	30.931	18,85	12,57	6.24[S]	0,26	3.42[S]	0,21	NO
	87,5%	-1.239	56.141	-1.239	26.653	18,85	12,57	2.71[S]	0,26	3.97[S]	0,21	NO
	100%	-1.239	89.228	-1.239	18.309	18,85	12,57	1.71[S]	0,26	5.77[S]	0,21	NO
	Trave 22-24	0%	-13.046	88.269	-13.046	12.896	18,85	12,57	1.71[S]	0,26	8.12[S]	0,21
12,5%		-13.046	55.367	-13.046	22.506	18,85	12,57	2.73[S]	0,26	4.65[S]	0,21	NO
25%		-13.046	23.786	-13.046	28.087	18,85	12,57	6.36[S]	0,26	3.73[S]	0,21	NO
37,5%		-	-	-15.024	28.382	15,71	12,57	-	VNR	3.68[S]	0,21	NO
50%		-	-	-15.024	22.022	15,71	12,57	-	VNR	4.75[S]	0,21	NO
62,5%		-	-	-3.007	31.728	15,71	12,57	-	VNR	3.33[S]	0,21	NO
75%		-3.007	20.395	-3.007	33.264	18,85	12,57	7.46[S]	0,26	3.17[S]	0,21	NO
87,5%		-3.007	52.622	-3.007	27.467	18,85	12,57	2.89[S]	0,26	3.84[S]	0,21	NO
100%		-3.007	90.002	-3.007	13.564	18,85	12,57	1.69[S]	0,26	7.78[S]	0,21	NO
Trave 16-22		0%	-4.352	97.062	-4.352	14.404	21,99	12,57	1.80[S]	0,29	7.32[S]	0,21
	12,5%	-4.352	58.262	-4.352	27.634	21,99	12,57	3.00[S]	0,29	3.81[S]	0,21	NO
	25%	-4.352	23.984	-4.352	33.235	21,99	12,57	7.29[S]	0,29	3.17[S]	0,21	NO
	37,5%	-	-	-4.352	31.538	15,71	12,57	-	VNR	3.34[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-12.170	22.551	15,71	12,57	-	VNR	4.65[S]	0,21	NO
	62,5%	-	-	-1.232	31.132	15,71	12,57	-	VNR	3.40[S]	0,21	NO
	75%	-1.232	24.529	-1.232	32.861	18,85	12,57	6.21[S]	0,26	3.22[S]	0,21	NO
	87,5%	-1.232	56.301	-1.232	29.357	18,85	12,57	2.71[S]	0,26	3.60[S]	0,21	NO
	100%	-1.232	89.397	-1.232	21.808	18,85	12,57	1.70[S]	0,26	4.85[S]	0,21	NO
	Trave 14-16	0%	-38.837	95.323	-38.837	31.657	21,99	12,57	1.81[S]	0,28	3.24[S]	0,21
12,5%		-38.837	62.875	-38.837	35.464	21,99	12,57	2.74[S]	0,28	2.89[S]	0,21	NO
25%		-38.837	31.097	-38.837	36.147	12,57	12,57	3.30[S]	0,21	2.84[S]	0,21	NO
37,5%		-38.837	4.203	-38.837	32.305	12,57	12,57	24.40[S]	0,21	3.17[S]	0,21	NO
50%		-	-	-38.837	21.928	12,57	12,57	-	VNR	4.68[S]	0,21	NO
62,5%		-	-	-25.109	30.648	12,57	12,57	-	VNR	3.38[S]	0,21	NO
75%		-25.109	24.075	-25.109	35.747	12,57	12,57	4.31[S]	0,21	2.90[S]	0,21	NO
87,5%		-25.109	56.995	-25.109	34.282	21,99	12,57	3.04[S]	0,29	3.02[S]	0,21	NO
100%		-25.109	94.356	-25.109	25.712	21,99	12,57	1.84[S]	0,29	4.03[S]	0,21	NO
Trave 7a-14		0%	-8.243	1.052	-8.243	1.030	12,57	12,57	99.92[S]	0,21	NS	0,21
	12,5%	-8.243	1.427	-8.243	359	12,57	12,57	73.66[S]	0,21	NS	0,21	NO
	25%	-8.243	2.381	-	-	12,57	12,57	44.15[S]	0,21	-	VNR	NO
	37,5%	-7.828	4.105	-	-	12,57	12,57	25.62[S]	0,21	-	VNR	NO
	50%	-7.828	6.900	-	-	12,57	12,57	15.24[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	-7.828	10.275	-	-	12,57	12,57	10.23[S]	0,21	-	VNR	NO
	75%	-7.828	14.232	-	-	12,57	12,57	7.39[S]	0,21	-	VNR	NO
	87,5%	-7.828	18.771	-	-	12,57	12,57	5.60[S]	0,21	-	VNR	NO
	100%	-7.828	22.571	-	-	12,57	12,57	4.66[S]	0,21	-	VNR	NO
	Piano Terra						Travata: Trave 3-4-2a					
Trave 3-4	0%	-10.077	70.243	-10.077	63.413	18,85	15,71	2.16[S]	0,25	2.02[S]	0,23	NO
	12,5%	-10.077	47.901	-10.077	54.203	18,85	15,71	3.17[S]	0,25	2.37[S]	0,23	NO
	25%	-10.077	26.943	-10.077	41.699	12,57	12,57	3.90[S]	0,21	2.52[S]	0,21	NO
	37,5%	-10.077	8.809	-10.077	26.369	12,57	12,57	11.92[S]	0,21	3.98[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-10.077	8.219	12,57	12,57	-	VNR	12.77[S]	0,21	NO
	62,5%	-8.934	15.329	-8.934	20.235	12,57	12,57	6.85[S]	0,21	5.19[S]	0,21	NO
	75%	-8.934	39.450	-8.934	29.578	12,57	12,57	2.66[S]	0,21	3.55[S]	0,21	NO
	87,5%	-8.934	66.394	-8.934	36.096	21,99	12,57	2.63[S]	0,29	2.91[S]	0,21	NO
100%	-8.934	94.378	-8.934	39.664	21,99	12,57	1.85[S]	0,29	2.65[S]	0,21	NO	
Trave 4-2a	0%	-20.213	43.187	-	-	12,57	12,57	2.41[S]	0,21	-	VNR	NO
	12,5%	-20.213	35.949	-	-	12,57	12,57	2.90[S]	0,21	-	VNR	NO
	25%	-20.213	27.326	-	-	12,57	12,57	3.81[S]	0,21	-	VNR	NO
	37,5%	-20.213	19.774	-	-	12,57	12,57	5.26[S]	0,21	-	VNR	NO
	50%	-20.213	13.298	-	-	12,57	12,57	7.83[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	-20.213	7.893	-	-	12,57	12,57	13.19[S]	0,21	-	VNR	NO
	75%	-18.163	4.773	-	-	12,57	12,57	21.85[S]	0,21	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	87,5%	-18.163	3.121	-18.163	1.094	12,57	12,57	33.41[S]	0,21	95.32[S]	0,21	NO
	100%	-18.163	2.540	-18.163	2.527	12,57	12,57	41.06[S]	0,21	41.27[S]	0,21	NO
Piano Terra								Travata: Trave 5-6-3a				
Trave 6-5	0%	-9.198	89.684	-9.198	34.342	21,99	12,57	1.95[S]	0,29	3.06[S]	0,21	NO
	12,5%	-9.198	62.868	-9.198	31.976	21,99	12,57	2.78[S]	0,29	3.28[S]	0,21	NO
	25%	-9.198	37.149	-9.198	26.749	12,57	12,57	2.83[S]	0,21	3.93[S]	0,21	NO
	37,5%	-9.198	14.232	-9.198	18.718	12,57	12,57	7.38[S]	0,21	5.61[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-9.034	8.000	12,57	12,57	-	VNR	13.13[S]	0,21	NO
	62,5%	-9.034	7.495	-9.034	24.989	12,57	12,57	14.02[S]	0,21	4.20[S]	0,21	NO
	75%	-9.034	24.257	-9.034	39.175	15,71	12,57	5.30[S]	0,24	2.68[S]	0,21	NO
	87,5%	-9.034	43.821	-9.034	50.557	15,71	15,71	2.93[S]	0,23	2.54[S]	0,23	NO
	100%	-9.034	64.833	-9.034	58.727	15,71	15,71	1.98[S]	0,23	2.19[S]	0,23	NO
Trave 3a-6	0%	-16.983	2.158	-16.983	2.120	12,57	12,57	48.37[S]	0,21	49.24[S]	0,21	NO
	12,5%	-16.983	2.835	-16.983	765	12,57	12,57	36.82[S]	0,21	NS	0,21	NO
	25%	-16.983	4.579	-	-	12,57	12,57	22.80[S]	0,21	-	VNR	NO
	37,5%	-16.722	7.743	-	-	12,57	12,57	13.48[S]	0,21	-	VNR	NO
	50%	-16.722	13.040	-	-	12,57	12,57	8.01[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	-16.722	19.406	-	-	12,57	12,57	5.38[S]	0,21	-	VNR	NO
	75%	-16.722	26.843	-	-	12,57	12,57	3.89[S]	0,21	-	VNR	NO
	87,5%	-16.722	35.352	-	-	12,57	12,57	2.95[S]	0,21	-	VNR	NO
	100%	-16.722	42.504	-	-	12,57	12,57	2.46[S]	0,21	-	VNR	NO
Piano Terra								Travata: Trave 7-8-4a				
Trave 7-8	0%	-9.009	60.493	-9.009	53.143	15,71	15,71	2.12[S]	0,23	2.42[S]	0,23	NO
	12,5%	-9.009	40.506	-9.009	46.288	15,71	15,71	3.17[S]	0,23	2.77[S]	0,23	NO
	25%	-9.009	22.026	-9.009	36.302	12,57	12,57	4.77[S]	0,21	2.89[S]	0,21	NO
	37,5%	-9.009	6.344	-9.009	23.518	12,57	12,57	16.56[S]	0,21	4.47[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-9.009	7.933	12,57	12,57	-	VNR	13.24[S]	0,21	NO
	62,5%	-8.813	12.730	-8.813	17.594	12,57	12,57	8.25[S]	0,21	5.97[S]	0,21	NO
	75%	-8.813	34.235	-8.813	24.555	12,57	12,57	3.07[S]	0,21	4.28[S]	0,21	NO
	87,5%	-8.813	58.539	-8.813	28.717	12,57	12,57	1.79[S]	0,21	3.66[S]	0,21	NO
	100%	-8.813	84.017	-8.813	30.081	18,85	12,57	1.81[S]	0,26	3.49[S]	0,21	NO
Trave 4a-8	0%	-16.700	2.128	-16.700	2.087	12,57	12,57	49.06[S]	0,21	50.03[S]	0,21	NO
	12,5%	-16.700	2.812	-16.700	735	12,57	12,57	37.13[S]	0,21	NS	0,21	NO
	25%	-16.700	4.571	-	-	12,57	12,57	22.84[S]	0,21	-	VNR	NO
	37,5%	-16.603	7.742	-	-	12,57	12,57	13.49[S]	0,21	-	VNR	NO
	50%	-16.603	13.037	-	-	12,57	12,57	8.01[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	-16.603	19.404	-	-	12,57	12,57	5.38[S]	0,21	-	VNR	NO
	75%	-16.603	26.844	-	-	12,57	12,57	3.89[S]	0,21	-	VNR	NO
	87,5%	-16.603	35.355	-	-	12,57	12,57	2.95[S]	0,21	-	VNR	NO
	100%	-16.603	42.510	-	-	12,57	12,57	2.46[S]	0,21	-	VNR	NO
Piano Terra								Travata: Trave 9-10-5a				
Trave 10-9	0%	-6.898	75.836	-6.898	27.397	18,85	12,57	2.00[S]	0,26	3.84[S]	0,21	NO
	12,5%	-6.898	52.184	-6.898	26.764	12,57	12,57	2.02[S]	0,21	3.93[S]	0,21	NO
	25%	-6.898	29.824	-6.898	23.400	12,57	12,57	3.53[S]	0,21	4.50[S]	0,21	NO
	37,5%	-6.898	10.275	-6.898	17.227	12,57	12,57	10.24[S]	0,21	6.11[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-6.898	8.245	12,57	12,57	-	VNR	12.76[S]	0,21	NO
	62,5%	-6.781	5.074	-6.781	21.804	12,57	12,57	20.74[S]	0,21	4.83[S]	0,21	NO
	75%	-6.781	19.998	-6.781	32.602	15,71	12,57	6.43[S]	0,24	3.23[S]	0,21	NO
	87,5%	-6.781	37.732	-6.781	40.592	15,71	12,57	3.41[S]	0,24	2.59[S]	0,21	NO
	100%	-6.781	57.023	-6.781	45.555	15,71	12,57	2.26[S]	0,24	2.31[S]	0,21	NO
Trave 5a-10	0%	-15.228	1.925	-15.228	1.906	12,57	12,57	54.30[S]	0,21	54.84[S]	0,21	NO
	12,5%	-15.228	2.415	-15.228	773	12,57	12,57	43.28[S]	0,21	NS	0,21	NO
	25%	-15.228	3.775	-	-	12,57	12,57	27.69[S]	0,21	-	VNR	NO
	37,5%	-14.513	6.297	-	-	12,57	12,57	16.61[S]	0,21	-	VNR	NO
	50%	-14.513	10.637	-	-	12,57	12,57	9.83[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	-14.513	15.843	-	-	12,57	12,57	6.60[S]	0,21	-	VNR	NO
	75%	-14.513	21.918	-	-	12,57	12,57	4.77[S]	0,21	-	VNR	NO
	87,5%	-14.513	28.860	-	-	12,57	12,57	3.62[S]	0,21	-	VNR	NO
	100%	-14.513	34.696	-	-	12,57	12,57	3.01[S]	0,21	-	VNR	NO
Piano Terra								Travata: Trave 11-12-8a				
Trave 12-11	0%	-1.132	81.134	-1.132	17.397	18,85	12,57	1.88[S]	0,26	6.08[S]	0,21	NO
	12,5%	-1.132	53.015	-1.132	22.279	12,57	12,57	1.99[S]	0,21	4.75[S]	0,21	NO
	25%	-1.132	27.799	-1.132	22.651	12,57	12,57	3.80[S]	0,21	4.67[S]	0,21	NO
	37,5%	-1.132	7.054	-1.132	18.866	12,57	12,57	14.99[S]	0,21	5.60[S]	0,21	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{LT} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	50%	-	-	584	11.205	12,57	12,57	-	VNR	9.45[S]	0,22	NO
	62,5%	-977	2.546	-977	23.394	12,57	12,57	41.53[S]	0,21	4.52[S]	0,21	NO
	75%	-977	18.407	-977	32.063	15,71	12,57	7.02[S]	0,24	3.30[S]	0,21	NO
	87,5%	-977	37.556	-977	37.444	15,71	12,57	3.44[S]	0,24	2.82[S]	0,21	NO
	100%	-977	58.356	-977	39.770	15,71	12,57	2.21[S]	0,24	2.66[S]	0,21	NO
Trave 8a-12	0%	-6.925	861	-6.925	861	12,57	12,57	NS	0,21	NS	0,21	NO
	12,5%	-6.925	1.057	-6.925	378	12,57	12,57	99.55[S]	0,21	NS	0,21	NO
	25%	-6.925	1.664	-	-	12,57	12,57	63.24[S]	0,21	-	VNR	NO
	37,5%	-6.223	2.840	-	-	12,57	12,57	37.07[S]	0,21	-	VNR	NO
	50%	-6.223	4.814	-	-	12,57	12,57	21.87[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	-6.223	7.197	-	-	12,57	12,57	14.63[S]	0,21	-	VNR	NO
	75%	-6.223	9.985	-	-	12,57	12,57	10.54[S]	0,21	-	VNR	NO
	87,5%	-6.223	13.181	-	-	12,57	12,57	7.99[S]	0,21	-	VNR	NO
	100%	-6.223	15.880	-	-	12,57	12,57	6.63[S]	0,21	-	VNR	NO
Piano Terra						Travata: Trave 13-14						
Trave 13-14	0%	-3.074	80.077	-3.074	16.283	18,85	12,57	1.90[S]	0,26	6.48[S]	0,21	NO
	12,5%	-3.074	52.044	-3.074	21.561	18,85	12,57	2.92[S]	0,26	4.89[S]	0,21	NO
	25%	-3.074	26.930	-3.074	22.276	15,71	12,57	4.79[S]	0,24	4.74[S]	0,21	NO
	37,5%	-3.074	6.288	-3.074	18.882	15,71	12,57	20.51[S]	0,24	5.59[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-2.038	11.793	15,71	12,57	-	VNR	8.96[S]	0,21	NO
	62,5%	-2.038	1.733	-2.038	23.923	15,71	12,57	74.47[S]	0,24	4.42[S]	0,21	NO
	75%	-2.038	17.216	-2.038	32.476	15,71	12,57	7.50[S]	0,24	3.25[S]	0,21	NO
	87,5%	-2.038	35.995	-2.038	37.737	15,71	12,57	3.59[S]	0,24	2.80[S]	0,21	NO
	100%	-2.038	56.451	-2.038	39.947	15,71	12,57	2.29[S]	0,24	2.64[S]	0,21	NO
Piano Terra						Travata: Trave 17-19						
Trave 17-19	0%	-3.474	87.298	-3.474	6.757	18,85	12,57	1.74[S]	0,26	15.61[S]	0,21	NO
	12,5%	-3.474	54.573	-3.474	17.492	18,85	12,57	2.79[S]	0,26	6.03[S]	0,21	NO
	25%	-3.474	26.386	-3.474	21.575	18,85	12,57	5.77[S]	0,26	4.89[S]	0,21	NO
	37,5%	-3.474	4.346	-3.474	20.090	15,71	12,57	29.67[S]	0,24	5.25[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-3.348	13.662	15,71	12,57	-	VNR	7.72[S]	0,21	NO
	62,5%	-2.836	390	-2.836	24.596	15,71	12,57	NS	0,24	4.29[S]	0,21	NO
	75%	-2.836	17.200	-2.836	31.162	15,71	12,57	7.50[S]	0,24	3.39[S]	0,21	NO
	87,5%	-2.836	37.791	-2.836	33.949	15,71	12,57	3.41[S]	0,24	3.11[S]	0,21	NO
	100%	-2.836	60.151	-2.836	33.718	15,71	12,57	2.14[S]	0,24	3.13[S]	0,21	NO
Piano Terra						Travata: Trave 17-20						
Trave 17-20	0%	18.144	121.610	-	-	21,99	15,71	1.45[S]	0,28	-	VNR	NO
	12,5%	18.144	60.342	18.144	5.352	21,99	15,71	2.93[S]	0,28	24.41[S]	0,23	NO
	25%	18.144	11.064	18.144	32.810	21,99	15,71	15.99[S]	0,28	3.98[S]	0,23	NO
	37,5%	-	-	18.144	44.825	15,71	15,71	-	VNR	2.92[S]	0,24	NO
	50%	-	-	18.144	42.611	15,71	15,71	-	VNR	3.07[S]	0,24	NO
	62,5%	-	-	18.439	44.474	15,71	15,71	-	VNR	2.94[S]	0,24	NO
	75%	18.439	10.892	18.439	32.394	21,99	15,71	16.24[S]	0,28	4.03[S]	0,23	NO
	87,5%	18.439	60.231	18.439	4.881	21,99	15,71	2.94[S]	0,28	26.77[S]	0,23	NO
	100%	18.439	121.569	-	-	21,99	15,71	1.46[S]	0,28	-	VNR	NO
Piano Terra						Travata: Trave 18-22						
Trave 18-22	0%	-4.103	92.690	-4.103	6.668	18,85	12,57	1.64[S]	0,26	15.81[S]	0,21	NO
	12,5%	-4.103	58.645	-4.103	17.463	18,85	12,57	2.59[S]	0,26	6.04[S]	0,21	NO
	25%	-4.103	29.072	-4.103	21.587	18,85	12,57	5.23[S]	0,26	4.88[S]	0,21	NO
	37,5%	-4.103	5.656	-4.103	20.136	15,71	12,57	22.79[S]	0,24	5.24[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-3.129	13.882	15,71	12,57	-	VNR	7.60[S]	0,21	NO
	62,5%	-3.129	291	-3.129	26.171	15,71	12,57	NS	0,24	4.03[S]	0,21	NO
	75%	-3.129	17.086	-3.129	34.092	15,71	12,57	7.55[S]	0,24	3.10[S]	0,21	NO
	87,5%	-3.129	37.674	-3.129	38.220	15,71	12,57	3.42[S]	0,24	2.76[S]	0,21	NO
	100%	-3.129	60.029	-3.129	39.182	15,71	12,57	2.15[S]	0,24	2.69[S]	0,21	NO
Piano Terra						Travata: Trave 18-21						
Trave 18-21	0%	12.378	126.047	-	-	25,13	15,71	1.58[S]	0,31	-	VNR	NO
	12,5%	12.378	63.742	12.378	6.252	25,13	15,71	3.12[S]	0,31	20.82[S]	0,23	NO
	25%	12.378	13.365	12.378	33.355	25,13	12,57	14.86[S]	0,33	3.20[S]	0,21	NO
	37,5%	-	-	12.378	45.030	15,71	12,57	-	VNR	2.37[S]	0,22	NO
	50%	-	-	12.378	42.512	15,71	12,57	-	VNR	2.51[S]	0,22	NO
	62,5%	-	-	19.866	45.507	15,71	12,57	-	VNR	2.36[S]	0,22	NO
	75%	19.866	11.701	19.866	34.550	21,99	12,57	15.11[S]	0,30	3.11[S]	0,21	NO
	87,5%	19.866	61.356	19.866	8.167	21,99	12,57	2.88[S]	0,30	13.15[S]	0,21	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _L	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
	100%	19.866	122.971	-	-	21,99	12,57	1.44[S]	0,30	-	VNR	NO
Piano Terra								Travata: Trave 20-21				
Trave 20-21	0%	19.379	123.659	-	-	25,13	12,57	1.61[S]	0,33	-	VNR	NO
	12,5%	19.379	61.846	19.379	7.526	25,13	12,57	3.22[S]	0,33	14.27[S]	0,21	NO
	25%	19.379	12.003	19.379	34.284	25,13	12,57	16.59[S]	0,33	3.13[S]	0,21	NO
	37,5%	-	-	19.379	45.602	15,71	12,57	-	VNR	2.36[S]	0,22	NO
	50%	-	-	15.768	42.573	15,71	12,57	-	VNR	2.52[S]	0,22	NO
	62,5%	-	-	23.283	45.237	15,71	12,57	-	VNR	2.38[S]	0,22	NO
	75%	24.686	12.221	24.686	33.707	25,13	12,57	16.32[S]	0,33	3.20[S]	0,21	NO
	87,5%	24.686	62.224	24.686	6.783	25,13	15,71	3.21[S]	0,31	19.34[S]	0,23	NO
100%	24.686	124.154	-	-	25,13	15,71	1.61[S]	0,31	-	VNR	NO	
Piano Terra								Travata: Trave 2-4-6-8-10-12-17				
Trave 2-4	0%	-13.202	85.948	-13.202	2.930	18,85	12,57	1.76[S]	0,26	35.73[S]	0,21	NO
	12,5%	-13.202	43.795	-13.202	25.543	18,85	12,57	3.46[S]	0,26	4.10[S]	0,21	NO
	25%	-13.202	9.116	-13.202	37.834	18,85	12,57	16.60[S]	0,26	2.77[S]	0,21	NO
	37,5%	-	-	-13.202	40.079	15,71	12,57	-	VNR	2.61[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-13.202	32.841	15,71	12,57	-	VNR	3.19[S]	0,21	NO
	62,5%	-	-	-10.621	32.866	15,71	12,57	-	VNR	3.19[S]	0,21	NO
	75%	-10.621	16.442	-10.621	26.166	21,99	12,57	10.61[S]	0,29	4.01[S]	0,21	NO
	87,5%	-10.621	55.871	-10.621	9.127	21,99	12,57	3.12[S]	0,29	11.49[S]	0,21	NO
100%	-10.621	102.518	-	-	21,99	12,57	1.70[S]	0,29	-	VNR	NO	
Trave 4-6	0%	12.336	95.898	-	-	21,99	12,57	1.84[S]	0,29	-	VNR	NO
	12,5%	12.336	52.009	12.336	11.235	21,99	12,57	3.39[S]	0,29	9.51[S]	0,21	NO
	25%	12.336	15.438	12.336	26.750	21,99	12,57	11.41[S]	0,29	3.99[S]	0,21	NO
	37,5%	-	-	12.336	31.938	15,71	12,57	-	VNR	3.34[S]	0,22	NO
	50%	-	-	12.336	27.887	15,71	12,57	-	VNR	3.83[S]	0,22	NO
	62,5%	-	-	12.705	32.309	15,71	12,57	-	VNR	3.31[S]	0,22	NO
	75%	12.705	14.473	12.705	27.558	18,85	12,57	10.60[S]	0,27	3.88[S]	0,21	NO
	87,5%	12.705	50.599	12.705	12.487	18,85	12,57	3.03[S]	0,27	8.56[S]	0,21	NO
100%	12.705	94.092	-	-	18,85	12,57	1.63[S]	0,27	-	VNR	NO	
Trave 6-8	0%	12.734	94.742	-	-	18,85	12,57	1.62[S]	0,27	-	VNR	NO
	12,5%	12.734	51.042	12.734	11.841	18,85	12,57	3.01[S]	0,27	9.02[S]	0,21	NO
	25%	12.734	14.717	12.734	27.216	18,85	12,57	10.43[S]	0,27	3.93[S]	0,21	NO
	37,5%	-	-	12.734	32.246	15,71	12,57	-	VNR	3.31[S]	0,22	NO
	50%	-	-	12.734	28.041	15,71	12,57	-	VNR	3.81[S]	0,22	NO
	62,5%	-	-	13.480	32.187	15,71	12,57	-	VNR	3.32[S]	0,22	NO
	75%	13.480	14.729	13.480	27.132	18,85	12,57	10.42[S]	0,27	3.94[S]	0,21	NO
	87,5%	13.480	51.077	13.480	11.733	18,85	12,57	3.01[S]	0,27	9.11[S]	0,21	NO
100%	13.480	94.799	-	-	18,85	12,57	1.62[S]	0,27	-	VNR	NO	
Trave 8-10	0%	-5.515	96.444	-	-	18,85	12,57	1.58[S]	0,26	-	VNR	NO
	12,5%	-5.515	52.103	-5.515	8.927	18,85	12,57	2.92[S]	0,26	11.80[S]	0,21	NO
	25%	-5.515	15.098	-5.515	26.231	15,71	12,57	8.53[S]	0,24	4.02[S]	0,21	NO
	37,5%	-	-	-5.515	33.193	15,71	12,57	-	VNR	3.17[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-5.515	30.715	15,71	12,57	-	VNR	3.43[S]	0,21	NO
	62,5%	-	-	-1.548	33.934	15,71	12,57	-	VNR	3.11[S]	0,21	NO
	75%	-1.548	7.932	-1.548	29.563	18,85	12,57	19.20[S]	0,26	3.57[S]	0,21	NO
	87,5%	-1.548	42.313	-1.548	14.887	18,85	12,57	3.60[S]	0,26	7.10[S]	0,21	NO
100%	-1.548	84.155	-	-	18,85	12,57	1.81[S]	0,26	-	VNR	NO	
Trave 10-12	0%	-2.650	83.570	-2.650	39.866	18,85	12,57	1.82[S]	0,26	2.65[S]	0,21	NO
	12,5%	-2.650	59.861	-2.650	35.639	18,85	12,57	2.54[S]	0,26	2.96[S]	0,21	NO
	25%	-2.650	36.511	-2.650	27.941	15,71	12,57	3.53[S]	0,24	3.78[S]	0,21	NO
	37,5%	-2.650	16.404	-2.650	17.000	15,71	12,57	7.86[S]	0,24	6.21[S]	0,21	NO
	50%	445	416	445	3.454	15,71	12,57	NS	0,24	30.64[S]	0,21	NO
	62,5%	445	18.487	445	16.431	15,71	12,57	6.99[S]	0,24	6.44[S]	0,21	NO
	75%	445	39.800	445	26.166	21,99	12,57	4.40[S]	0,29	4.04[S]	0,21	NO
	87,5%	445	64.355	445	32.661	21,99	12,57	2.72[S]	0,29	3.24[S]	0,21	NO
100%	445	89.146	445	35.804	21,99	12,57	1.97[S]	0,29	2.96[S]	0,21	NO	
Trave 12-17	0%	1.949	108.919	-	-	21,99	12,57	1.61[S]	0,29	-	VNR	NO
	12,5%	1.949	50.442	1.949	7.424	21,99	12,57	3.48[S]	0,29	14.27[S]	0,21	NO
	25%	1.949	3.347	1.949	34.407	15,71	12,57	38.66[S]	0,24	3.08[S]	0,21	NO
	37,5%	-	-	1.949	45.967	15,71	12,57	-	VNR	2.31[S]	0,21	NO
	50%	-	-	3.228	45.459	15,71	12,57	-	VNR	2.33[S]	0,21	NO
	62,5%	-	-	3.228	45.676	15,71	12,57	-	VNR	2.32[S]	0,21	NO
	75%	3.228	11.135	3.228	31.423	25,13	12,57	17.77[S]	0,32	3.37[S]	0,21	NO
	87,5%	3.228	60.937	3.228	1.731	25,13	18,85	3.26[S]	0,29	88.21[S]	0,24	NO
100%	3.228	122.249	-	-	25,13	18,85	1.63[S]	0,29	-	VNR	NO	

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{LI}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
Piano Terra												
								Travata: Trave 6a-13-18				
Trave 6a-13	0%	-15.450	1.940	-15.450	1.926	12,57	12,57	53.87[S]	0,21	54.26[S]	0,21	NO
	12,5%	-15.450	2.218	-15.450	913	12,57	12,57	47.12[S]	0,21	NS	0,21	NO
	25%	-15.450	3.341	-	-	12,57	12,57	31.28[S]	0,21	-	VNR	NO
	37,5%	-14.851	5.619	-	-	12,57	12,57	18.61[S]	0,21	-	VNR	NO
	50%	-14.851	9.647	-	-	12,57	12,57	10.84[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	-14.851	14.490	-	-	12,57	12,57	7.22[S]	0,21	-	VNR	NO
	75%	-14.851	20.146	-	-	12,57	12,57	5.19[S]	0,21	-	VNR	NO
	87,5%	-14.851	26.612	-	-	12,57	12,57	3.93[S]	0,21	-	VNR	NO
	100%	-14.851	32.046	-	-	12,57	12,57	3.26[S]	0,21	-	VNR	NO
Trave 13-18	0%	-9.988	125.506	-	-	25,13	12,57	1.57[S]	0,32	-	VNR	NO
	12,5%	-9.988	63.050	-9.988	17.185	25,13	12,57	3.12[S]	0,32	6.11[S]	0,21	NO
	25%	-9.988	12.511	-9.988	41.601	12,57	12,57	8.39[S]	0,21	2.52[S]	0,21	NO
	37,5%	-	-	-9.988	50.591	12,57	12,57	-	VNR	2.07[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-9.988	45.664	12,57	12,57	-	VNR	2.30[S]	0,21	NO
	62,5%	-	-	3.884	46.841	12,57	12,57	-	VNR	2.27[S]	0,22	NO
	75%	3.884	14.209	3.884	36.037	25,13	12,57	13.93[S]	0,32	2.94[S]	0,21	NO
	87,5%	3.884	66.559	3.884	9.802	25,13	12,57	2.97[S]	0,32	10.82[S]	0,21	NO
	100%	3.884	130.740	-	-	25,13	12,57	1.51[S]	0,32	-	VNR	NO
Piano Terra												
								Travata: Trave 20-25				
Trave 20-25	0%	-2.112	89.402	-2.112	9.213	18,85	12,57	1.70[S]	0,26	11.46[S]	0,21	NO
	12,5%	-2.112	56.162	-2.112	19.328	18,85	12,57	2.71[S]	0,26	5.46[S]	0,21	NO
	25%	-2.112	27.439	-2.112	22.780	18,85	12,57	5.55[S]	0,26	4.64[S]	0,21	NO
	37,5%	-2.112	4.872	-2.112	20.728	15,71	12,57	26.49[S]	0,24	5.10[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-1.893	13.725	15,71	12,57	-	VNR	7.70[S]	0,21	NO
	62,5%	-1.893	1.113	-1.893	25.171	15,71	12,57	NS	0,24	4.20[S]	0,21	NO
	75%	-1.893	18.574	-1.893	32.252	15,71	12,57	6.95[S]	0,24	3.28[S]	0,21	NO
	87,5%	-1.893	39.824	-1.893	35.544	15,71	12,57	3.24[S]	0,24	2.97[S]	0,21	NO
	100%	-1.893	62.804	-1.893	35.764	15,71	12,57	2.06[S]	0,24	2.95[S]	0,21	NO
Piano Terra												
								Travata: Trave 21-26				
Trave 21-26	0%	-3.569	91.654	-3.569	9.299	18,85	12,57	1.66[S]	0,26	11.34[S]	0,21	NO
	12,5%	-3.569	57.887	-3.569	19.394	18,85	12,57	2.63[S]	0,26	5.44[S]	0,21	NO
	25%	-3.569	28.599	-3.569	22.826	18,85	12,57	5.32[S]	0,26	4.62[S]	0,21	NO
	37,5%	-3.569	5.465	-3.569	20.763	15,71	12,57	23.59[S]	0,24	5.08[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-2.664	13.765	15,71	12,57	-	VNR	7.67[S]	0,21	NO
	62,5%	-2.664	1.101	-2.664	25.785	15,71	12,57	NS	0,24	4.09[S]	0,21	NO
	75%	-2.664	18.571	-2.664	33.439	15,71	12,57	6.95[S]	0,24	3.16[S]	0,21	NO
	87,5%	-2.664	39.826	-2.664	37.308	15,71	12,57	3.24[S]	0,24	2.83[S]	0,21	NO
	100%	-2.664	62.811	-2.664	38.037	15,71	12,57	2.05[S]	0,24	2.78[S]	0,21	NO

LEGENDA:

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

Travi - 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	Verificato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]			
Piano Terra																
Trave: Trave 1-2								Travata: Trave 1-2-1a								
FRC=0,06 cm																
0%	RAR	0,412	14,94	-1.575	4.165	-	36.25	SI	RAR	4,088	360,00	-1.575	4.165	-	88.07	SI
	QPR	0,423	11,21	-1.423	4.266	-	26.49	SI								
25%	RAR	0,708	14,94	-1.890	-7.230	-	21.09	SI	RAR	7,691	360,00	-1.890	-7.230	-	46.81	SI
	QPR	0,652	11,21	-1.423	-6.644	-	17.18	SI								
50%	RAR	0,814	14,94	-1.890	-7.672	-	18.35	SI	RAR	8,234	360,00	-1.890	-7.672	-	43.72	SI
	QPR	0,783	11,21	-1.423	-7.356	-	14.32	SI								
75%	RAR	0,273	14,94	-1.890	2.627	-	54.73	SI	RAR	2,907	360,00	-1.890	2.627	-	NS	SI
	QPR	0,222	11,21	-1.423	2.130	-	50.50	SI								
100%	RAR	3,250	14,94	-1.890	23.667	-	4.60	SI	RAR	62,455	360,00	-1.890	23.667	-	5.76	SI
	QPR	2,257	11,21	-1.423	21.813	-	4.96	SI								
Trave: Trave 1a-2																
FRC=-0,01 cm																

%LLI	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
25%	RAR	0,217	14,94	-	2.023	-	68.83	SI	RAR	2,136	360,00	-	2.023	-	NS	SI	
	QPR	0,197	11,21	-	1.834	-	56.94	SI									
50%	RAR	0,726	14,94	-	6.767	-	20.58	SI	RAR	7,145	360,00	-	6.767	-	50.39	SI	
	QPR	0,653	11,21	-	6.084	-	17.16	SI									
75%	RAR	1,530	14,94	-	14.256	-	9.77	SI	RAR	15,052	360,00	-	14.256	-	23.92	SI	
	QPR	1,371	11,21	-	12.773	-	8.18	SI									
100%	RAR	4,054	14,94	-	24.417	-	3.69	SI	RAR	109,141	360,00	-	24.417	-	3.30	SI	
	QPR	3,625	11,21	-	21.835	-	3.09	SI									
Piano Terra									Travata: Trave 1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14-7a								
Trave: Trave 1-3									FRC=0,27 cm								
0%	RAR	7,357	14,94	21.411	50.422	-	2.03	SI	RAR	147,518	360,00	21.411	50.422	-	2.44	SI	
	QPR	6,521	11,21	18.889	44.705	-	1.72	SI									
25%	RAR	1,795	14,94	21.411	-17.134	-	8.32	SI	RAR	16,479	360,00	21.411	-17.134	-	21.85	SI	
	QPR	1,596	11,21	18.889	-15.244	-	7.02	SI									
50%	RAR	5,876	14,94	21.411	-36.216	-	2.54	SI	RAR	153,763	360,00	21.411	-36.216	-	2.34	SI	
	QPR	5,217	11,21	18.889	-32.158	-	2.15	SI									
75%	RAR	0,738	14,94	21.411	-6.733	-	20.24	SI	RAR	5,599	360,00	21.411	-6.733	-	64.29	SI	
	QPR	0,653	11,21	18.889	-5.958	-	17.16	SI									
100%	RAR	9,886	14,94	21.411	71.246	-	1.51	SI	RAR	182,011	360,00	21.411	71.246	-	1.98	SI	
	QPR	8,779	11,21	18.889	63.293	-	1.28	SI									
Trave: Trave 3-5									FRC=0,21 cm								
0%	RAR	9,175	14,94	20.109	66.109	-	1.63	SI	RAR	168,854	360,00	20.109	66.109	-	2.13	SI	
	QPR	8,142	11,21	17.691	58.699	-	1.38	SI									
25%	RAR	0,782	14,94	20.109	-7.255	-	19.10	SI	RAR	6,229	360,00	20.109	-7.255	-	57.79	SI	
	QPR	0,693	11,21	17.691	-6.434	-	16.17	SI									
50%	RAR	5,214	14,94	20.109	-32.126	-	2.87	SI	RAR	135,950	360,00	20.109	-32.126	-	2.65	SI	
	QPR	4,629	11,21	17.691	-28.517	-	2.42	SI									
75%	RAR	0,923	14,94	20.109	-8.399	-	16.18	SI	RAR	7,429	360,00	20.109	-8.399	-	48.46	SI	
	QPR	0,819	11,21	17.691	-7.458	-	13.68	SI									
100%	RAR	9,286	14,94	20.109	63.841	-	1.61	SI	RAR	188,480	360,00	20.109	63.841	-	1.91	SI	
	QPR	8,249	11,21	17.691	56.671	-	1.36	SI									
Trave: Trave 5-7									FRC=0,22 cm								
0%	RAR	9,442	14,94	20.621	64.874	-	1.58	SI	RAR	191,586	360,00	20.621	64.874	-	1.88	SI	
	QPR	8,379	11,21	18.145	57.595	-	1.34	SI									
25%	RAR	0,886	14,94	20.621	-7.997	-	16.87	SI	RAR	6,974	360,00	20.621	-7.997	-	51.62	SI	
	QPR	0,785	11,21	18.145	-7.097	-	14.27	SI									
50%	RAR	5,247	14,94	20.621	-32.323	-	2.85	SI	RAR	136,619	360,00	20.621	-32.323	-	2.64	SI	
	QPR	4,658	11,21	18.145	-28.694	-	2.41	SI									
75%	RAR	0,888	14,94	20.621	-8.020	-	16.82	SI	RAR	6,998	360,00	20.621	-8.020	-	51.45	SI	
	QPR	0,788	11,21	18.145	-7.120	-	14.23	SI									
100%	RAR	9,432	14,94	20.621	64.834	-	1.58	SI	RAR	191,376	360,00	20.621	64.834	-	1.88	SI	
	QPR	8,370	11,21	18.145	57.559	-	1.34	SI									
Trave: Trave 7-9									FRC=0,24 cm								
0%	RAR	9,962	14,94	21.021	68.469	-	1.50	SI	RAR	202,390	360,00	21.021	68.469	-	1.78	SI	
	QPR	8,845	11,21	18.520	60.791	-	1.27	SI									
25%	RAR	0,840	14,94	21.021	-7.218	-	17.78	SI	RAR	6,134	360,00	21.021	-7.218	-	58.69	SI	
	QPR	0,745	11,21	18.520	-6.404	-	15.04	SI									
50%	RAR	5,574	14,94	21.021	-34.341	-	2.68	SI	RAR	145,550	360,00	21.021	-34.341	-	2.47	SI	
	QPR	4,948	11,21	18.520	-30.486	-	2.26	SI									
75%	RAR	1,317	14,94	21.021	-12.811	-	11.34	SI	RAR	11,958	360,00	21.021	-12.811	-	30.11	SI	
	QPR	1,169	11,21	18.520	-11.376	-	9.58	SI									
100%	RAR	7,962	14,94	21.021	57.278	-	1.88	SI	RAR	145,499	360,00	21.021	57.278	-	2.47	SI	
	QPR	7,065	11,21	18.520	50.846	-	1.59	SI									
Trave: Trave 9-11									FRC=-0,01 cm								
0%	RAR	4,216	14,94	7.489	30.428	-	3.54	SI	RAR	78,099	360,00	7.489	30.428	-	4.61	SI	
	QPR	3,743	11,21	6.551	27.012	-	2.99	SI									
25%	RAR	0,560	14,94	7.489	4.957	-	26.68	SI	RAR	4,471	360,00	7.489	4.957	-	80.52	SI	
	QPR	0,497	11,21	6.551	4.405	-	22.54	SI									
50%	RAR	0,582	14,94	7.489	-5.310	-	25.69	SI	RAR	5,063	360,00	7.489	-5.310	-	71.11	SI	
	QPR	0,515	11,21	6.551	-4.705	-	21.76	SI									
75%	RAR	0,063	14,94	7.489	-293	-	NS	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,054	11,21	6.551	-245	-	NS	SI									
100%	RAR	2,123	14,94	7.489	19.931	-	7.04	SI	RAR	18,648	360,00	7.489	19.931	-	19.31	SI	
	QPR	1,887	11,21	6.551	17.718	-	5.94	SI									
Trave: Trave 11-15									FRC=0,12 cm								
0%	RAR	5,383	14,94	12.848	36.977	-	2.78	SI	RAR	108,857	360,00	12.848	36.977	-	3.31	SI	
	QPR	4,790	11,21	11.355	32.893	-	2.34	SI									
25%	RAR	0,763	14,94	12.848	-6.830	-	19.59	SI	RAR	6,290	360,00	12.848	-6.830	-	57.23	SI	
	QPR	0,683	11,21	11.355	-6.125	-	16.40	SI									
50%	RAR	4,024	14,94	12.848	-24.824	-	3.71	SI	RAR	106,111	360,00	12.848	-24.824	-	3.39	SI	
	QPR	3,575	11,21	11.355	-22.053	-	3.13	SI									
75%	RAR	0,767	14,94	12.848	-7.148	-	19.49	SI	RAR	6,610	360,00	12.848	-7.148	-	54.46	SI	
	QPR	0,679	11,21	11.355	-6.330	-	16.51	SI									
100%	RAR	6,839	14,94	12.848	47.072	-	2.18	SI	RAR	139,471	360,00	12.848	47.072	-	2.58	SI	
	QPR	6,075	11,21	11.355	41.801	-	1.84	SI									
Trave: Trave 15-19									FRC=0,11 cm								
0%	RAR	6,655	14,94	12.517	45.809	-	2.24	SI	RAR	135,705	360,00	12.517	45.809	-	2.65	SI	
	QPR	5,908	11,21	11.058	40.667	-	1.90	SI									
25%	RAR	0,797	14,94	12.517	-7.179	-	18.74	SI	RAR	6,680	360,00	12.517	-7.179	-	53.89	SI	
	QPR	0,706	11,21	11.058	-6.359	-	15.87	SI									
50%	RAR	3,820	14,94	12.517	-23.566	-	3.91	SI	RAR	100,586	360,00	12.517	-23.566	-	3.58	SI	

%LLI T _{prnf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				
75%	QPR	3,394	11,21	11.058	-20.929	-	3.30	SI									
	RAR	0,474	14,94	12.517	-4.213	-	31.51	SI	RAR	3,562	360,00	12.517	-4.213	-	NS	SI	
100%	QPR	0,425	11,21	11.058	-3.786	-	26.35	SI									
	RAR	5,991	14,94	12.517	41.195	-	2.49	SI	RAR	121,755	360,00	12.517	41.195	-	2.96	SI	
Trave: Trave 19-23		FRC=0,11 cm															
0%	RAR	5,885	14,94	11.368	40.494	-	2.54	SI	RAR	119,895	360,00	11.368	40.494	-	3.00	SI	
	QPR	5,240	11,21	10.038	36.036	-	2.14	SI									
25%	RAR	0,480	14,94	11.368	-4.321	-	31.15	SI	RAR	3,753	360,00	11.368	-4.321	-	95.93	SI	
	QPR	0,431	11,21	10.038	-3.887	-	26.02	SI									
50%	RAR	3,814	14,94	11.368	-23.533	-	3.92	SI	RAR	100,949	360,00	11.368	-23.533	-	3.57	SI	
	QPR	3,387	11,21	10.038	-20.902	-	3.31	SI									
75%	RAR	0,757	14,94	11.368	-7.120	-	19.73	SI	RAR	6,681	360,00	11.368	-7.120	-	53.89	SI	
	QPR	0,670	11,21	10.038	-6.306	-	16.71	SI									
100%	RAR	6,661	14,94	11.368	45.829	-	2.24	SI	RAR	136,206	360,00	11.368	45.829	-	2.64	SI	
	QPR	5,914	11,21	10.038	40.690	-	1.89	SI									
Trave: Trave 23-25		FRC=0,11 cm															
0%	RAR	6,577	14,94	10.995	45.274	-	2.27	SI	RAR	134,561	360,00	10.995	45.274	-	2.68	SI	
	QPR	5,837	11,21	9.704	40.191	-	1.92	SI									
25%	RAR	0,823	14,94	10.995	-7.499	-	18.15	SI	RAR	7,121	360,00	10.995	-7.499	-	50.55	SI	
	QPR	0,729	11,21	9.704	-6.644	-	15.37	SI									
50%	RAR	3,834	14,94	10.995	-23.658	-	3.90	SI	RAR	101,657	360,00	10.995	-23.658	-	3.54	SI	
	QPR	3,403	11,21	9.704	-21.011	-	3.29	SI									
75%	RAR	0,454	14,94	10.995	-4.078	-	32.92	SI	RAR	3,524	360,00	10.995	-4.078	-	NS	SI	
	QPR	0,407	11,21	9.704	-3.665	-	27.53	SI									
100%	RAR	6,009	14,94	10.995	41.369	-	2.49	SI	RAR	122,631	360,00	10.995	41.369	-	2.94	SI	
	QPR	5,351	11,21	9.704	36.815	-	2.09	SI									
Trave: Trave 25-27		FRC=0,11 cm															
0%	RAR	5,868	14,94	11.309	40.350	-	2.55	SI	RAR	119,569	360,00	11.309	40.350	-	3.01	SI	
	QPR	5,217	11,21	9.981	35.905	-	2.15	SI									
25%	RAR	0,500	14,94	11.309	-4.345	-	29.90	SI	RAR	3,785	360,00	11.309	-4.345	-	95.10	SI	
	QPR	0,448	11,21	9.981	-3.906	-	24.99	SI									
50%	RAR	3,794	14,94	11.309	-23.412	-	3.94	SI	RAR	100,425	360,00	11.309	-23.412	-	3.58	SI	
	QPR	3,370	11,21	9.981	-20.794	-	3.32	SI									
75%	RAR	0,748	14,94	11.309	-7.029	-	19.98	SI	RAR	6,590	360,00	11.309	-7.029	-	54.63	SI	
	QPR	0,662	11,21	9.981	-6.224	-	16.92	SI									
100%	RAR	6,635	14,94	11.309	45.689	-	2.25	SI	RAR	135,689	360,00	11.309	45.689	-	2.65	SI	
	QPR	5,888	11,21	9.981	40.566	-	1.90	SI									
Trave: Trave 26-27		FRC=0,11 cm															
0%	RAR	6,062	14,94	10.726	41.750	-	2.46	SI	RAR	123,832	360,00	10.726	41.750	-	2.91	SI	
	QPR	5,395	11,21	9.458	37.156	-	2.08	SI									
25%	RAR	0,445	14,94	10.726	-4.001	-	33.57	SI	RAR	3,461	360,00	10.726	-4.001	-	NS	SI	
	QPR	0,399	11,21	9.458	-3.599	-	28.05	SI									
50%	RAR	3,857	14,94	10.726	-23.815	-	3.87	SI	RAR	102,415	360,00	10.726	-23.815	-	3.52	SI	
	QPR	3,427	11,21	9.458	-21.152	-	3.27	SI									
75%	RAR	0,842	14,94	10.726	-7.697	-	17.74	SI	RAR	7,348	360,00	10.726	-7.697	-	48.99	SI	
	QPR	0,746	11,21	9.458	-6.822	-	15.01	SI									
100%	RAR	6,571	14,94	10.726	45.236	-	2.27	SI	RAR	134,535	360,00	10.726	45.236	-	2.68	SI	
	QPR	5,827	11,21	9.458	40.158	-	1.92	SI									
Trave: Trave 24-26		FRC=0,11 cm															
0%	RAR	6,730	14,94	11.689	46.300	-	2.22	SI	RAR	137,549	360,00	11.689	46.300	-	2.62	SI	
	QPR	5,975	11,21	10.308	41.108	-	1.88	SI									
25%	RAR	0,738	14,94	11.689	-6.911	-	20.25	SI	RAR	6,441	360,00	11.689	-6.911	-	55.90	SI	
	QPR	0,653	11,21	10.308	-6.118	-	17.16	SI									
50%	RAR	3,826	14,94	11.689	-23.608	-	3.91	SI	RAR	101,128	360,00	11.689	-23.608	-	3.56	SI	
	QPR	3,397	11,21	10.308	-20.967	-	3.30	SI									
75%	RAR	0,515	14,94	11.689	-4.661	-	29.02	SI	RAR	4,087	360,00	11.689	-4.661	-	88.09	SI	
	QPR	0,461	11,21	10.308	-4.184	-	24.29	SI									
100%	RAR	5,847	14,94	11.689	40.219	-	2.55	SI	RAR	119,008	360,00	11.689	40.219	-	3.03	SI	
	QPR	5,205	11,21	10.308	35.788	-	2.15	SI									
Trave: Trave 22-24		FRC=0,11 cm															
0%	RAR	6,208	14,94	9.700	42.763	-	2.41	SI	RAR	127,247	360,00	9.700	42.763	-	2.83	SI	
	QPR	5,528	11,21	8.535	38.057	-	2.03	SI									
25%	RAR	0,376	14,94	9.700	-3.347	-	39.78	SI	RAR	2,846	360,00	9.700	-3.347	-	NS	SI	
	QPR	0,337	11,21	8.535	-3.015	-	33.21	SI									
50%	RAR	3,827	14,94	9.700	-23.639	-	3.90	SI	RAR	102,069	360,00	9.700	-23.639	-	3.53	SI	
	QPR	3,399	11,21	8.535	-20.997	-	3.30	SI									
75%	RAR	0,860	14,94	9.700	-8.235	-	17.37	SI	RAR	7,960	360,00	9.700	-8.235	-	45.23	SI	
	QPR	0,763	11,21	8.535	-7.303	-	14.69	SI									
100%	RAR	6,350	14,94	9.700	43.748	-	2.35	SI	RAR	130,231	360,00	9.700	43.748	-	2.76	SI	
	QPR	5,639	11,21	8.535	38.830	-	1.99	SI									
Trave: Trave 16-22		FRC=0,11 cm															
0%	RAR	6,529	14,94	10.098	47.172	-	2.29	SI	RAR	121,395	360,00	10.098	47.172	-	2.97	SI	
	QPR	5,798	11,21	8.871	41.906	-	1.93	SI									
25%	RAR	0,647	14,94	10.098	-6.303	-	23.09	SI	RAR	5,899	360,00	10.098	-6.303	-	61.02	SI	
	QPR	0,572	11,21	8.871	-5.569	-	19.61	SI									
50%	RAR	3,862	14,94	10.098	-23.847	-	3.87	SI	RAR	102,863	360,00	10.098	-23.847	-	3.50	SI	
	QPR	3,427	11,21	8.871	-21.175	-	3.27	SI									
75%	RAR	0,610	14,94	10.098	-5.693	-	24.50	SI	RAR	5,274	360,00	10.098	-5.693	-	68.26	SI	
	QPR	0,546	11,21	8.871	-5.104	-	20.52	SI									
100%	RAR	5,568	14,94	10.098	38.322	-	2.68	SI	RAR	113,665	360,00	10.098	38.322	-	3.17	SI	
	QPR	4,955	11,21	8.871	34.096	-	2.26	SI									
Trave: Trave 14-16		FRC=0,11 cm															

%LLI	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
0%	RAR	4,961	14,94	4.683	35.957	-	3.01	SI	RAR	93,112	360,00	4.683	35.957	-	3.87	SI
	QPR	4,418	11,21	4.096	31.997	-	2.54	SI								
25%	RAR	0,431	14,94	4.683	-3.811	-	34.67	SI	RAR	3,694	360,00	4.683	-3.811	-	97.47	SI
	QPR	0,392	11,21	4.096	-3.471	-	28.61	SI								
50%	RAR	3,583	14,94	4.683	-21.490	-	4.17	SI	RAR	94,271	360,00	4.683	-21.490	-	3.82	SI
	QPR	2,071	11,21	4.096	-19.123	-	5.41	SI								
75%	RAR	0,841	14,94	4.683	-7.630	-	17.77	SI	RAR	7,726	360,00	4.683	-7.630	-	46.60	SI
	QPR	0,744	11,21	4.096	-6.753	-	15.06	SI								
100%	RAR	5,384	14,94	4.683	39.037	-	2.77	SI	RAR	101,167	360,00	4.683	39.037	-	3.56	SI
	QPR	4,788	11,21	4.096	34.741	-	2.34	SI								
Trave: Trave 7a-14																
FRC=-0,01 cm																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25%	RAR	0,208	14,94	-	1.935	-	71.96	SI	RAR	2,043	360,00	-	1.935	-	NS	SI
	QPR	0,188	11,21	-	1.755	-	59.50	SI								
50%	RAR	0,694	14,94	-	6.465	-	21.54	SI	RAR	6,826	360,00	-	6.465	-	52.74	SI
	QPR	0,624	11,21	-	5.816	-	17.95	SI								
75%	RAR	1,460	14,94	-	13.608	-	10.23	SI	RAR	14,368	360,00	-	13.608	-	25.06	SI
	QPR	1,309	11,21	-	12.198	-	8.56	SI								
100%	RAR	3,867	14,94	-	23.289	-	3.86	SI	RAR	104,099	360,00	-	23.289	-	3.46	SI
	QPR	3,460	11,21	-	20.836	-	3.24	SI								
Piano Terra																
Trave: Trave 3-4																
FRC=0,06 cm																
0%	RAR	0,327	14,94	-4.482	3.445	-	45.71	SI	RAR	3,591	360,00	-4.482	3.445	-	NS	SI
	QPR	0,327	11,21	-3.789	3.415	-	34.28	SI								
25%	RAR	0,878	14,94	-4.482	-8.378	-	17.02	SI	RAR	9,162	360,00	-4.482	-8.378	-	39.29	SI
	QPR	0,790	11,21	-3.789	-7.533	-	14.17	SI								
50%	RAR	0,817	14,94	-4.482	-7.810	-	18.29	SI	RAR	8,562	360,00	-4.482	-7.810	-	42.05	SI
	QPR	0,754	11,21	-3.789	-7.193	-	14.86	SI								
75%	RAR	0,532	14,94	-4.482	5.154	-	28.08	SI	RAR	5,758	360,00	-4.482	5.154	-	62.52	SI
	QPR	0,459	11,21	-3.789	4.440	-	24.43	SI								
100%	RAR	4,178	14,94	-4.482	30.505	-	3.58	SI	RAR	80,887	360,00	-4.482	30.505	-	4.45	SI
	QPR	3,746	11,21	-3.789	27.357	-	2.99	SI								
Trave: Trave 4-2a																
FRC=-0,01 cm																
0%	RAR	7,335	14,94	-	44.176	-	2.04	SI	RAR	197,461	360,00	-	44.176	-	1.82	SI
	QPR	6,480	11,21	-	39.028	-	1.73	SI								
25%	RAR	4,300	14,94	-	25.900	-	3.47	SI	RAR	115,769	360,00	-	25.900	-	3.11	SI
	QPR	3,809	11,21	-	22.940	-	2.94	SI								
50%	RAR	1,328	14,94	-	12.377	-	11.25	SI	RAR	13,068	360,00	-	12.377	-	27.55	SI
	QPR	1,182	11,21	-	11.015	-	9.48	SI								
75%	RAR	0,403	14,94	-	3.757	-	37.06	SI	RAR	3,967	360,00	-	3.757	-	90.75	SI
	QPR	0,363	11,21	-	3.379	-	30.90	SI								
100%	RAR	0,000	14,94	-	-2	-	NS	SI	RAR	0,002	360,00	-	-2	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-1	-	NS	SI								
Piano Terra																
Trave: Trave 6-5																
FRC=0,06 cm																
0%	RAR	4,227	14,94	-4.690	30.866	-	3.53	SI	RAR	81,881	360,00	-4.690	30.866	-	4.40	SI
	QPR	3,788	11,21	-3.980	27.671	-	2.96	SI								
25%	RAR	0,563	14,94	-4.690	5.452	-	26.54	SI	RAR	6,087	360,00	-4.690	5.452	-	59.14	SI
	QPR	0,486	11,21	-3.980	4.700	-	23.07	SI								
50%	RAR	0,800	14,94	-4.690	-7.664	-	18.67	SI	RAR	8,423	360,00	-4.690	-7.664	-	42.74	SI
	QPR	0,739	11,21	-3.980	-7.062	-	15.16	SI								
75%	RAR	0,851	14,94	-4.690	-8.472	-	17.55	SI	RAR	9,226	360,00	-4.690	-8.472	-	39.02	SI
	QPR	0,766	11,21	-3.980	-7.609	-	14.63	SI								
100%	RAR	0,291	14,94	-4.210	3.041	-	51.43	SI	RAR	3,337	360,00	-4.690	3.016	-	NS	SI
	QPR	0,293	11,21	-3.980	3.053	-	38.27	SI								
Trave: Trave 3a-6																
FRC=-0,01 cm																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25%	RAR	0,402	14,94	-	3.749	-	37.14	SI	RAR	3,958	360,00	-	3.749	-	90.95	SI
	QPR	0,362	11,21	-	3.373	-	30.96	SI								
50%	RAR	1,325	14,94	-	12.352	-	11.27	SI	RAR	13,042	360,00	-	12.352	-	27.60	SI
	QPR	1,179	11,21	-	10.991	-	9.50	SI								
75%	RAR	4,292	14,94	-	25.848	-	3.48	SI	RAR	115,537	360,00	-	25.848	-	3.12	SI
	QPR	3,801	11,21	-	22.893	-	2.95	SI								
100%	RAR	7,320	14,94	-	44.088	-	2.04	SI	RAR	197,067	360,00	-	44.088	-	1.83	SI
	QPR	6,467	11,21	-	38.949	-	1.73	SI								
Piano Terra																
Trave: Trave 7-8																
FRC=0,06 cm																
0%	RAR	0,358	14,94	-4.633	3.725	-	41.71	SI	RAR	4,043	360,00	-4.633	3.725	-	89.04	SI
	QPR	0,356	11,21	-3.930	3.675	-	31.45	SI								
25%	RAR	0,849	14,94	-4.633	-8.116	-	17.60	SI	RAR	8,896	360,00	-4.633	-8.116	-	40.47	SI
	QPR	0,764	11,21	-3.930	-7.296	-	14.66	SI								
50%	RAR	0,802	14,94	-4.633	-7.675	-	18.63	SI	RAR	8,430	360,00	-4.633	-7.675	-	42.70	SI
	QPR	0,740	11,21	-3.930	-7.073	-	15.13	SI								
75%	RAR	0,520	14,94	-4.633	5.053	-	28.71	SI	RAR	5,662	360,00	-4.633	5.053	-	63.58	SI
	QPR	0,448	11,21	-3.930	4.350	-	25.00	SI								
100%	RAR	4,318	14,94	-4.633	30.065	-	3.46	SI	RAR	92,325	360,00	-4.633	30.065	-	3.90	SI
	QPR	3,881	11,21	-3.930	26.968	-	2.89	SI								
Trave: Trave 4a-8																
FRC=-0,01 cm																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25%	RAR	0,403	14,94	-	3.755	-	37.08	SI	RAR	3,965	360,00	-	3.755	-	90.80	SI

%LLI	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio								
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo								
	IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				
	QPR	0,363	11,21	-	3.379	-	30.90	SI									
50%	RAR	1,327	14,94	-	12.370	-	11.26	SI	RAR	13,061	360,00	-	12.370	-	27.56	SI	
	QPR	1,181	11,21	-	11.008	-	9.49	SI									
75%	RAR	4,298	14,94	-	25.885	-	3.48	SI	RAR	115,702	360,00	-	25.885	-	3.11	SI	
	QPR	3,807	11,21	-	22.926	-	2.94	SI									
100%	RAR	7,331	14,94	-	44.153	-	2.04	SI	RAR	197,358	360,00	-	44.153	-	1.82	SI	
	QPR	6,476	11,21	-	39.006	-	1.73	SI									
Piano Terra									Travata: Trave 9-10-5a								
Trave: Trave 10-9									FRC=0,06 cm								
0%	RAR	3,882	14,94	-2.857	26.935	-	3.85	SI	RAR	82,561	360,00	-2.857	26.935	-	4.36	SI	
	QPR	3,484	11,21	-2.388	24.235	-	3.22	SI									
25%	RAR	0,333	14,94	-2.857	3.226	-	44.90	SI	RAR	3,608	360,00	-2.857	3.226	-	99.79	SI	
	QPR	0,284	11,21	-2.388	2.754	-	39.42	SI									
50%	RAR	0,861	14,94	-2.857	-8.153	-	17.34	SI	RAR	8,810	360,00	-2.857	-8.153	-	40.86	SI	
	QPR	0,792	11,21	-2.388	-7.490	-	14.14	SI									
75%	RAR	0,729	14,94	-2.857	-7.201	-	20.50	SI	RAR	7,764	360,00	-2.857	-7.201	-	46.37	SI	
	QPR	0,658	11,21	-2.388	-6.496	-	17.02	SI									
100%	RAR	0,632	14,94	-2.857	6.082	-	23.65	SI	RAR	6,317	360,00	-2.857	6.082	-	56.99	SI	
	QPR	0,597	11,21	-2.388	5.734	-	18.77	SI									
Trave: Trave 5a-10									FRC=-0,01 cm								
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
25%	RAR	0,324	14,94	-	3.020	-	46.10	SI	RAR	3,189	360,00	-	3.020	-	NS	SI	
	QPR	0,292	11,21	-	2.723	-	38.35	SI									
50%	RAR	1,070	14,94	-	9.968	-	13.97	SI	RAR	10,525	360,00	-	9.968	-	34.21	SI	
	QPR	0,954	11,21	-	8.889	-	11.75	SI									
75%	RAR	3,466	14,94	-	20.875	-	4.31	SI	RAR	93,308	360,00	-	20.875	-	3.86	SI	
	QPR	1,988	11,21	-	18.525	-	5.64	SI									
100%	RAR	5,916	14,94	-	35.628	-	2.53	SI	RAR	159,252	360,00	-	35.628	-	2.26	SI	
	QPR	5,236	11,21	-	31.536	-	2.14	SI									
Piano Terra									Travata: Trave 11-12-8a								
Trave: Trave 12-11									FRC=0,08 cm								
0%	RAR	5,168	14,94	1.411	35.864	-	2.89	SI	RAR	108,153	360,00	1.411	35.864	-	3.33	SI	
	QPR	4,627	11,21	1.307	32.081	-	2.42	SI									
25%	RAR	0,249	14,94	1.411	2.260	-	59.97	SI	RAR	2,287	360,00	1.411	2.260	-	NS	SI	
	QPR	0,218	11,21	1.307	1.973	-	51.43	SI									
50%	RAR	1,236	14,94	1.411	-11.454	-	12.09	SI	RAR	11,994	360,00	1.411	-11.454	-	30.01	SI	
	QPR	1,115	11,21	1.307	-10.333	-	10.05	SI									
75%	RAR	0,822	14,94	1.411	-7.911	-	18.18	SI	RAR	8,215	360,00	1.411	-7.911	-	43.82	SI	
	QPR	0,740	11,21	1.307	-7.125	-	15.14	SI									
100%	RAR	1,091	14,94	1.411	10.233	-	13.69	SI	RAR	10,199	360,00	1.411	10.233	-	35.30	SI	
	QPR	0,991	11,21	1.307	9.293	-	11.31	SI									
Trave: Trave 8a-12									FRC=0,00 cm								
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
25%	RAR	0,139	14,94	-	1.295	-	NS	SI	RAR	1,367	360,00	-	1.295	-	NS	SI	
	QPR	0,127	11,21	-	1.185	-	88.12	SI									
50%	RAR	0,471	14,94	-	4.389	-	31.72	SI	RAR	4,634	360,00	-	4.389	-	77.69	SI	
	QPR	0,428	11,21	-	3.987	-	26.19	SI									
75%	RAR	0,997	14,94	-	9.292	-	14.98	SI	RAR	9,811	360,00	-	9.292	-	36.69	SI	
	QPR	0,903	11,21	-	8.413	-	12.41	SI									
100%	RAR	1,712	14,94	-	15.959	-	8.72	SI	RAR	16,850	360,00	-	15.959	-	21.36	SI	
	QPR	1,548	11,21	-	14.426	-	7.24	SI									
Piano Terra									Travata: Trave 13-14								
Trave: Trave 13-14									FRC=0,09 cm								
0%	RAR	5,142	14,94	538	36.011	-	2.91	SI	RAR	107,899	360,00	538	36.011	-	3.34	SI	
	QPR	4,643	11,21	563	32.121	-	2.41	SI									
25%	RAR	0,218	14,94	538	2.034	-	68.50	SI	RAR	2,009	360,00	538	2.034	-	NS	SI	
	QPR	0,185	11,21	563	1.717	-	60.70	SI									
50%	RAR	1,242	14,94	538	-12.029	-	12.03	SI	RAR	12,603	360,00	538	-12.029	-	28.57	SI	
	QPR	1,122	11,21	563	-10.867	-	9.98	SI									
75%	RAR	0,911	14,94	538	-8.817	-	16.40	SI	RAR	9,227	360,00	538	-8.817	-	39.01	SI	
	QPR	0,818	11,21	563	-7.918	-	13.69	SI									
100%	RAR	0,957	14,94	538	9.009	-	15.60	SI	RAR	9,028	360,00	538	9.009	-	39.88	SI	
	QPR	0,877	11,21	563	8.252	-	12.77	SI									
Piano Terra									Travata: Trave 17-19								
Trave: Trave 17-19									FRC=0,09 cm								
0%	RAR	6,626	14,94	1.966	45.769	-	2.25	SI	RAR	138,610	360,00	1.966	45.769	-	2.60	SI	
	QPR	5,902	11,21	1.807	40.684	-	1.90	SI									
25%	RAR	0,216	14,94	1.966	1.978	-	69.10	SI	RAR	1,768	360,00	1.966	1.978	-	NS	SI	
	QPR	0,189	11,21	1.807	1.729	-	59.17	SI									
50%	RAR	1,478	14,94	1.966	-14.253	-	10.11	SI	RAR	14,841	360,00	1.966	-14.253	-	24.26	SI	
	QPR	1,323	11,21	1.807	-12.763	-	8.47	SI									
75%	RAR	0,855	14,94	1.966	-8.212	-	17.47	SI	RAR	8,493	360,00	1.966	-8.212	-	42.39	SI	
	QPR	0,769	11,21	1.807	-7.384	-	14.57	SI									
100%	RAR	1,577	14,94	1.966	14.793	-	9.47	SI	RAR	14,749	360,00	1.966	14.793	-	24.41	SI	
	QPR	1,414	11,21	1.807	13.261	-	7.92	SI									
Piano Terra									Travata: Trave 17-20								
Trave: Trave 17-20									FRC=0,38 cm								
0%	RAR	12,250	14,94	31.763	91.535	-	1.22	SI	RAR	232,951	360,00	31.763	91.535	-	1.55	SI	
	QPR	10,855	11,21	28.038	81.077	-	1.03	SI									
25%	RAR	1,355	14,94	31.763	-12.905	-	11.02	SI	RAR	10,757	360,00	31.763	-12.905	-	33.47	SI	
	QPR	1,199	11,21	28.038	-11.418	-	9.35	SI									

%LLI Tp _{inf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
50%	RAR	7,119	14,94	31.763	-47.393	-	2.10	SI	RAR	161,522	360,00	31.763	-47.393	-	2.23	SI
	QPR	6,301	11,21	28.038	-41.960	-	1.78	SI								
75%	RAR	1,342	14,94	31.763	-12.770	-	11.13	SI	RAR	10,623	360,00	31.763	-12.770	-	33.89	SI
	QPR	1,187	11,21	28.038	-11.299	-	9.44	SI								
100%	RAR	12,285	14,94	31.763	91.822	-	1.22	SI	RAR	233,643	360,00	31.763	91.822	-	1.54	SI
	QPR	10,886	11,21	28.038	81.331	-	1.03	SI								
Piano Terra								Travata: Trave 18-22								
Trave: Trave 18-22								FRC=0,10 cm								
0%	RAR	7,097	14,94	203	48.870	-	2.11	SI	RAR	149,093	360,00	203	48.870	-	2.41	SI
	QPR	6,249	11,21	253	43.426	-	1.79	SI								
25%	RAR	0,362	14,94	203	3.445	-	41.27	SI	RAR	3,297	360,00	203	3.445	-	NS	SI
	QPR	0,318	11,21	253	3.025	-	35.21	SI								
50%	RAR	1,481	14,94	203	-14.369	-	10.08	SI	RAR	15,084	360,00	203	-14.369	-	23.87	SI
	QPR	1,327	11,21	253	-12.867	-	8.44	SI								
75%	RAR	1,019	14,94	203	-9.879	-	14.66	SI	RAR	10,367	360,00	203	-9.879	-	34.73	SI
	QPR	0,914	11,21	253	-8.863	-	12.25	SI								
100%	RAR	1,231	14,94	203	11.601	-	12.14	SI	RAR	11,659	360,00	203	11.601	-	30.88	SI
	QPR	1,107	11,21	253	10.430	-	10.12	SI								
Piano Terra								Travata: Trave 18-21								
Trave: Trave 18-21								FRC=0,38 cm								
0%	RAR	11,975	14,94	25.192	93.309	-	1.25	SI	RAR	210,528	360,00	25.192	93.309	-	1.71	SI
	QPR	10,610	11,21	22.186	82.658	-	1.06	SI								
25%	RAR	1,214	14,94	25.192	-11.964	-	12.31	SI	RAR	10,787	360,00	25.192	-11.964	-	33.37	SI
	QPR	1,073	11,21	22.186	-10.578	-	10.45	SI								
50%	RAR	7,671	14,94	25.192	-47.312	-	1.95	SI	RAR	201,987	360,00	25.192	-47.312	-	1.78	SI
	QPR	6,790	11,21	22.186	-41.887	-	1.65	SI								
75%	RAR	1,408	14,94	25.192	-13.570	-	10.61	SI	RAR	12,473	360,00	25.192	-13.570	-	28.86	SI
	QPR	1,246	11,21	22.186	-12.010	-	8.99	SI								
100%	RAR	12,488	14,94	25.192	90.081	-	1.20	SI	RAR	230,455	360,00	25.192	90.081	-	1.56	SI
	QPR	11,062	11,21	22.186	79.779	-	1.01	SI								
Piano Terra								Travata: Trave 20-21								
Trave: Trave 20-21								FRC=0,38 cm								
0%	RAR	12,160	14,94	29.738	91.061	-	1.23	SI	RAR	204,461	360,00	29.738	91.061	-	1.76	SI
	QPR	10,769	11,21	26.234	80.652	-	1.04	SI								
25%	RAR	1,352	14,94	29.738	-13.248	-	11.05	SI	RAR	11,826	360,00	29.738	-13.248	-	30.44	SI
	QPR	1,196	11,21	26.234	-11.723	-	9.37	SI								
50%	RAR	7,720	14,94	29.738	-47.571	-	1.94	SI	RAR	201,305	360,00	29.738	-47.571	-	1.79	SI
	QPR	6,835	11,21	26.234	-42.117	-	1.64	SI								
75%	RAR	1,310	14,94	29.738	-12.798	-	11.40	SI	RAR	11,359	360,00	29.738	-12.798	-	31.69	SI
	QPR	1,159	11,21	26.234	-11.324	-	9.67	SI								
100%	RAR	11,797	14,94	29.738	91.829	-	1.27	SI	RAR	206,121	360,00	29.738	91.829	-	1.75	SI
	QPR	10,449	11,21	26.234	81.335	-	1.07	SI								
Piano Terra								Travata: Trave 2-4-6-8-10-12-17								
Trave: Trave 2-4								FRC=0,26 cm								
0%	RAR	7,011	14,94	18.025	48.120	-	2.13	SI	RAR	141,362	360,00	18.025	48.120	-	2.55	SI
	QPR	6,157	11,21	15.787	42.273	-	1.82	SI								
25%	RAR	1,762	14,94	18.025	-16.955	-	8.48	SI	RAR	16,520	360,00	18.025	-16.955	-	21.79	SI
	QPR	1,556	11,21	15.787	-14.972	-	7.20	SI								
50%	RAR	5,691	14,94	18.025	-35.107	-	2.63	SI	RAR	150,139	360,00	18.025	-35.107	-	2.40	SI
	QPR	5,010	11,21	15.787	-30.911	-	2.24	SI								
75%	RAR	0,677	14,94	18.025	-6.249	-	22.07	SI	RAR	5,319	360,00	18.025	-6.249	-	67.68	SI
	QPR	0,593	11,21	15.787	-5.475	-	18.90	SI								
100%	RAR	9,634	14,94	18.025	69.547	-	1.55	SI	RAR	178,204	360,00	18.025	69.547	-	2.02	SI
	QPR	8,492	11,21	15.787	61.279	-	1.32	SI								
Trave: Trave 4-6								FRC=0,21 cm								
0%	RAR	8,820	14,94	15.083	63.698	-	1.69	SI	RAR	163,559	360,00	15.083	63.698	-	2.20	SI
	QPR	7,770	11,21	13.196	56.083	-	1.44	SI								
25%	RAR	0,744	14,94	15.083	-7.088	-	20.08	SI	RAR	6,388	360,00	15.083	-7.088	-	56.36	SI
	QPR	0,654	11,21	13.196	-6.231	-	17.14	SI								
50%	RAR	5,033	14,94	15.083	-31.055	-	2.97	SI	RAR	133,169	360,00	15.083	-31.055	-	2.70	SI
	QPR	4,428	11,21	13.196	-27.333	-	2.53	SI								
75%	RAR	0,869	14,94	15.083	-8.082	-	17.19	SI	RAR	7,436	360,00	15.083	-8.082	-	48.41	SI
	QPR	0,765	11,21	13.196	-7.119	-	14.64	SI								
100%	RAR	8,972	14,94	15.083	61.737	-	1.67	SI	RAR	183,543	360,00	15.083	61.737	-	1.96	SI
	QPR	7,893	11,21	13.196	54.331	-	1.42	SI								
Trave: Trave 6-8								FRC=0,21 cm								
0%	RAR	9,097	14,94	15.590	62.647	-	1.64	SI	RAR	186,011	360,00	15.590	62.647	-	1.94	SI
	QPR	8,013	11,21	13.657	55.149	-	1.40	SI								
25%	RAR	0,839	14,94	15.590	-7.753	-	17.81	SI	RAR	7,058	360,00	15.590	-7.753	-	51.01	SI
	QPR	0,738	11,21	13.657	-6.821	-	15.19	SI								
50%	RAR	5,060	14,94	15.590	-31.228	-	2.95	SI	RAR	133,694	360,00	15.590	-31.228	-	2.69	SI
	QPR	4,453	11,21	13.657	-27.486	-	2.52	SI								
75%	RAR	0,833	14,94	15.590	-7.690	-	17.94	SI	RAR	6,992	360,00	15.590	-7.690	-	51.49	SI
	QPR	0,733	11,21	13.657	-6.772	-	15.29	SI								
100%	RAR	9,122	14,94	15.590	62.766	-	1.64	SI	RAR	186,531	360,00	15.590	62.766	-	1.93	SI
	QPR	8,024	11,21	13.657	55.242	-	1.40	SI								
Trave: Trave 8-10								FRC=0,24 cm								
0%	RAR	9,654	14,94	18.605	66.407	-	1.55	SI	RAR	196,709	360,00	18.605	66.407	-	1.83	SI
	QPR	8,498	11,21	16.318	58.471	-	1.32	SI								
25%	RAR	0,801	14,94	18.605	-6.942	-	18.66	SI	RAR	6,011	360,00	18.605	-6.942	-	59.89	SI
	QPR	0,704	11,21	16.318	-6.103	-	15.92	SI								
50%	RAR	5,416	14,94	18.605	-33.395	-	2.76	SI	RAR	142,239	360,00	18.605	-33.395	-	2.53	SI
	QPR	4,767	11,21	16.318	-29.399	-	2.35	SI								

%LLI	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio									
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo									
	IdCmb	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	IdCmb	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato		
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]					
75%	RAR	1,361	14,94	18.605	-12.879	-	10.98	SI	RAR	12,217	360,00	18.605	-12.879	-	29.47	SI		
	QPR	1,199	11,21	16.318	-11.352	-	9.35	SI										
100%	RAR	7,932	14,94	18.605	54.505	-	1.88	SI	RAR	160,530	360,00	18.605	54.505	-	2.24	SI		
	QPR	6,978	11,21	16.318	47.950	-	1.61	SI										
Trave: Trave 10-12			FRC=-0,02 cm															
0%	RAR	3,620	14,94	9.082	24.853	-	4.13	SI	RAR	73,062	360,00	9.082	24.853	-	4.93	SI		
	QPR	2,326	11,21	7.929	21.852	-	4.82	SI										
25%	RAR	0,484	14,94	9.082	4.173	-	30.86	SI	RAR	3,572	360,00	9.082	4.173	-	NS	SI		
	QPR	0,427	11,21	7.929	3.680	-	26.27	SI										
50%	RAR	0,233	14,94	9.082	-1.860	-	64.01	SI	RAR	1,328	360,00	9.082	-1.860	-	NS	SI		
	QPR	0,201	11,21	7.929	-1.596	-	55.77	SI										
75%	RAR	0,749	14,94	9.082	6.838	-	19.93	SI	RAR	5,688	360,00	9.082	6.838	-	63.29	SI		
	QPR	0,667	11,21	7.929	6.092	-	16.80	SI										
100%	RAR	4,184	14,94	9.082	30.177	-	3.57	SI	RAR	77,031	360,00	9.082	30.177	-	4.67	SI		
	QPR	3,701	11,21	7.929	26.671	-	3.03	SI										
Trave: Trave 12-17			FRC=0,41 cm															
0%	RAR	11,480	14,94	32.214	82.554	-	1.30	SI	RAR	209,227	360,00	32.214	82.554	-	1.72	SI		
	QPR	10,167	11,21	28.434	73.088	-	1.10	SI										
25%	RAR	2,012	14,94	32.214	-18.090	-	7.43	SI	RAR	16,786	360,00	32.214	-18.090	-	21.45	SI		
	QPR	1,783	11,21	28.434	-16.033	-	6.29	SI										
50%	RAR	8,059	14,94	32.214	-49.622	-	1.85	SI	RAR	209,617	360,00	32.214	-49.622	-	1.72	SI		
	QPR	7,134	11,21	28.434	-43.941	-	1.57	SI										
75%	RAR	1,251	14,94	32.214	-12.041	-	11.94	SI	RAR	10,412	360,00	32.214	-12.041	-	34.57	SI		
	QPR	1,106	11,21	28.434	-10.646	-	10.13	SI										
100%	RAR	11,783	14,94	32.214	94.984	-	1.27	SI	RAR	213,041	360,00	32.214	94.984	-	1.69	SI		
	QPR	10,441	11,21	28.434	84.157	-	1.07	SI										
Piano Terra			Travata: Trave 6a-13-18															
Trave: Trave 6a-13			FRC=-0,01 cm															
0%	RAR	0,001	14,94	-	8	-	NS	SI	RAR	0,008	360,00	-	8	-	NS	SI		
	QPR	0,001	11,21	-	7	-	NS	SI										
25%	RAR	0,280	14,94	-	2.614	-	53.26	SI	RAR	2,760	360,00	-	2.614	-	NS	SI		
	QPR	0,252	11,21	-	2.350	-	44.44	SI										
50%	RAR	0,953	14,94	-	8.878	-	15.68	SI	RAR	9,374	360,00	-	8.878	-	38.41	SI		
	QPR	0,851	11,21	-	7.934	-	13.16	SI										
75%	RAR	2,019	14,94	-	18.815	-	7.40	SI	RAR	19,866	360,00	-	18.815	-	18.12	SI		
	QPR	1,800	11,21	-	16.772	-	6.23	SI										
100%	RAR	5,370	14,94	-	32.342	-	2.78	SI	RAR	144,564	360,00	-	32.342	-	2.49	SI		
	QPR	4,780	11,21	-	28.789	-	2.34	SI										
Trave: Trave 13-18			FRC=0,41 cm															
0%	RAR	11,352	14,94	19.169	85.256	-	1.32	SI	RAR	193,116	360,00	19.169	85.256	-	1.86	SI		
	QPR	10,051	11,21	16.851	75.508	-	1.11	SI										
25%	RAR	1,933	14,94	19.169	-17.178	-	7.73	SI	RAR	16,785	360,00	19.169	-17.178	-	21.45	SI		
	QPR	1,711	11,21	16.851	-15.205	-	6.55	SI										
50%	RAR	8,303	14,94	19.169	-49.681	-	1.80	SI	RAR	214,617	360,00	19.169	-49.681	-	1.68	SI		
	QPR	7,348	11,21	16.851	-43.985	-	1.52	SI										
75%	RAR	1,291	14,94	19.169	-13.087	-	11.57	SI	RAR	12,343	360,00	19.169	-13.087	-	29.17	SI		
	QPR	1,142	11,21	16.851	-11.575	-	9.81	SI										
100%	RAR	12,438	14,94	19.169	93.439	-	1.20	SI	RAR	212,061	360,00	19.169	93.439	-	1.70	SI		
	QPR	11,003	11,21	16.851	82.771	-	1.02	SI										
Piano Terra			Travata: Trave 20-25															
Trave: Trave 20-25			FRC=0,09 cm															
0%	RAR	6,591	14,94	2.720	45.553	-	2.27	SI	RAR	137,627	360,00	2.720	45.553	-	2.62	SI		
	QPR	5,840	11,21	2.479	40.490	-	1.92	SI										
25%	RAR	0,207	14,94	2.720	1.857	-	72.21	SI	RAR	1,601	360,00	2.720	1.857	-	NS	SI		
	QPR	0,181	11,21	2.479	1.619	-	61.95	SI										
50%	RAR	1,481	14,94	2.720	-14.248	-	10.09	SI	RAR	14,784	360,00	2.720	-14.248	-	24.35	SI		
	QPR	1,326	11,21	2.479	-12.759	-	8.45	SI										
75%	RAR	0,842	14,94	2.720	-8.054	-	17.74	SI	RAR	8,275	360,00	2.720	-8.054	-	43.50	SI		
	QPR	0,758	11,21	2.479	-7.243	-	14.79	SI										
100%	RAR	1,615	14,94	2.720	15.120	-	9.25	SI	RAR	15,026	360,00	2.720	15.120	-	23.96	SI		
	QPR	1,448	11,21	2.479	13.550	-	7.74	SI										
Piano Terra			Travata: Trave 21-26															
Trave: Trave 21-26			FRC=0,09 cm															
0%	RAR	6,730	14,94	1.295	46.770	-	2.22	SI	RAR	141,016	360,00	1.295	46.770	-	2.55	SI		
	QPR	6,017	11,21	1.215	41.572	-	1.86	SI										
25%	RAR	0,264	14,94	1.295	2.464	-	56.56	SI	RAR	2,280	360,00	1.295	2.464	-	NS	SI		
	QPR	0,232	11,21	1.215	2.159	-	48.34	SI										
50%	RAR	1,476	14,94	1.295	-14.264	-	10.12	SI	RAR	14,899	360,00	1.295	-14.264	-	24.16	SI		
	QPR	1,322	11,21	1.215	-12.773	-	8.48	SI										
75%	RAR	0,903	14,94	1.295	-8.706	-	16.55	SI	RAR	9,059	360,00	1.295	-8.706	-	39.74	SI		
	QPR	0,812	11,21	1.215	-7.825	-	13.80	SI										
100%	RAR	1,472	14,94	1.295	13.826	-	10.15	SI	RAR	13,822	360,00	1.295	13.826	-	26.05	SI		
	QPR	1,320	11,21	1.215	12.400	-	8.49	SI										

LEGENDA:

%LLI	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
Rinf.	Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
FRF	Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
IdCmb	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.

%LLI	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
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)

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	Travi - verifica allo stato limite di fessurazione					
								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 1-2-1a					
Trave: Trave 1-2								AA= PCA					
				FRC=0,06 cm									
0%	FRQ	-1.423	4.266	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.423	4.266	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-1.484	-2.529	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.423	-2.462	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-1.484	-6.720	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.423	-6.644	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-1.484	-8.342	-	0,90	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.423	-8.275	-	0,89	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-1.484	-7.397	-	0,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.423	-7.356	-	0,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-1.423	-3.889	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.423	-3.889	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-1.484	2.195	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.423	2.130	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-1.484	10.842	-	1,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.423	10.698	-	1,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-1.484	22.054	-	2,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-1.423	21.813	-	2,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 1a-2								AA= PCA					
				FRC=-0,01 cm									
0%	FRQ	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	628	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	621	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	1.859	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.834	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	3.707	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	3.655	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	6.173	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	6.084	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	9.260	-	0,99	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	9.124	-	0,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	12.966	-	1,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	12.773	-	1,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	17.289	-	1,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	17.030	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	22.170	-	2,38	2,13	2,8313 E-04	752	316	0,089	0,400	4,47	SI
	QPR	-	21.835	-	2,34	2,13	2,7886 E-04	752	316	0,088	0,300	3,41	SI
Piano Terra								Travata: Trave 1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14-7a					
Trave: Trave 1-3								AA= PCA					
				FRC=0,27 cm									
0%	FRQ	19.216	45.447	-	4,42	2,13	4,06 E-04	752	248	0,101	0,400	3,97	SI
	QPR	18.889	44.705	-	4,35	2,13	3,9574 E-04	752	248	0,098	0,300	3,06	SI
12,5%	FRQ	19.216	9.537	-	0,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.889	9.377	-	0,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	19.216	-15.489	-	1,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.889	-15.244	-	1,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	19.216	-29.564	-	3,05	2,13	3,5659 E-04	752	316	0,113	0,400	3,55	SI
	QPR	18.889	-29.090	-	3,00	2,13	3,5096 E-04	752	316	0,111	0,300	2,71	SI
50%	FRQ	19.216	-32.685	-	3,38	2,13	3,9669 E-04	752	316	0,125	0,400	3,19	SI
	QPR	18.889	-32.158	-	3,32	2,13	3,9021 E-04	752	316	0,123	0,300	2,43	SI
62,5%	FRQ	19.216	-24.851	-	2,55	2,13	2,964 E-04	752	316	0,094	0,400	4,27	SI
	QPR	18.889	-24.449	-	2,50	2,13	2,9166 E-04	752	316	0,092	0,300	3,26	SI
75%	FRQ	19.216	-6.059	-	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.889	-5.958	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	19.216	23.689	-	2,18	2,13	1,6541 E-04	752	229	0,038	0,400	10,58	SI
	QPR	18.889	23.311	-	2,15	2,13	1,628 E-04	752	229	0,037	0,300	8,06	SI
100%	FRQ	19.216	64.325	-	6,06	2,13	5,8299 E-04	752	229	0,133	0,400	3,00	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	18.889	63.293	-	5,97	2,13	5,7055 E-04	752	229	0,130	0,300	2,30	SI
Trave: Trave 3-5				FRC=0,21 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	18.005	59.660	-	5,62	2,13	5,2631 E-04	752	229	0,120	0,400	3,33	SI
	QPR	17.691	58.699	-	5,53	2,13	5,1445 E-04	752	229	0,118	0,300	2,55	SI
12,5%	FRQ	18.005	21.124	-	1,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.691	20.784	-	1,91	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	18.005	-6.540	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.691	-6.434	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	18.005	-23.245	-	2,38	2,13	2,7715 E-04	752	316	0,088	0,400	4,57	SI
	QPR	17.691	-22.869	-	2,34	2,13	2,7274 E-04	752	316	0,086	0,300	3,48	SI
50%	FRQ	18.005	-28.985	-	2,99	2,13	3,507 E-04	752	316	0,111	0,400	3,61	SI
	QPR	17.691	-28.517	-	2,94	2,13	3,4502 E-04	752	316	0,109	0,300	2,75	SI
62,5%	FRQ	18.005	-23.764	-	2,44	2,13	2,839 E-04	752	316	0,090	0,400	4,46	SI
	QPR	17.691	-23.380	-	2,40	2,13	2,7924 E-04	752	316	0,088	0,300	3,40	SI
75%	FRQ	18.005	-7.580	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.691	-7.458	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	18.005	19.567	-	1,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	17.691	19.250	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	18.005	57.601	-	5,63	2,13	5,8282 E-04	752	248	0,144	0,400	2,77	SI
	QPR	17.691	56.671	-	5,54	2,13	5,7047 E-04	752	248	0,141	0,300	2,12	SI
Trave: Trave 5-7				FRC=0,22 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	18.466	58.539	-	5,72	2,13	5,9622 E-04	752	248	0,148	0,400	2,71	SI
	QPR	18.145	57.595	-	5,63	2,13	5,828 E-04	752	248	0,144	0,300	2,08	SI
12,5%	FRQ	18.466	20.216	-	1,92	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.145	19.890	-	1,89	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	18.466	-7.214	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.145	-7.097	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	18.466	-23.675	-	2,42	2,13	2,822 E-04	752	316	0,089	0,400	4,49	SI
	QPR	18.145	-23.293	-	2,39	2,13	2,7772 E-04	752	316	0,088	0,300	3,42	SI
50%	FRQ	18.466	-29.165	-	3,01	2,13	3,5242 E-04	752	316	0,111	0,400	3,59	SI
	QPR	18.145	-28.694	-	2,96	2,13	3,4673 E-04	752	316	0,109	0,300	2,74	SI
62,5%	FRQ	18.466	-23.686	-	2,43	2,13	2,8235 E-04	752	316	0,089	0,400	4,49	SI
	QPR	18.145	-23.304	-	2,39	2,13	2,7787 E-04	752	316	0,088	0,300	3,42	SI
75%	FRQ	18.466	-7.236	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.145	-7.120	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	18.466	20.185	-	1,92	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.145	19.859	-	1,89	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	18.466	58.503	-	5,72	2,13	5,9531 E-04	752	248	0,148	0,400	2,71	SI
	QPR	18.145	57.559	-	5,63	2,13	5,8191 E-04	752	248	0,144	0,300	2,08	SI
Trave: Trave 7-9				FRC=0,24 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	18.844	61.787	-	6,04	2,13	6,428 E-04	752	248	0,159	0,400	2,51	SI
	QPR	18.520	60.791	-	5,94	2,13	6,2882 E-04	752	248	0,156	0,300	1,92	SI
12,5%	FRQ	18.844	22.189	-	2,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.520	21.832	-	2,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	18.844	-6.510	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.520	-6.404	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	18.844	-24.234	-	2,48	2,13	2,8887 E-04	752	316	0,091	0,400	4,38	SI
	QPR	18.520	-23.843	-	2,44	2,13	2,8434 E-04	752	316	0,090	0,300	3,34	SI
50%	FRQ	18.844	-30.986	-	3,20	2,13	3,7524 E-04	752	316	0,118	0,400	3,38	SI
	QPR	18.520	-30.486	-	3,15	2,13	3,6927 E-04	752	316	0,117	0,300	2,57	SI
62,5%	FRQ	18.844	-26.762	-	2,75	2,13	3,2135 E-04	752	316	0,101	0,400	3,94	SI
	QPR	18.520	-26.330	-	2,71	2,13	3,1619 E-04	752	316	0,100	0,300	3,00	SI
75%	FRQ	18.844	-11.562	-	1,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.520	-11.376	-	1,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	18.844	14.611	-	1,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	18.520	14.375	-	1,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
100%	FRQ	18.844	51.680	-	4,86	2,13	4,2587 E-04	752	229	0,097	0,400	4,11	SI
	QPR	18.520	50.846	-	4,78	2,13	4,1569 E-04	752	229	0,095	0,300	3,16	SI
Trave: Trave 9-11				FRC=-0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	6.673	27.455	-	2,60	2,13	2,0131 E-04	752	229	0,046	0,400	8,69	SI
	QPR	6.551	27.012	-	2,55	2,13	1,9818 E-04	752	229	0,045	0,300	6,62	SI
12,5%	FRQ	6.673	14.278	-	1,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.551	14.048	-	1,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	6.673	4.477	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.551	4.405	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	6.673	-1.876	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.551	-1.845	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	6.673	-4.784	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.551	-4.705	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	6.673	-4.240	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.551	-4.170	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	6.673	-251	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.551	-245	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	6.673	7.189	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.551	7.076	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	6.673	18.005	-	1,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	6.551	17.718	-	1,73	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 11-15				FRC=0,12 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	11.549	33.423	-	3,26	2,13	2,8127 E-04	752	248	0,070	0,400	5,74	SI
	QPR	11.355	32.893	-	3,21	2,13	2,7682 E-04	752	248	0,069	0,300	4,37	SI
12,5%	FRQ	11.549	11.625	-	1,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.355	11.432	-	1,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	11.549	-6.217	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.355	-6.125	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	11.549	-18.129	-	1,87	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.355	-17.842	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	11.549	-22.413	-	2,32	2,13	2,7379 E-04	752	316	0,086	0,400	4,63	SI
	QPR	11.355	-22.053	-	2,29	2,13	2,694 E-04	752	316	0,085	0,300	3,53	SI
62,5%	FRQ	11.549	-18.534	-	1,91	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.355	-18.234	-	1,88	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	11.549	-6.437	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.355	-6.330	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	11.549	13.908	-	1,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.355	13.687	-	1,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	11.549	42.484	-	4,16	2,13	3,7223 E-04	752	248	0,092	0,400	4,33	SI
	QPR	11.355	41.801	-	4,09	2,13	3,6291 E-04	752	248	0,090	0,300	3,33	SI
Trave: Trave 15-19				FRC=0,11 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	11.247	41.334	-	4,05	2,13	3,5656 E-04	752	248	0,088	0,400	4,52	SI
	QPR	11.058	40.667	-	3,98	2,13	3,4675 E-04	752	248	0,086	0,300	3,49	SI
12,5%	FRQ	11.247	13.316	-	1,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.058	13.103	-	1,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	11.247	-6.465	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.058	-6.359	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	11.247	-17.983	-	1,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.058	-17.692	-	1,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	11.247	-21.271	-	2,20	2,13	2,5959 E-04	752	316	0,082	0,400	4,88	SI
	QPR	11.058	-20.929	-	2,17	2,13	2,5542 E-04	752	316	0,081	0,300	3,72	SI
62,5%	FRQ	11.247	-16.394	-	1,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.058	-16.134	-	1,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	11.247	-3.841	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.058	-3.786	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	11.247	14.684	-	1,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	11.058	14.444	-	1,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	11.247	37.245	-	3,64	2,13	3,1474 E-04	752	248	0,078	0,400	5,13	SI
	QPR	11.058	36.656	-	3,58	2,13	3,098 E-04	752	248	0,077	0,300	3,91	SI
Trave: Trave 19-23				FRC=0,11 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	10.210	36.614	-	3,58	2,13	3,0996 E-04	752	248	0,077	0,400	5,20	SI
	QPR	10.038	36.036	-	3,53	2,13	3,0512 E-04	752	248	0,076	0,300	3,97	SI
12,5%	FRQ	10.210	14.381	-	1,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.038	14.146	-	1,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	10.210	-3.943	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.038	-3.887	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
37,5%	FRQ	10.210	-16.401	-	1,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.038	-16.141	-	1,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	10.210	-21.243	-	2,20	2,13	2,6033 E-04	752	316	0,082	0,400	4,87	SI
	QPR	10.038	-20.902	-	2,17	2,13	2,5616 E-04	752	316	0,081	0,300	3,71	SI
62,5%	FRQ	10.210	-17.940	-	1,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.038	-17.649	-	1,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	10.210	-6.412	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.038	-6.306	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	10.210	13.364	-	1,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.038	13.151	-	1,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	10.210	41.357	-	4,05	2,13	3,5793 E-04	752	248	0,089	0,400	4,51	SI
	QPR	10.038	40.690	-	3,99	2,13	3,4888 E-04	752	248	0,086	0,300	3,47	SI
Trave: Trave 23-25			FRC=0,11 cm			AA= PCA							
0%	FRQ	9.872	40.851	-	4,01	2,13	3,5074 E-04	752	248	0,087	0,400	4,60	SI
	QPR	9.704	40.191	-	3,94	2,13	3,4172 E-04	752	248	0,085	0,300	3,54	SI
12,5%	FRQ	9.872	12.924	-	1,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.704	12.717	-	1,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	9.872	-6.755	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.704	-6.644	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	9.872	-18.170	-	1,88	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.704	-17.876	-	1,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	9.872	-21.355	-	2,22	2,13	2,6213 E-04	752	316	0,083	0,400	4,83	SI
	QPR	9.704	-21.011	-	2,18	2,13	2,5789 E-04	752	316	0,081	0,300	3,68	SI
62,5%	FRQ	9.872	-16.359	-	1,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.704	-16.099	-	1,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	9.872	-3.718	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.704	-3.665	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	9.872	14.856	-	1,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.704	14.613	-	1,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	9.872	37.406	-	3,66	2,13	3,1707 E-04	752	248	0,079	0,400	5,09	SI
	QPR	9.704	36.815	-	3,61	2,13	3,1209 E-04	752	248	0,077	0,300	3,88	SI
Trave: Trave 25-27			FRC=0,11 cm			AA= PCA							
0%	FRQ	10.153	36.482	-	3,57	2,13	3,0862 E-04	752	248	0,077	0,400	5,23	SI
	QPR	9.981	35.905	-	3,52	2,13	3,0377 E-04	752	248	0,075	0,300	3,98	SI
12,5%	FRQ	10.153	14.294	-	1,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.981	14.060	-	1,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	10.153	-3.963	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.981	-3.906	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	10.153	-16.340	-	1,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.981	-16.081	-	1,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	10.153	-21.133	-	2,19	2,13	2,5909 E-04	752	316	0,082	0,400	4,89	SI
	QPR	9.981	-20.794	-	2,16	2,13	2,5492 E-04	752	316	0,081	0,300	3,73	SI
62,5%	FRQ	10.153	-17.823	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.981	-17.535	-	1,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	10.153	-6.328	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.981	-6.224	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	10.153	13.359	-	1,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.981	13.146	-	1,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	10.153	41.231	-	4,04	2,13	3,563 E-04	752	248	0,088	0,400	4,53	SI
	QPR	9.981	40.566	-	3,98	2,13	3,4642 E-04	752	248	0,086	0,300	3,49	SI
Trave: Trave 26-27			FRC=0,11 cm			AA= PCA							
0%	FRQ	9.622	37.752	-	3,70	2,13	3,1998 E-04	752	248	0,079	0,400	5,04	SI
	QPR	9.458	37.156	-	3,64	2,13	3,1496 E-04	752	248	0,078	0,300	3,84	SI
12,5%	FRQ	9.622	15.069	-	1,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.458	14.823	-	1,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	9.622	-3.651	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.458	-3.599	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	9.622	-16.414	-	1,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.458	-16.154	-	1,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	9.622	-21.497	-	2,23	2,13	2,6413 E-04	752	316	0,083	0,400	4,80	SI
	QPR	9.458	-21.152	-	2,20	2,13	2,6009 E-04	752	316	0,082	0,300	3,65	SI
62,5%	FRQ	9.622	-18.358	-	1,90	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.458	-18.061	-	1,87	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	9.622	-6.936	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.458	-6.822	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
87,5%	FRQ	9.622	12.791	-	1,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.458	12.586	-	1,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	9.622	40.816	-	4,00	2,13	3,5103 E-04	752	248	0,087	0,400	4,60	SI
	QPR	9.458	40.158	-	3,94	2,13	3,4117 E-04	752	248	0,085	0,300	3,55	SI
Trave: Trave 24-26			FRC=0,11 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	10.487	41.781	-	4,10	2,13	3,6383 E-04	752	248	0,090	0,400	4,43	SI
	QPR	10.308	41.108	-	4,03	2,13	3,5455 E-04	752	248	0,088	0,300	3,41	SI
12,5%	FRQ	10.487	13.665	-	1,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.308	13.447	-	1,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	10.487	-6.221	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.308	-6.118	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	10.487	-17.876	-	1,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.308	-17.586	-	1,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	10.487	-21.310	-	2,21	2,13	2,609 E-04	752	316	0,082	0,400	4,85	SI
	QPR	10.308	-20.967	-	2,18	2,13	2,5666 E-04	752	316	0,081	0,300	3,70	SI
62,5%	FRQ	10.487	-16.597	-	1,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.308	-16.333	-	1,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	10.487	-4.246	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.308	-4.184	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	10.487	14.066	-	1,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.308	13.836	-	1,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	10.487	36.363	-	3,56	2,13	3,0763 E-04	752	248	0,076	0,400	5,24	SI
	QPR	10.308	35.788	-	3,50	2,13	3,0275 E-04	752	248	0,075	0,300	4,00	SI
Trave: Trave 22-24			FRC=0,11 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	8.686	38.667	-	3,79	2,13	3,2857 E-04	752	248	0,081	0,400	4,91	SI
	QPR	8.535	38.057	-	3,73	2,13	3,2386 E-04	752	248	0,080	0,300	3,74	SI
12,5%	FRQ	8.686	15.831	-	1,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.535	15.573	-	1,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	8.686	-3.058	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.535	-3.015	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	8.686	-16.015	-	1,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.535	-15.761	-	1,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	8.686	-21.339	-	2,22	2,13	2,6318 E-04	752	316	0,083	0,400	4,81	SI
	QPR	8.535	-20.997	-	2,19	2,13	2,5911 E-04	752	316	0,082	0,300	3,67	SI
62,5%	FRQ	8.686	-18.501	-	1,92	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.535	-18.202	-	1,89	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	8.686	-7.424	-	0,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.535	-7.303	-	0,73	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	8.686	11.902	-	1,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.535	11.710	-	1,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	8.686	39.468	-	3,87	2,13	3,3582 E-04	752	248	0,083	0,400	4,80	SI
	QPR	8.535	38.830	-	3,81	2,13	3,305 E-04	752	248	0,082	0,300	3,66	SI
Trave: Trave 16-22			FRC=0,11 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	9.030	42.589	-	4,03	2,13	3,2258 E-04	752	229	0,074	0,400	5,43	SI
	QPR	8.871	41.906	-	3,97	2,13	3,1421 E-04	752	229	0,072	0,300	4,18	SI
12,5%	FRQ	9.030	14.601	-	1,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.871	14.370	-	1,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	9.030	-5.664	-	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.871	-5.569	-	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	9.030	-17.707	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.871	-17.419	-	1,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	9.030	-21.522	-	2,24	2,13	2,6531 E-04	752	316	0,084	0,400	4,77	SI
	QPR	8.871	-21.175	-	2,20	2,13	2,6088 E-04	752	316	0,082	0,300	3,64	SI
62,5%	FRQ	9.030	-17.169	-	1,78	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.871	-16.896	-	1,75	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	9.030	-5.180	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.871	-5.104	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	9.030	12.748	-	1,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.871	12.538	-	1,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	9.030	34.644	-	3,39	2,13	2,935 E-04	752	248	0,073	0,400	5,50	SI
	QPR	8.871	34.096	-	3,34	2,13	2,891 E-04	752	248	0,072	0,300	4,19	SI
Trave: Trave 14-16			FRC=0,11 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	4.172	32.511	-	3,09	2,13	2,4072 E-04	752	229	0,055	0,400	7,27	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	4.096	31.997	-	3,04	2,13	2,3695 E-04	752	229	0,054	0,300	5,54	SI
12,5%	FRQ	4.172	12.883	-	1,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.096	12.668	-	1,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	4.172	-3.515	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.096	-3.471	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	4.172	-14.835	-	1,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.096	-14.606	-	1,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	4.172	-19.430	-	2,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.096	-19.123	-	2,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	4.172	-16.802	-	1,78	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.096	-16.533	-	1,75	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	4.172	-6.867	-	0,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.096	-6.753	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	4.172	10.471	-	0,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	4.096	10.310	-	0,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	4.172	35.298	-	3,36	2,13	2,6189 E-04	752	229	0,060	0,400	6,68	SI
	QPR	4.096	34.741	-	3,30	2,13	2,5712 E-04	752	229	0,059	0,300	5,11	SI
Trave: Trave 7a-14				FRC=-0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	603	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	596	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	1.778	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.755	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	3.543	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	3.494	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	5.900	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	5.816	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	8.844	-	0,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	8.715	-	0,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	12.381	-	1,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	12.198	-	1,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	16.508	-	1,77	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	16.261	-	1,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	21.154	-	2,27	2,13	2,7016 E-04	752	316	0,085	0,400	4,69	SI
	QPR	-	20.836	-	2,24	2,13	2,661 E-04	752	316	0,084	0,300	3,57	SI
Piano Terra				FRC=0,06 cm				Travata: Trave 3-4-2a					
Trave: Trave 3-4				FRC=0,06 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-3.879	3.419	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.789	3.415	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-3.879	-3.538	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.789	-3.468	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-3.879	-7.642	-	0,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.789	-7.533	-	0,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-3.879	-8.886	-	0,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.789	-8.774	-	0,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-3.879	-7.273	-	0,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.789	-7.193	-	0,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-3.879	-2.799	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.789	-2.788	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-3.879	4.533	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.789	4.440	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-3.879	14.723	-	1,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.789	14.490	-	1,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-3.879	27.765	-	2,67	2,13	2,1043 E-04	752	229	0,048	0,400	8,32	SI
	QPR	-3.789	27.357	-	2,63	2,13	2,0701 E-04	752	229	0,047	0,300	6,34	SI
Trave: Trave 4-2a				FRC=-0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-	39.696	-	4,26	2,13	5,2061 E-04	752	316	0,164	0,400	2,43	SI
	QPR	-	39.028	-	4,19	2,13	5,0639 E-04	752	316	0,160	0,300	1,88	SI
12,5%	FRQ	-	31.029	-	3,33	2,13	3,9627 E-04	752	316	0,125	0,400	3,20	SI
	QPR	-	30.511	-	3,27	2,13	3,8966 E-04	752	316	0,123	0,300	2,44	SI
25%	FRQ	-	23.324	-	2,50	2,13	2,9787 E-04	752	316	0,094	0,400	4,25	SI
	QPR	-	22.940	-	2,46	2,13	2,9297 E-04	752	316	0,093	0,300	3,24	SI
37,5%	FRQ	-	16.710	-	1,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	16.439	-	1,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	11.192	-	1,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	11.015	-	1,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	6.764	-	0,73	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	6.661	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	3.428	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	3.379	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	1.186	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
100%	QPR	-	1.171	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-	-1	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 5-6-3a					
Trave: Trave 6-5				FRC=0,06 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-4.072	28.086	-	2,70	2,13	2,1284 E-04	752	229	0,049	0,400	8,22	SI
	QPR	-3.980	27.671	-	2,66	2,13	2,0946 E-04	752	229	0,048	0,300	6,27	SI
12,5%	FRQ	-4.072	15.024	-	1,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.980	14.786	-	1,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-4.072	4.798	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.980	4.700	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-4.072	-2.591	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.980	-2.583	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-4.072	-7.140	-	0,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.980	-7.062	-	0,78	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-4.072	-8.851	-	0,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.980	-8.738	-	0,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-4.072	-7.721	-	0,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.980	-7.609	-	0,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-4.072	-3.755	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.980	-3.679	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-3.980	3.053	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.980	3.053	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 3a-6				FRC=-0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	1.184	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.169	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	3.422	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	3.373	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	6.749	-	0,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	6.646	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	11.168	-	1,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	10.991	-	1,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	16.676	-	1,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	16.406	-	1,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	23.276	-	2,50	2,13	2,9726 E-04	752	316	0,094	0,400	4,26	SI
	QPR	-	22.893	-	2,46	2,13	2,9237 E-04	752	316	0,092	0,300	3,25	SI
87,5%	FRQ	-	30.963	-	3,32	2,13	3,9543 E-04	752	316	0,125	0,400	3,20	SI
	QPR	-	30.447	-	3,27	2,13	3,8884 E-04	752	316	0,123	0,300	2,44	SI
100%	FRQ	-	39.615	-	4,25	2,13	5,1889 E-04	752	316	0,164	0,400	2,44	SI
	QPR	-	38.949	-	4,18	2,13	5,0471 E-04	752	316	0,159	0,300	1,88	SI
Piano Terra								Travata: Trave 7-8-4a					
Trave: Trave 7-8				FRC=0,06 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-4.021	3.681	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.930	3.675	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-4.021	-3.275	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.930	-3.208	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-4.021	-7.402	-	0,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.930	-7.296	-	0,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-4.021	-8.695	-	0,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.930	-8.585	-	0,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-4.021	-7.151	-	0,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.930	-7.073	-	0,78	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-4.021	-2.774	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.930	-2.763	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-4.021	4.441	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.930	4.350	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-4.021	14.490	-	1,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.930	14.261	-	1,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-4.021	27.370	-	2,73	2,13	2,4009 E-04	752	248	0,060	0,400	6,72	SI
	QPR	-3.930	26.968	-	2,69	2,13	2,3685 E-04	752	248	0,059	0,300	5,11	SI
Trave: Trave 4a-8				FRC=-0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	1.186	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.171	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	3.428	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	3.379	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	6.760	-	0,73	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	6.657	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	11.185	-	1,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	11.008	-	1,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	16.700	-	1,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
75%	QPR	-	16.430	-	1,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-	23.310	-	2,50	2,13	2,9769 E-04	752	316	0,094	0,400	4,25	SI
87,5%	QPR	-	22.926	-	2,46	2,13	2,9279 E-04	752	316	0,092	0,300	3,24	SI
	FRQ	-	31.010	-	3,33	2,13	3,9603 E-04	752	316	0,125	0,400	3,20	SI
100%	QPR	-	30.493	-	3,27	2,13	3,8943 E-04	752	316	0,123	0,300	2,44	SI
	FRQ	-	39.674	-	4,26	2,13	5,2014 E-04	752	316	0,164	0,400	2,44	SI
	QPR	-	39.006	-	4,19	2,13	5,0592 E-04	752	316	0,160	0,300	1,88	SI
Piano Terra								Travata: Trave 9-10-5a					
Trave: Trave 10-9				FRC=0,06 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-2.449	24.585	-	2,45	2,13	2,1467 E-04	752	248	0,053	0,400	7,52	SI
	QPR	-2.388	24.235	-	2,41	2,13	2,115 E-04	752	248	0,052	0,300	5,72	SI
12,5%	FRQ	-2.449	12.281	-	1,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.388	12.093	-	1,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-2.449	2.815	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.388	2.754	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-2.449	-3.803	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.388	-3.773	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-2.449	-7.576	-	0,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.388	-7.490	-	0,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-2.449	-8.506	-	0,92	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.388	-8.399	-	0,91	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-2.449	-6.588	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.388	-6.496	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-2.449	-1.826	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.388	-1.784	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-2.449	5.779	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-2.388	5.734	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 5a-10				FRC=-0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	954	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	942	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	2.762	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	2.723	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	5.452	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	5.371	-	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	9.029	-	0,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	8.889	-	0,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	13.489	-	1,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	13.274	-	1,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	18.830	-	2,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	18.525	-	1,99	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	25.059	-	2,69	2,13	3,2003 E-04	752	316	0,101	0,400	3,96	SI
	QPR	-	24.648	-	2,64	2,13	3,1478 E-04	752	316	0,099	0,300	3,02	SI
100%	FRQ	-	32.067	-	3,44	2,13	4,0953 E-04	752	316	0,129	0,400	3,09	SI
	QPR	-	31.536	-	3,38	2,13	4,0275 E-04	752	316	0,127	0,300	2,36	SI
Piano Terra								Travata: Trave 11-12-8a					
Trave: Trave 12-11				FRC=0,08 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	1.320	32.572	-	3,22	2,13	2,8171 E-04	752	248	0,070	0,400	5,73	SI
	QPR	1.307	32.081	-	3,17	2,13	2,7659 E-04	752	248	0,069	0,300	4,37	SI
12,5%	FRQ	1.320	14.886	-	1,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.307	14.658	-	1,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	1.320	2.011	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.307	1.973	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.320	-6.349	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.307	-6.264	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	1.320	-10.478	-	1,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.307	-10.333	-	1,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.320	-10.672	-	1,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.307	-10.523	-	1,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	1.320	-7.226	-	0,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.307	-7.125	-	0,75	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.320	-429	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.307	-420	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.320	9.415	-	0,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.307	9.293	-	0,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 8a-12				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	397	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
25%	QPR	-	393	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-	1.199	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
37,5%	QPR	-	1.185	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-	2.412	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
50%	QPR	-	2.382	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-	4.039	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
62,5%	QPR	-	3.987	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-	6.075	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
75%	QPR	-	5.995	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-	8.527	-	0,91	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	-	8.413	-	0,90	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-	11.392	-	1,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	-	11.238	-	1,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-	14.625	-	1,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	14.426	-	1,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 13-14					
Trave: Trave 13-14				FRC=0,09 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	560	32.626	-	3,23	2,13	2,8237 E-04	752	248	0,070	0,400	5,71	SI
	QPR	563	32.121	-	3,18	2,13	2,7832 E-04	752	248	0,069	0,300	4,35	SI
12,5%	FRQ	560	14.783	-	1,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	563	14.547	-	1,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	560	1.758	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	563	1.717	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	560	-6.745	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	563	-6.659	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	560	-11.018	-	1,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	563	-10.867	-	1,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	560	-11.348	-	1,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	563	-11.189	-	1,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	560	-8.034	-	0,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	563	-7.918	-	0,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	560	-1.369	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	563	-1.340	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	560	8.351	-	0,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	563	8.252	-	0,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 17-19					
Trave: Trave 17-19				FRC=0,09 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	1.828	41.344	-	4,09	2,13	3,6758 E-04	752	248	0,091	0,400	4,39	SI
	QPR	1.807	40.684	-	4,03	2,13	3,6075 E-04	752	248	0,089	0,300	3,35	SI
12,5%	FRQ	1.828	18.151	-	1,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.807	17.861	-	1,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	1.828	1.761	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.807	1.729	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.828	-8.413	-	0,88	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.807	-8.288	-	0,87	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	1.828	-12.956	-	1,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.807	-12.763	-	1,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.828	-12.453	-	1,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.807	-12.269	-	1,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	1.828	-7.491	-	0,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.807	-7.384	-	0,77	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.828	1.346	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.807	1.322	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.828	13.460	-	1,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.807	13.261	-	1,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 17-20					
Trave: Trave 17-20				FRC=0,38 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	28.521	82.434	-	7,66	2,13	7,9975 E-04	752	229	0,183	0,400	2,19	SI
	QPR	28.038	81.077	-	7,53	2,13	7,8381 E-04	752	229	0,179	0,300	1,67	SI
12,5%	FRQ	28.521	27.395	-	2,46	2,13	1,8739 E-04	752	229	0,043	0,400	9,34	SI
	QPR	28.038	26.945	-	2,42	2,13	1,8434 E-04	752	229	0,042	0,300	7,12	SI
25%	FRQ	28.521	-11.611	-	1,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.038	-11.418	-	1,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	28.521	-34.913	-	3,42	2,13	3,3532 E-04	752	275	0,092	0,400	4,34	SI
	QPR	28.038	-34.336	-	3,37	2,13	3,2979 E-04	752	275	0,091	0,300	3,31	SI
50%	FRQ	28.521	-42.665	-	4,21	2,13	4,2623 E-04	752	275	0,117	0,400	3,41	SI
	QPR	28.038	-41.960	-	4,14	2,13	4,1489 E-04	752	275	0,114	0,300	2,63	SI
62,5%	FRQ	28.521	-34.852	-	3,42	2,13	3,347 E-04	752	275	0,092	0,400	4,34	SI
	QPR	28.038	-34.276	-	3,36	2,13	3,2918 E-04	752	275	0,091	0,300	3,31	SI
75%	FRQ	28.521	-11.490	-	1,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.038	-11.299	-	1,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
87,5%	FRQ	28.521	27.579	-	2,48	2,13	1,888 E-04	752	229	0,043	0,400	9,27	SI
	QPR	28.038	27.126	-	2,44	2,13	1,8573 E-04	752	229	0,042	0,300	7,07	SI
100%	FRQ	28.521	82.693	-	7,68	2,13	8,0273 E-04	752	229	0,183	0,400	2,18	SI
	QPR	28.038	81.331	-	7,55	2,13	7,8674 E-04	752	229	0,180	0,300	1,67	SI
Piano Terra								Travata: Trave 18-22					
Trave: Trave 18-22				FRC=0,10 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	246	44.132	-	4,37	2,13	4,1858 E-04	752	248	0,104	0,400	3,85	SI
	QPR	253	43.426	-	4,30	2,13	3,9796 E-04	752	248	0,099	0,300	3,04	SI
12,5%	FRQ	246	20.200	-	2,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	253	19.876	-	1,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	246	3.080	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	253	3.025	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	246	-7.810	-	0,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	253	-7.695	-	0,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	246	-13.062	-	1,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	253	-12.867	-	1,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	246	-13.261	-	1,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	253	-13.064	-	1,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	246	-8.995	-	0,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	253	-8.863	-	0,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	246	-848	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	253	-836	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	246	10.582	-	1,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	253	10.430	-	1,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 18-21					
Trave: Trave 18-21				FRC=0,38 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	22.576	84.040	-	7,56	2,13	7,2444 E-04	752	214	0,155	0,400	2,58	SI
	QPR	22.186	82.658	-	7,44	2,13	7,0995 E-04	752	214	0,152	0,300	1,97	SI
12,5%	FRQ	22.576	28.627	-	2,51	2,13	1,765 E-04	752	214	0,038	0,400	10,59	SI
	QPR	22.186	28.158	-	2,47	2,13	1,736 E-04	752	214	0,037	0,300	8,08	SI
25%	FRQ	22.576	-10.758	-	1,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.186	-10.578	-	0,99	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	22.576	-34.449	-	3,55	2,13	4,1537 E-04	752	316	0,131	0,400	3,05	SI
	QPR	22.186	-33.879	-	3,49	2,13	4,0869 E-04	752	316	0,129	0,300	2,32	SI
50%	FRQ	22.576	-42.591	-	4,41	2,13	5,4153 E-04	752	316	0,171	0,400	2,34	SI
	QPR	22.186	-41.887	-	4,34	2,13	5,2721 E-04	752	316	0,166	0,300	1,80	SI
62,5%	FRQ	22.576	-35.173	-	3,62	2,13	4,2469 E-04	752	316	0,134	0,400	2,98	SI
	QPR	22.186	-34.592	-	3,56	2,13	4,1761 E-04	752	316	0,132	0,300	2,27	SI
75%	FRQ	22.576	-12.212	-	1,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.186	-12.010	-	1,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	22.576	26.442	-	2,43	2,13	1,8392 E-04	752	229	0,042	0,400	9,52	SI
	QPR	22.186	26.007	-	2,39	2,13	1,8096 E-04	752	229	0,041	0,300	7,25	SI
100%	FRQ	22.576	81.115	-	7,66	2,13	7,8894 E-04	752	229	0,180	0,400	2,22	SI
	QPR	22.186	79.779	-	7,53	2,13	7,7305 E-04	752	229	0,177	0,300	1,70	SI
Piano Terra								Travata: Trave 20-21					
Trave: Trave 20-21				FRC=0,38 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	26.689	82.003	-	7,46	2,13	6,9804 E-04	752	214	0,149	0,400	2,68	SI
	QPR	26.234	80.652	-	7,33	2,13	6,8397 E-04	752	214	0,146	0,300	2,05	SI
12,5%	FRQ	26.689	27.022	-	2,38	2,13	1,6386 E-04	752	214	0,035	0,400	11,41	SI
	QPR	26.234	26.578	-	2,34	2,13	1,6118 E-04	752	214	0,034	0,300	8,70	SI
25%	FRQ	26.689	-11.921	-	1,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	26.234	-11.723	-	1,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	26.689	-35.148	-	3,60	2,13	4,1971 E-04	752	316	0,133	0,400	3,02	SI
	QPR	26.234	-34.567	-	3,54	2,13	4,1278 E-04	752	316	0,130	0,300	2,30	SI
50%	FRQ	26.689	-42.825	-	4,42	2,13	5,3875 E-04	752	316	0,170	0,400	2,35	SI
	QPR	26.234	-42.117	-	4,34	2,13	5,2458 E-04	752	316	0,166	0,300	1,81	SI
62,5%	FRQ	26.689	-34.936	-	3,58	2,13	4,1707	752	316	0,132	0,400	3,04	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
75%	QPR	26.234	-34.359	-	3,52	2,13	E-04 4,1018 E-04	752	316	0,130	0,300	2,32	SI
	FRQ	26.689	-11.515	-	1,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	26.234	-11.324	-	1,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	26.689	27.591	-	2,40	2,13	1,6748 E-04	752	214	0,036	0,400	11,16	SI
	QPR	26.234	27.138	-	2,36	2,13	1,6474 E-04	752	214	0,035	0,300	8,51	SI
100%	FRQ	26.689	82.696	-	7,42	2,13	7,0611 E-04	752	214	0,151	0,400	2,65	SI
	QPR	26.234	81.335	-	7,30	2,13	6,9103 E-04	752	214	0,148	0,300	2,03	SI
Piano Terra								Travata: Trave 2-4-6-8-10-12-17					
Trave: Trave 2-4				FRC=0,26 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	16.077	43.032	-	4,19	2,13	3,7503 E-04	752	248	0,093	0,400	4,30	SI
	QPR	15.787	42.273	-	4,12	2,13	3,6417 E-04	752	248	0,090	0,300	3,32	SI
12,5%	FRQ	16.077	8.676	-	0,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	15.787	8.516	-	0,77	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	16.077	-15.229	-	1,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	15.787	-14.972	-	1,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	16.077	-28.605	-	2,96	2,13	3,4794 E-04	752	316	0,110	0,400	3,64	SI
	QPR	15.787	-28.113	-	2,91	2,13	3,419 E-04	752	316	0,108	0,300	2,78	SI
50%	FRQ	16.077	-31.455	-	3,26	2,13	3,844 E-04	752	316	0,121	0,400	3,30	SI
	QPR	15.787	-30.911	-	3,20	2,13	3,7776 E-04	752	316	0,119	0,300	2,51	SI
62,5%	FRQ	16.077	-23.778	-	2,45	2,13	2,8619 E-04	752	316	0,090	0,400	4,43	SI
	QPR	15.787	-23.364	-	2,40	2,13	2,8119 E-04	752	316	0,089	0,300	3,38	SI
75%	FRQ	16.077	-5.576	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	15.787	-5.475	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	16.077	23.155	-	2,14	2,13	1,6332 E-04	752	229	0,037	0,400	10,72	SI
	QPR	15.787	22.760	-	2,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	16.077	62.351	-	5,89	2,13	5,6157 E-04	752	229	0,128	0,400	3,12	SI
	QPR	15.787	61.279	-	5,79	2,13	5,4882 E-04	752	229	0,125	0,300	2,39	SI
Trave: Trave 4-6				FRC=0,21 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	13.441	57.071	-	5,40	2,13	4,9876 E-04	752	229	0,114	0,400	3,51	SI
	QPR	13.196	56.083	-	5,30	2,13	4,8702 E-04	752	229	0,111	0,300	2,70	SI
12,5%	FRQ	13.441	20.160	-	1,87	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.196	19.812	-	1,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	13.441	-6.342	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.196	-6.231	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	13.441	-22.333	-	2,31	2,13	2,7067 E-04	752	316	0,085	0,400	4,68	SI
	QPR	13.196	-21.945	-	2,27	2,13	2,6591 E-04	752	316	0,084	0,300	3,57	SI
50%	FRQ	13.441	-27.816	-	2,89	2,13	3,4074 E-04	752	316	0,108	0,400	3,72	SI
	QPR	13.196	-27.333	-	2,84	2,13	3,348 E-04	752	316	0,106	0,300	2,84	SI
62,5%	FRQ	13.441	-22.784	-	2,35	2,13	2,7635 E-04	752	316	0,087	0,400	4,58	SI
	QPR	13.196	-22.389	-	2,31	2,13	2,7168 E-04	752	316	0,086	0,300	3,50	SI
75%	FRQ	13.441	-7.243	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.196	-7.119	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	13.441	18.809	-	1,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.196	18.481	-	1,77	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	13.441	55.292	-	5,42	2,13	5,5514 E-04	752	248	0,138	0,400	2,91	SI
	QPR	13.196	54.331	-	5,33	2,13	5,4198 E-04	752	248	0,134	0,300	2,23	SI
Trave: Trave 6-8				FRC=0,21 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	13.908	56.122	-	5,50	2,13	5,6646 E-04	752	248	0,140	0,400	2,85	SI
	QPR	13.657	55.149	-	5,41	2,13	5,5323 E-04	752	248	0,137	0,300	2,19	SI
12,5%	FRQ	13.908	19.365	-	1,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.657	19.029	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	13.908	-6.942	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.657	-6.821	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	13.908	-22.720	-	2,34	2,13	2,7514 E-04	752	316	0,087	0,400	4,60	SI
	QPR	13.657	-22.325	-	2,30	2,13	2,7035 E-04	752	316	0,085	0,300	3,51	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificat o
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
50%	FRQ	13.908	-27.971	-	2,90	2,13	E-04 3,4214	752	316	0,108	0,400	3,70	SI
	QPR	13.657	-27.486	-	2,85	2,13	E-04 3,3623	752	316	0,106	0,300	2,83	SI
62,5%	FRQ	13.908	-22.695	-	2,34	2,13	E-04 2,7478	752	316	0,087	0,400	4,61	SI
	QPR	13.657	-22.301	-	2,30	2,13	E-04 2,7 E-04	752	316	0,085	0,300	3,52	SI
75%	FRQ	13.908	-6.891	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.657	-6.772	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	13.908	19.438	-	1,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.657	19.100	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	13.908	56.218	-	5,51	2,13	E-04 5,6869	752	248	0,141	0,400	2,84	SI
	QPR	13.657	55.242	-	5,42	2,13	E-04 5,5433	752	248	0,137	0,300	2,18	SI
Trave: Trave 8-10				FRC=0,24 cm			AA= PCA						
0%	FRQ	16.615	59.500	-	5,82	2,13	E-04 6,1258	752	248	0,152	0,400	2,63	SI
	QPR	16.318	58.471	-	5,72	2,13	E-04 5,9757	752	248	0,148	0,300	2,02	SI
12,5%	FRQ	16.615	21.421	-	2,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.318	21.051	-	2,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	16.615	-6.212	-	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.318	-6.103	-	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	16.615	-23.325	-	2,40	2,13	E-04 2,7984	752	316	0,088	0,400	4,53	SI
	QPR	16.318	-22.920	-	2,35	2,13	E-04 2,7499	752	316	0,087	0,300	3,45	SI
50%	FRQ	16.615	-29.918	-	3,10	2,13	E-04 3,6423	752	316	0,115	0,400	3,48	SI
	QPR	16.318	-29.399	-	3,04	2,13	E-04 3,5772	752	316	0,113	0,300	2,66	SI
62,5%	FRQ	16.615	-25.996	-	2,68	2,13	E-04 3,1392	752	316	0,099	0,400	4,03	SI
	QPR	16.318	-25.546	-	2,63	2,13	E-04 3,085	752	316	0,097	0,300	3,08	SI
75%	FRQ	16.615	-11.550	-	1,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.318	-11.352	-	1,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	16.615	13.411	-	1,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.318	13.175	-	1,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	16.615	48.801	-	4,76	2,13	E-04 4,577	752	248	0,113	0,400	3,52	SI
	QPR	16.318	47.950	-	4,68	2,13	E-04 4,4546	752	248	0,110	0,300	2,72	SI
Trave: Trave 10-12				FRC=-0,02 cm			AA= PCA						
0%	FRQ	8.078	22.241	-	2,17	2,13	E-04 1,8692	752	248	0,046	0,400	8,63	SI
	QPR	7.929	21.852	-	2,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	8.078	11.379	-	1,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.929	11.180	-	1,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	8.078	3.744	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.929	3.680	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	8.078	-592	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.929	-578	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	8.078	-1.630	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.929	-1.596	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	7.929	626	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.929	626	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	8.078	6.189	-	0,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.929	6.092	-	0,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	8.078	15.045	-	1,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.929	14.797	-	1,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	8.078	27.126	-	2,56	2,13	E-04 1,9798	752	229	0,045	0,400	8,84	SI
	QPR	7.929	26.671	-	2,51	2,13	E-04 1,9477	752	229	0,045	0,300	6,74	SI
Trave: Trave 12-17				FRC=0,41 cm			AA= PCA						
0%	FRQ	28.924	74.316	-	6,98	2,13	E-04 6,9764	752	229	0,159	0,400	2,51	SI
	QPR	28.434	73.088	-	6,86	2,13	E-04 6,8321	752	229	0,156	0,300	1,92	SI
12,5%	FRQ	28.924	21.361	-	1,91	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.434	21.006	-	1,88	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	28.924	-16.300	-	1,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.434	-16.033	-	1,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	28.924	-38.263	-	3,92	2,13	E-04 4,5703	752	316	0,144	0,400	2,77	SI
	QPR	28.434	-37.633	-	3,86	2,13	E-04 4,4953	752	316	0,142	0,300	2,11	SI
50%	FRQ	28.924	-44.678	-	4,60	2,13	E-04 5,7412	752	316	0,181	0,400	2,21	SI
	QPR	28.434	-43.941	-	4,53	2,13	E-04 5,5945	752	316	0,177	0,300	1,70	SI
62,5%	FRQ	28.924	-35.528	-	3,63	2,13	E-04 4,2203	752	316	0,133	0,400	3,00	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
75%	QPR	28.434	-34.941	-	3,57	2,13	E-04 4,1509	752	316	0,131	0,300	2,29	SI
	FRQ	28.924	-10.827	-	0,99	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	28.434	-10.646	-	0,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	28.924	29.583	-	2,54	2,13	1,794 E-04	752	214	0,038	0,400	10,42	SI
	QPR	28.434	29.100	-	2,50	2,13	1,7642 E-04	752	214	0,038	0,300	7,95	SI
100%	FRQ	28.924	85.561	-	7,58	2,13	7,3517 E-04	752	214	0,157	0,400	2,54	SI
	QPR	28.434	84.157	-	7,46	2,13	7,2059 E-04	752	214	0,154	0,300	1,95	SI
Piano Terra								Travata: Trave 6a-13-18					
Trave: Trave 6a-13				FRC=-0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-	7	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	7	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	791	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	781	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	2.384	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	2.350	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	4.807	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	4.735	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	8.056	-	0,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	7.934	-	0,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	12.134	-	1,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	11.947	-	1,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	17.037	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	16.772	-	1,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	22.768	-	2,44	2,13	2,9077 E-04	752	316	0,092	0,400	4,36	SI
	QPR	-	22.411	-	2,40	2,13	2,8621 E-04	752	316	0,090	0,300	3,32	SI
100%	FRQ	-	29.250	-	3,14	2,13	3,7355 E-04	752	316	0,118	0,400	3,39	SI
	QPR	-	28.789	-	3,09	2,13	3,6767 E-04	752	316	0,116	0,300	2,58	SI
Trave: Trave 13-18				FRC=0,41 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	17.152	76.773	-	7,02	2,13	6,4926 E-04	752	214	0,139	0,400	2,88	SI
	QPR	16.851	75.508	-	6,90	2,13	6,3594 E-04	752	214	0,136	0,300	2,20	SI
12,5%	FRQ	17.152	22.645	-	2,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.851	22.272	-	1,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	17.152	-15.461	-	1,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.851	-15.205	-	1,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	17.152	-37.868	-	3,98	2,13	4,6451 E-04	752	316	0,147	0,400	2,73	SI
	QPR	16.851	-37.242	-	3,92	2,13	4,5675 E-04	752	316	0,144	0,300	2,08	SI
50%	FRQ	17.152	-44.724	-	4,72	2,13	5,9566 E-04	752	316	0,188	0,400	2,13	SI
	QPR	16.851	-43.985	-	4,64	2,13	5,8043 E-04	752	316	0,183	0,300	1,64	SI
62,5%	FRQ	17.152	-36.021	-	3,78	2,13	4,4072 E-04	752	316	0,139	0,400	2,87	SI
	QPR	16.851	-35.425	-	3,72	2,13	4,3334 E-04	752	316	0,137	0,300	2,19	SI
75%	FRQ	17.152	-11.771	-	1,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.851	-11.575	-	1,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	17.152	28.181	-	2,53	2,13	1,7655 E-04	752	214	0,038	0,400	10,59	SI
	QPR	16.851	27.719	-	2,49	2,13	1,7365 E-04	752	214	0,037	0,300	8,07	SI
100%	FRQ	17.152	84.155	-	7,70	2,13	7,3097 E-04	752	214	0,156	0,400	2,56	SI
	QPR	16.851	82.771	-	7,57	2,13	7,1501 E-04	752	214	0,153	0,300	1,96	SI
Piano Terra								Travata: Trave 20-25					
Trave: Trave 20-25				FRC=0,09 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	2.510	41.147	-	4,07	2,13	3,6407 E-04	752	248	0,090	0,400	4,43	SI
	QPR	2.479	40.490	-	4,00	2,13	3,535 E-04	752	248	0,088	0,300	3,42	SI
12,5%	FRQ	2.510	17.995	-	1,77	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.479	17.707	-	1,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	2.510	1.650	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.479	1.619	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.510	-8.468	-	0,89	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.479	-8.342	-	0,87	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	2.510	-12.953	-	1,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.479	-12.759	-	1,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.510	-12.382	-	1,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.479	-12.199	-	1,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	2.510	-7.349	-	0,77	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]		
87,5%	QPR	2.479	-7.243	-	0,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	2.510	1.561	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	2.479	1.534	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	2.510	13.753	-	1,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.479	13.550	-	1,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Travata: Trave 21-26					
Trave: Trave 21-26				FRC=0,09 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	1.226	42.247	-	4,18	2,13	3,7871 E-04	752	248	0,094	0,400	4,26	SI
	QPR	1.215	41.572	-	4,12	2,13	3,7327 E-04	752	248	0,093	0,300	3,24	SI
12,5%	FRQ	1.226	18.820	-	1,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.215	18.519	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	1.226	2.198	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.215	2.159	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.226	-8.201	-	0,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.215	-8.079	-	0,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	1.226	-12.966	-	1,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.215	-12.773	-	1,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.226	-12.684	-	1,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.215	-12.497	-	1,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	1.226	-7.939	-	0,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.215	-7.825	-	0,82	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.226	685	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.215	671	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.226	12.586	-	1,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.215	12.400	-	1,27	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}, M_{Ed,3}, M_{Ed,2}** Sollecitazioni di progetto.
- σ_{ct,f}** Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
- σ_t** N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
- ε_{sm}** Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.37) del § 4.1.2.2.4.1 del DM 2008].
- A_e** Deformazione media nel calcestruzzo.
- Δ_{sm}** Area efficace del calcestruzzo 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).

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

Travi (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio																
Id _{Tr}	%L _{LI}	L _{LI}	M _{Rd} (+)	M _{Rd} (-)	V _{Ed,E} (+)	V _{Ed,E} (-)	V _{Ed,G+Q}	V _{Ed,G}	γ _{Rd}	V _{Ed,GR} (+)	V _{Ed,GR} (-)	V _{Ed,EL} (+)	V _{Ed,EL} (-)	CS ⁽⁺⁾	CS ⁽⁻⁾	Not e
	[%]	[m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]			
Piano Terra										Travata: Trave 1-2-1a						
Trave 1-2	0%	5,80	128.884	108.793	37.510	44.372	14.020	12.688	1,1	55.282	-36.122	0	0	5,74	8,78	GR
	100%		88.677	148.567	37.510	44.372	-14.018	-12.687		28.574	-62.827	0	0	11,10	5,05	
Trave 1a-2	0%	1,44	87.535	87.535	123.118	123.118	15.502	11.836	1,1	150.931	-123.593	0	0	2,10	2,57	GR
	100%		89.494	89.494	123.118	123.118	-9.531	-7.540		127.890	-144.960	0	0	2,48	2,19	
Piano Terra										Travata: Trave 1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14-7a						
Trave 1-3	0%	5,90	127.141	86.855	36.345	39.685	55.777	42.935	1,1	95.756	-718	0	0	3,33	NS	GR
	100%		87.292	147.287	36.345	39.685	-58.325	-44.837		0	-101.979	0	0	-	3,13	
Trave 3-5	0%	5,90	150.379	90.651	40.893	37.568	55.662	42.853	1,1	100.644	0	0	0	3,17	-	GR
	100%		90.888	130.998	40.893	37.568	-58.318	-44.832		150	-99.642	0	0	NS	3,20	
Trave 5-7	0%	5,90	130.841	90.723	37.591	37.589	55.831	42.976	1,1	97.181	0	0	0	3,28	-	GR
	100%		90.957	131.064	37.591	37.589	-58.412	-44.901		0	-99.760	0	0	-	3,20	
Trave 7-9	0%	5,90	128.350	88.115	36.714	40.051	55.845	42.987	1,1	96.231	-1.069	0	0	3,32	NS	GR
	100%		88.252	148.175	36.714	40.051	-58.342	-44.852		0	-102.398	0	0	-	3,12	
Trave 9-11	0%	3,31	148.866	89.002	72.000	66.049	30.691	23.668	1,1	109.890	-48.986	0	0	2,89	6,49	GR
	100%		89.163	129.355	72.000	66.049	-32.180	-24.778		54.422	-104.834	0	0	5,84	3,03	
Trave 11-15	0%	4,94	126.922	86.627	43.398	43.393	34.532	27.265	1,1	82.269	-20.467	0	0	3,87	15,55	GR
	100%		87.264	127.534	43.398	43.393	-54.484	-41.616		6.121	-102.216	0	0	52,01	3,11	
Trave 15-19	0%	4,94	128.604	88.381	43.989	43.987	54.512	41.633	1,1	102.899	-6.753	0	0	3,09	47,14	GR
	100%		88.611	128.826	43.989	43.987	-34.847	-27.489		20.899	-83.234	0	0	15,23	3,82	
Trave 19-23	0%	4,93	128.534	88.307	43.886	43.888	34.583	27.314	1,1	82.858	-20.964	0	0	3,84	15,18	GR
	100%		88.041	128.280	43.886	43.888	-54.201	-41.407		6.867	-102.47	0	0	46,34	3,11	

Travi (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio

Id _{Tr}	%L _{LI}	L _{LI}	M _{Rd} (⁺)	M _{Rd} (⁻)	V _{Ed,E} (⁺)	V _{Ed,E} (⁻)	V _{Ed,G+Q}	V _{Ed,G}	γ _{Rd}	V _{Ed,GR} (⁺)	V _{Ed,GR} (⁻)	V _{Ed,EL} (⁺)	V _{Ed,EL} (⁻)	CS(⁺)	CS(⁻)	Not e
	[%]	[m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]			
													8			
Trave 23-25	0%	4,94	128.717	88.497	44.079	44.074	54.509	41.634	1,1	102.996	-6.848	0	0	3,09	46,47	GR
	100%		89.030	129.227	44.079	44.074	-34.594	-27.310		21.177	-83.075	0	0	15,03	3,83	
Trave 25-27	0%	4,92	129.487	89.304	44.513	44.510	34.252	27.051	1,1	83.216	-21.909	0	0	3,82	14,52	GR
	100%		89.651	129.820	44.513	44.510	-54.457	-41.594		7.370	-103.418	0	0	43,18	3,08	
Trave 26-27	0%	4,95	128.600	88.375	43.968	43.961	34.545	27.284	1,1	82.910	-21.073	0	0	3,84	15,10	GR
	100%		89.216	129.406	43.968	43.961	-54.712	-41.789		6.576	-103.069	0	0	48,38	3,09	
Trave 24-26	0%	4,93	128.266	88.025	43.931	43.927	54.594	41.694	1,1	102.918	-6.625	0	0	3,09	48,04	GR
	100%		88.503	128.722	43.931	43.927	-34.523	-27.251		21.074	-82.843	0	0	15,10	3,84	
Trave 22-24	0%	4,94	127.649	87.383	43.707	43.700	34.399	27.167	1,1	82.476	-20.903	0	0	3,86	15,22	GR
	100%		88.216	128.448	43.707	43.700	-54.620	-41.719		6.359	-102.690	0	0	50,02	3,10	
Trave 16-22	0%	4,94	148.314	88.403	47.993	44.003	53.292	40.724	1,1	106.084	-7.679	0	0	3,00	41,43	GR
	100%		88.678	128.889	47.993	44.003	-34.404	-27.167		25.625	-82.807	0	0	12,41	3,84	
Trave 14-16	0%	4,94	144.185	83.964	46.454	46.439	29.342	23.391	1,1	80.441	-27.693	0	0	3,95	11,47	GR
	100%		85.104	145.253	46.454	46.439	-49.242	-37.702		13.397	-100.325	0	0	23,71	3,17	
Trave 7a-14	0%	1,42	88.255	88.255	125.513	125.513	9.783	7.699	1,1	147.847	-130.365	0	0	2,15	2,43	GR
	100%		89.494	89.494	125.513	125.513	-14.343	-11.005		127.059	-152.407	0	0	2,50	2,08	
Piano Terra										Travata: Trave 3-4-2a						
Trave 3-4	0%	5,80	128.564	108.466	37.391	44.257	15.476	12.777	1,1	56.606	-35.906	0	0	5,60	8,84	GR
	100%		88.304	148.223	37.391	44.257	-15.471	-12.776		28.354	-64.153	0	0	11,19	4,95	
Trave 4-2a	0%	1,44	89.494	89.494	122.523	122.523	21.207	15.753	1,1	155.982	-119.022	0	0	2,03	2,67	GR
	100%		86.686	86.686	122.523	122.523	-22.392	-16.581		118.194	-157.167	0	0	2,68	2,02	
Piano Terra										Travata: Trave 5-6-3a						
Trave 6-5	0%	5,80	148.233	88.315	44.280	33.949	15.367	12.701	1,1	64.075	-24.643	0	0	4,95	12,87	GR
	100%		108.591	108.591	44.280	33.949	-15.374	-12.702		36.006	-52.719	0	0	8,81	6,02	
Trave 3a-6	0%	1,44	86.906	86.906	122.682	122.682	17.677	12.634	1,1	152.627	-122.316	0	0	2,08	2,59	GR
	100%		89.494	89.494	122.682	122.682	-25.843	-19.643		115.307	-160.793	0	0	2,75	1,97	
Piano Terra										Travata: Trave 7-8-4a						
Trave 7-8	0%	5,80	108.610	108.610	33.963	40.898	15.353	12.688	1,1	52.713	-32.301	0	0	6,02	9,82	GR
	100%		88.378	128.602	33.963	40.898	-15.348	-12.687		24.672	-60.336	0	0	12,86	5,26	
Trave 4a-8	0%	1,44	86.962	86.962	122.720	122.720	17.698	12.649	1,1	152.690	-122.344	0	0	2,08	2,59	GR
	100%		89.494	89.494	122.720	122.720	-25.879	-19.669		115.323	-160.872	0	0	2,75	1,97	
Piano Terra										Travata: Trave 9-10-5a						
Trave 10-9	0%	5,80	128.792	88.575	37.482	34.034	15.400	12.727	1,1	56.630	-24.711	0	0	5,60	12,84	GR
	100%		88.604	108.821	37.482	34.034	-15.407	-12.726		28.504	-52.844	0	0	11,13	6,00	
Trave 5a-10	0%	1,44	87.193	87.193	122.879	122.879	16.922	12.632	1,1	152.089	-122.535	0	0	2,09	2,59	GR
	100%		89.494	89.494	122.879	122.879	-18.476	-13.781		121.386	-153.643	0	0	2,61	2,06	
Piano Terra										Travata: Trave 11-12-8a						
Trave 12-11	0%	5,79	129.380	89.191	37.732	34.283	23.484	18.520	1,1	64.989	-19.191	0	0	4,88	16,54	GR
	100%		89.223	109.429	37.732	34.283	-19.196	-15.479		26.026	-56.908	0	0	12,20	5,58	
Trave 8a-12	0%	1,44	88.482	88.482	123.227	123.227	10.057	7.908	1,1	145.607	-127.641	0	0	2,18	2,49	GR
	100%		89.494	89.494	123.227	123.227	-6.746	-5.534		130.016	-142.296	0	0	2,44	2,23	
Piano Terra										Travata: Trave 13-14						
Trave 13-14	0%	5,80	129.197	89.000	37.660	34.212	23.495	18.532	1,1	64.921	-19.101	0	0	4,89	16,61	GR
	100%		89.105	109.314	37.660	34.212	-19.206	-15.487		25.939	-56.839	0	0	12,23	5,58	
Piano Terra										Travata: Trave 17-19						
Trave 17-19	0%	5,80	129.074	88.870	37.610	34.161	31.649	24.383	1,1	73.020	-13.194	0	0	4,35	24,06	GR
	100%		88.942	109.154	37.610	34.161	-23.064	-18.293		23.078	-60.641	0	0	13,76	5,23	
Piano Terra										Travata: Trave 17-20						
Trave 17-20	0%	6,35	150.501	109.676	40.985	40.988	77.498	59.112	1,1	122.581	0	0	0	2,61	-	GR
	100%		109.676	150.525	40.985	40.988	-77.824	-59.377		0	-122.912	0	0	-	2,60	
Piano Terra										Travata: Trave 18-22						
Trave 18-22	0%	5,80	129.085	88.883	37.597	34.150	31.680	24.406	1,1	73.037	-13.160	0	0	4,34	24,11	GR
	100%		88.983	109.194	37.597	34.150	-23.084	-18.308		23.048	-60.650	0	0	13,77	5,23	
Piano Terra										Travata: Trave 18-21						
Trave 18-21	0%	6,35	169.794	109.664	40.835	40.972	77.773	59.321	1,1	122.692	0	0	0	2,60	-	GR
	100%		89.437	150.436	40.835	40.972	-77.778	-59.326		0	-122.848	0	0	-	2,60	
Piano Terra										Travata: Trave 20-21						
Trave 20-21	0%	6,35	169.649	89.423	44.007	41.006	77.938	59.443	1,1	126.346	0	0	0	2,53	-	GR
	100%		109.664	170.839	44.007	41.006	-77.392	-59.045		0	-122.498	0	0	-	2,61	
Piano Terra										Travata: Trave 2-4-6-8-10-12-17						
Trave 2-4	0%	5,90	127.013	86.721	36.246	39.589	54.623	41.062	1,1	94.494	-2.486	0	0	3,37	NS	GR
	100%		86.921	146.944	36.246	39.589	-54.745	-41.138		0	-98.293	0	0	-	3,24	

Travi (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio

Id _{Tr}	%L _{LI}	L _{LI}	M _{Rd} (+)	M _{Rd} (-)	V _{Ed,E} (+)	V _{Ed,E} (-)	V _{Ed,G+Q}	V _{Ed,G}	γ _{Rd}	V _{Ed,GR} (+)	V _{Ed,GR} (-)	V _{Ed,EL} (+)	V _{Ed,EL} (-)	CS(+)	CS(-)	Note
Trave 4-6	0%	5,90	150.168	90.420	40.801	37.475	54.328	40.861	1,1	99.209	-362	0	0	3,21	NS	GR
	100%		90.467	130.598	40.801	37.475	-54.527	-40.994		3.887	-95.750	0	0	81,94	3,33	
Trave 6-8	0%	5,90	130.607	90.477	37.468	37.468	54.626	41.062	1,1	95.840	-152	0	0	3,32	NS	GR
	100%		90.539	130.666	37.468	37.468	-54.592	-41.041		174	-95.807	0	0	NS	3,32	
Trave 8-10	0%	5,90	128.078	87.830	36.650	36.648	54.625	41.062	1,1	94.940	0	0	0	3,36	-	GR
	100%		88.159	128.394	36.650	36.648	-54.445	-40.940		0	-94.758	0	0	-	3,36	
Trave 10-12	0%	3,30	128.887	88.676	65.927	71.878	29.977	22.575	1,1	102.497	-56.491	0	0	3,10	5,63	GR
	100%		88.916	148.787	65.927	71.878	-29.956	-22.567		49.953	-109.022	0	0	6,37	2,92	
Trave 12-17	0%	6,35	147.977	89.437	43.771	40.619	75.466	57.598	1,1	123.614	0	0	0	2,59	-	GR
	100%		129.850	168.380	43.771	40.619	-76.131	-58.099		0	-120.812	0	0	-	2,65	
Piano Terra										Travata: Trave 6a-13-18						
Trave 6a-13	0%	1,42	87.142	87.142	124.727	124.727	16.835	12.960	1,1	154.034	-124.239	0	0	2,06	2,55	GR
	100%		89.494	89.494	124.727	124.727	-17.812	-13.595		123.604	-155.011	0	0	2,57	2,05	
Trave 13-18	0%	6,35	166.663	87.362	40.348	40.182	77.854	59.397	1,1	122.236	0	0	0	2,61	-	GR
	100%		89.423	167.672	40.348	40.182	-77.715	-59.261		0	-121.915	0	0	-	2,62	
Piano Terra										Travata: Trave 20-25						
Trave 20-25	0%	5,80	129.200	89.002	37.632	34.185	31.670	24.399	1,1	73.064	-13.205	0	0	4,35	24,05	GR
	100%		89.039	109.249	37.632	34.185	-23.077	-18.303		23.091	-60.681	0	0	13,75	5,23	
Piano Terra										Travata: Trave 21-26						
Trave 21-26	0%	5,80	129.095	88.893	37.613	34.165	31.660	24.391	1,1	73.035	-13.191	0	0	4,35	24,06	GR
	100%		88.986	109.198	37.613	34.165	-23.072	-18.298		23.077	-60.654	0	0	13,75	5,23	

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{LI}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
- L_{LI}** Lunghezza libera d'inflessione.
- M_{Rd}** Momento resistente del beam, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
- V_{Ed,E}** Taglio di calcolo dovuto ai momenti resistenti del beam nelle due estremità, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
- V_{Ed,G+Q}** Taglio di calcolo dovuto ai carichi permanenti e permanenti non strutturali + l'aliquota degli accidentali.
- V_{Ed,G}** Taglio di calcolo dovuto ai carichi permanenti e permanenti non strutturali.
- γ_{Rd}** Coefficiente di sovraresistenza.
- V_{Ed,GR}** Taglio di calcolo dovuto all'applicazione del criterio di Gerarchia delle resistenze, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
- V_{Ed,EL}** Taglio di calcolo valutato attraverso un'analisi con spettro elastico con q=1.
- CS** Coefficiente di sicurezza, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma. ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100). Per ulteriori dettagli sulla verifica si rimanda alle tabelle relative alle Verifiche a Taglio.
- Note** GR = verifica eseguita con il taglio derivante dall'applicazione del criterio della Gerarchia delle Resistenze; SE = verifica eseguita con il taglio derivante da un'analisi con spettro elastico con q=1.

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

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLU

Lv	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	M _{Rd,X}	M _{Rd,Y}	N _{Ed,max}	N _R	α	R _f	φ _{ve}	φ _{vi}	φ _w	Lato 1				Lato 2			
														L	n _{reg}	n _r	φ	L	n _{reg}	n _r	φ
	[N]	[N-m]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N]	[N]			[m]	[m]	[m]	[cm]			[cm]				
Pilastrata: Pilastrata 1																					
Piano Terra	44.695	-107.202	-253.100	1.07[S]	292.834	0	128.419	1.800.820	1,00	NO	20	-	8								
L=50, N _{reg} =1, N _r =14, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 2																					
Piano Terra	67.919	-71.808	-239.099	1.04[S]	260.609	0	166.551	1.800.820	1,00	NO	20	-	8								
L=50, N _{reg} =1, N _r =12, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 3																					
Piano Terra	112.134	97.420	-248.012	1.05[S]	280.916	0	189.556	1.800.820	1,00	NO	20	-	8								
L=50, N _{reg} =1, N _r =13, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 4																					
Piano Terra	158.775	77.148	231.668	1.02[S]	250.179	0	245.073	1.800.820	1,00	NO	20	-	8								
L=50, N _{reg} =1, N _r =11, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 5																					
Piano Terra	111.445	-95.589	-235.195	1.05[S]	265.492	0	182.467	1.800.820	1,00	NO	20	-	8								
L=50, N _{reg} =1, N _r =12, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 6																					
Piano Terra	158.475	-76.956	217.542	1.01[S]	234.096	0	237.701	1.800.820	1,00	NO	20	-	8								
L=50, N _{reg} =1, N _r =10, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 7																					
Piano Terra	136.746	-226.160	-90.128	1.02[S]	247.791	0	183.030	1.800.820	1,00	NO	20	-	8								
L=50, N _{reg} =1, N _r =11, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 8																					
Piano Terra	185.673	-216.925	76.485	1.03[S]	237.296	0	237.747	1.800.820	1,00	NO	20	-	8								
L=50, N _{reg} =1, N _r =10, Ø=20																					

Pilastrati (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLU

Lv	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	M _{Rd,X}	M _{Rd,Y}	N _{Ed,max}	N _R	α	R _f	φ _{ve}	φ _{vi}	φ _w	Lato 1				Lato 2				
														L	n _{reg}	n _f	φ	L	n _{reg}	n _f	φ	
	[N]	[N-m]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N]	[N]			[m]	[m]	[m]	[cm]				[cm]				
Pilastrata: Pilastrata 9																						
Piano Terra	75.621	252.123	-73.370	1.05[S]	277.008	0	172.045	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =13, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 10																						
Piano Terra	106.327	244.630	66.889	1.04[S]	264.899	0	214.295	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =12, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 11																						
Piano Terra	57.545	-252.544	-65.618	1.05[S]	275.065	0	151.078	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =13, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 12																						
Piano Terra (a)	121.876	-247.845	68.642	1.04[S]	266.649	0	222.050	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =12, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 13																						
Piano Terra (a)	129.334	-96.107	-194.540	1.06[S]	230.649	0	202.966	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =10, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 14																						
Piano Terra	46.436	-227.202	65.631	1.01[S]	237.825	0	145.318	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =11, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 15																						
Piano Terra	124.867	-222.352	-78.341	1.05[S]	246.505	0	144.399	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =11, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 16																						
Piano Terra	112.080	-266.370	87.591	1.00[S]	280.916	0	139.811	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =13, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 17																						
Piano Terra	200.186	79.918	213.550	1.05[S]	238.881	0	230.148	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =10, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 18																						
Piano Terra	204.727	225.390	-91.750	1.05[S]	254.853	0	231.004	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =11, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 19																						
Piano Terra	85.574	210.414	88.051	1.06[S]	242.246	0	152.969	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =11, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 20																						
Piano Terra	203.804	83.525	218.389	1.02[S]	239.135	0	229.433	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =10, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 21																						
Piano Terra	203.420	90.663	-225.128	1.05[S]	254.753	0	229.098	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =11, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 22																						
Piano Terra	83.713	-248.738	-103.265	1.03[S]	277.867	0	153.413	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =13, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 23																						
Piano Terra	119.497	-103.181	-210.578	1.05[S]	245.925	0	142.488	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =11, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 24																						
Piano Terra (a)	118.488	-120.249	216.725	1.07[S]	266.276	0	142.253	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =12, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 25																						
Piano Terra	93.530	68.673	-232.133	1.00[S]	243.114	0	154.903	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =11, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 26																						
Piano Terra	92.160	79.157	-241.294	1.04[S]	263.312	0	155.212	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =12, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 27																						
Piano Terra	125.205	-46.903	-241.503	1.00[S]	246.550	0	142.849	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =11, Ø=20																					

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).

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLU

Lv	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	M _{Rd,X}	M _{Rd,Y}	N _{Ed,max}	N _R	α	R _f	φ _{ve}	φ _{vi}	φ _w	Lato 1			Lato 2				
														L	n _{reg}	n _f	φ	L	n _{reg}	n _f	φ
	[N]	[N-m]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N]	[N]			[m]	[m]	[m]	[cm]				[cm]			
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,X,r}																					
M _{Ed,Y,r}																					
M _{Rd,X,r}	Momento Resistente intorno ad X e Y.																				
M _{Rd,Y,r}																					
φ _{ve} , φ _{vi} , φ _{st}	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.																				
L, n _{reg} , n _f , φ	Per sezione del pilastro rettangolare e armata simmetricamente, lunghezza, numero di registri, numero di barre e relativo diametro per il lato 1 e 2 della sezione. Se la sezione considerata non è rettangolare e/o simmetricamente armata, tali colonne sono vuote e le informazioni riguardanti l'armatura sono riportate per ciascun lato in apposita casella di testo.																				

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

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

Lv	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{fd}		V _j		V _{Rd,s}	A _{sw}	S _{Asw}	R _f
				X	Y	X	Y	X	Y	X	Y				
	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm ² /cm]	[cm]	
Pilastrata: Pilastrata 1															
Piano Terra	160.762	-	1,94	0	513545	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 2															
Piano Terra	145.030	-	2,15	0	517698	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 3															
Piano Terra	155.458	-	2,00	0	522309	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 4															
Piano Terra	140.728	-	2,21	0	528884	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 5															
Piano Terra	146.726	-	2,12	0	521763	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 6															
Piano Terra	131.509	-	2,37	0	528351	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 7															
Piano Terra	136.963	-	2,27	0	522088	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 8															
Piano Terra	131.629	-	2,36	0	528625	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 9															
Piano Terra	153.586	-	2,03	0	518550	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 10															
Piano Terra	147.564	-	2,11	0	523251	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 11															
Piano Terra	152.214	-	2,04	0	515707	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 12															
Piano Terra (a)	148.177	-	2,10	0	525113	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 13															
Piano Terra (a)	129.488	-	2,40	0	524075	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 14															
Piano Terra	132.842	-	2,34	0	514808	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 15															
Piano Terra	135.617	-	2,29	0	519304	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 16															
Piano Terra	153.614	-	2,03	0	518262	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 17															
Piano Terra	132.477	-	2,35	0	530896	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 18															
Piano Terra	141.658	-	2,20	0	531027	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 19															
Piano Terra	134.184	-	2,32	0	517626	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 20															
Piano Terra	132.387	-	2,35	0	530663	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 21															
Piano Terra	141.453	-	2,20	0	530625	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 22															
Piano Terra	152.933	-	2,03	0	517476	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 23															
Piano Terra	135.531	-	2,30	0	519152	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 24															
Piano Terra (a)	145.809	-	2,13	0	519097	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 25															
Piano Terra	134.191	-	2,32	0	517634	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 26															
Piano Terra	144.926	-	2,15	0	517610	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 27															
Piano Terra	135.531	-	2,30	0	519144	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	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).

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 _j		V _{Rd,s}	A _{sw}	S _{Asw}	R _f
	[N]	[N]		X	Y	X	Y	X	Y	X	Y				
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 _j	Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto all'incamiciatura in acciaio.														
V _{Rd,s}	Resistenza a taglio per scorrimento.														
A _{sw}	Area delle staffe per unità di lunghezza.														
S _{Asw}	Passo massimo staffe da normativa.														
R _f	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.														

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

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLD

Lv	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	M _{Rd,X}	M _{Rd,Y}	N _{Ed,max}	N _R	α	φ _{ve}	φ _{vi}	φ _w	Lato 1				Lato 2				
													L	n _{reg}	n _f	φ	L	n _{reg}	n _f	φ	
													[cm]	[m]	[m]	[m]	[cm]	[m]	[m]	[m]	[mm]
Pilastrata: Pilastrata 1																					
Piano Terra	98.169	85.980	-6.305	4.08[S]	0	0	112.279	2.701.230	20,00	0	8										
L=50, N _{reg} =1, N _f =14, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 2																					
Piano Terra	145.852	82.473	-7.325	3.81[S]	0	0	148.109	2.701.230	20,00	0	8										
L=50, N _{reg} =1, N _f =12, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 3																					
Piano Terra	225.510	4.383	-25.182	13.46[S]	0	0	175.083	2.701.230	20,00	0	8										
L=50, N _{reg} =1, N _f =13, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 4																					
Piano Terra	279.059	-7.024	-26.343	11.34[S]	0	0	228.520	2.701.230	20,00	0	8										
L=50, N _{reg} =1, N _f =11, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 5																					
Piano Terra	219.571	-1.901	-26.213	12.36[S]	0	0	168.812	2.701.230	20,00	0	8										
L=50, N _{reg} =1, N _f =12, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 6																					
Piano Terra	273.171	960	-27.226	10.65[S]	0	0	222.262	2.701.230	20,00	0	8										
L=50, N _{reg} =1, N _f =10, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 7																					
Piano Terra	223.179	-4.583	-24.158	12.30[S]	0	0	169.749	2.701.230	20,00	0	8										
L=50, N _{reg} =1, N _f =11, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 8																					
Piano Terra	276.252	5.040	-27.729	10.31[S]	0	0	222.751	2.701.230	20,00	0	8										
L=50, N _{reg} =1, N _f =10, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 9																					
Piano Terra	156.337	-43.331	-8.982	7.60[S]	0	0	153.056	2.701.230	20,00	0	8										
L=50, N _{reg} =1, N _f =13, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 10																					
Piano Terra	214.375	-48.464	-20.884	6.15[S]	0	0	192.490	2.701.230	20,00	0	8										
L=50, N _{reg} =1, N _f =12, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 11																					
Piano Terra	123.774	28.658	-20.989	9.37[S]	0	0	131.720	2.701.230	20,00	0	8										
L=50, N _{reg} =1, N _f =13, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 12																					
Piano Terra (a)	230.887	67.614	-31.233	4.38[S]	0	0	201.903	2.701.230	20,00	0	8										
L=50, N _{reg} =1, N _f =12, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 13																					
Piano Terra (a)	220.295	65.061	28.539	3.99[S]	0	0	187.916	2.701.230	20,00	0	8										
L=50, N _{reg} =1, N _f =10, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 14																					
Piano Terra	112.650	22.438	25.840	8.45[S]	0	0	126.132	2.701.230	20,00	0	8										
L=50, N _{reg} =1, N _f =11, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 15																					
Piano Terra	169.030	-7.633	-16.878	15.98[S]	0	0	138.887	2.701.230	20,00	0	8										
L=50, N _{reg} =1, N _f =11, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 16																					
Piano Terra	156.876	5.475	24.203	13.56[S]	0	0	133.246	2.701.230	20,00	0	8										
L=50, N _{reg} =1, N _f =13, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 17																					
Piano Terra	298.411	-39.246	-45.035	4.91[S]	0	0	223.939	2.701.230	20,00	0	8										

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLD

Lv	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	M _{Rd,X}	M _{Rd,Y}	N _{Ed,max}	N _R	α	φ _{ve}	φ _{vi}	φ _w	Lato 1				Lato 2				
													L	n _{reg}	n _f	φ	L	n _{reg}	n _f	φ	
	[N]	[N-m]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N]	[N]		[m]	[m]	[m]	[cm]				[m]	[cm]			[mm]
	L=50, N _{reg} =1, N _f =10, Ø=20																				
Pilastrata: Pilastrata 18																					
Piano Terra	299.936	-31.802	43.114	5.82[S]	0	0	224.981	2.701.230	20,00	0	8										
	L=50, N _{reg} =1, N _f =11, Ø=20																				
Pilastrata: Pilastrata 19																					
Piano Terra	143.876	-21.559	-28.433	8.21[S]	0	0	137.807	2.701.230	20,00	0	8										
	L=50, N _{reg} =1, N _f =11, Ø=20																				
Pilastrata: Pilastrata 20																					
Piano Terra	295.906	-57.856	-17.636	4.85[S]	0	0	222.886	2.701.230	20,00	0	8										
	L=50, N _{reg} =1, N _f =10, Ø=20																				
Pilastrata: Pilastrata 21																					
Piano Terra	295.446	-54.168	20.909	5.36[S]	0	0	222.660	2.701.230	20,00	0	8										
	L=50, N _{reg} =1, N _f =11, Ø=20																				
Pilastrata: Pilastrata 22																					
Piano Terra	142.216	-13.896	29.023	10.41[S]	0	0	137.970	2.701.230	20,00	0	8										
	L=50, N _{reg} =1, N _f =13, Ø=20																				
Pilastrata: Pilastrata 23																					
Piano Terra	167.375	-15.604	-10.492	15.73[S]	0	0	137.335	2.701.230	20,00	0	8										
	L=50, N _{reg} =1, N _f =11, Ø=20																				
Pilastrata: Pilastrata 24																					
Piano Terra (a)	166.778	-12.870	13.966	16.76[S]	0	0	137.160	2.701.230	20,00	0	8										
	L=50, N _{reg} =1, N _f =12, Ø=20																				
Pilastrata: Pilastrata 25																					
Piano Terra	143.963	-34.761	-9.893	8.10[S]	0	0	139.042	2.701.230	20,00	0	8										
	L=50, N _{reg} =1, N _f =11, Ø=20																				
Pilastrata: Pilastrata 26																					
Piano Terra	143.697	-31.983	12.998	9.13[S]	0	0	139.356	2.701.230	20,00	0	8										
	L=50, N _{reg} =1, N _f =12, Ø=20																				
Pilastrata: Pilastrata 27																					
Piano Terra	167.295	-18.851	636	15.68[S]	0	0	137.604	2.701.230	20,00	0	8										
	L=50, N _{reg} =1, N _f =11, Ø=20																				

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.
- N_{Ed}** Sollecitazioni di progetto (N_{Ed} > 0: compressione).
- M_{Ed,X}**
- M_{Ed,Y}**
- M_{Rd,X}** Momento Resistente intorno ad X e Y.
- M_{Rd,Y}**
- φ_{ve}, φ_{vi}** Diametri, rispettivamente, delle barre di acciaio nei vertici esterni e nei vertici interni e delle staffe; [φ_{vi}] = Significativo e valorizzato solo in caso di sezione cava.
- φ_{st}**
- L, n_{reg}, n_f, φ** Per sezione del pilastro rettangolare e armata simmetricamente, lunghezza, numero di registri, numero di barre e relativo diametro per il lato 1 e 2 della sezione. Se la sezione considerata non è rettangolare e/o simmetricamente armata, tali colonne sono vuote e le informazioni riguardanti l'armatura sono riportate per ciascun lato in apposita casella di testo.

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

Lv	Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLD														
	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{fd}		V _j		V _{Rd,s}	A _{sw}	S _{Asw}	
				X	Y	X	Y	X	Y	X	Y				
[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm ² /cm]	[cm]		
Pilastrata: Pilastrata 1															
Piano Terra	57.537	55.047	6,03	770317	770317	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13	
Pilastrata: Pilastrata 2															
Piano Terra	50.595	52.626	6,59	776547	776547	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13	
Pilastrata: Pilastrata 3															
Piano Terra	54.178	53.080	6,41	783464	783464	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13	
Pilastrata: Pilastrata 4															
Piano Terra	49.672	53.515	6,48	793326	793326	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13	
Pilastrata: Pilastrata 5															
Piano Terra	53.281	49.897	6,51	782645	782645	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13	
Pilastrata: Pilastrata 6															
Piano Terra	48.856	49.871	6,96	792527	792527	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13	
Pilastrata: Pilastrata 7															

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

Lv	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{fd}		V _j		V _{Rd,s}	A _{sw}	S _{Asw}
	[N]	[N]		X	Y	X	Y	X	Y	X	Y			
Piano Terra	54.504	45.606	6,37	783132	783132	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Pilastrata: Pilastrata 8														
Piano Terra	50.144	46.462	6,92	792937	792937	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Pilastrata: Pilastrata 9														
Piano Terra	69.936	40.099	4,96	777825	777825	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Pilastrata: Pilastrata 10														
Piano Terra	66.560	42.119	5,21	784876	784876	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Pilastrata: Pilastrata 11														
Piano Terra	68.370	37.843	5,08	773560	773560	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Pilastrata: Pilastrata 12														
Piano Terra (a)	70.788	44.368	4,90	787669	787669	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Pilastrata: Pilastrata 13														
Piano Terra (a)	51.121	44.703	6,79	786112	786112	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Pilastrata: Pilastrata 14														
Piano Terra	53.616	38.126	6,47	772212	772212	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Pilastrata: Pilastrata 15														
Piano Terra	55.027	26.199	6,31	778955	778955	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Pilastrata: Pilastrata 16														
Piano Terra	66.319	28.711	5,23	777393	777393	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Pilastrata: Pilastrata 17														
Piano Terra	52.438	54.078	6,42	796344	796344	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Pilastrata: Pilastrata 18														
Piano Terra	55.593	54.196	6,24	796541	796541	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Pilastrata: Pilastrata 19														
Piano Terra	53.845	51.719	6,45	776439	776439	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Pilastrata: Pilastrata 20														
Piano Terra	52.758	52.917	6,56	795994	795994	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Pilastrata: Pilastrata 21														
Piano Terra	54.737	54.912	6,32	795938	795938	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Pilastrata: Pilastrata 22														
Piano Terra	58.936	52.954	5,89	776213	776213	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Pilastrata: Pilastrata 23														
Piano Terra	36.918	50.489	6,87	778728	778728	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Pilastrata: Pilastrata 24														
Piano Terra (a)	40.994	54.182	6,40	778646	778646	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Pilastrata: Pilastrata 25														
Piano Terra	42.363	60.412	5,74	776452	776452	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Pilastrata: Pilastrata 26														
Piano Terra	46.612	62.804	5,53	776415	776415	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Pilastrata: Pilastrata 27														
Piano Terra	19.007	60.884	5,70	778716	778716	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13

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_j** 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.

Pilastri - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Lv	T _{prmf}	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
Pilastrata: Pilastrata 1																	
Piano Terra																	
	RAR	5,186	14,94	72.381	-63.017	5.008	2.88	SI	RAR	99,41 2	360,00	72.381	-63.017	5.008	3.62	SI	
	QPR	4,606	11,21	65.203	-55.869	5.368	2.43	SI									
Pilastrata: Pilastrata 2																	
Piano Terra																	
	RAR	5,430	14,94	107.236	-60.276	5.041	2.75	SI	RAR	99,15 0	360,00	107.236	-60.276	5.041	3.63	SI	
	QPR	4,774	11,21	95.881	-53.027	3.684	2.35	SI									
Pilastrata: Pilastrata 3																	
Piano Terra																	
	RAR	1,712	14,94	166.593	-3.231	18.389	8.73	SI	RAR	3,504	360,00	166.593	-3.231	18.389	NS	SI	
	QPR	1,522	11,21	150.845	-2.906	16.140	7.36	SI									
Pilastrata: Pilastrata 4																	
Piano Terra																	
	RAR	2,004	14,94	204.300	5.151	19.047	7.46	SI	RAR	2,311	360,00	204.300	5.151	19.047	NS	SI	
	QPR	1,738	11,21	180.570	4.572	16.257	6.45	SI									

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	Verificato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
Pilastrata: Pilastrata 5																
Piano Terra																
	RAR	1,762	14,94	162.231	1.396	19.137	8.48	SI	RAR	4,263	360,00	162.231	1.396	19.137	84.46	SI
	QPR	1,564	11,21	146.956	1.247	16.785	7.16	SI								
Pilastrata: Pilastrata 6																
Piano Terra																
	RAR	2,030	14,94	199.982	-708	19.704	7.36	SI	RAR	2,684	360,00	199.982	-708	19.704	NS	SI
	QPR	1,761	11,21	176.734	-638	16.866	6.36	SI								
Pilastrata: Pilastrata 7																
Piano Terra																
	RAR	1,739	14,94	164.876	3.366	17.636	8.59	SI	RAR	3,314	360,00	164.876	3.366	17.636	NS	SI
	QPR	1,544	11,21	149.304	2.999	15.470	7.26	SI								
Pilastrata: Pilastrata 8																
Piano Terra																
	RAR	2,082	14,94	202.237	-3.695	20.072	7.18	SI	RAR	2,825	360,00	202.237	-3.695	20.072	NS	SI
	QPR	1,807	11,21	178.729	-3.276	17.192	6.20	SI								
Pilastrata: Pilastrata 9																
Piano Terra																
	RAR	2,300	14,94	114.855	31.767	6.775	6.50	SI	RAR	16,06 9	360,00	114.855	31.767	6.775	22.40	SI
	QPR	2,048	11,21	102.479	28.183	6.465	5.47	SI								
Pilastrata: Pilastrata 10																
Piano Terra																
	RAR	2,871	14,94	157.018	35.441	15.099	5.20	SI	RAR	18,43 4	360,00	157.018	35.441	15.099	19.53	SI
	QPR	2,523	11,21	138.957	31.227	12.885	4.44	SI								
Pilastrata: Pilastrata 11																
Piano Terra																
	RAR	1,847	14,94	91.046	-21.053	15.533	8.09	SI	RAR	12,83 6	360,00	91.046	-21.053	15.533	28.05	SI
	QPR	1,657	11,21	81.510	-18.776	14.127	6.76	SI								
Pilastrata: Pilastrata 12																
Piano Terra																
	RAR	4,951	14,94	169.401	-49.577	22.813	3.02	SI	RAR	70,49 4	360,00	169.401	-49.577	22.813	5.11	SI
	QPR	4,387	11,21	150.609	-44.001	20.031	2.55	SI								
Pilastrata: Pilastrata 13																
Piano Terra																
	RAR	5,113	14,94	161.572	-47.613	-20.710	2.92	SI	RAR	77,62 1	360,00	161.572	-47.613	-20.710	4.64	SI
	QPR	4,498	11,21	143.514	-42.041	-17.864	2.49	SI								
Pilastrata: Pilastrata 14																
Piano Terra																
	RAR	1,841	14,94	82.966	-16.432	-19.089	8.11	SI	RAR	13,52 0	360,00	82.966	-16.432	-19.089	26.63	SI
	QPR	1,652	11,21	74.523	-14.536	-17.285	6.78	SI								
Pilastrata: Pilastrata 15																
Piano Terra																
	RAR	1,314	14,94	123.873	5.614	12.415	11.37	SI	RAR	2,540	360,00	123.873	5.614	12.415	NS	SI
	QPR	1,172	11,21	109.786	5.024	11.111	9.56	SI								
Pilastrata: Pilastrata 16																
Piano Terra																
	RAR	1,486	14,94	115.002	-3.975	-17.775	10.05	SI	RAR	5,903	360,00	115.002	-3.975	-17.775	60.98	SI
	QPR	1,321	11,21	102.009	-3.437	-15.840	8.48	SI								
Pilastrata: Pilastrata 17																
Piano Terra																
	RAR	3,572	14,94	218.686	28.670	32.871	4.18	SI	RAR	19,61 0	360,00	218.686	28.670	32.871	18.36	SI
	QPR	3,143	11,21	193.813	25.187	28.816	3.57	SI								
Pilastrata: Pilastrata 18																
Piano Terra																
	RAR	3,225	14,94	219.801	23.208	-31.459	4.63	SI	RAR	15,70 5	360,00	219.801	23.208	-31.459	22.92	SI
	QPR	2,834	11,21	194.790	20.332	-27.555	3.95	SI								
Pilastrata: Pilastrata 19																
Piano Terra																
	RAR	1,999	14,94	105.865	15.871	20.943	7.47	SI	RAR	12,70 6	360,00	105.865	15.871	20.943	28.33	SI
	QPR	1,794	11,21	94.851	14.242	18.818	6.25	SI								
Pilastrata: Pilastrata 20																
Piano Terra																
	RAR	3,598	14,94	216.845	42.244	12.871	4.15	SI	RAR	20,26 3	360,00	216.845	42.244	12.871	17.77	SI
	QPR	3,165	11,21	192.165	37.066	11.277	3.54	SI								
Pilastrata: Pilastrata 21																
Piano Terra																
	RAR	3,408	14,94	216.511	39.536	-15.276	4.38	SI	RAR	18,35 4	360,00	216.511	39.536	-15.276	19.61	SI
	QPR	2,996	11,21	191.874	34.651	-13.426	3.74	SI								
Pilastrata: Pilastrata 22																
Piano Terra																
	RAR	1,759	14,94	104.648	10.250	-21.379	8.49	SI	RAR	10,70 1	360,00	104.648	10.250	-21.379	33.64	SI

Pilastrati - verifica allo stato limite di fessurazione

Lv	IdCmb	NEd	MEd,3	MEd,2	$\sigma_{ct,f}$	σ_t	ϵ_{sm}	Ae	Δ_{sm}	Wd	Wamm	CS	Verificato
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
-	QPR	138.957	31.227	12.885	1,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 11													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	82.747	-19.071	14.309	1,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	81.510	-18.776	14.127	1,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 12													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	153.047	-44.724	20.392	2,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	150.609	-44.001	20.031	2,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 13													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	143.514	-42.041	-17.864	2,21	2,13	1,3239 E-04	210	158	0,021	0,400	19,16	SI
-	QPR	143.514	-42.041	-17.864	2,21	2,13	1,3239 E-04	210	158	0,021	0,300	14,37	SI
Pilastrata: Pilastrata 14													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	75.618	-14.782	-17.519	1,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	74.523	-14.536	-17.285	1,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 15													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	111.613	5.101	11.280	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	109.786	5.024	11.111	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 16													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	103.695	-3.507	-16.091	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	102.009	-3.437	-15.840	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 17													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	197.040	25.639	29.343	1,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	193.813	25.187	28.816	1,55	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 18													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	198.035	20.705	-28.061	1,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	194.790	20.332	-27.555	1,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 19													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	96.280	14.453	19.093	1,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	94.851	14.242	18.818	1,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 20													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	195.367	37.738	11.484	1,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	192.165	37.066	11.277	1,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 21													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	195.070	35.284	-13.666	1,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	191.874	34.651	-13.426	1,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 22													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	95.180	9.376	-19.494	0,87	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	93.769	9.245	-19.213	0,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 23													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	110.515	10.422	7.005	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	108.705	10.265	6.899	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 24													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	110.117	8.601	-9.321	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	108.313	8.472	-9.180	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 25													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	96.339	23.330	6.645	1,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	94.909	22.991	6.550	1,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 26													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	96.163	21.478	-8.726	0,97	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	94.736	21.168	-8.599	0,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 27													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	110.459	12.593	-430	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	108.650	12.403	-424	0,30	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 pilastrato al livello considerato.
- AA** Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Ordinarie (Poco aggressivo) - [MDA] = Aggressive (Moderatamente aggressivo) - [MLA] = Molto aggressivo.
- IdCmb** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- NEd, MEd,3, MEd,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.
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].

Lv	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
ε _{sm}	Deformazione media nel calcestruzzo.												
A _e	Area efficace del calcestruzzo teso.												
Δ _{sm}	Distanza media tra le fessure.												
W _d	Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.												
W _{amm}	Valore ammissibile di apertura delle fessure.												
CS	Coefficiente di Sicurezza (=W _d / W _{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W _d = 0).												
Verificato	[SI] = W _d ≤ W _{amm} ; [NO] = W _d > W _{amm}												

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

Pilastri (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio													
Lv	%L _{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%	4,10	X	300.423	-300.423	1,1	160.762	160.762	0	0	1,88	GR	
			Y	300.423	-300.423		160.762	160.762	0	0	1,88		
	100%		X	298.781	-298.781		160.762	160.762	0	0	1,88		
			Y	298.781	-298.781		160.762	160.762	0	0	1,88		
Pilastrata: Pilastrata 2													
Piano Terra	0%	4,10	X	271.260	-271.260	1,1	145.030	145.030	0	0	2,08	GR	
			Y	271.260	-271.260		145.030	145.030	0	0	2,08		
	100%		X	269.306	-269.306		145.030	145.030	0	0	2,08		
			Y	269.306	-269.306		145.030	145.030	0	0	2,08		
Pilastrata: Pilastrata 3													
Piano Terra	0%	4,10	X	290.841	-290.841	1,1	155.458	155.458	0	0	1,94	GR	
			Y	290.841	-290.841		155.458	155.458	0	0	1,94		
	100%		X	288.594	-288.594		155.458	155.458	0	0	1,94		
			Y	288.594	-288.594		155.458	155.458	0	0	1,94		
Pilastrata: Pilastrata 4													
Piano Terra	0%	4,10	X	263.427	-263.427	1,1	140.728	140.728	0	0	2,14	GR	
			Y	263.427	-263.427		140.728	140.728	0	0	2,14		
	100%		X	261.104	-261.104		140.728	140.728	0	0	2,14		
			Y	261.104	-261.104		140.728	140.728	0	0	2,14		
Pilastrata: Pilastrata 5													
Piano Terra	0%	4,10	X	274.385	-274.385	1,1	146.726	146.726	0	0	2,06	GR	
			Y	274.385	-274.385		146.726	146.726	0	0	2,06		
	100%		X	272.504	-272.504		146.726	146.726	0	0	2,06		
			Y	272.504	-272.504		146.726	146.726	0	0	2,06		
Pilastrata: Pilastrata 6													
Piano Terra	0%	4,10	X	246.083	-246.083	1,1	131.509	131.509	0	0	2,29	GR	
			Y	246.083	-246.083		131.509	131.509	0	0	2,29		
	100%		X	244.087	-244.087		131.509	131.509	0	0	2,29		
			Y	244.087	-244.087		131.509	131.509	0	0	2,29		
Pilastrata: Pilastrata 7													
Piano Terra	0%	4,10	X	256.433	-256.433	1,1	136.963	136.963	0	0	2,20	GR	
			Y	256.433	-256.433		136.963	136.963	0	0	2,20		
	100%		X	254.066	-254.066		136.963	136.963	0	0	2,20		
			Y	254.066	-254.066		136.963	136.963	0	0	2,20		
Pilastrata: Pilastrata 8													
Piano Terra	0%	4,10	X	246.301	-246.301	1,1	131.629	131.629	0	0	2,29	GR	
			Y	246.301	-246.301		131.629	131.629	0	0	2,29		
	100%		X	244.316	-244.316		131.629	131.629	0	0	2,29		
			Y	244.316	-244.316		131.629	131.629	0	0	2,29		
Pilastrata: Pilastrata 9													
Piano Terra	0%	4,10	X	287.429	-287.429	1,1	153.586	153.586	0	0	1,96	GR	
			Y	287.429	-287.429		153.586	153.586	0	0	1,96		
	100%		X	285.027	-285.027		153.586	153.586	0	0	1,96		
			Y	285.027	-285.027		153.586	153.586	0	0	1,96		
Pilastrata: Pilastrata 10													
Piano Terra	0%	4,10	X	275.964	-275.964	1,1	147.564	147.564	0	0	2,05	GR	
			Y	275.964	-275.964		147.564	147.564	0	0	2,05		
	100%		X	274.047	-274.047		147.564	147.564	0	0	2,05		
			Y	274.047	-274.047		147.564	147.564	0	0	2,05		
Pilastrata: Pilastrata 11													
Piano Terra	0%	4,10	X	284.614	-284.614	1,1	152.214	152.214	0	0	1,98	GR	
			Y	284.614	-284.614		152.214	152.214	0	0	1,98		
	100%		X	282.728	-282.728		152.214	152.214	0	0	1,98		
			Y	282.728	-282.728		152.214	152.214	0	0	1,98		
Pilastrata: Pilastrata 12													
Piano Terra (a)	0%	4,10	X	277.126	-277.126	1,1	148.177	148.177	0	0	2,04	GR	
			Y	277.126	-277.126		148.177	148.177	0	0	2,04		
	100%		X	275.169	-275.169		148.177	148.177	0	0	2,04		
			Y	275.169	-275.169		148.177	148.177	0	0	2,04		
Pilastrata: Pilastrata 13													
Piano Terra (a)	0%	4,10	X	242.302	-242.302	1,1	129.488	129.488	0	0	2,33	GR	
			Y	242.302	-242.302		129.488	129.488	0	0	2,33		
	100%		X	240.334	-240.334		129.488	129.488	0	0	2,33		
			Y	240.334	-240.334		129.488	129.488	0	0	2,33		
Pilastrata: Pilastrata 14													
Piano Terra	0%	4,10	X	248.726	-248.726	1,1	132.842	132.842	0	0	2,27	GR	
			Y	248.726	-248.726		132.842	132.842	0	0	2,27		
	100%		X	246.414	-246.414		132.842	132.842	0	0	2,27		

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 15												
Piano Terra	0%	4,10	X	254.194	-254.194	1,1	135.617	135.617	0	0	2,23	GR
			Y	254.194	-254.194		135.617	135.617	0	0	2,23	
	100%	X	251.286	-251.286	135.617	135.617	0	0	2,23			
		Y	251.286	-251.286	135.617	135.617	0	0	2,23			
Pilastrata: Pilastrata 16												
Piano Terra	0%	4,10	X	287.481	-287.481	1,1	153.614	153.614	0	0	1,96	GR
			Y	287.481	-287.481		153.614	153.614	0	0	1,96	
	100%	X	285.081	-285.081	153.614	153.614	0	0	1,96			
		Y	285.081	-285.081	153.614	153.614	0	0	1,96			
Pilastrata: Pilastrata 17												
Piano Terra	0%	4,10	X	247.866	-247.866	1,1	132.477	132.477	0	0	2,28	GR
			Y	247.866	-247.866		132.477	132.477	0	0	2,28	
	100%	X	245.912	-245.912	132.477	132.477	0	0	2,28			
		Y	245.912	-245.912	132.477	132.477	0	0	2,28			
Pilastrata: Pilastrata 18												
Piano Terra	0%	4,10	X	265.142	-265.142	1,1	141.658	141.658	0	0	2,13	GR
			Y	265.142	-265.142		141.658	141.658	0	0	2,13	
	100%	X	262.857	-262.857	141.658	141.658	0	0	2,13			
		Y	262.857	-262.857	141.658	141.658	0	0	2,13			
Pilastrata: Pilastrata 19												
Piano Terra	0%	4,10	X	251.558	-251.558	1,1	134.184	134.184	0	0	2,25	GR
			Y	251.558	-251.558		134.184	134.184	0	0	2,25	
	100%	X	248.582	-248.582	134.184	134.184	0	0	2,25			
		Y	248.582	-248.582	134.184	134.184	0	0	2,25			
Pilastrata: Pilastrata 20												
Piano Terra	0%	4,10	X	247.727	-247.727	1,1	132.387	132.387	0	0	2,28	GR
			Y	247.727	-247.727		132.387	132.387	0	0	2,28	
	100%	X	245.716	-245.716	132.387	132.387	0	0	2,28			
		Y	245.716	-245.716	132.387	132.387	0	0	2,28			
Pilastrata: Pilastrata 21												
Piano Terra	0%	4,10	X	264.744	-264.744	1,1	141.453	141.453	0	0	2,13	GR
			Y	264.744	-264.744		141.453	141.453	0	0	2,13	
	100%	X	262.491	-262.491	141.453	141.453	0	0	2,13			
		Y	262.491	-262.491	141.453	141.453	0	0	2,13			
Pilastrata: Pilastrata 22												
Piano Terra	0%	4,10	X	286.216	-286.216	1,1	152.933	152.933	0	0	1,97	GR
			Y	286.216	-286.216		152.933	152.933	0	0	1,97	
	100%	X	283.807	-283.807	152.933	152.933	0	0	1,97			
		Y	283.807	-283.807	152.933	152.933	0	0	1,97			
Pilastrata: Pilastrata 23												
Piano Terra	0%	4,10	X	254.040	-254.040	1,1	135.531	135.531	0	0	2,23	GR
			Y	254.040	-254.040		135.531	135.531	0	0	2,23	
	100%	X	251.122	-251.122	135.531	135.531	0	0	2,23			
		Y	251.122	-251.122	135.531	135.531	0	0	2,23			
Pilastrata: Pilastrata 24												
Piano Terra (a)	0%	4,10	X	272.693	-272.693	1,1	145.809	145.809	0	0	2,07	GR
			Y	272.693	-272.693		145.809	145.809	0	0	2,07	
	100%	X	270.776	-270.776	145.809	145.809	0	0	2,07			
		Y	270.776	-270.776	145.809	145.809	0	0	2,07			
Pilastrata: Pilastrata 25												
Piano Terra	0%	4,10	X	251.586	-251.586	1,1	134.191	134.191	0	0	2,25	GR
			Y	251.586	-251.586		134.191	134.191	0	0	2,25	
	100%	X	248.582	-248.582	134.191	134.191	0	0	2,25			
		Y	248.582	-248.582	134.191	134.191	0	0	2,25			
Pilastrata: Pilastrata 26												
Piano Terra	0%	4,10	X	271.106	-271.106	1,1	144.926	144.926	0	0	2,08	GR
			Y	271.106	-271.106		144.926	144.926	0	0	2,08	
	100%	X	269.074	-269.074	144.926	144.926	0	0	2,08			
		Y	269.074	-269.074	144.926	144.926	0	0	2,08			
Pilastrata: Pilastrata 27												
Piano Terra	0%	4,10	X	254.040	-254.040	1,1	135.531	135.531	0	0	2,23	GR
			Y	254.040	-254.040		135.531	135.531	0	0	2,23	
	100%	X	251.122	-251.122	135.531	135.531	0	0	2,23			
		Y	251.122	-251.122	135.531	135.531	0	0	2,23			

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 ≥ 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.

DETTAGLI COSTRUTTIVI PER LA DUTTILITÀ - PILASTRI IN PRESENZA DI SISMA

(Elevazione)

Dettagli Costruttivi per la Duttilità - Pilastrati in Presenza di Sisma

Lv	V _{stc} [cm ³]	V _{nc} [cm ³]	ω _{wd}	α _n	α _s	V _d	ω _{min}	CS	CS _{min}
Duttilità di curvatura richiesta allo SLC nelle direzioni X e Y: [μ_{4,x}= 6,36; μ_{4,y}= 6,36]									
Pilastrata: Pilastrata 1									
Piano Terra	88,87	25397	0,097	1,000	0,728	0,000	0,080	NS	1,213
Pilastrata: Pilastrata 2									
Piano Terra	88,87	25397	0,097	1,000	0,728	0,000	0,080	NS	1,213
Pilastrata: Pilastrata 3									
Piano Terra	88,87	25397	0,097	1,000	0,728	0,000	0,080	NS	1,213
Pilastrata: Pilastrata 4									
Piano Terra	88,87	25397	0,097	1,000	0,728	0,000	0,080	NS	1,213
Pilastrata: Pilastrata 5									
Piano Terra	88,87	25397	0,097	1,000	0,728	0,000	0,080	NS	1,213
Pilastrata: Pilastrata 6									
Piano Terra	88,87	25397	0,097	1,000	0,728	0,000	0,080	NS	1,213
Pilastrata: Pilastrata 7									
Piano Terra	88,87	25397	0,097	1,000	0,728	0,000	0,080	NS	1,213
Pilastrata: Pilastrata 8									
Piano Terra	88,87	25397	0,097	1,000	0,728	0,000	0,080	NS	1,213
Pilastrata: Pilastrata 9									
Piano Terra	88,87	25397	0,097	1,000	0,728	0,000	0,080	NS	1,213
Pilastrata: Pilastrata 10									
Piano Terra	88,87	25397	0,097	1,000	0,728	0,000	0,080	NS	1,213
Pilastrata: Pilastrata 11									
Piano Terra	88,87	25397	0,097	1,000	0,728	0,000	0,080	NS	1,213
Pilastrata: Pilastrata 12									
Piano Terra	88,87	25397	0,097	1,000	0,728	0,000	0,080	NS	1,213
Pilastrata: Pilastrata 13									
Piano Terra	88,87	25397	0,097	1,000	0,728	0,000	0,080	NS	1,213
Pilastrata: Pilastrata 14									
Piano Terra	88,87	25397	0,097	1,000	0,728	0,000	0,080	NS	1,213
Pilastrata: Pilastrata 15									
Piano Terra	88,87	25397	0,097	1,000	0,728	0,000	0,080	NS	1,213
Pilastrata: Pilastrata 16									
Piano Terra	88,87	25397	0,097	1,000	0,728	0,000	0,080	NS	1,213
Pilastrata: Pilastrata 17									
Piano Terra	88,87	25397	0,097	1,000	0,728	0,000	0,080	NS	1,213
Pilastrata: Pilastrata 18									
Piano Terra	88,87	25397	0,097	1,000	0,728	0,000	0,080	NS	1,213
Pilastrata: Pilastrata 19									
Piano Terra	88,87	25397	0,097	1,000	0,728	0,000	0,080	NS	1,213
Pilastrata: Pilastrata 20									
Piano Terra	88,87	25397	0,097	1,000	0,728	0,000	0,080	NS	1,213
Pilastrata: Pilastrata 21									
Piano Terra	88,87	25397	0,097	1,000	0,728	0,000	0,080	NS	1,213
Pilastrata: Pilastrata 22									
Piano Terra	88,87	25397	0,097	1,000	0,728	0,000	0,080	NS	1,213
Pilastrata: Pilastrata 23									
Piano Terra	88,87	25397	0,097	1,000	0,728	0,000	0,080	NS	1,213
Pilastrata: Pilastrata 24									
Piano Terra	88,87	25397	0,097	1,000	0,728	0,000	0,080	NS	1,213
Pilastrata: Pilastrata 25									
Piano Terra	88,87	25397	0,097	1,000	0,728	0,000	0,080	NS	1,213
Pilastrata: Pilastrata 26									
Piano Terra	88,87	25397	0,097	1,000	0,728	0,000	0,080	NS	1,213
Pilastrata: Pilastrata 27									
Piano Terra	88,87	25397	0,097	1,000	0,728	0,000	0,080	NS	1,213

LEGENDA:

Lv	Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale.
V_{stc}	Volume delle staffe di contenimento
V_{nc}	Volume del nucleo confinato
ω_{wd}	Rapporto meccanico dell'armatura di confinamento
α_n	Coefficiente di efficacia del confinamento nel piano della sezione
α_s	Coefficiente di efficacia del confinamento nel piano verticale
V_d	Forza assiale adimensionalizzata di progetto allo SLV
ω_{min}	Minimo rapporto meccanico dell'armatura di confinamento
CS	Coefficiente di sicurezza del rapporto meccanico dell'armatura trasversale di confinamento
CS_{min}	Coefficiente di sicurezza del rapporto meccanico minimo dell'armatura trasversale di confinamento

PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)

REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN PIANTA		
a)	la configurazione in pianta è compatta ossia la distribuzione di masse e rigidità è approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali e il contorno di ogni orizzontamento è convesso; il requisito può ritenersi soddisfatto, anche in presenza di rientranze in pianta, quando esse non influenzano significativamente la rigidità nel piano dell'orizzontamento e, per ogni rientranza, l'area compresa tra il perimetro dell'orizzontamento e la linea convessa circoscritta all'orizzontamento non supera il 5% dell'area dell'orizzontamento;	NO
b)	il rapporto tra i lati del rettangolo circoscritto alla pianta di ogni orizzontamento è inferiore a 4;	NO
c)	ciascun orizzontamento ha una rigidità nel proprio piano tanto maggiore della corrispondente rigidità degli elementi strutturali verticali da potersi assumere che la sua deformazione in pianta influenzi in modo trascurabile la distribuzione delle azioni sismiche tra questi ultimi e ha resistenza sufficiente a garantire l'efficacia di tale distribuzione;	SI
La struttura non è regolare in pianta.		
REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA		
d)	tutti i sistemi resistenti alle azioni orizzontali si estendono per tutta l'altezza della costruzione o, se sono presenti parti aventi differenti altezze, fino alla sommità della rispettiva parte dell'edificio;	SI

e)	massa e rigidità rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla sommità della costruzione (le variazioni di massa da un orizzontamento all'altro non superano il 25%, la rigidità non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidità si possono considerare regolari in altezza strutture dotate di pareti o nuclei in c.a. o di pareti e nuclei in muratura di sezione costante sull'altezza o di telai controventati in acciaio, ai quali sia affidato almeno il 50% dell'azione sismica alla base;	SI
f)	nelle strutture intelaiate, il rapporto tra la capacità e la domanda allo SLV non è significativamente diverso, in termini di resistenza, per orizzontamenti diversi (tale rapporto, calcolato per un generico orizzontamento, non deve differire più del 30% dall'analogo rapporto calcolato per l'orizzontamento adiacente); può fare eccezione l'ultimo orizzontamento di strutture intelaiate di almeno tre orizzontamenti;	SI
g)	eventuali restringimenti della sezione orizzontale della costruzione avvengano con continuità da un orizzontamento al successivo; oppure avvengano in modo che il rientro di un orizzontamento non superi il 10% della dimensione corrispondente all'orizzontamento immediatamente sottostante, né il 30% della dimensione corrispondente al primo orizzontamento. Fa eccezione l'ultimo orizzontamento di costruzioni di almeno quattro orizzontamenti, per il quale non sono previste limitazioni di restringimento;	SI

La struttura è regolare in altezza.

Piani - Verifiche Regolarità

IdPiano	QLv	HLv	RdTmp	IRtmp	MSLU	KSLU		Reff		Rric	
						X	Y	X	Y	X	Y
	[m]	[m]			[N·s²/m]	[N/cm]	[N/cm]	[N]	[N]	[N]	[N]
Piano Terra	0,00	4,35	NO	NO	382.001	223.987	283.763	0	3.499.367	2.074.357	2.249.630

LEGENDA:

- IdPiano** Identificativo del livello o piano.
QLv Quota del livello o piano.
HLv Altezza del livello o piano.
RdTmp 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.
IRtmp Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [SI] = Distribuzione tamponamenti irregolare fortemente - [NO] = Distribuzione tamponamenti regolare.
MSLU Massa eccitabile della struttura allo S.L. Ultimo, nelle direzioni X, Y, Z.
KSLU Valori delle Rigidità di Piano, valutate allo SLU, riferite agli assi X ed Y del riferimento globale.
Reff Valori delle Resistenze Effettive di Piano, valutate allo SLU, relative al sistema di riferimento globale X, Y, Z.
Rric 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".

EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione)

Effetti delle non linearità geometriche per sisma

IdPiano	QLv	HLv	δd,x	δd,y	Pθ,x	Pθ,y	Tθ,x	Tθ,y	θx	θy
Piano Terra	0,00	4,35	7,6678	6,6601	3.747.419	3.747.419	1.717.488	1.889.879	3,8461 E-02	3,0359 E-02

LEGENDA:

- IdPiano** Identificativo del livello o piano.
HLv Altezza del livello o piano.
δd,x, δd,y Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.
Pθ,x, Pθ,y Valori del carico verticale del piano utilizzato per il calcolo di "θ".
Tθ,x, Tθ,y Valori del tagliante di piano utilizzati per il calcolo di "θ".
θx, θy Coefficienti "θ" del piano.
Nota Le forze sismiche orizzontali agenti sui piani caratterizzati da valori di θ compresi tra 0,1 e 0,2, sono state incrementate del fattore "1/(1-θ)", per portare in conto gli effetti del secondo ordine.

PIANI - VERIFICHE ALLO SLO (Elevazione)

Piani - Verifiche allo SLO

IdPiano	QLv	HLv	δamm,SLO	δd,SLO		ΔδSLO		CigTmp	Note
				X	Y	X	Y		
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]		
Piano Terra	0,00	4,35	2,1750	1,6514	1,4277	0,5236	0,7473	RD	Verificato

LEGENDA:

- IdPiano** Identificativo del livello o piano.
QLv Quota del livello o piano.
HLv Altezza del livello o piano.
δamm,SLO Spostamento Differenziale ammissibile per SLO.
δd,SLO Spostamento Differenziale di progetto allo SLO.
ΔδSLO Differenza fra spostamento limite e quello di calcolo nelle direzioni X e Y.
CigTmp Tipo di collegamento delle tamponature alla struttura: [R] = Rigido - [E] = Elastico - [RF] = Rigidamente fragili - [RD] = Rigidamente Duttili.

SOLAI (CA)- VERIFICHE ALLO SLU (Elevazione)

Solai (CA)- Verifiche allo SLU

Idcmp	%LLI	MEd,X,s	MEd,X,i	As,s	As,i	CSs	CSi
Piano Terra							
Sezione: Solai 1.1							
Travetto 2-1	0%	222	-	1,54	0,00	35.44	-
	25%	218	-	1,54	0,00	36.09	-
	62,5%	162	-	1,54	0,00	48.57	-
	87,5%	121	-	1,54	0,00	65.02	-
	100%	81	-	3,08	0,00	NS	-
	100%	55	-	3,08	0,00	NS	-
	100%	26	-	3,08	0,00	NS	-
	100%	10	-	3,08	0,00	NS	-
	100%	2	-	3,08	0,00	NS	-
Travetto 3-2	0%	12.320	6.025	1,54	0,00	1.08	-
	12,5%	-	13.788	1,54	0,00	-	-
	25%	-	19.167	0,00	0,00	-	-
	37,5%	-	22.180	0,00	0,00	-	-
	50%	-	22.880	0,00	0,00	-	-
	75%	-	22.292	0,00	0,00	-	-

Id _{cmp}	%L _L [%]	M _{Ed,X,s} [N-m]	M _{Ed,X,i} [N-m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	CS _i
	87,5%	-	19.439	0,00	0,00	-	-
	100%	-	14.207	1,54	0,00	-	-
	100%	12.320	6.603	1,54	0,00	1.08	-
Travetto 4-3	0%	2	-	1,54	1,54	NS	-
	12,5%	63	-	1,54	1,54	NS	-
	37,5%	201	-	1,54	1,54	41.95	-
	50%	419	-	1,54	1,54	20.12	-
	75%	715	-	1,54	1,54	11.79	-
	87,5%	1.093	-	1,54	1,54	7.71	-
	100%	1.550	-	1,54	1,54	5.44	-
	100%	2.083	-	1,54	1,54	4.05	-
	100%	2.531	-	1,54	1,54	3.33	-
Piano Terra					Sezione: Solai 1.2		
Travetto 1-2	0%	10.461	6.175	1,54	0,00	1.27	-
	12,5%	-	12.530	1,54	0,00	-	-
	25%	-	16.904	0,00	0,00	-	-
	37,5%	-	19.298	0,00	0,00	-	-
	62,5%	-	19.798	0,00	0,00	-	-
	75%	-	19.301	0,00	0,00	-	-
	87,5%	-	16.904	0,00	0,00	-	-
	100%	-	12.530	1,54	0,00	-	-
	100%	10.461	6.176	1,54	0,00	1.27	-
Piano Terra					Sezione: Solai 1.3		
Travetto 1-2	0%	10.461	6.175	1,54	0,00	1.27	-
	12,5%	-	12.530	1,54	0,00	-	-
	25%	-	16.904	0,00	0,00	-	-
	37,5%	-	19.298	0,00	0,00	-	-
	62,5%	-	19.798	0,00	0,00	-	-
	75%	-	19.301	0,00	0,00	-	-
	87,5%	-	16.904	0,00	0,00	-	-
	100%	-	12.530	1,54	0,00	-	-
	100%	10.461	6.176	1,54	0,00	1.27	-
Piano Terra					Sezione: Solai 1.4		
Travetto 1-2	0%	10.461	6.175	1,54	0,00	1.27	-
	12,5%	-	12.530	1,54	0,00	-	-
	25%	-	16.904	0,00	0,00	-	-
	37,5%	-	19.298	0,00	0,00	-	-
	62,5%	-	19.798	0,00	0,00	-	-
	75%	-	19.301	0,00	0,00	-	-
	87,5%	-	16.904	0,00	0,00	-	-
	100%	-	12.530	1,54	0,00	-	-
	100%	10.461	6.176	1,54	0,00	1.27	-
Piano Terra					Sezione: Solai 1.5		
Travetto 1-2	0%	10.461	6.175	1,54	0,00	1.27	-
	12,5%	-	12.530	1,54	0,00	-	-
	25%	-	16.904	0,00	0,00	-	-
	37,5%	-	19.298	0,00	0,00	-	-
	62,5%	-	19.798	0,00	0,00	-	-
	75%	-	19.301	0,00	0,00	-	-
	87,5%	-	16.904	0,00	0,00	-	-
	100%	-	12.530	1,54	0,00	-	-
	100%	10.461	6.176	1,54	0,00	1.27	-
Piano Terra					Sezione: Solai 1.6		
Travetto 1-2	0%	10.461	6.175	1,54	0,00	1.27	-
	12,5%	-	12.530	1,54	0,00	-	-
	25%	-	16.904	0,00	0,00	-	-
	37,5%	-	19.298	0,00	0,00	-	-
	62,5%	-	19.798	0,00	0,00	-	-
	75%	-	19.301	0,00	0,00	-	-
	87,5%	-	16.904	0,00	0,00	-	-
	100%	-	12.530	1,54	0,00	-	-
	100%	10.461	6.176	1,54	0,00	1.27	-
Piano Terra					Sezione: Solai 1.7		
Travetto 2-1	0%	9.100	-	1,57	0,00	1.49	-
	12,5%	7.865	1.751	1,57	0,00	1.61	-
	25%	5.947	3.439	1,57	0,00	2.13	-
	50%	4.301	4.519	0,79	0,00	1.54	-
	62,5%	2.918	5.134	0,79	0,00	2.27	-
	75%	1.807	4.982	0,79	0,00	3.67	-
	87,5%	961	4.849	0,79	0,00	6.90	-
	100%	386	4.098	0,79	0,00	17.17	-
	100%	3.850	2.742	0,79	0,00	1.78	-
Travetto 3-2	0%	11.882	-	1,57	0,00	1.14	-
	12,5%	6.475	3.033	1,57	0,00	1.96	-
	25%	3.096	7.410	0,79	0,00	2.14	-
	37,5%	762	9.762	0,79	0,00	8.70	-
	50%	-	14.382	0,79	0,00	-	-
	75%	-	9.570	0,00	0,00	-	-
	87,5%	-	6.943	0,79	0,00	-	-
	100%	2.648	2.617	0,79	0,00	2.50	-
	100%	10.786	-	1,57	0,00	1.26	-
Travetto 4-3	0%	10.864	-	1,57	0,00	1.25	-
	12,5%	5.512	3.816	0,79	0,00	1.20	-
	25%	2.597	8.006	0,79	0,00	2.55	-
	37,5%	1.067	10.211	0,79	0,00	6.21	-

Solai (CA)- Verifiche allo SLU

Id _{cmp}	%L _L [%]	M _{Ed,X,s} [N-m]	M _{Ed,X,i} [N-m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	CS _i
	50%	465	14.438	0,79	0,00	14.25	-
	75%	1.237	9.783	0,79	0,00	5.36	-
	87,5%	2.902	6.992	0,79	0,00	2.28	-
	100%	6.111	2.254	1,57	0,00	2.08	-
	100%	11.801	-	1,57	0,00	1.15	-
Travetto 5-4	0%	13.889	-	1,92	0,00	1.19	-
	12,5%	8.456	1.165	1,92	0,00	1.79	-
	25%	5.050	6.021	0,79	0,00	1.31	-
	37,5%	3.031	8.853	0,79	0,00	2.19	-
	50%	1.898	14.298	0,79	0,00	3.49	-
	75%	1.913	9.363	0,79	0,00	3.46	-
	87,5%	3.061	7.252	0,79	0,00	2.17	-
	100%	5.701	3.209	1,57	0,00	2.22	-
	100%	10.936	-	1,57	0,00	1.24	-
Travetto 6-5	0%	10.914	5.245	1,54	0,00	1.22	-
	12,5%	-	10.526	1,54	0,00	-	-
	25%	-	13.728	0,00	0,00	-	-
	37,5%	-	14.853	0,00	0,00	-	-
	50%	-	14.697	0,00	0,00	-	-
	75%	-	12.845	0,79	0,00	-	-
	87,5%	2.628	8.918	0,79	0,00	2.52	-
	100%	6.569	2.911	1,92	0,00	2.31	-
	100%	13.469	-	1,92	0,00	1.22	-
Piano Terra				Sezione: Solai 1.8			
Travetto 2-1	0%	471	-	1,54	1,54	17.90	-
	25%	424	-	1,54	1,54	19.89	-
	50%	319	-	1,54	1,54	26.43	-
	75%	232	-	1,54	1,54	36.34	-
	100%	157	-	1,54	1,54	53.71	-
	100%	99	-	1,54	1,54	85.17	-
	100%	54	-	1,54	1,54	NS	-
	100%	19	-	1,54	1,54	NS	-
	100%	4	-	1,54	1,54	NS	-
Travetto 3-2	0%	11.847	5.858	1,54	0,00	1.12	-
	12,5%	-	13.268	1,54	0,00	-	-
	25%	-	18.401	0,00	0,00	-	-
	37,5%	-	21.261	0,00	0,00	-	-
	50%	-	21.919	0,00	0,00	-	-
	75%	-	21.358	0,00	0,00	-	-
	87,5%	-	18.629	0,00	0,00	-	-
	100%	-	13.625	1,54	0,00	-	-
	100%	11.847	6.347	1,54	0,00	1.12	-
Travetto 4-3	0%	2	-	1,54	1,54	NS	-
	12,5%	63	-	1,54	1,54	NS	-
	37,5%	206	-	1,54	1,54	40.93	-
	50%	432	-	1,54	1,54	19.52	-
	75%	737	-	1,54	1,54	11.44	-
	87,5%	1.126	-	1,54	1,54	7.49	-
	100%	1.594	-	1,54	1,54	5.29	-
	100%	2.147	-	1,54	1,54	3.93	-
	100%	2.607	-	1,54	1,54	3.23	-
Piano Terra				Sezione: Solai 1.9			
Travetto 2-1	0%	210	-	1,54	0,00	37.47	-
	25%	206	-	1,54	0,00	38.19	-
	62,5%	154	-	1,54	0,00	51.09	-
	87,5%	115	-	1,54	0,00	68.41	-
	100%	81	-	3,08	0,00	NS	-
	100%	52	-	3,08	0,00	NS	-
	100%	26	-	3,08	0,00	NS	-
	100%	12	-	3,08	0,00	NS	-
	100%	4	-	3,08	0,00	NS	-
Travetto 3-2	0%	12.310	6.019	1,54	0,00	1.08	-
	12,5%	-	13.774	1,54	0,00	-	-
	25%	-	19.155	0,00	0,00	-	-
	37,5%	-	22.166	0,00	0,00	-	-
	50%	-	22.865	0,00	0,00	-	-
	75%	-	22.282	0,00	0,00	-	-
	87,5%	-	19.433	0,00	0,00	-	-
	100%	-	14.212	1,54	0,00	-	-
	100%	12.310	6.617	1,54	0,00	1.08	-
Travetto 4-3	0%	2	-	1,54	1,54	NS	-
	12,5%	63	-	1,54	1,54	NS	-
	37,5%	201	-	1,54	1,54	41.95	-
	50%	421	-	1,54	1,54	20.03	-
	75%	717	-	1,54	1,54	11.76	-
	87,5%	1.097	-	1,54	1,54	7.69	-
	100%	1.558	-	1,54	1,54	5.41	-
	100%	2.095	-	1,54	1,54	4.02	-
	100%	2.549	-	1,54	1,54	3.31	-
Piano Terra				Sezione: Solai 1.10			
Travetto 2-1	0%	204	-	1,54	0,00	38.57	-
	25%	198	-	1,54	0,00	39.74	-
	62,5%	149	-	1,54	0,00	52.80	-
	87,5%	107	-	1,54	0,00	73.53	-
	100%	79	-	2,67	0,79	NS	-

Solai (CA) - Verifiche allo SLU

IdCmp	%L _L [%]	M _{Ed,X,s} [N-m]	M _{Ed,X,i} [N-m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	CS _i	
	100%	49	-	2,67	0,79	NS	-	
	100%	28	1	2,67	0,79	NS	NS	
	100%	8	1	2,67	0,79	NS	NS	
	100%	2	2	2,67	0,79	NS	NS	
Travetto 3-2	0%	12.320	6.027	1,54	0,00	1.08	-	
	12,5%	-	13.790	1,54	0,00	-	-	
	25%	-	19.173	0,00	0,00	-	-	
	37,5%	-	22.186	0,00	0,00	-	-	
	50%	-	22.889	0,00	0,00	-	-	
	75%	-	22.302	0,00	0,00	-	-	
	87,5%	-	19.452	0,00	0,00	-	-	
	100%	-	14.220	1,54	0,00	-	-	
	100%	12.320	6.620	1,54	0,00	1.08	-	
Travetto 4-3	0%	2	-	1,54	1,54	NS	-	
	12,5%	63	-	1,54	1,54	NS	-	
	37,5%	201	-	1,54	1,54	41.95	-	
	50%	419	-	1,54	1,54	20.12	-	
	75%	715	-	1,54	1,54	11.79	-	
	87,5%	1.095	-	1,54	1,54	7.70	-	
	100%	1.550	-	1,54	1,54	5.44	-	
	100%	2.086	-	1,54	1,54	4.04	-	
	100%	2.533	-	1,54	1,54	3.33	-	
Piano Terra					Sezione: Solai 1.11			
Travetto 2-1	0%	12.333	6.039	1,54	0,00	1.08	-	
	12,5%	-	13.828	1,54	0,00	-	-	
	25%	-	19.239	0,00	0,00	-	-	
	37,5%	-	22.271	0,00	0,00	-	-	
	50%	-	22.988	0,00	0,00	-	-	
	75%	-	22.415	0,00	0,00	-	-	
	87,5%	-	19.575	0,00	0,00	-	-	
	100%	-	14.359	1,54	0,00	-	-	
	100%	12.333	6.765	1,54	0,00	1.08	-	
Travetto 3-2	0%	2	-	1,54	1,54	NS	-	
	12,5%	63	-	1,54	1,54	NS	-	
	37,5%	201	-	1,54	1,54	41.95	-	
	50%	421	-	1,54	1,54	20.03	-	
	75%	717	-	1,54	1,54	11.76	-	
	87,5%	1.097	-	1,54	1,54	7.69	-	
	100%	1.556	-	1,54	1,54	5.42	-	
	100%	2.095	-	1,54	1,54	4.02	-	
	100%	2.547	-	1,54	1,54	3.31	-	
Piano Terra					Sezione: Solai 1.12			
Travetto 2-1	0%	10.477	4.562	1,57	0,00	1.29	-	
	12,5%	4.890	11.126	1,57	0,00	2.59	-	
	25%	1.344	15.707	1,57	0,00	9.44	-	
	37,5%	-	18.304	1,57	0,00	-	-	
	62,5%	-	18.946	0,00	0,00	-	-	
	75%	-	18.585	0,00	0,00	-	-	
	87,5%	-	16.381	0,00	0,00	-	-	
	100%	-	12.200	1,54	0,00	-	-	
	100%	10.477	6.030	1,54	0,00	1.27	-	
Travetto 3-2	0%	2	-	1,57	1,57	NS	-	
	12,5%	143	-	1,57	1,57	59.97	-	
	37,5%	491	-	1,57	1,57	17.47	-	
	50%	1.060	-	1,57	1,57	8.09	-	
	62,5%	1.836	-	1,57	1,57	4.67	-	
	75%	2.826	-	1,57	1,57	3.03	-	
	100%	4.024	-	1,57	1,57	2.13	-	
	100%	5.440	-	1,57	1,57	1.58	-	
	100%	6.797	-	1,57	1,57	1.26	-	

LEGENDA:

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

M_{Ed,X,s} Momento di progetto intorno ad X che tende le fibre superiori.

M_{Ed,X,i} Momento di progetto intorno ad X che tende le fibre inferiori.

CS_s Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre superiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

CS_i Coefficiente di sicurezza relativo alle sollecitazioni che tendono le fibre inferiori ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

A_{s,s}, A_{s,i} Armatura a flessione superiore e inferiore.

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

Solai (CA) - Verifiche a taglio allo SLU

IdCmp	%L _L I [%]	V _{Ed,Y(+)} [N]	V _{Ed,Y(-)} [N]	CS _s ⁽⁺⁾	CS _s ⁽⁻⁾	V _{Rd} ⁽⁺⁾ [N]	V _{Rd} ⁽⁻⁾ [N]	V _{Rsd,s} ⁽⁺⁾ [N]	V _{Rsd,s} ⁽⁻⁾ [N]	N _{Ed} ⁽⁺⁾ [N]	N _{Ed} ⁽⁻⁾ [N]	V _{Rsd,p} ⁽⁺⁾ [N]	V _{Rsd,p} ⁽⁻⁾ [N]	A _s ⁽⁺⁾ [cm ² /cm]	A _s ⁽⁻⁾ [cm ² /cm]	A _{sw,p} ⁽⁺⁾ [cm ² /cm]	A _{sw,p} ⁽⁻⁾ [cm ² /cm]	
Piano Terra					Sezione: Solai 1.1													
Travetto 2-1	0%	1.764	-	22,06	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
	25%	1.544	-	25,21	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
	62,5%	1.323	-	29,42	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
	87,5%	1.107	-	35,1	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	

Solai (CA) - Verifiche a taglio allo SLU

IdCmp	%L _I	V _{Ed,Y(+)}	V _{Ed,Y(-)}	CS ⁽⁺⁾	CS ⁽⁻⁾	V _{Rd(+)}	V _{Rd(-)}	V _{Rsd,s(+)}	V _{Rsd,s(-)}	N _{Ed(+)}	N _{Ed(-)}	V _{Rsd,p(+)}	V _{Rsd,p(-)}	A _{S(+)}	A _{S(-)}	A _{sw,p(+)}	A _{sw,p(-)}	
																		[%]
	%			6														0
	100 %	881	-	44,18	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	662	-	58,79	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	441	-	88,25	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	224	-	NS	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	2	-	NS	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	13.063	-	7,20	-	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5 %	9.962	-	2,26	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	6.861	-	3,29	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5 %	3.763	-	6,00	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	661	-4	34,13	NS	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	-3.100	-	7,28	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5 %	-	-6.203	-	3,64	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-9.303	-	2,43	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-12.403	-	7,58	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-	-	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Travetto 4-3	12,5 %	-	-746	-	52,17	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5 %	-	-1.500	-	25,95	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	-	-2.247	-	17,32	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	-2.995	-	12,99	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5 %	-	-3.744	-	10,40	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-4.492	-	8,66	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-5.241	-	7,43	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-5.990	-	6,50	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Piano Terra										Sezione: Solai 1.2								
Travetto 1-2	0%	11.324	-	8,30	-	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5 %	8.493	-	2,66	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	5.660	-	3,99	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5 %	2.832	-	7,97	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	62,5 %	-	-	-	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	-2.830	-	7,97	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5 %	-	-5.663	-	3,98	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-8.496	-	2,66	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-11.323	-	8,30	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-	-	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Piano Terra										Sezione: Solai 1.3								
Travetto 1-2	0%	11.324	-	8,30	-	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5 %	8.493	-	2,66	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	5.660	-	3,99	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5 %	2.832	-	7,97	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	62,5 %	-	-	-	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	-2.830	-	7,97	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5 %	-	-5.663	-	3,98	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-8.496	-	2,66	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-11.323	-	8,30	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-	-	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Solai (CA) - Verifiche a taglio allo SLU

IdCmp	%L _I	V _{Ed,Y} (⁺)	V _{Ed,Y} (⁻)	CS(⁺)	CS(⁻)	V _{Rd} (⁺)	V _{Rd} (⁻)	V _{Rsd,s} (⁺)	V _{Rsd,s} (⁻)	N _{Ed} (⁺)	N _{Ed} (⁻)	V _{Rsd,p} (⁺)	V _{Rsd,p} (⁻)	A _S (⁺)	A _S (⁻)	A _{sw,p} (⁺)	A _{sw,p} (⁻)
Piano Terra																	
										Sezione: Solai 1.4							
Travetto 1-2	0%	11.324	-	8,30	-	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	8.493	-	2,66	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	5.660	-	3,99	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	2.832	-	7,97	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	62,5%	-	-	-	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	-2.830	-	7,97	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	-	-5.663	-	3,98	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-8.496	-	2,66	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-11.323	-	8,30	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Piano Terra																	
										Sezione: Solai 1.5							
Travetto 1-2	0%	11.324	-	8,30	-	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	8.493	-	2,66	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	5.660	-	3,99	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	2.832	-	7,97	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	62,5%	-	-	-	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	-2.830	-	7,97	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	-	-5.663	-	3,98	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-8.496	-	2,66	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-11.323	-	8,30	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Piano Terra																	
										Sezione: Solai 1.6							
Travetto 1-2	0%	11.324	-	8,30	-	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	8.493	-	2,66	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	5.660	-	3,99	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	2.832	-	7,97	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	62,5%	-	-	-	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	-2.830	-	7,97	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	-	-5.663	-	3,98	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-8.496	-	2,66	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-11.323	-	8,30	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Piano Terra																	
										Sezione: Solai 1.7							
Travetto 2-1	0%	9.574	-	9,82	-	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	7.997	-	2,82	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	6.419	-	3,52	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	4.839	-	4,66	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	62,5%	3.263	-	6,91	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	2.151	-361	10,49	62,50	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	1.463	-1.941	15,42	11,62	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	775	-3.519	29,11	6,41	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	87	-5.096	NS	18,45	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	12.707	-	7,40	-	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	9.826	-	2,30	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	6.945	-	3,25	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	4.066	-	5,55	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	1.363	-510	16,5	44,2	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Solai (CA) - Verifiche a taglio allo SLU

IdCmp	%L I	V _{Ed,y} (⁺)	V _{Ed,y} (⁻)	CS(⁺)	CS(⁻)	V _{Rd} (⁺)	V _{Rd} (⁻)	V _{Rsd,s} (⁺)	V _{Rsd,s} (⁻)	N _{Ed} (⁺)	N _{Ed} (⁻)	V _{Rsd,p} (⁺)	V _{Rsd,p} (⁻)	A _s (⁺)	A _s (⁻)	A _{sw,p} (⁺)	A _{sw,p} (⁻)
		[%]	[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]
	75%	107	-3.392	NS	6,65	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	-	-6.270	-	3,60	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-9.153	-	2,47	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-12.031	-	7,81	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Travetto 4-3	0%	12.434	-	7,56	-	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	9.550	-	2,36	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	6.664	-	3,39	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	3.776	-135	5,98	NS	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	904	-1.411	24,96	15,99	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	-4.296	-	5,25	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	-	-7.181	-	3,14	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-10.068	-	2,24	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-12.957	-	7,26	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Travetto 5-4	0%	13.231	-	7,11	-	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	10.361	-	2,18	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	7.489	-	3,01	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	4.619	-	4,88	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	1.819	-697	12,40	32,37	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	568	-3.566	39,72	6,33	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	-	-6.437	-	3,51	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-9.310	-	2,42	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-12.180	-	7,72	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Travetto 6-5	0%	9.642	-	9,75	-	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	6.742	-	3,35	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	3.844	-	5,87	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	944	-652	23,90	34,61	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	-	-2.887	-	7,82	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	-5.785	-	3,90	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	-	-8.684	-	2,60	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-11.584	-	1,95	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-14.484	-	6,49	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Piano Terra										Sezione: Solai 1.8							
Travetto 2-1	0%	2.579	-	15,09	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	2.259	-	17,23	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	1.934	-	20,12	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	1.612	-	24,14	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	1.290	-	30,17	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	966	-	40,29	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	646	-	60,25	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	325	-	NS	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	2	-	NS	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	12.810	-	7,34	-	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	9.774	-	2,31	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Solai (CA) - Verifiche a taglio allo SLU

IdCmp	%L _I	V _{Ed,y} (⁺)	V _{Ed,y} (⁻)	CS(⁺)	CS(⁻)	V _{Rd} (⁺)	V _{Rd} (⁻)	V _{Rsd,s} (⁺)	V _{Rsd,s} (⁻)	N _{Ed} (⁺)	N _{Ed} (⁻)	V _{Rsd,p} (⁺)	V _{Rsd,p} (⁻)	A _S (⁺)	A _S (⁻)	A _{sw,p} (⁺)	A _{sw,p} (⁻)	
		[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]
	%																	0
	25%	6.740	-	3,35	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	3.707	-	6,09	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	674	-82	33,48	NS	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	-3.119	-	7,23	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	-	-6.150	-	3,67	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-9.187	-	2,46	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-12.221	-	7,69	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Travetto 4-3	0%	-	-	-	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	-	-760	-	51,21	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	-	-1.520	-	25,61	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	-	-2.278	-	17,09	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	-3.040	-	12,80	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	-	-3.801	-	10,24	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-4.561	-	8,53	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-5.319	-	7,32	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-6.078	-	6,40	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Piano Terra										Sezione: Solai 1.9								
Travetto 2-1	0%	1.726	-	22,55	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	1.508	-	25,81	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	62,5%	1.294	-	30,08	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	1.078	-	36,10	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	866	-	44,94	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	648	-	60,06	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	432	-	90,09	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	217	-	NS	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-	-	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	13.062	-	7,20	-	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	9.963	-	2,26	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	6.863	-	3,29	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	3.766	-	5,99	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	667	-	33,83	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	-3.093	-	7,29	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	-	-6.193	-	3,64	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-9.293	-	2,43	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-12.392	-	7,59	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Travetto 4-3	0%	-	-	-	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	-	-752	-	51,76	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	-	-1.502	-	25,91	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	-	-2.254	-	17,27	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	-3.005	-	12,95	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	-	-3.757	-	10,36	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-4.509	-	8,63	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-5.262	-	7,40	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Solai (CA) - Verifiche a taglio allo SLU

IdCmp	%L _I	V _{Ed,Y} (⁺)	V _{Ed,Y} (⁻)	CS(⁺)	CS(⁻)	V _{Rd} (⁺)	V _{Rd} (⁻)	V _{Rsd,s} (⁺)	V _{Rsd,s} (⁻)	N _{Ed} (⁺)	N _{Ed} (⁻)	V _{Rsd,p} (⁺)	V _{Rsd,p} (⁻)	A _S (⁺)	A _S (⁻)	A _{Sw,p} (⁺)	A _{Sw,p} (⁻)
		[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]
	100 %	-	-6.013	-	6,47	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Piano Terra										Sezione: Solai 1.10							
Travetto 2-1	0%	1.689	-	23,04	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	1.480	-	26,30	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	62,5 %	1.267	-	30,72	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5 %	1.058	-	36,79	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	845	-	46,06	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	635	-	61,29	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	421	-	92,45	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	213	-	NS	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-	-	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-	-	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	13.067	-	7,19	-	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5 %	9.965	-	2,26	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	6.864	-	3,29	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5 %	3.767	-	5,99	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	664	-	33,98	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	-3.092	-	7,30	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5 %	-	-6.196	-	3,64	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-9.295	-	2,43	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-12.396	-	7,58	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-	-	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Travetto 4-3	0%	-	-	-	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5 %	-	-746	-	52,17	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5 %	-	-1.500	-	25,95	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	-	-2.247	-	17,32	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	-2.997	-	12,99	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5 %	-	-3.744	-	10,40	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-4.494	-	8,66	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-5.246	-	7,42	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-5.993	-	6,49	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-	-	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Piano Terra										Sezione: Solai 1.11							
Travetto 2-1	0%	13.099	-	7,18	-	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5 %	9.995	-	2,26	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	6.894	-	3,27	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5 %	3.790	-	5,95	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	691	-	32,65	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	-2.974	-	7,59	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5 %	-	-6.077	-	3,71	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-9.181	-	2,46	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-12.283	-	7,65	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-	-	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Travetto 3-2	0%	-	-	-	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5 %	-	-749	-	51,96	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5 %	-	-1.502	-	25,91	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	-	-2.252	-	17,28	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-	-	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Solai (CA) - Verifiche a taglio allo SLU

IdCmp	%L _I	V _{Ed,Y(+)}	V _{Ed,Y(-)}	CS ⁽⁺⁾	CS ⁽⁻⁾	V _{Rd(+)}	V _{Rd(-)}	V _{Rsd,s(+)}	V _{Rsd,s(-)}	N _{Ed(+)}	N _{Ed(-)}	V _{Rsd,p(+)}	V _{Rsd,p(-)}	A _{s(+)}	A _{s(-)}	A _{sw,p(+)}	A _{sw,p(-)}
	75%	-	-3.005	-	12,9 5	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5 %	-	-3.754	-	10,3 7	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-4.507	-	8,64	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-5.260	-	7,40	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-6.013	-	6,47	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Piano Terra										Sezione: Solai 1.12							
Travetto 2-1	0%	12.95 9	-	7,25	-	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5 %	10.12 6	-	2,23	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	7.291	-	3,09	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5 %	4.459	-	5,06	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	62,5 %	1.625	-	13,8 8	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	390	-2.552	57,8 5	8,84	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5 %	-	-5.386	-	4,19	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-8.219	-	2,75	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-11.04 8	-	8,51	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	Travetto 3-2	0%	-	-	-	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000
12,5 %		-	-1.228	-	31,6 9	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
37,5 %		-	-2.455	-	15,8 5	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
50%		-	-3.682	-	10,5 7	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
62,5 %		-	-4.907	-	7,93	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
75%		-	-6.135	-	6,34	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
100 %		-	-7.362	-	5,29	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
100 %		-	-8.589	-	4,53	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
100 %		-	-9.815	-	3,97	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

LEGENDA:

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

Solai - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Solai - verifiche delle tensioni di esercizio

%L _I	TP _{inf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
		Compressione calcestruzzo				Compressione calcestruzzo rinforzo				Trazione acciaio/FRP rinforzo				Trazione acciaio/FRP rinforzo			
		IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato
[%]			[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]		
Piano Terra										Sezione: Solai 1.1							
Campata : Travetto 2-1										FRC=0,00 cm							
0%	RAR		0,045	14,94	-	99	-	NS	SI	RAR	0,447	360,00	-	99	-	NS	SI
	QPR		0,045	11,21	-	99	-	NS	SI								
62,5%	RAR		0,025	14,94	-	55	-	NS	SI	RAR	0,249	360,00	-	55	-	NS	SI
	QPR		0,025	11,21	-	55	-	NS	SI								
100%	RAR		0,011	14,94	-	24	-	NS	SI	RAR	0,102	360,00	-	24	-	NS	SI
	QPR		0,011	11,21	-	24	-	NS	SI								
100%	RAR		0,004	14,94	-	8	-	NS	SI	RAR	0,034	360,00	-	8	-	NS	SI
	QPR		0,004	11,21	-	8	-	NS	SI								
100%	RAR		0,000	14,94	-	1	-	NS	SI	RAR	0,004	360,00	-	1	-	NS	SI
	QPR		0,000	11,21	-	1	-	NS	SI								

%LLI T _{prnf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
Campata : Travetto 3-2																
FRC=0,60 cm																
0%	RAR	0,017	14,94	-	89	-	NS	SI	RAR	0,195	360,00	-	89	-	NS	SI
	QPR	0,017	11,21	-	89	-	NS	SI								
25%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
50%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
87,5%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
100%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
Campata : Travetto 4-3																
FRC=0,00 cm																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
37,5%	RAR	0,031	14,94	-	71	-	NS	SI	RAR	0,317	360,00	-	71	-	NS	SI
	QPR	0,031	11,21	-	71	-	NS	SI								
75%	RAR	0,123	14,94	-	283	-	NS	SI	RAR	1,265	360,00	-	283	-	NS	SI
	QPR	0,123	11,21	-	283	-	91.38	SI								
100%	RAR	0,276	14,94	-	637	-	54.13	SI	RAR	2,846	360,00	-	637	-	NS	SI
	QPR	0,276	11,21	-	637	-	40.60	SI								
100%	RAR	0,490	14,94	-	1.132	-	30.46	SI	RAR	5,058	360,00	-	1.132	-	71.17	SI
	QPR	0,490	11,21	-	1.132	-	22.85	SI								
Piano Terra																
Sezione: Solai 1.2																
Campata : Travetto 1-2																
FRC=0,47 cm																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
62,5%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
87,5%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
100%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
Piano Terra																
Sezione: Solai 1.3																
Campata : Travetto 1-2																
FRC=0,47 cm																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
62,5%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
87,5%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
100%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
Piano Terra																
Sezione: Solai 1.4																
Campata : Travetto 1-2																
FRC=0,47 cm																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
62,5%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
87,5%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
100%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
Piano Terra																
Sezione: Solai 1.5																
Campata : Travetto 1-2																
FRC=0,47 cm																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
62,5%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
87,5%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
100%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
Piano Terra																
Sezione: Solai 1.6																
Campata : Travetto 1-2																
FRC=0,47 cm																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
62,5%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
87,5%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
100%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
Piano Terra																
Sezione: Solai 1.7																

%LLI Tp _{inf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verific ato
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
Campata : Travetto 2-1																
FRC=0,01 cm																
0%	RAR	1,180	14,94	-	6.272	-	12.66	SI	RAR	13,697	360,00	-	6.272	-	26.28	SI
	QPR	1,180	11,21	-	6.272	-	9.49	SI								
25%	RAR	1,724	14,94	-	2.949	-	8.67	SI	RAR	9,068	360,00	-	2.949	-	39.70	SI
	QPR	1,724	11,21	-	2.949	-	6.50	SI								
62,5%	RAR	0,476	14,94	-	810	-	31.35	SI	RAR	2,587	360,00	-	810	-	NS	SI
	QPR	0,476	11,21	-	810	-	23.52	SI								
87,5%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
100%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
Campata : Travetto 3-2																
FRC=0,14 cm																
0%	RAR	1,558	14,94	-	8.281	-	9.59	SI	RAR	18,084	360,00	-	8.281	-	19.91	SI
	QPR	1,558	11,21	-	8.281	-	7.19	SI								
25%	RAR	0,352	14,94	-	599	-	42.40	SI	RAR	1,913	360,00	-	599	-	NS	SI
	QPR	0,352	11,21	-	599	-	31.80	SI								
50%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
87,5%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
100%	RAR	1,072	14,94	-	5.698	-	13.93	SI	RAR	12,443	360,00	-	5.698	-	28.93	SI
	QPR	1,072	11,21	-	5.698	-	10.45	SI								
Campata : Travetto 4-3																
FRC=0,12 cm																
0%	RAR	1,384	14,94	-	7.353	-	10.80	SI	RAR	16,057	360,00	-	7.353	-	22.42	SI
	QPR	1,384	11,21	-	7.353	-	8.10	SI								
25%	RAR	0,196	14,94	-	333	-	76.27	SI	RAR	1,063	360,00	-	333	-	NS	SI
	QPR	0,196	11,21	-	333	-	57.20	SI								
50%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
87,5%	RAR	0,402	14,94	-	683	-	37.18	SI	RAR	2,181	360,00	-	683	-	NS	SI
	QPR	0,402	11,21	-	683	-	27.89	SI								
100%	RAR	1,554	14,94	-	8.258	-	9.62	SI	RAR	18,034	360,00	-	8.258	-	19.96	SI
	QPR	1,554	11,21	-	8.258	-	7.21	SI								
Campata : Travetto 5-4																
FRC=0,08 cm																
0%	RAR	1,851	14,94	-	9.878	-	8.07	SI	RAR	21,327	360,00	-	9.878	-	16.88	SI
	QPR	1,851	11,21	-	9.878	-	6.05	SI								
25%	RAR	1,282	14,94	-	2.179	-	11.66	SI	RAR	6,958	360,00	-	2.179	-	51.74	SI
	QPR	1,282	11,21	-	2.179	-	8.74	SI								
50%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
87,5%	RAR	0,478	14,94	-	813	-	31.24	SI	RAR	2,596	360,00	-	813	-	NS	SI
	QPR	0,478	11,21	-	813	-	23.43	SI								
100%	RAR	1,397	14,94	-	7.423	-	10.70	SI	RAR	16,210	360,00	-	7.423	-	22.21	SI
	QPR	1,397	11,21	-	7.423	-	8.02	SI								
Campata : Travetto 6-5																
FRC=0,27 cm																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
25%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
50%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
87,5%	RAR	0,009	14,94	-	16	-	NS	SI	RAR	0,051	360,00	-	16	-	NS	SI
	QPR	0,009	11,21	-	16	-	NS	SI								
100%	RAR	1,783	14,94	-	9.515	-	8.38	SI	RAR	20,543	360,00	-	9.515	-	17.52	SI
	QPR	1,783	11,21	-	9.515	-	6.29	SI								
Piano Terra																
Sezione: Solai 1.8																
Campata : Travetto 2-1																
FRC=0,00 cm																
0%	RAR	0,091	14,94	-	211	-	NS	SI	RAR	0,943	360,00	-	211	-	NS	SI
	QPR	0,091	11,21	-	211	-	NS	SI								
50%	RAR	0,052	14,94	-	119	-	NS	SI	RAR	0,532	360,00	-	119	-	NS	SI
	QPR	0,052	11,21	-	119	-	NS	SI								
100%	RAR	0,023	14,94	-	53	-	NS	SI	RAR	0,237	360,00	-	53	-	NS	SI
	QPR	0,023	11,21	-	53	-	NS	SI								
100%	RAR	0,006	14,94	-	13	-	NS	SI	RAR	0,058	360,00	-	13	-	NS	SI
	QPR	0,006	11,21	-	13	-	NS	SI								
100%	RAR	0,001	14,94	-	2	-	NS	SI	RAR	0,009	360,00	-	2	-	NS	SI
	QPR	0,001	11,21	-	2	-	NS	SI								
Campata : Travetto 3-2																
FRC=0,55 cm																
0%	RAR	0,035	14,94	-	185	-	NS	SI	RAR	0,404	360,00	-	185	-	NS	SI
	QPR	0,035	11,21	-	185	-	NS	SI								
25%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
50%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
87,5%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
100%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
Campata : Travetto 4-3																
FRC=0,00 cm																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
37,5%	RAR	0,032	14,94	-	74	-	NS	SI	RAR	0,331	360,00	-	74	-	NS	SI
	QPR	0,032	11,21	-	74	-	NS	SI								

%LLI Tp _{inf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
75%	RAR	0,127	14,94	-	292	-	NS	SI	RAR	1,305	360,00	-	292	-	NS	SI
	QPR	0,127	11,21	-	292	-	88.56	SI								
100%	RAR	0,285	14,94	-	657	-	52.48	SI	RAR	2,936	360,00	-	657	-	NS	SI
	QPR	0,285	11,21	-	657	-	39.36	SI								
100%	RAR	0,505	14,94	-	1.166	-	29.57	SI	RAR	5,210	360,00	-	1.166	-	69.10	SI
	QPR	0,505	11,21	-	1.166	-	22.18	SI								
Piano Terra								Sezione: Solai 1.9								
Campata : Travetto 2-1								FRC=0,00 cm								
0%	RAR	0,043	14,94	-	94	-	NS	SI	RAR	0,425	360,00	-	94	-	NS	SI
	QPR	0,043	11,21	-	94	-	NS	SI								
62,5%	RAR	0,024	14,94	-	53	-	NS	SI	RAR	0,239	360,00	-	53	-	NS	SI
	QPR	0,024	11,21	-	53	-	NS	SI								
100%	RAR	0,011	14,94	-	24	-	NS	SI	RAR	0,102	360,00	-	24	-	NS	SI
	QPR	0,011	11,21	-	24	-	NS	SI								
100%	RAR	0,003	14,94	-	6	-	NS	SI	RAR	0,025	360,00	-	6	-	NS	SI
	QPR	0,003	11,21	-	6	-	NS	SI								
100%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
Campata : Travetto 3-2								FRC=0,60 cm								
0%	RAR	0,019	14,94	-	100	-	NS	SI	RAR	0,219	360,00	-	100	-	NS	SI
	QPR	0,019	11,21	-	100	-	NS	SI								
25%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
50%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
87,5%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
100%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
Campata : Travetto 4-3								FRC=0,00 cm								
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
37,5%	RAR	0,031	14,94	-	71	-	NS	SI	RAR	0,317	360,00	-	71	-	NS	SI
	QPR	0,031	11,21	-	71	-	NS	SI								
75%	RAR	0,123	14,94	-	285	-	NS	SI	RAR	1,273	360,00	-	285	-	NS	SI
	QPR	0,123	11,21	-	285	-	90.74	SI								
100%	RAR	0,279	14,94	-	643	-	53.62	SI	RAR	2,873	360,00	-	643	-	NS	SI
	QPR	0,279	11,21	-	643	-	40.22	SI								
100%	RAR	0,494	14,94	-	1.140	-	30.25	SI	RAR	5,094	360,00	-	1.140	-	70.67	SI
	QPR	0,494	11,21	-	1.140	-	22.68	SI								
Piano Terra								Sezione: Solai 1.10								
Campata : Travetto 2-1								FRC=0,00 cm								
0%	RAR	0,042	14,94	-	91	-	NS	SI	RAR	0,411	360,00	-	91	-	NS	SI
	QPR	0,042	11,21	-	91	-	NS	SI								
62,5%	RAR	0,023	14,94	-	50	-	NS	SI	RAR	0,226	360,00	-	50	-	NS	SI
	QPR	0,023	11,21	-	50	-	NS	SI								
100%	RAR	0,010	14,94	-	23	-	NS	SI	RAR	0,099	360,00	-	23	-	NS	SI
	QPR	0,010	11,21	-	23	-	NS	SI								
100%	RAR	0,003	14,94	-	7	-	NS	SI	RAR	0,030	360,00	-	7	-	NS	SI
	QPR	0,003	11,21	-	7	-	NS	SI								
100%	RAR	0,000	14,94	-	-1	-	NS	SI	RAR	0,005	360,00	-	-1	-	NS	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-1	-	NS	SI								
Campata : Travetto 3-2								FRC=0,60 cm								
0%	RAR	0,017	14,94	-	90	-	NS	SI	RAR	0,197	360,00	-	90	-	NS	SI
	QPR	0,017	11,21	-	90	-	NS	SI								
25%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
50%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
87,5%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
100%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
Campata : Travetto 4-3								FRC=0,00 cm								
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
37,5%	RAR	0,031	14,94	-	71	-	NS	SI	RAR	0,317	360,00	-	71	-	NS	SI
	QPR	0,031	11,21	-	71	-	NS	SI								
75%	RAR	0,123	14,94	-	283	-	NS	SI	RAR	1,265	360,00	-	283	-	NS	SI
	QPR	0,123	11,21	-	283	-	91.38	SI								
100%	RAR	0,276	14,94	-	637	-	54.13	SI	RAR	2,846	360,00	-	637	-	NS	SI
	QPR	0,276	11,21	-	637	-	40.60	SI								
100%	RAR	0,491	14,94	-	1.133	-	30.43	SI	RAR	5,063	360,00	-	1.133	-	71.11	SI
	QPR	0,491	11,21	-	1.133	-	22.82	SI								
Piano Terra								Sezione: Solai 1.11								
Campata : Travetto 2-1								FRC=0,61 cm								
0%	RAR	0,015	14,94	-	79	-	NS	SI	RAR	0,173	360,00	-	79	-	NS	SI
	QPR	0,015	11,21	-	79	-	NS	SI								
25%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
50%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
87,5%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI

%LLI	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	IdCmb	σ_{cc}	$\sigma_{cd,amm}$	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	IdCmb	σ_{at}	$\sigma_{td,amm}$	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
100%	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
Campata : Travetto 3-2 FRC=0,00 cm																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
37,5%	RAR	0,031	14,94	-	71	-	NS	SI	RAR	0,317	360,00	-	71	-	NS	SI
	QPR	0,031	11,21	-	71	-	NS	SI								
75%	RAR	0,123	14,94	-	285	-	NS	SI	RAR	1,273	360,00	-	285	-	NS	SI
	QPR	0,123	11,21	-	285	-	90.74	SI								
100%	RAR	0,278	14,94	-	642	-	53.71	SI	RAR	2,869	360,00	-	642	-	NS	SI
	QPR	0,278	11,21	-	642	-	40.28	SI								
100%	RAR	0,494	14,94	-	1.139	-	30.27	SI	RAR	5,089	360,00	-	1.139	-	70.74	SI
	QPR	0,494	11,21	-	1.139	-	22.70	SI								
Piano Terra Sezione: Solai 1.12																
Campata : Travetto 2-1 FRC=0,38 cm																
0%	RAR	0,488	14,94	-	2.593	-	30.62	SI	RAR	5,663	360,00	-	2.593	-	63.58	SI
	QPR	0,488	11,21	-	2.593	-	22.97	SI								
25%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
62,5%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
87,5%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
100%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
Campata : Travetto 3-2 FRC=0,00 cm																
0%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI								
37,5%	RAR	0,082	14,94	-	190	-	NS	SI	RAR	0,848	360,00	-	190	-	NS	SI
	QPR	0,082	11,21	-	190	-	NS	SI								
62,5%	RAR	0,329	14,94	-	761	-	45.38	SI	RAR	3,395	360,00	-	761	-	NS	SI
	QPR	0,329	11,21	-	761	-	34.03	SI								
100%	RAR	0,740	14,94	-	1.710	-	20.20	SI	RAR	7,629	360,00	-	1.710	-	47.19	SI
	QPR	0,740	11,21	-	1.710	-	15.15	SI								
100%	RAR	1,315	14,94	-	3.040	-	11.36	SI	RAR	13,562	360,00	-	3.040	-	26.54	SI
	QPR	1,315	11,21	-	3.040	-	8.52	SI								

LEGENDA:

%LLI	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
Rinf.	Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
FRC	Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).
IdCmb	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/rinforzo.
CS	Coefficiente di Sicurezza (= $\sigma_{cd,amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,amm}/\sigma_{at}$). [NS] = Non Significativo (CS \geq 100).
Verificato	[SI] = La verifica è soddisfatta ($\sigma_{cc} \leq \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} \leq \sigma_{td,amm}$). [NO] = La verifica NON è soddisfatta ($\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{at} > \sigma_{td,amm}$).

Solai - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Solai - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	$\sigma_{ct,f}$	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 Sezione: Solai 1.1													
Campata Travetto 2-1 FRC=0,00 cm AA= PCA													
0%	FRQ	-	99	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	99	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	75	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	75	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	55	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	55	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	38	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	38	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	24	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	24	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	13	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	13	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	8	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	8	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	2	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	QPR	-	2	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2 FRC=0,60 cm AA= PCA													
0%	FRQ	-	-1.897	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	89	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	-3.726	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-3.726	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

Solai - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
25%	FRQ	-	-6.499	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-6.499	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-8.244	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.244	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	-8.954	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.954	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	-8.628	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.628	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	-7.268	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-7.268	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-4.872	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-4.872	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-1.442	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.442	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 4-3				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	17	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	17	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	71	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	71	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	159	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	159	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	283	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	283	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	442	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	442	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	637	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	637	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	867	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	867	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	1.132	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.132	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra				FRC=0,47 cm				Sezione: Solai 1.2					
Campata Travetto 1-2				FRC=0,47 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-	-1.728	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.728	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	-4.748	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-4.748	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	-6.905	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-6.905	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-8.199	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.199	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	-8.630	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.630	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	-8.199	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.199	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	-6.905	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-6.905	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-4.748	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-4.748	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-1.728	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.728	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra				FRC=0,47 cm				Sezione: Solai 1.3					
Campata Travetto 1-2				FRC=0,47 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-	-1.728	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.728	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	-4.748	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-4.748	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	-6.905	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-6.905	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-8.199	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.199	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	-8.630	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.630	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	-8.199	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.199	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	-6.905	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-6.905	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-4.748	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-4.748	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-1.728	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.728	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra				FRC=0,47 cm				Sezione: Solai 1.4					
Campata Travetto 1-2				FRC=0,47 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-	-1.728	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.728	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	-4.748	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-4.748	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	-6.905	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-6.905	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-8.199	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.199	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	-8.630	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

Solai - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
75%	QPR	-	-8.630	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-	-8.199	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	-	-8.199	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-	-6.905	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	-	-6.905	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-	-4.748	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	-	-4.748	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-	-1.728	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	-	-1.728	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-	-1.728	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Sezione: Solai 1.5					
Campata Travetto 1-2				FRC=0,47 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-	-1.728	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.728	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	-4.748	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-4.748	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	-6.905	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-6.905	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-8.199	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.199	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	-8.630	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.630	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	-8.199	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.199	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	-6.905	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-6.905	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-4.748	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-4.748	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-1.728	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.728	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Sezione: Solai 1.6					
Campata Travetto 1-2				FRC=0,47 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-	-1.728	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.728	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	-4.748	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-4.748	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	-6.905	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-6.905	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-8.199	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.199	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	-8.630	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.630	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	-8.199	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.199	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	-6.905	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-6.905	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-4.748	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-4.748	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-1.728	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.728	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Sezione: Solai 1.7					
Campata Travetto 2-1				FRC=0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-	6.272	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	6.272	-	1,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	4.419	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	4.419	-	1,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	2.949	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	2.949	-	0,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	1.746	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.746	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	-2.838	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	810	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	-3.091	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	143	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	-256	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-256	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-388	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-388	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-247	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-247	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				FRC=0,14 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-	8.281	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	8.281	-	1,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	3.348	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	3.348	-	0,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	599	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	599	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-1.207	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.207	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	-2.125	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-2.125	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	-2.147	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-2.147	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	-1.277	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.277	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

Solai - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
100%	FRQ	-	808	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	808	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	5.698	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	5.698	-	1,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 4-3			FRC=0,12 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	-	7.353	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	7.353	-	1,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	2.630	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	2.630	-	0,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	333	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	333	-	0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-925	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-925	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	-1.287	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.287	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	-751	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-751	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	-3.499	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	683	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	3.206	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	3.206	-	0,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	8.258	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	8.258	-	1,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 5-4			FRC=0,08 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	-	9.878	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	9.878	-	1,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	4.866	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	4.866	-	1,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	2.179	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	2.179	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	506	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	506	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	-279	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-279	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	-177	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-177	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	813	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	813	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-546	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	2.872	-	0,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	7.423	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	7.423	-	1,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 6-5			FRC=0,27 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	-	-1.225	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.225	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	-3.283	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-3.283	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	-4.432	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-4.432	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-4.678	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-4.678	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	-4.017	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-4.017	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	-2.452	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-2.452	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	16	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	16	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	3.392	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	3.392	-	0,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	9.515	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	9.515	-	1,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra							Sezione: Solai 1.8						
Campata Travetto 2-1			FRC=0,00 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	-	211	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	211	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	161	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	161	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	119	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	119	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	83	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	83	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	53	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	53	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	30	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	30	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	13	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	13	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	4	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	4	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2			FRC=0,55 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	-	-1.798	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	185	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

Solai - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
12,5%	FRQ	-	-3.451	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-3.451	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	-6.098	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-6.098	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-7.754	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-7.754	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	-8.420	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.420	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	-8.090	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.090	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	-6.774	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-6.774	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-4.467	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-4.467	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-1.168	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.168	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 4-3			FRC=0,00 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	18	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	18	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	74	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	74	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	164	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	164	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	292	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	292	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	457	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	457	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	657	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	657	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	894	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	894	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	1.166	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.166	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			FRC=0,00 cm				Sezione: Solai 1.9						
Campata Travetto 2-1			FRC=0,00 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	-	94	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	94	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	73	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	73	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	53	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	53	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	37	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	37	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	24	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	24	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	14	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	14	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	6	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	6	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	1	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2			FRC=0,60 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	-	-1.889	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	100	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	-3.713	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-3.713	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	-6.487	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-6.487	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-8.233	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.233	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	-8.943	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.943	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	-8.620	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.620	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	-7.264	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-7.264	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-4.873	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-4.873	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-1.448	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.448	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 4-3			FRC=0,00 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	17	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	17	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	71	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	71	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	160	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	160	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	285	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

Solai - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
87,5%	QPR	-	285	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-	446	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	-	446	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-	643	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	-	643	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-	873	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	-	873	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-	1.140	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	-	1.140	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Sezione: Solai 1.10					
Campata Travetto 2-1				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-	91	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	91	-	0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	69	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	69	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	50	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	50	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	35	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	35	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	23	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	23	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	14	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	14	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	7	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	7	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	3	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	3	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-1	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2				FRC=0,60 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-	90	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	90	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	-3.729	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-3.729	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	-6.505	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-6.505	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-8.255	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.255	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	-8.966	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.966	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	-8.643	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.643	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	-7.287	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-7.287	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-4.895	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-4.895	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-1.467	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.467	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 4-3				FRC=0,00 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	17	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	17	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	71	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	71	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	160	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	160	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	283	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	283	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	443	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	443	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	637	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	637	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	867	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	867	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	1.133	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.133	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra								Sezione: Solai 1.11					
Campata Travetto 2-1				FRC=0,61 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	-	-1.907	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	79	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	-3.784	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-3.784	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	-6.608	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-6.608	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-8.400	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.400	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	-9.154	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-9.154	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	-8.871	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.871	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	-7.554	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-7.554	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-5.199	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

Solai - verifica allo stato limite di fessurazione

%L _{LI}	Id _{cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
100%	QPR	-	-5.199	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-	-1.810	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.810	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2			FRC=0,00 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	17	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	17	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	71	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	71	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	160	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	160	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	285	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	285	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	445	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	445	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	642	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	642	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	872	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	872	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	1.139	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.139	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			FRC=0,38 cm				Sezione: Solai 1.12						
Campata Travetto 2-1			FRC=0,38 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	-	2.593	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	2.593	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	-941	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-941	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	-3.609	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-3.609	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-5.414	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-5.414	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	-6.353	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-6.353	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	-6.431	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-6.431	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	-5.643	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-5.643	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-3.993	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-3.993	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-1.476	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.476	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Campata Travetto 3-2			FRC=0,00 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	48	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	48	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	190	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	190	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	428	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	428	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	761	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	761	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	1.188	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.188	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	1.710	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.710	-	0,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	2.328	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	2.328	-	1,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	3.040	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	3.040	-	1,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

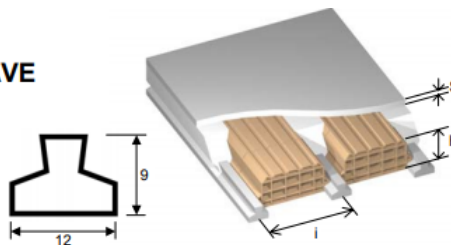
Id_r	Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L_{LI}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{LI}), a partire dall'estremo 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}, M_{Ed,3}, M_{Ed,2}	Sollecitazioni di progetto.
σ_{ct,f}	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ _{ct} la sezione è soggetta a fessurazione. N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
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}

CARATTERISTICHE TRAVETTI DA UTILIZZARE

I travetti da utilizzare sono travetti in c.a.p. con momento di servizio maggiore del momento di calcolo soprariportato

SOLAIO PRECOMPRESSO MONOTRAVE Travetto 9/12

Interasse (i): 50 cm
nr. blocchi /mq.: 8
ml. trav./mq.: 2,00
R'bk cls getto integrativo: ≥ 250 kg/cm²



SPESSORE SOLAIO		Getto integrativo	Peso struttura in opera	MOMENTO FLETTENTE DI SERVIZIO								Pos. Asse neutro	Momento d'inerzia	Modulo di resistenza superiore	Taglio max di esercizio	
Blocco Interposto (H)	soletta (S)			VALORI RIFERITI AD UNA STRISCIA DI SOLAIO LARGA 1,00 MT. (kgm/m)												
				area trefoli (cm ²)												
(cm.)	(cm.)	(lt/mq.)	(kg/mq.)	0,24	0,36	0,48	0,60	0,72	0,84	0,96	1,08	(cm.)	(cm ⁴ /m)	(cm ³ /m)	(kg)	
				2	3	4	5	6	7	8	9					
monoblocco	12	4	54	228	594	893	1111	1273	1426	1546	1639	1763	5,64	174	31	1612
	16	4	65	260	777	1166	1543	1836	2056	2229	2363	2542	6,92	316	46	2072
		5	75	285	822	1235	1634	1971	2207	2393	2536	2729	6,97	364	52	2187
	20	4	75	292	959	1440	1908	2377	2715	2944	3120	3357	8,16	506	62	2533
		5	84	317	1005	1508	1999	2490	2872	3114	3301	3552	8,08	571	71	2648
	25	4	86	334	1187	1782	2363	2946	3530	3860	4091	4402	9,63	811	84	3108
		5	96	359	1233	1850	2455	3060	3667	4038	4280	4605	9,42	901	96	3224
30	5	109	405	1461	2192	2911	3630	4350	4976	5273	5674	10,71	1311	122	3799	
bi-blocco	35	5	115	471	1689	2534	3366	4200	5034	5870	6275	6752	11,95	1801	151	4375
	40	5	128	509	1916	2876	3822	4770	5718	6667	7281	7835	13,16	2372	180	4951

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Fondazione)

Id _{Nd}	Pos	Stato	Id _{Pil,sup}	σ_{CR}	σ_{TR}	f_{yk}	f_{fk}	$N_{d,sup}$	$N_{d,inf}$	$A_{S,st}$	Dati generali di verifica			
											CS		R_f	
				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]		η	ξ/f		

Id _{Nd}	Pos	Stato	Id _{Pil,sup}	σ _{CR}	σ _{TR}	f _{yk}	f _{fk}	N _{d,sup}	N _{d,inf}	A _{s,st}	CS		R _f
				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]		η	ξ/f	

NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Fondazione)

Dati indicati per direzione

Di	Id _{Tr}	b _j	h _{jw}	A _{sup/M+}	A _{inf/M-}	Or _{Vj}	V _{c,η}	V _{c,ξ}	σ _η	σ _ξ	V _{jsd,sup}	V _{jsd,inf}	V _d	V _{jsr}	V _{rds}	h _{jc}
r		[cm]	[cm]	[cm ² ;N-m]	[cm ² ;N-m]	d	[N]	[N]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm]

LEGENDA:

- Dir** Direzione di verifica: 1 = asse locale 3 del pilastro; 2 = asse locale 2 del pilastro
- Id_{Tr}** Identificativo delle travi che definiscono la direzione.
- b_j** Larghezza effettiva del nodo relativo alla trave esaminata.
- h_{jw}** Distanza tra le armature superiori ed inferiori della trave.
- A_{sup/M+}** Se Or. V_{jd} = A -> Armatura superiore a flessione; se Or. V_{jd} = M -> Massimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
- A_{inf/M-}** Se Or. V_{jd} = A -> Armatura inferiore a flessione; se Or. V_{jd} = M -> Minimo momento di calcolo nella sezione della trave a contatto con il nodo.
- Or_{Vj}** Origine del taglio nel nodo per la direzione considerata: [A] = taglio derivante dalle armature delle travi concorrenti nel nodo; [M] = taglio derivante dai momenti agenti agli estremi delle travi concorrenti nel nodo.
- V_d** Taglio di Progetto per Fessurazione Diagonale.
- V_{jsr}** Forza orizzontale resistente del rinforzo.
- V_{rds}** Forza orizzontale resistente del rinforzo+staffe.
- h_{jc}** Distanza, tra le giaciture più esterne delle armature del pilastro, nella direzione in esame.
- Id_f** Identificativo dell'intervento.
- Pos** Posizione del nodo: [I] = interno; [E] = esterno
- C/NC** Identificativo dello stato del nodo ([NC] = Non Confinato; [C] = Confinato).
- Id_{pil,sup}** Identificativo del pilastro al di sopra del nodo.
- σ_{CR}** Resistenza di calcolo a compressione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
- σ_{TR}** Resistenza di calcolo a trazione del calcestruzzo per la verifica del nodo.
- f_{yk}** Resistenza caratteristica allo snervamento delle staffe nel nodo.
- f_{fk}** Resistenza caratteristica ultima del rinforzo in FRP; [-] = rinforzo non presente.
- N_{d,sup}** Sforzo normale nel pilastro al di sopra del nodo.
- N_{d,inf}** Sforzo normale nel pilastro al di sotto del nodo.
- A_{sw}** Staffe nel nodo (numero di staffe/diametro in mm/passi in cm/numero di bracci; [-] = assenza di staffe nel nodo).
- CS** Coefficiente di sicurezza: [η] = a compressione; [ξ/f] = max tra controllo f_{ctd} e fessurazione diagonale garantita da staffe e rinforzo ([NS] = Non Significativo per valori di CS ≥ 100).
- R_f** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
- V_c** Tagli nel pilastro al di sopra del nodo impiegato per la verifica: [η] = tensione principale di compressione; [ξ] = tensione principale di trazione
- σ** Tensioni principali di progetto: [η] = compressione; [ξ] = trazione; [-] = rinforzo presente.
- V_{jsd}** Forze orizzontali di progetto del rinforzo e delle staffe superiori e inferiori. [-] = rinforzo non presente.

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

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Li}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]					
Fondazione												
							Travata: Trave 1-2					
Trave 1-2	0%	115.195	155.956	130.009	228.355	18,85	18,85	2.21[S]	0,11	1.52[S]	0,11	NO
	12,5%	115.195	135.888	130.009	156.836	18,85	18,85	2.53[S]	0,11	2.22[S]	0,11	NO
	25%	202.550	117.560	130.009	88.000	18,85	18,85	3.08[S]	0,11	3.95[S]	0,11	NO
	37,5%	202.550	83.135	130.009	26.945	18,85	18,85	4.36[S]	0,11	12.90[S]	0,11	NO
	50%	314.093	67.153	-	-	18,85	18,85	5.74[S]	0,12	-	VNR	NO
	62,5%	217.364	91.223	115.195	21.979	18,85	18,85	4.01[S]	0,11	15.67[S]	0,11	NO
	75%	130.009	120.526	115.195	73.945	18,85	18,85	2.88[S]	0,11	4.66[S]	0,11	NO
	87,5%	130.009	156.961	115.195	134.551	18,85	18,85	2.21[S]	0,11	2.56[S]	0,11	NO
	100%	130.009	173.510	202.550	229.842	18,85	18,85	2.00[S]	0,11	1.58[S]	0,11	NO
Fondazione												
							Travata: Trave 1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14					
Trave 1-3	0%	249.079	145.739	-40.025	137.655	18,85	18,85	2.55[S]	0,12	2.27[S]	0,10	NO
	12,5%	249.079	122.453	-99.303	77.764	18,85	18,85	3.04[S]	0,12	3.85[S]	0,10	NO
	25%	308.357	105.057	-99.303	50.173	18,85	18,85	3.66[S]	0,12	5.97[S]	0,10	NO
	37,5%	308.357	81.546	-99.303	25.440	18,85	18,85	4.71[S]	0,12	11.78[S]	0,10	NO
	50%	255.580	64.364	-46.526	16.127	18,85	18,85	5.80[S]	0,12	19.27[S]	0,10	NO
	62,5%	151.066	45.456	57.989	14.505	18,85	18,85	7.74[S]	0,11	22.92[S]	0,10	NO
	75%	-40.025	42.159	249.079	41.396	18,85	18,85	7.40[S]	0,10	8.99[S]	0,12	NO
	87,5%	-99.303	55.053	308.357	102.807	18,85	18,85	5.44[S]	0,10	3.74[S]	0,12	NO
	100%	-99.303	73.599	308.357	193.478	37,70	37,70	8.22[S]	0,12	3.56[S]	0,14	NO
Trave 3-5	0%	24.738	84.767	-6.555	166.128	37,70	37,70	7.44[S]	0,13	3.76[S]	0,13	NO
	12,5%	24.738	66.431	-6.555	87.667	18,85	18,85	4.90[S]	0,10	3.64[S]	0,10	NO
	25%	30.459	51.452	-12.275	34.849	18,85	18,85	6.35[S]	0,10	9.12[S]	0,10	NO
	37,5%	30.459	41.668	-12.275	5.155	18,85	18,85	7.84[S]	0,10	61.66[S]	0,10	NO
	50%	13.074	42.890	5.109	979	18,85	18,85	7.53[S]	0,10	NS	0,10	NO
	62,5%	-6.555	40.871	5.109	7.448	18,85	18,85	7.81[S]	0,10	43.17[S]	0,10	NO
	75%	-6.555	47.362	24.738	36.415	18,85	18,85	6.74[S]	0,10	8.94[S]	0,10	NO
	87,5%	-12.275	54.427	30.459	85.113	18,85	18,85	5.84[S]	0,10	3.84[S]	0,10	NO
	100%	-12.275	64.670	30.459	159.893	37,70	37,70	9.64[S]	0,12	3.95[S]	0,13	NO
Trave 5-7	0%	3.843	72.800	-412	162.413	37,70	37,70	8.61[S]	0,13	3.85[S]	0,13	NO
	12,5%	3.843	58.529	-412	85.212	18,85	18,85	5.49[S]	0,10	3.76[S]	0,10	NO
	25%	5.432	45.736	-2.000	32.136	18,85	18,85	7.03[S]	0,10	9.96[S]	0,10	NO
	37,5%	5.240	39.206	-1.809	3.843	18,85	18,85	8.20[S]	0,10	83.28[S]	0,10	NO
	50%	3.487	42.674	-55	646	18,85	18,85	7.53[S]	0,10	NS	0,10	NO
	62,5%	3.487	41.866	-55	7.075	18,85	18,85	7.67[S]	0,10	45.29[S]	0,10	NO
	75%	-412	46.870	3.843	34.722	18,85	18,85	6.83[S]	0,10	9.25[S]	0,10	NO
	87,5%	-2.000	52.089	5.432	81.663	18,85	18,85	6.14[S]	0,10	3.94[S]	0,10	NO
	100%	-2.000	60.479	5.432	155.149	37,70	37,70	10.34[S]	0,13	4.04[S]	0,13	NO
Trave 7-9	0%	19.391	69.635	15.529	166.387	37,70	37,70	9.04[S]	0,13	3.78[S]	0,13	NO
	12,5%	19.391	58.072	15.529	89.894	18,85	18,85	5.59[S]	0,10	3.60[S]	0,10	NO

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	37,5%	-44.614	42.796	-	-	18,85	18,85	7.27[S]	0,10	-	VNR	NO
	50%	1.253	44.751	-	-	18,85	18,85	7.17[V]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	-11.414	44.664	-	-	18,85	18,85	7.12[S]	0,10	-	VNR	NO
	75%	-11.414	51.208	12.919	31.217	18,85	18,85	6.21[S]	0,10	10.35[S]	0,10	NO
	87,5%	-11.414	52.565	-44.614	87.561	18,85	18,85	6.05[S]	0,10	3.55[S]	0,10	NO
	100%	46.118	51.716	-44.614	183.015	18,85	18,85	6.38[S]	0,10	1.70[S]	0,10	NO
Fondazione						Travata: Trave 17-19						
Trave 17-19	0%	-110.215	106.111	294.458	248.258	18,85	18,85	2.80[S]	0,10	1.54[S]	0,12	NO
	12,5%	-110.215	92.187	294.458	147.454	18,85	18,85	3.23[S]	0,10	2.59[S]	0,12	NO
	25%	-110.215	69.865	294.458	68.717	18,85	18,85	4.26[S]	0,10	5.55[S]	0,12	NO
	37,5%	-110.215	43.230	294.458	9.158	18,85	18,85	6.88[S]	0,10	41.66[S]	0,12	NO
	50%	136.133	37.905	-	-	18,85	18,85	9.20[V]	0,11	-	VNR	NO
	62,5%	294.458	82.840	-110.215	26.770	18,85	18,85	4.61[S]	0,12	11.11[S]	0,10	NO
	75%	294.458	129.140	-140.433	74.543	18,85	18,85	2.95[S]	0,12	3.91[S]	0,09	NO
	87,5%	294.458	178.028	-140.433	137.725	18,85	18,85	2.14[S]	0,12	2.11[S]	0,09	NO
	100%	294.458	221.804	-140.433	211.445	18,85	18,85	1.72[S]	0,12	1.38[S]	0,09	NO
Fondazione						Travata: Trave 18-21						
Trave 18-21	0%	23.825	64.841	-13.048	191.956	18,85	18,85	5.02[S]	0,10	1.66[S]	0,10	NO
	12,5%	23.825	60.126	-13.048	95.106	18,85	18,85	5.41[S]	0,10	3.34[S]	0,10	NO
	25%	23.825	50.610	-13.048	29.026	18,85	18,85	6.43[S]	0,10	10.95[S]	0,10	NO
	37,5%	-20.601	44.584	-	-	18,85	18,85	7.09[S]	0,10	-	VNR	NO
	50%	8.201	44.721	-	-	18,85	18,85	7.20[V]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	-13.048	44.165	-	-	18,85	18,85	7.19[S]	0,10	-	VNR	NO
	75%	-13.048	48.490	23.825	31.014	18,85	18,85	6.55[S]	0,10	10.49[S]	0,10	NO
	87,5%	31.377	53.142	-20.601	95.235	18,85	18,85	6.15[S]	0,10	3.32[S]	0,10	NO
	100%	31.377	55.592	-20.601	193.442	18,85	18,85	5.88[S]	0,10	1.63[S]	0,10	NO
Fondazione						Travata: Trave 18-22						
Trave 18-22	0%	-104.576	148.621	303.415	259.274	18,85	18,85	2.01[S]	0,10	1.48[S]	0,12	NO
	12,5%	-104.576	119.470	303.415	154.528	18,85	18,85	2.50[S]	0,10	2.48[S]	0,12	NO
	25%	-104.576	84.781	303.415	72.639	18,85	18,85	3.52[S]	0,10	5.28[S]	0,12	NO
	37,5%	-104.576	48.737	303.415	10.637	18,85	18,85	6.13[S]	0,10	36.04[S]	0,12	NO
	50%	146.985	36.973	-	-	18,85	18,85	9.49[V]	0,11	-	VNR	NO
	62,5%	303.415	85.615	-104.576	35.154	18,85	18,85	4.48[S]	0,12	8.49[S]	0,10	NO
	75%	303.415	134.571	-104.576	92.020	18,85	18,85	2.85[S]	0,12	3.25[S]	0,10	NO
	87,5%	303.415	186.810	-104.576	162.885	18,85	18,85	2.05[S]	0,12	1.83[S]	0,10	NO
	100%	303.415	234.476	-104.576	244.229	18,85	18,85	1.63[S]	0,12	1.22[S]	0,10	NO
Fondazione						Travata: Trave 20-21						
Trave 20-21	0%	12.985	68.794	-9.583	202.918	18,85	18,85	4.70[S]	0,10	1.57[S]	0,10	NO
	12,5%	12.985	63.405	-9.583	103.185	18,85	18,85	5.10[S]	0,10	3.09[S]	0,10	NO
	25%	-20.120	51.575	-9.583	34.608	18,85	18,85	6.13[S]	0,10	9.20[S]	0,10	NO
	37,5%	-20.120	45.018	-	-	18,85	18,85	7.02[S]	0,10	-	VNR	NO
	50%	2.686	44.475	-	-	18,85	18,85	7.22[V]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	-9.583	45.069	-	-	18,85	18,85	7.07[S]	0,10	-	VNR	NO
	75%	-9.583	53.458	-20.120	33.489	18,85	18,85	5.96[S]	0,10	9.44[S]	0,10	NO
	87,5%	23.523	63.662	-20.120	102.624	18,85	18,85	5.11[S]	0,10	3.08[S]	0,10	NO
	100%	23.523	70.422	-20.120	203.373	18,85	18,85	4.62[S]	0,10	1.55[S]	0,10	NO
Fondazione						Travata: Trave 2-4-6-8-10-12-17						
Trave 2-4	0%	259.007	136.089	11.747	155.527	18,85	18,85	2.75[S]	0,12	2.08[S]	0,10	NO
	12,5%	259.007	121.531	-63.596	81.241	18,85	18,85	3.08[S]	0,12	3.78[S]	0,10	NO
	25%	334.350	113.797	-63.596	41.069	18,85	18,85	3.42[S]	0,12	7.48[S]	0,10	NO
	37,5%	309.336	90.780	-63.596	10.559	18,85	18,85	4.24[S]	0,12	29.09[S]	0,10	NO
	50%	309.336	77.562	-38.582	4.860	18,85	18,85	4.96[S]	0,12	64.28[S]	0,10	NO
	62,5%	212.555	55.427	58.198	6.383	18,85	18,85	6.58[S]	0,11	52.10[S]	0,10	NO
	75%	11.747	45.528	259.007	40.013	18,85	18,85	7.09[S]	0,10	9.35[S]	0,12	NO
	87,5%	-63.596	47.269	334.350	112.518	18,85	18,85	6.50[S]	0,10	3.46[S]	0,12	NO
	100%	-63.596	46.780	334.350	217.460	37,70	37,70	13.10[S]	0,12	3.19[S]	0,14	NO
Trave 4-6	0%	25.311	68.226	-927	189.825	37,70	37,70	9.25[S]	0,13	3.30[S]	0,13	NO
	12,5%	25.311	62.275	-927	94.719	18,85	18,85	5.23[S]	0,10	3.38[S]	0,10	NO
	25%	33.465	56.887	-9.082	33.045	18,85	18,85	5.76[S]	0,10	9.64[S]	0,10	NO
	37,5%	30.943	51.395	-	-	18,85	18,85	6.36[S]	0,10	-	VNR	NO
	50%	20.625	53.363	-	-	18,85	18,85	6.09[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	-927	49.494	-	-	18,85	18,85	6.47[S]	0,10	-	VNR	NO
	75%	-927	50.954	25.311	34.453	18,85	18,85	6.28[S]	0,10	9.45[S]	0,10	NO
	87,5%	-9.082	51.098	33.465	95.990	18,85	18,85	6.23[S]	0,10	3.41[S]	0,10	NO
	100%	-9.082	48.903	33.465	189.089	37,70	37,70	12.76[S]	0,12	3.35[S]	0,13	NO
Trave 6-8	0%	4.859	47.475	21	181.625	37,70	37,70	13.20[S]	0,13	3.45[S]	0,13	NO
	12,5%	4.859	50.631	21	91.177	18,85	18,85	6.35[S]	0,10	52.10[S]	0,10	NO
	25%	5.817	50.090	-937	30.717	18,85	18,85	6.42[S]	0,10	10.43[S]	0,10	NO
	37,5%	5.817	49.075	-	-	18,85	18,85	6.55[S]	0,10	-	VNR	NO
	50%	4.906	52.955	-	-	18,85	18,85	6.07[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	3.167	49.412	-	-	18,85	18,85	6.50[S]	0,10	-	VNR	NO
	75%	21	49.553	4.859	31.072	18,85	18,85	6.47[S]	0,10	10.35[S]	0,10	NO
	87,5%	-937	48.639	5.817	90.879	18,85	18,85	6.58[S]	0,10	3.54[S]	0,10	NO
	100%	-937	45.642	5.817	182.635	37,70	37,70	13.71[S]	0,13	3.43[S]	0,13	NO
Trave 8-10	0%	31.438	43.608	13.337	185.191	37,70	37,70	14.50[S]	0,13	3.39[S]	0,13	NO
	12,5%	31.438	49.363	13.337	96.212	18,85	18,85	6.62[S]	0,10	3.36[S]	0,10	NO
	25%	33.110	51.723	11.666	37.787	18,85	18,85	6.33[S]	0,10	8.54[S]	0,10	NO
	37,5%	33.110	52.897	11.666	5.522	18,85	18,85	6.19[S]	0,10	58.47[S]	0,10	NO
	50%	28.139	55.008	-	-	18,85	18,85	5.93[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	22.207	49.821	-	-	18,85	18,85	6.52[S]	0,10	-	VNR	NO
	75%	13.337	53.470	31.438	25.922	18,85	18,85	6.04[S]	0,10	12.61[S]	0,10	NO
	87,5%	11.666	68.481	33.110	89.893	18,85	18,85	4.71[S]	0,10	3.64[S]	0,10	NO
	100%	11.666	90.888	33.110	190.481	37,70	37,70	6.91[S]	0,13	3.32[S]	0,13	NO
Trave 10-12	0%	-95.682	70.757	-104.054	139.586	37,70	37,70	8.57[S]	0,12	4.33[S]	0,12	NO
	12,5%	-95.682	61.568	-104.054	93.172	18,85	18,85	4.88[S]	0,10	3.21[S]	0,10	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Id _{Tr}	%L _{Li} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	25%	-165.175	44.335	-104.054	52.826	18,85	18,85	6.45[S]	0,09	5.65[S]	0,10	NO
	37,5%	-165.175	28.663	-104.054	18.941	18,85	18,85	9.98[S]	0,09	15.77[S]	0,10	NO
	50%	-151.442	9.713	-	-	18,85	18,85	29.73[V]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	-104.054	29.450	-165.175	24.565	18,85	18,85	10.14[S]	0,10	11.64[S]	0,09	NO
	75%	-34.561	49.318	-165.175	62.117	18,85	18,85	6.35[S]	0,10	4.60[S]	0,09	NO
	87,5%	-34.561	64.334	-165.175	106.802	18,85	18,85	4.87[S]	0,10	2.68[S]	0,09	NO
	100%	-34.561	74.721	-165.175	158.043	37,70	37,70	8.28[S]	0,12	3.74[S]	0,12	NO
Trave 12-17	0%	-21.187	77.489	53.226	188.783	37,70	37,70	8.02[S]	0,12	3.37[S]	0,13	NO
	12,5%	-21.187	62.993	53.226	90.110	18,85	18,85	5.02[S]	0,10	3.68[S]	0,10	NO
	25%	-21.187	49.157	53.226	24.965	18,85	18,85	6.43[S]	0,10	13.28[S]	0,10	NO
	37,5%	-34.249	40.698	-	-	18,85	18,85	7.70[S]	0,10	-	VNR	NO
	50%	24.532	43.481	-	-	18,85	18,85	7.49[V]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	53.226	45.630	-	-	18,85	18,85	7.27[S]	0,10	-	VNR	NO
	75%	53.226	53.498	-21.187	36.824	18,85	18,85	6.20[S]	0,10	8.58[S]	0,10	NO
	87,5%	53.226	58.998	-21.187	100.993	18,85	18,85	5.62[S]	0,10	3.13[S]	0,10	NO
	100%	53.226	58.668	-34.249	193.734	18,85	18,85	5.65[S]	0,10	1.62[S]	0,10	NO
Fondazione								Travata: Trave 13-18				
Trave 13-18	0%	255.514	113.822	30.616	166.711	18,85	18,85	3.28[S]	0,12	1.96[S]	0,10	NO
	12,5%	255.514	120.908	-37.464	87.498	18,85	18,85	3.09[S]	0,12	3.57[S]	0,10	NO
	25%	323.594	120.279	-37.464	41.520	18,85	18,85	3.22[S]	0,12	7.53[S]	0,10	NO
	37,5%	323.594	98.787	-37.464	9.117	18,85	18,85	3.92[S]	0,12	34.29[S]	0,10	NO
	50%	300.474	71.657	-	-	18,85	18,85	5.34[S]	0,12	-	VNR	NO
	62,5%	30.616	40.784	-	-	18,85	18,85	8.01[S]	0,10	-	VNR	NO
	75%	30.616	49.046	255.514	39.610	18,85	18,85	6.66[S]	0,10	9.43[S]	0,12	NO
	87,5%	-37.464	58.860	255.514	119.492	18,85	18,85	5.31[S]	0,10	3.13[S]	0,12	NO
	100%	-37.464	67.871	323.594	247.019	18,85	18,85	4.61[S]	0,10	1.57[S]	0,12	NO
Fondazione								Travata: Trave 20-25				
Trave 20-25	0%	-118.509	103.359	298.599	250.952	18,85	18,85	2.86[S]	0,10	1.52[S]	0,12	NO
	12,5%	-118.509	90.455	298.599	149.636	18,85	18,85	3.27[S]	0,10	2.56[S]	0,12	NO
	25%	-118.509	68.989	298.599	70.312	18,85	18,85	4.29[S]	0,10	5.44[S]	0,12	NO
	37,5%	-118.509	42.969	298.599	10.133	18,85	18,85	6.88[S]	0,10	37.73[S]	0,12	NO
	50%	132.974	37.770	-	-	18,85	18,85	9.22[V]	0,11	-	VNR	NO
	62,5%	298.599	83.519	-118.509	26.641	18,85	18,85	4.58[S]	0,12	11.10[S]	0,10	NO
	75%	298.599	131.115	-118.509	76.858	18,85	18,85	2.92[S]	0,12	3.85[S]	0,10	NO
	87,5%	298.599	181.733	-118.509	140.421	18,85	18,85	2.10[S]	0,12	2.11[S]	0,10	NO
	100%	298.599	227.611	-118.509	214.181	18,85	18,85	1.68[S]	0,12	1.38[S]	0,10	NO
Fondazione								Travata: Trave 21-26				
Trave 21-26	0%	-106.672	108.415	285.170	249.254	18,85	18,85	2.75[S]	0,10	1.52[S]	0,12	NO
	12,5%	-106.672	93.621	285.170	148.362	18,85	18,85	3.18[S]	0,10	2.56[S]	0,12	NO
	25%	-106.672	70.603	285.170	69.428	18,85	18,85	4.22[S]	0,10	5.47[S]	0,12	NO
	37,5%	-106.672	43.475	285.170	9.691	18,85	18,85	6.86[S]	0,10	39.17[S]	0,12	NO
	50%	131.724	37.508	-	-	18,85	18,85	9.27[V]	0,11	-	VNR	NO
	62,5%	285.170	82.325	-106.672	27.015	18,85	18,85	4.61[S]	0,12	11.04[S]	0,10	NO
	75%	285.170	128.405	-106.672	77.056	18,85	18,85	2.96[S]	0,12	3.87[S]	0,10	NO
	87,5%	285.170	176.928	-106.672	140.044	18,85	18,85	2.15[S]	0,12	2.13[S]	0,10	NO
	100%	285.170	220.248	-106.672	212.827	18,85	18,85	1.72[S]	0,12	1.40[S]	0,10	NO

LEGENDA:

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

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

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

Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{rd}	Ctg	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	°	[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
Fondazione															
Trave 1-2	0%	+	11.804	62,30	1.220.544	735.439	139.829	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-127.627	5,76	1.220.544	735.439	139.829	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	39.969	18,40	1.220.544	735.439	139.829	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-117.600	6,25	1.220.544	735.439	139.829	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	50.910	14,45	1.220.544	735.439	139.829	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-98.971	7,43	1.220.544	735.439	139.829	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	54.669	13,45	1.220.544	735.439	139.829	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-81.164	9,06	1.220.544	735.439	139.829	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	61.172	12,02	1.220.544	735.439	139.829	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-70.370	10,45	1.220.544	735.439	139.829	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	74.131	9,92	1.220.544	735.439	139.829	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.835	11,34	1.220.544	735.439	139.829	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	92.661	7,94	1.220.544	735.439	139.829	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-57.649	12,76	1.220.544	735.439	139.829	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	113.569	6,48	1.220.544	735.439	139.829	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.246	18,27	1.220.544	735.439	139.829	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	139.091	5,29	1.220.544	735.439	139.829	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.851	62,06	1.220.544	735.439	139.829	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO

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

Id _{Tr}	%L _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
Fondazione												Travata: Trave			
												1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14			
Trave 1-3	0%	+	61.538	11,95	1.212.995	735.439	86.601	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-123.736	5,94	1.212.995	735.439	86.601	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	47.722	15,41	1.212.995	735.439	86.601	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-77.520	9,49	1.212.995	735.439	86.601	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	42.380	17,35	1.212.995	735.439	86.601	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-51.300	14,34	1.212.995	735.439	86.601	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	40.786	18,03	1.212.995	735.439	86.601	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-35.945	20,46	1.212.995	735.439	86.601	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	44.070	16,69	1.212.995	735.439	86.601	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.483	26,76	1.212.995	735.439	86.601	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
Trave 3-5	0%	+	22.613	32,52	1.201.799	735.439	7.659	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-120.875	6,08	1.201.799	735.439	7.659	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	25.758	28,55	1.201.799	735.439	7.659	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-91.235	8,06	1.201.799	735.439	7.659	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	23.935	30,73	1.201.799	735.439	7.659	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-62.120	11,84	1.201.799	735.439	7.659	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	22.391	32,85	1.201.799	735.439	7.659	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.996	18,86	1.201.799	735.439	7.659	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	24.758	29,71	1.201.799	735.439	7.659	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.052	31,90	1.201.799	735.439	7.659	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
Trave 5-7	0%	+	21.097	34,86	1.200.921	735.439	1.468	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-123.197	5,97	1.200.921	735.439	1.468	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	20.578	35,74	1.200.921	735.439	1.468	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-89.691	8,20	1.200.921	735.439	1.468	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	19.885	36,98	1.200.921	735.439	1.468	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-61.000	12,06	1.200.921	735.439	1.468	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	19.537	37,64	1.200.921	735.439	1.468	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.247	19,23	1.200.921	735.439	1.468	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	22.873	32,15	1.200.921	735.439	1.468	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.519	32,66	1.200.921	735.439	1.468	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
Trave 7-9	0%	+	18.753	39,22	1.202.725	735.439	14.193	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-124.052	5,93	1.202.725	735.439	14.193	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	17.166	42,84	1.202.725	735.439	14.193	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-88.535	8,31	1.202.725	735.439	14.193	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	17.060	43,11	1.202.725	735.439	14.193	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-59.822	12,29	1.202.725	735.439	14.193	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	17.454	42,14	1.202.725	735.439	14.193	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-37.945	19,38	1.202.725	735.439	14.193	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	21.938	33,52	1.202.725	735.439	14.193	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.527	29,98	1.202.725	735.439	14.193	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
Trave 9-11	0%	+	33.651	21,85	1.200.712	735.439	0	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-116.970	6,29	1.200.712	735.439	0	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	41.489	17,73	1.200.712	735.439	0	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-105.877	6,95	1.200.712	735.439	0	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	47.659	15,43	1.200.712	735.439	0	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-93.178	7,89	1.200.712	735.439	0	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	53.020	13,87	1.200.712	735.439	0	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-80.075	9,18	1.200.712	735.439	0	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	58.111	12,66	1.200.712	735.439	0	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO

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

Id _{Tr}	%o _{LI}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ct _g ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r
			[N]		[N]	[N]		[N]				[N]	[N]	[cm ² /cm]	
Trave 26-27	12,5%	-	-121.952	6,03	1.205.531	735.439	33.973	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	24.080	30,54	1.205.531	735.439	33.973	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	25%	-	-89.761	8,19	1.205.531	735.439	33.973	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	28.033	26,23	1.205.531	735.439	33.973	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	-	-68.872	10,68	1.205.531	735.439	33.973	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	33.866	21,72	1.205.531	735.439	33.973	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	50%	-	-51.998	14,14	1.205.531	735.439	33.973	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	43.061	17,08	1.205.531	735.439	33.973	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	-	-38.790	18,96	1.205.531	735.439	33.973	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	57.284	12,84	1.205.531	735.439	33.973	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	75%	-	-28.482	25,82	1.205.531	735.439	33.973	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	76.761	9,58	1.205.531	735.439	33.973	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	-	-19.025	38,66	1.205.531	735.439	33.973	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	101.511	7,24	1.205.531	735.439	33.973	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	100%	-	-9.123	80,61	1.205.531	735.439	33.973	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	128.768	5,71	1.205.531	735.439	33.973	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
Trave 24-26	12,5%	-	-128.138	5,74	1.205.548	735.439	34.097	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	32.491	22,64	1.205.548	735.439	34.097	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	25%	-	-96.483	7,62	1.205.548	735.439	34.097	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	28.454	25,85	1.205.548	735.439	34.097	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	-	-68.083	10,80	1.205.548	735.439	34.097	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	33.852	21,73	1.205.548	735.439	34.097	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	50%	-	-51.212	14,36	1.205.548	735.439	34.097	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	43.527	16,90	1.205.548	735.439	34.097	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	-	-38.829	18,94	1.205.548	735.439	34.097	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	58.168	12,64	1.205.548	735.439	34.097	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	75%	-	-29.131	25,25	1.205.548	735.439	34.097	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	78.230	9,40	1.205.548	735.439	34.097	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	-	-20.275	36,27	1.205.548	735.439	34.097	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	102.191	7,20	1.205.548	735.439	34.097	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	100%	-	-9.429	78,00	1.205.548	735.439	34.097	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	127.037	5,79	1.205.548	735.439	34.097	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
Trave 22-24	12,5%	-	-118.433	6,21	1.205.131	735.439	31.158	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	539	NS	1.205.131	735.439	31.158	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	25%	-	-92.151	7,98	1.205.131	735.439	31.158	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	15.219	48,32	1.205.131	735.439	31.158	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	-	-72.445	10,15	1.205.131	735.439	31.158	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	27.167	27,07	1.205.131	735.439	31.158	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	50%	-	-55.667	13,21	1.205.131	735.439	31.158	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	39.660	18,54	1.205.131	735.439	31.158	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	-	-43.819	16,78	1.205.131	735.439	31.158	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	55.075	13,35	1.205.131	735.439	31.158	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	75%	-	-37.023	19,86	1.205.131	735.439	31.158	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	75.985	9,68	1.205.131	735.439	31.158	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	-	-35.452	20,74	1.205.131	735.439	31.158	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	104.886	7,01	1.205.131	735.439	31.158	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	100%	-	-39.800	18,48	1.205.131	735.439	31.158	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	136.317	5,40	1.205.131	735.439	31.158	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
Trave 16-22	12,5%	-	-44.158	16,65	1.205.131	735.439	31.158	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	51.264	14,35	1.205.010	735.439	30.300	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	25%	-	-136.418	5,39	1.205.010	735.439	30.300	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	43.744	16,81	1.205.010	735.439	30.300	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	-	-103.488	7,11	1.205.010	735.439	30.300	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	37.159	19,79	1.205.010	735.439	30.300	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	50%	-	-73.859	9,96	1.205.010	735.439	30.300	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	36.327	20,24	1.205.010	735.439	30.300	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	-	-51.701	14,22	1.205.010	735.439	30.300	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	42.115	17,46	1.205.010	735.439	30.300	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	75%	-	-35.996	20,43	1.205.010	735.439	30.300	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	53.595	13,72	1.205.010	735.439	30.300	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	-	-23.433	31,38	1.205.010	735.439	30.300	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	70.673	10,41	1.205.010	735.439	30.300	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	100%	-	-11.743	62,63	1.205.010	735.439	30.300	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	91.438	8,04	1.205.010	735.439	30.300	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO

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

Id _{Tr}	%oL _{Li}	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r
Trave 9-10	0%	+	41.515	17,72	1.214.159	735.439	94.807	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-122.043	6,03	1.214.159	735.439	94.807	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	53.954	13,63	1.214.159	735.439	94.807	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-106.698	6,89	1.214.159	735.439	94.807	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	53.667	13,70	1.214.159	735.439	94.807	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-85.287	8,62	1.214.159	735.439	94.807	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	50.577	14,54	1.214.159	735.439	94.807	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-66.883	11,00	1.214.159	735.439	94.807	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	51.230	14,36	1.214.159	735.439	94.807	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.139	13,34	1.214.159	735.439	94.807	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
Fondazione Trave 11-12	0%	+	34.611	21,25	1.212.762	735.439	84.963	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-101.151	7,27	1.212.762	735.439	84.963	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	53.784	13,67	1.212.762	735.439	84.963	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-95.274	7,72	1.212.762	735.439	84.963	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	56.716	12,97	1.212.762	735.439	84.963	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-79.878	9,21	1.212.762	735.439	84.963	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	55.205	13,32	1.212.762	735.439	84.963	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-64.891	11,33	1.212.762	735.439	84.963	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	57.520	12,79	1.212.762	735.439	84.963	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.201	13,32	1.212.762	735.439	84.963	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
Fondazione Trave 14-13	0%	+	41.611	17,67	1.222.826	735.439	155.922	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-163.552	4,50	1.222.826	735.439	155.922	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	53.789	13,67	1.222.826	735.439	155.922	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-135.039	5,45	1.222.826	735.439	155.922	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	60.030	12,25	1.222.826	735.439	155.922	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-110.140	6,68	1.222.826	735.439	155.922	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	59.915	12,27	1.222.826	735.439	155.922	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-86.587	8,49	1.222.826	735.439	155.922	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	61.781	11,90	1.222.826	735.439	155.922	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.612	10,88	1.222.826	735.439	155.922	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
Fondazione Trave 17-20	0%	+	-	-	1.200.780	735.439	479	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-142.645	5,16	1.200.780	735.439	479	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	7.069	NS	1.200.780	735.439	479	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-103.989	7,07	1.200.780	735.439	479	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	11.124	66,11	1.200.780	735.439	479	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-66.861	11,00	1.200.780	735.439	479	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	13.915	52,85	1.200.780	735.439	479	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.782	18,96	1.200.780	735.439	479	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	20.600	35,70	1.200.780	735.439	479	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.075	34,90	1.200.780	735.439	479	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
Fondazione Trave 17-19	0%	+	9.635	76,33	1.211.492	735.439	76.008	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-152.790	4,81	1.211.492	735.439	76.008	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	26.557	27,69	1.211.492	735.439	76.008	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-124.061	5,93	1.211.492	735.439	76.008	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	34.149	21,54	1.211.492	735.439	76.008	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-94.042	7,82	1.211.492	735.439	76.008	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	39.471	18,63	1.211.492	735.439	76.008	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO

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

Id _{Tr}	%oL _{Li}	+/-	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r
			[N]		[N]	[N]		[N]				[N]	[cm ² /cm]	[cm ²]	
	87,5%	+	123.581	5,95	1.216.222	735.439	109.356	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-5.578	NS	1.216.222	735.439	109.356	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	166.031	4,43	1.216.222	735.439	109.356	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	1.216.222	735.439	109.356	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
Trave 4-6	0%	+	2.638	NS	1.202.128	735.439	9.982	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-148.222	4,96	1.202.128	735.439	9.982	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	12.050	61,03	1.202.128	735.439	9.982	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-109.325	6,73	1.202.128	735.439	9.982	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	15.617	47,09	1.202.128	735.439	9.982	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-72.557	10,14	1.202.128	735.439	9.982	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	18.574	39,60	1.202.128	735.439	9.982	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-43.546	16,89	1.202.128	735.439	9.982	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	25.381	28,98	1.202.128	735.439	9.982	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.199	31,70	1.202.128	735.439	9.982	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
Trave 6-8	0%	+	-	-	1.200.997	735.439	2.006	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-146.179	5,03	1.200.997	735.439	2.006	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	1.428	NS	1.200.997	735.439	2.006	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-104.198	7,06	1.200.997	735.439	2.006	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	8.471	86,82	1.200.997	735.439	2.006	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.612	10,56	1.200.997	735.439	2.006	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	14.276	51,52	1.200.997	735.439	2.006	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-42.176	17,44	1.200.997	735.439	2.006	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	22.768	32,30	1.200.997	735.439	2.006	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-22.536	32,63	1.200.997	735.439	2.006	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
Trave 8-10	0%	+	-	-	1.203.219	735.439	17.675	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-145.918	5,04	1.203.219	735.439	17.675	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	-	-	1.203.219	735.439	17.675	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-102.179	7,20	1.203.219	735.439	17.675	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	5.499	NS	1.203.219	735.439	17.675	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.817	10,84	1.203.219	735.439	17.675	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	11.767	62,50	1.203.219	735.439	17.675	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.529	17,71	1.203.219	735.439	17.675	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	20.976	35,06	1.203.219	735.439	17.675	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-24.600	29,90	1.203.219	735.439	17.675	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
Trave 10-12	0%	+	15.463	47,56	1.200.712	735.439	0	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-119.075	6,18	1.200.712	735.439	0	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	28.711	25,62	1.200.712	735.439	0	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-105.305	6,98	1.200.712	735.439	0	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	40.492	18,16	1.200.712	735.439	0	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-89.943	8,18	1.200.712	735.439	0	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	51.685	14,23	1.200.712	735.439	0	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-74.165	9,92	1.200.712	735.439	0	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	64.434	11,41	1.200.712	735.439	0	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-60.087	12,24	1.200.712	735.439	0	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
Trave 12-17	0%	+	16.481	44,62	1.202.467	735.439	12.374	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-146.054	5,04	1.202.467	735.439	12.374	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	18.645	39,44	1.202.467	735.439	12.374	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-102.439	7,18	1.202.467	735.439	12.374	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	16.017	45,92	1.202.467	735.439	12.374	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-63.301	11,62	1.202.467	735.439	12.374	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	15.015	48,98	1.202.467	735.439	12.374	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO

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

Id_{Tr}	%L_{Lt}	+/-	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_r
	[%]	-	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	
Fondazione Trave 13-18	0%	-	-35.217	20,88	1.202.467	735.439	12.374	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	20.564	35,76	1.202.467	735.439	12.374	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.855	39,00	1.202.467	735.439	12.374	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	36.138	20,35	1.202.467	735.439	12.374	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.507	63,91	1.202.467	735.439	12.374	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	64.912	11,33	1.202.467	735.439	12.374	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.348	71,07	1.202.467	735.439	12.374	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	103.204	7,13	1.202.467	735.439	12.374	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-8.025	91,64	1.202.467	735.439	12.374	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	143.862	5,11	1.202.467	735.439	12.374	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	1.202.467	735.439	12.374	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
												Travata: Trave 13-18			
Fondazione Trave 20-25	0%	+	-	-	1.216.797	735.439	113.407	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	9.023	81,51	1.216.797	735.439	113.407	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-87.756	8,38	1.216.797	735.439	113.407	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	26.547	27,70	1.216.797	735.439	113.407	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-56.554	13,00	1.216.797	735.439	113.407	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	33.760	21,78	1.216.797	735.439	113.407	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-33.581	21,90	1.216.797	735.439	113.407	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	45.340	16,22	1.216.797	735.439	113.407	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.895	30,78	1.216.797	735.439	113.407	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	63.156	11,64	1.216.797	735.439	113.407	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.616	37,49	1.216.797	735.439	113.407	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	92.504	7,95	1.216.797	735.439	113.407	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
-		-18.255	40,29	1.216.797	735.439	113.407	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	+	132.777	5,54	1.216.797	735.439	113.407	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO	
	-	-15.504	47,44	1.216.797	735.439	113.407	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO	
100%	+	174.814	4,21	1.216.797	735.439	113.407	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO	
	-	-5.414	NS	1.216.797	735.439	113.407	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO	
											Travata: Trave 20-25				
Fondazione Trave 21-26	0%	+	8.183	89,87	1.211.262	735.439	74.383	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	-	-153.304	4,80	1.211.262	735.439	74.383	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	25.223	29,16	1.211.262	735.439	74.383	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	25%	-	-124.791	5,89	1.211.262	735.439	74.383	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	33.109	22,21	1.211.262	735.439	74.383	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	-	-94.829	7,76	1.211.262	735.439	74.383	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	38.790	18,96	1.211.262	735.439	74.383	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	50%	-	-73.008	10,07	1.211.262	735.439	74.383	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	47.147	15,60	1.211.262	735.439	74.383	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	-	-62.838	11,70	1.211.262	735.439	74.383	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
		+	60.584	12,14	1.211.262	735.439	74.383	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
	75%	-	-63.080	11,66	1.211.262	735.439	74.383	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO
+		78.463	9,37	1.211.262	735.439	74.383	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO	
87,5%	-	-68.426	10,75	1.211.262	735.439	74.383	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO	
	+	96.273	7,64	1.211.262	735.439	74.383	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO	
100%	-	-69.516	10,58	1.211.262	735.439	74.383	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO	
	+	104.540	7,04	1.211.262	735.439	74.383	0	0	0	2,50	0,1828	0,0000	0,0000	NO	
	-	-52.708	13,95	1.211.262	735.439	74.383	0	0	0	2,50	0,1828	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_{Lt}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{Lt}), a partire dall'estremo iniziale.
- +/-** [+] = 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.
- Ctg_θ** Cotangente dell'angolo θ utilizzata nella verifica.

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

Id _{Tr}	% _{oLLI}	+ / -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
	[%]		[N]		[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]		[cm ² /cm]	[cm ²]	[cm ²]	

A_{sw} Area delle staffe per unità di lunghezza.

A_{sw,p} Area dei ferri piegati.

A_{s,Dg} Area di ferri incrociati nelle zone critiche.

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

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

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	% _{oLLI}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
Fondazione												
Trave 1-2												
Trave 1-2	0%	137.351	69.512	195.208	154.639	18,85	18,85	5.78[S]	0,10	2.68[S]	0,10	NO
	12,5%	137.351	73.440	143.252	91.674	18,85	18,85	5.47[S]	0,10	4.40[S]	0,10	NO
	25%	189.306	72.952	143.252	43.391	18,85	18,85	5.66[S]	0,10	9.29[S]	0,10	NO
	37,5%	189.306	59.540	143.252	3.351	18,85	18,85	6.94[S]	0,10	NS	0,10	NO
	50%	253.757	53.581	-	-	18,85	18,85	7.96[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	195.208	66.588	-	-	18,85	18,85	6.22[S]	0,10	-	VNR	NO
	75%	195.208	83.925	137.351	30.130	18,85	18,85	4.93[S]	0,10	13.34[S]	0,10	NO
	87,5%	143.252	91.682	189.306	76.269	18,85	18,85	4.40[S]	0,10	5.41[S]	0,10	NO
	100%	143.252	85.786	189.306	142.116	18,85	18,85	4.70[S]	0,10	2.91[S]	0,10	NO
Fondazione												
Travata: Trave 1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14												
Trave 1-3	0%	188.732	86.728	20.322	78.643	18,85	18,85	4.76[S]	0,10	4.80[S]	0,09	NO
	12,5%	188.732	80.024	20.322	38.828	18,85	18,85	5.16[S]	0,10	9.72[S]	0,09	NO
	25%	223.328	72.877	-14.274	17.992	18,85	18,85	5.76[S]	0,10	20.58[S]	0,09	NO
	37,5%	223.328	59.123	-14.274	3.015	18,85	18,85	7.10[S]	0,10	NS	0,09	NO
	50%	192.640	47.071	-	-	18,85	18,85	8.79[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	131.737	32.443	77.318	1.493	18,85	18,85	12.36[S]	0,10	NS	0,10	NO
	75%	20.322	24.770	188.732	24.009	18,85	18,85	15.24[S]	0,09	17.19[S]	0,10	NO
	87,5%	-14.274	22.450	223.328	70.209	18,85	18,85	16.49[S]	0,09	5.98[S]	0,10	NO
	100%	-14.274	18.106	223.328	138.001	37,70	37,70	39.89[S]	0,12	5.59[S]	0,13	NO
Trave 3-5	0%	18.188	32.496	-4	113.857	37,70	37,70	22.43[S]	0,12	6.37[S]	0,12	NO
	12,5%	18.188	34.362	-4	55.600	18,85	18,85	10.97[S]	0,09	6.71[S]	0,09	NO
	25%	21.569	33.699	-3.386	17.094	18,85	18,85	11.21[S]	0,09	21.79[S]	0,09	NO
	37,5%	21.569	31.928	-	-	18,85	18,85	11.83[S]	0,09	-	VNR	NO
	50%	11.492	33.440	-	-	18,85	18,85	11.23[S]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	-4	30.862	-	-	18,85	18,85	12.09[S]	0,09	-	VNR	NO
	75%	-4	29.930	18.188	18.983	18,85	18,85	12.47[S]	0,09	19.86[S]	0,09	NO
	87,5%	-3.386	25.750	21.569	56.437	18,85	18,85	14.47[S]	0,09	6.69[S]	0,09	NO
	100%	-3.386	18.402	21.569	113.623	37,70	37,70	39.37[S]	0,12	6.42[S]	0,12	NO
Trave 5-7	0%	2.938	23.561	493	113.174	37,70	37,70	30.80[S]	0,12	6.41[S]	0,12	NO
	12,5%	2.938	28.513	493	55.196	18,85	18,85	13.11[S]	0,09	6.76[S]	0,09	NO
	25%	3.884	29.712	-452	16.113	18,85	18,85	12.59[S]	0,09	23.16[S]	0,09	NO
	37,5%	3.800	30.223	-	-	18,85	18,85	12.38[S]	0,09	-	VNR	NO
	50%	2.783	33.418	-	-	18,85	18,85	11.19[S]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	2.783	31.340	-	-	18,85	18,85	11.93[S]	0,09	-	VNR	NO
	75%	493	29.849	2.938	17.703	18,85	18,85	12.51[S]	0,09	21.12[S]	0,09	NO
	87,5%	-452	24.555	3.884	54.129	18,85	18,85	15.20[S]	0,09	6.91[S]	0,09	NO
	100%	-452	16.007	3.884	110.670	37,70	37,70	45.29[S]	0,12	6.56[S]	0,12	NO
Trave 7-9	0%	18.509	20.401	16.411	117.152	37,70	37,70	35.73[S]	0,12	6.22[S]	0,12	NO
	12,5%	18.509	27.244	16.411	59.065	18,85	18,85	13.84[S]	0,09	6.38[S]	0,09	NO
	25%	25.189	29.713	9.731	19.850	18,85	18,85	12.74[S]	0,09	18.91[S]	0,09	NO
	37,5%	25.189	31.714	-	-	18,85	18,85	11.94[S]	0,09	-	VNR	NO
	50%	29.909	34.015	-	-	18,85	18,85	11.16[S]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	27.275	32.687	-	-	18,85	18,85	11.59[S]	0,09	-	VNR	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	75%	16.411	33.838	18.509	14.467	18,85	18,85	11.13[S]	0,09	26.07[S]	0,09	NO
	87,5%	9.731	35.829	25.189	50.184	18,85	18,85	10.47[S]	0,09	7.54[S]	0,09	NO
	100%	9.731	40.562	25.189	108.964	37,70	37,70	17.93[S]	0,12	6.70[S]	0,12	NO
Trave 9-11	0%	-57.983	32.367	-29.146	95.481	37,70	37,70	22.03[S]	0,12	7.53[S]	0,12	NO
	12,5%	-57.983	29.584	-29.146	62.168	18,85	18,85	12.21[S]	0,09	5.91[S]	0,09	NO
	25%	-57.983	23.498	-29.146	33.384	18,85	18,85	15.37[S]	0,09	11.00[S]	0,09	NO
	37,5%	-52.097	16.951	-35.032	11.856	18,85	18,85	21.37[S]	0,09	30.86[S]	0,09	NO
	50%	-30.311	14.646	-56.818	2.109	18,85	18,85	25.05[S]	0,09	NS	0,09	NO
	62,5%	-29.146	24.718	-57.983	12.118	18,85	18,85	14.85[S]	0,09	29.80[S]	0,09	NO
	75%	-29.146	34.836	-57.983	29.469	18,85	18,85	10.54[S]	0,09	12.25[S]	0,09	NO
	87,5%	-29.146	40.225	-57.983	49.382	18,85	18,85	9.13[S]	0,09	7.31[S]	0,09	NO
	100%	-35.032	43.130	-52.097	74.124	37,70	37,70	16.64[S]	0,12	9.64[S]	0,12	NO
Trave 11-15	0%	-44.110	69.504	126.451	113.779	37,70	37,70	10.30[S]	0,12	6.60[S]	0,12	NO
	12,5%	-44.110	55.554	126.451	56.678	18,85	18,85	6.55[S]	0,09	7.05[S]	0,10	NO
	25%	-44.110	41.485	66.524	14.018	18,85	18,85	8.77[S]	0,09	27.62[S]	0,10	NO
	37,5%	15.816	32.680	-	-	18,85	18,85	11.52[S]	0,09	-	VNR	NO
	50%	157.644	41.015	-	-	18,85	18,85	9.91[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	126.451	46.745	-44.110	11.812	18,85	18,85	8.55[S]	0,10	30.82[S]	0,09	NO
	75%	126.451	49.544	-44.110	41.544	18,85	18,85	8.07[S]	0,10	8.76[S]	0,09	NO
	87,5%	126.451	43.310	-44.110	81.702	18,85	18,85	9.23[S]	0,10	4.46[S]	0,09	NO
	100%	126.451	25.535	-44.110	133.374	37,70	37,70	29.42[S]	0,12	5.37[S]	0,12	NO
Trave 15-19	0%	-	-	-10.471	96.675	37,70	37,70	-	VNR	7.48[S]	0,12	NO
	12,5%	86.325	16.995	-10.471	55.050	18,85	18,85	23.03[S]	0,10	6.74[S]	0,09	NO
	25%	86.325	32.873	-10.471	23.766	18,85	18,85	11.91[S]	0,10	15.61[S]	0,09	NO
	37,5%	136.417	40.029	-60.562	3.562	18,85	18,85	10.04[S]	0,10	NS	0,09	NO
	50%	136.417	41.053	-	-	18,85	18,85	9.79[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	143.443	41.967	-	-	18,85	18,85	9.61[S]	0,10	-	VNR	NO
	75%	99.379	40.511	-23.525	14.059	18,85	18,85	9.73[S]	0,10	26.20[S]	0,09	NO
	87,5%	-10.471	33.889	-23.525	39.584	18,85	18,85	10.95[S]	0,09	9.30[S]	0,09	NO
	100%	-10.471	35.578	86.325	88.587	37,70	37,70	20.32[S]	0,12	8.39[S]	0,12	NO
Trave 19-23	0%	-29.311	36.622	111.774	93.123	37,70	37,70	19.63[S]	0,12	8.03[S]	0,12	NO
	12,5%	-29.311	35.385	111.774	43.145	18,85	18,85	10.37[S]	0,09	9.19[S]	0,10	NO
	25%	80.665	38.588	1.798	13.648	18,85	18,85	10.11[S]	0,10	27.38[S]	0,09	NO
	37,5%	80.665	38.637	-	-	18,85	18,85	10.10[S]	0,10	-	VNR	NO
	50%	151.728	41.252	-	-	18,85	18,85	9.82[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	151.728	42.927	-69.265	5.138	18,85	18,85	9.44[S]	0,10	69.82[S]	0,09	NO
	75%	111.774	39.257	-29.311	27.642	18,85	18,85	10.11[S]	0,10	13.28[S]	0,09	NO
	87,5%	111.774	27.601	-29.311	61.752	18,85	18,85	14.37[S]	0,10	5.94[S]	0,09	NO
	100%	111.774	3.674	-29.311	106.685	37,70	37,70	NS	0,12	6.74[S]	0,12	NO
Trave 23-25	0%	129.477	16.682	-44.667	121.810	37,70	37,70	45.07[S]	0,12	5.88[S]	0,12	NO
	12,5%	129.477	36.923	-44.667	72.406	18,85	18,85	10.84[S]	0,10	5.03[S]	0,09	NO
	25%	129.477	45.373	-44.667	34.430	18,85	18,85	8.82[S]	0,10	10.57[S]	0,09	NO
	37,5%	129.477	44.568	-44.667	6.900	18,85	18,85	8.98[S]	0,10	52.74[S]	0,09	NO
	50%	193.217	42.968	-	-	18,85	18,85	9.63[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	165.638	39.287	-	-	18,85	18,85	10.38[S]	0,10	-	VNR	NO
	75%	37.546	41.687	47.263	15.574	18,85	18,85	9.14[S]	0,09	24.60[S]	0,09	NO
	87,5%	-44.667	42.877	47.263	50.177	18,85	18,85	8.49[S]	0,09	7.64[S]	0,09	NO
	100%	-44.667	47.755	129.477	102.489	37,70	37,70	14.99[S]	0,12	7.34[S]	0,12	NO
Trave 25-27	0%	11.937	41.371	71.379	97.422	37,70	37,70	17.59[S]	0,12	7.59[S]	0,12	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	12,5%	11.937	44.427	71.379	51.726	18,85	18,85	8.46[S]	0,09	7.51[S]	0,10	NO
	25%	11.937	41.822	3.823	17.855	18,85	18,85	8.99[S]	0,09	20.95[S]	0,09	NO
	37,5%	79.493	40.650	-	-	18,85	18,85	9.59[S]	0,10	-	VNR	NO
	50%	155.467	40.257	-	-	18,85	18,85	10.08[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	153.033	41.375	-69.718	3.658	18,85	18,85	9.80[S]	0,10	98.04[S]	0,09	NO
	75%	71.379	39.988	11.937	28.627	18,85	18,85	9.71[S]	0,10	13.13[S]	0,09	NO
	87,5%	71.379	35.682	11.937	70.212	18,85	18,85	10.88[S]	0,10	5.35[S]	0,09	NO
	100%	71.379	21.569	11.937	124.981	37,70	37,70	34.30[S]	0,12	5.82[S]	0,12	NO
Trave 26-27	0%	38.160	42.393	45.398	96.163	37,70	37,70	17.29[S]	0,12	7.64[S]	0,12	NO
	12,5%	38.160	46.760	45.398	52.658	18,85	18,85	8.15[S]	0,09	7.27[S]	0,09	NO
	25%	38.160	44.695	45.398	18.649	18,85	18,85	8.53[S]	0,09	20.53[S]	0,09	NO
	37,5%	96.657	41.736	-	-	18,85	18,85	9.43[S]	0,10	-	VNR	NO
	50%	146.964	40.088	-	-	18,85	18,85	10.08[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	131.585	41.464	-48.028	4.133	18,85	18,85	9.67[S]	0,10	87.87[S]	0,09	NO
	75%	45.398	37.284	-48.028	26.015	18,85	18,85	10.27[S]	0,09	13.96[S]	0,09	NO
	87,5%	45.398	33.355	38.160	69.028	18,85	18,85	11.48[S]	0,09	5.52[S]	0,09	NO
	100%	45.398	19.832	38.160	125.132	37,70	37,70	37.03[S]	0,12	5.86[S]	0,12	NO
Trave 24-26	0%	83.136	18.035	-7.077	121.296	37,70	37,70	41.16[S]	0,12	5.97[S]	0,12	NO
	12,5%	83.136	35.680	-7.077	70.480	18,85	18,85	10.95[S]	0,10	5.27[S]	0,09	NO
	25%	83.136	42.167	-57.200	32.336	18,85	18,85	9.27[S]	0,10	11.17[S]	0,09	NO
	37,5%	133.260	45.149	-57.200	8.181	18,85	18,85	8.89[S]	0,10	44.16[S]	0,09	NO
	50%	142.618	40.170	-	-	18,85	18,85	10.04[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	100.516	38.834	-	-	18,85	18,85	10.15[S]	0,10	-	VNR	NO
	75%	-7.077	39.813	83.136	15.275	18,85	18,85	9.34[S]	0,09	25.58[S]	0,10	NO
	87,5%	-7.077	45.215	83.136	53.114	18,85	18,85	8.22[S]	0,09	7.36[S]	0,10	NO
	100%	-7.077	46.324	83.136	102.608	37,70	37,70	15.62[S]	0,12	7.23[S]	0,12	NO
Trave 22-24	0%	2.582	47.267	71.036	94.669	37,70	37,70	15.35[S]	0,12	7.81[S]	0,12	NO
	12,5%	2.582	44.752	71.036	47.538	18,85	18,85	8.35[S]	0,09	8.17[S]	0,10	NO
	25%	2.582	38.923	71.036	12.054	18,85	18,85	9.60[S]	0,09	32.20[S]	0,10	NO
	37,5%	134.954	40.586	-	-	18,85	18,85	9.89[S]	0,10	-	VNR	NO
	50%	176.936	42.157	-	-	18,85	18,85	9.73[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	142.518	43.768	-68.899	8.953	18,85	18,85	9.21[S]	0,10	40.07[S]	0,09	NO
	75%	142.518	40.246	-68.899	32.648	18,85	18,85	10.02[S]	0,10	10.99[S]	0,09	NO
	87,5%	71.036	28.342	-68.899	65.616	18,85	18,85	13.70[S]	0,10	5.47[S]	0,09	NO
	100%	71.036	9.177	2.582	118.165	37,70	37,70	80.61[S]	0,12	6.14[S]	0,12	NO
Trave 16-22	0%	47.643	38.730	36.288	117.630	37,70	37,70	18.98[S]	0,12	6.23[S]	0,12	NO
	12,5%	47.643	41.954	36.288	63.284	18,85	18,85	9.14[S]	0,09	6.02[S]	0,09	NO
	25%	47.643	38.824	-60.293	25.468	18,85	18,85	9.87[S]	0,09	14.16[S]	0,09	NO
	37,5%	144.224	42.390	-60.293	5.436	18,85	18,85	9.52[S]	0,10	66.34[S]	0,09	NO
	50%	160.709	40.208	-	-	18,85	18,85	10.12[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	102.589	40.621	-18.657	3.516	18,85	18,85	9.72[S]	0,10	NS	0,09	NO
	75%	36.288	40.767	47.643	22.586	18,85	18,85	9.34[S]	0,09	16.97[S]	0,09	NO
	87,5%	36.288	39.582	47.643	53.996	18,85	18,85	9.62[S]	0,09	7.10[S]	0,09	NO
	100%	36.288	31.261	47.643	93.511	37,70	37,70	23.43[S]	0,12	7.86[S]	0,12	NO
Trave 14-16	0%	185.578	107.950	53.192	100.515	18,85	18,85	3.82[S]	0,10	3.82[S]	0,09	NO
	12,5%	185.578	98.543	53.192	55.431	18,85	18,85	4.18[S]	0,10	6.94[S]	0,09	NO
	25%	185.578	81.042	-15.220	19.597	18,85	18,85	5.09[S]	0,10	18.88[S]	0,09	NO
	37,5%	253.990	66.047	-15.220	867	18,85	18,85	6.46[S]	0,10	NS	0,09	NO
	50%	263.528	51.187	-	-	18,85	18,85	8.37[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	203.288	45.243	35.482	9.208	18,85	18,85	9.19[S]	0,10	41.35[S]	0,09	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	75%	53.192	40.229	185.578	39.974	18,85	18,85	9.56[S]	0,09	10.31[S]	0,10	NO
	87,5%	53.192	36.507	185.578	90.224	18,85	18,85	10.53[S]	0,09	4.57[S]	0,10	NO
	100%	53.192	22.529	185.578	151.637	37,70	37,70	32.67[S]	0,12	5.03[S]	0,13	NO
Fondazione								Travata: Trave 3-4				
Trave 3-4	0%	128.968	81.343	126.133	152.375	18,85	18,85	4.92[S]	0,10	2.62[S]	0,10	NO
	12,5%	128.968	74.955	126.133	89.962	18,85	18,85	5.34[S]	0,10	4.44[S]	0,10	NO
	25%	128.968	61.402	126.133	40.165	18,85	18,85	6.52[S]	0,10	9.95[S]	0,10	NO
	37,5%	128.968	45.012	126.133	2.313	18,85	18,85	8.89[S]	0,10	NS	0,10	NO
	50%	123.274	27.320	-	-	18,85	18,85	14.61[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	126.133	51.133	-	-	18,85	18,85	7.82[S]	0,10	-	VNR	NO
	75%	126.133	72.225	128.968	29.383	18,85	18,85	5.53[S]	0,10	13.62[S]	0,10	NO
	87,5%	126.133	88.924	128.968	74.272	18,85	18,85	4.50[S]	0,10	5.39[S]	0,10	NO
	100%	126.133	95.429	128.968	133.945	18,85	18,85	4.19[S]	0,10	2.99[S]	0,10	NO
Fondazione								Travata: Trave 5-6				
Trave 5-6	0%	122.906	74.627	122.927	145.693	18,85	18,85	5.35[S]	0,10	2.74[S]	0,10	NO
	12,5%	122.906	70.457	122.927	85.858	18,85	18,85	5.66[S]	0,10	4.65[S]	0,10	NO
	25%	122.906	58.752	122.927	38.042	18,85	18,85	6.79[S]	0,10	10.49[S]	0,10	NO
	37,5%	122.906	43.772	122.927	1.647	18,85	18,85	9.12[S]	0,10	NS	0,10	NO
	50%	122.927	26.453	-	-	18,85	18,85	15.08[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	122.927	49.574	-	-	18,85	18,85	8.05[S]	0,10	-	VNR	NO
	75%	122.927	69.412	122.906	27.597	18,85	18,85	5.75[S]	0,10	14.46[S]	0,10	NO
	87,5%	122.927	84.563	122.906	71.273	18,85	18,85	4.72[S]	0,10	5.60[S]	0,10	NO
	100%	122.927	89.280	122.906	129.483	18,85	18,85	4.47[S]	0,10	3.08[S]	0,10	NO
Fondazione								Travata: Trave 7-8				
Trave 7-8	0%	124.057	73.806	123.431	143.030	18,85	18,85	5.41[S]	0,10	2.79[S]	0,10	NO
	12,5%	124.057	70.200	123.431	83.699	18,85	18,85	5.69[S]	0,10	4.77[S]	0,10	NO
	25%	124.057	58.869	123.431	36.484	18,85	18,85	6.78[S]	0,10	10.94[S]	0,10	NO
	37,5%	124.057	44.110	123.431	698	18,85	18,85	9.05[S]	0,10	NS	0,10	NO
	50%	122.584	26.840	-	-	18,85	18,85	14.86[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	123.431	49.172	-	-	18,85	18,85	8.12[S]	0,10	-	VNR	NO
	75%	123.431	68.109	124.057	27.309	18,85	18,85	5.86[S]	0,10	14.62[S]	0,10	NO
	87,5%	123.431	82.112	124.057	71.285	18,85	18,85	4.86[S]	0,10	5.60[S]	0,10	NO
	100%	123.431	85.460	124.057	130.022	18,85	18,85	4.67[S]	0,10	3.07[S]	0,10	NO
Fondazione								Travata: Trave 9-10				
Trave 9-10	0%	116.455	86.772	115.637	140.142	18,85	18,85	4.58[S]	0,10	2.84[S]	0,10	NO
	12,5%	116.455	76.201	115.637	81.631	18,85	18,85	5.22[S]	0,10	4.87[S]	0,10	NO
	25%	116.455	59.720	102.561	34.926	18,85	18,85	6.66[S]	0,10	11.30[S]	0,10	NO
	37,5%	129.531	44.139	102.561	2.295	18,85	18,85	9.07[S]	0,10	NS	0,10	NO
	50%	135.756	31.697	-	-	18,85	18,85	12.67[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	115.637	48.715	116.455	1.459	18,85	18,85	8.16[S]	0,10	NS	0,10	NO
	75%	115.637	65.916	116.455	31.932	18,85	18,85	6.03[S]	0,10	12.45[S]	0,10	NO
	87,5%	115.637	77.132	116.455	73.005	18,85	18,85	5.15[S]	0,10	5.45[S]	0,10	NO
	100%	102.561	77.718	116.455	125.954	18,85	18,85	5.08[S]	0,10	3.16[S]	0,10	NO
Fondazione								Travata: Trave 11-12				
Trave 11-12	0%	171.598	104.791	35.043	133.516	18,85	18,85	3.91[S]	0,10	2.85[S]	0,09	NO
	12,5%	171.598	93.185	35.043	83.210	18,85	18,85	4.39[S]	0,10	4.57[S]	0,09	NO
	25%	171.598	74.192	35.043	41.178	18,85	18,85	5.52[S]	0,10	9.24[S]	0,09	NO
	37,5%	171.598	52.944	35.043	8.240	18,85	18,85	7.73[S]	0,10	46.19[S]	0,09	NO
	50%	162.888	32.165	-	-	18,85	18,85	12.67[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	60.812	39.343	-	-	18,85	18,85	9.81[S]	0,10	-	VNR	NO
	75%	35.043	56.023	171.598	34.579	18,85	18,85	6.79[S]	0,09	11.83[S]	0,10	NO
	87,5%	35.043	69.306	171.598	85.455	18,85	18,85	5.49[S]	0,09	4.79[S]	0,10	NO
	100%	35.043	73.812	171.598	152.715	18,85	18,85	5.16[S]	0,09	2.68[S]	0,10	NO
Fondazione								Travata: Trave 14-13				
Trave 14-13	0%	201.274	95.775	178.763	171.025	18,85	18,85	4.34[S]	0,10	2.40[S]	0,10	NO
	12,5%	201.274	92.846	178.763	95.028	18,85	18,85	4.47[S]	0,10	4.32[S]	0,10	NO
	25%	201.274	78.267	124.154	36.008	18,85	18,85	5.31[S]	0,10	11.09[S]	0,10	NO
	37,5%	255.884	67.850	-	-	18,85	18,85	6.29[S]	0,10	-	VNR	NO
	50%	269.468	63.341	-	-	18,85	18,85	6.78[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	178.763	73.037	-	-	18,85	18,85	5.62[S]	0,10	-	VNR	NO
	75%	178.763	85.152	201.274	31.627	18,85	18,85	4.82[S]	0,10	13.14[S]	0,10	NO
	87,5%	178.763	79.138	201.274	84.174	18,85	18,85	5.19[S]	0,10	4.94[S]	0,10	NO
	100%	124.154	47.139	201.274	153.282	18,85	18,85	8.47[S]	0,10	2.71[S]	0,10	NO
Fondazione								Travata: Trave 17-20				
Trave 17-20	0%	7.622	6.164	-6.118	144.513	18,85	18,85	60.82[S]	0,09	2.57[S]	0,09	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	12,5%	7.622	25.093	-6.118	67.028	18,85	18,85	14.94[S]	0,09	5.55[S]	0,09	NO
	25%	7.622	33.086	-6.118	15.175	18,85	18,85	11.33[S]	0,09	24.51[S]	0,09	NO
	37,5%	-26.169	35.152	-	-	18,85	18,85	10.46[S]	0,09	-	VNR	NO
	50%	-36.024	34.907	-	-	18,85	18,85	10.48[S]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	-6.118	36.556	-	-	18,85	18,85	10.18[S]	0,09	-	VNR	NO
	75%	-6.118	34.216	7.622	14.225	18,85	18,85	10.87[S]	0,09	26.35[S]	0,09	NO
	87,5%	-6.118	23.141	7.622	60.966	18,85	18,85	16.07[S]	0,09	6.15[S]	0,09	NO
	100%	27.673	2.375	-26.169	133.676	18,85	18,85	NS	0,09	2.75[S]	0,09	NO
Fondazione						Travata: Trave 17-19						
Trave 17-19	0%	-27.521	32.560	211.764	174.706	18,85	18,85	11.29[S]	0,09	2.39[S]	0,10	NO
	12,5%	-27.521	42.454	211.764	97.720	18,85	18,85	8.66[S]	0,09	4.27[S]	0,10	NO
	25%	-27.521	41.109	211.764	39.959	18,85	18,85	8.94[S]	0,09	10.45[S]	0,10	NO
	37,5%	-27.521	32.352	-	-	18,85	18,85	11.36[S]	0,09	-	VNR	NO
	50%	211.764	33.157	-	-	18,85	18,85	12.60[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	211.764	60.186	-27.521	4.118	18,85	18,85	6.94[S]	0,10	89.24[S]	0,09	NO
	75%	211.764	86.603	-27.521	34.194	18,85	18,85	4.82[S]	0,10	10.75[S]	0,09	NO
	87,5%	211.764	112.400	-46.537	73.870	18,85	18,85	3.72[S]	0,10	4.92[S]	0,09	NO
	100%	211.764	132.117	-46.537	123.578	18,85	18,85	3.16[S]	0,10	2.94[S]	0,09	NO
Fondazione						Travata: Trave 18-21						
Trave 18-21	0%	15.980	11.315	-5.203	138.430	18,85	18,85	33.29[S]	0,09	2.69[S]	0,09	NO
	12,5%	15.980	27.745	-5.203	62.725	18,85	18,85	13.57[S]	0,09	5.93[S]	0,09	NO
	25%	15.980	33.978	-5.203	12.393	18,85	18,85	11.08[S]	0,09	30.03[S]	0,09	NO
	37,5%	-10.013	36.340	-	-	18,85	18,85	10.21[S]	0,09	-	VNR	NO
	50%	-20.042	34.164	-	-	18,85	18,85	10.80[S]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	-5.203	35.967	-	-	18,85	18,85	10.35[S]	0,09	-	VNR	NO
	75%	-5.203	31.925	15.980	14.450	18,85	18,85	11.66[S]	0,09	26.06[S]	0,09	NO
	87,5%	20.790	21.352	-10.013	63.445	18,85	18,85	17.69[S]	0,09	5.85[S]	0,09	NO
	100%	20.790	2.292	-10.013	140.142	18,85	18,85	NS	0,09	2.65[S]	0,09	NO
Fondazione						Travata: Trave 18-22						
Trave 18-22	0%	-22.878	64.615	221.717	175.268	18,85	18,85	5.70[S]	0,09	2.39[S]	0,10	NO
	12,5%	-22.878	63.064	221.717	98.121	18,85	18,85	5.84[S]	0,09	4.28[S]	0,10	NO
	25%	-22.878	52.393	221.717	40.251	18,85	18,85	7.03[S]	0,09	10.43[S]	0,10	NO
	37,5%	-22.878	36.521	-	-	18,85	18,85	10.09[S]	0,09	-	VNR	NO
	50%	221.717	33.315	-	-	18,85	18,85	12.60[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	221.717	60.912	-22.878	10.451	18,85	18,85	6.89[S]	0,10	35.26[S]	0,09	NO
	75%	221.717	88.263	-22.878	45.711	18,85	18,85	4.76[S]	0,10	8.06[S]	0,09	NO
	87,5%	221.717	115.406	-22.878	91.480	18,85	18,85	3.64[S]	0,10	4.03[S]	0,09	NO
	100%	221.717	136.801	-22.878	146.554	18,85	18,85	3.07[S]	0,10	2.51[S]	0,09	NO
Fondazione						Travata: Trave 20-21						
Trave 20-21	0%	8.637	12.821	-5.235	146.944	18,85	18,85	29.26[S]	0,09	2.53[S]	0,09	NO
	12,5%	8.637	29.121	-5.235	68.902	18,85	18,85	12.88[S]	0,09	5.40[S]	0,09	NO
	25%	8.637	35.248	-5.235	16.540	18,85	18,85	10.64[S]	0,09	22.50[S]	0,09	NO
	37,5%	-11.816	36.656	-	-	18,85	18,85	10.12[S]	0,09	-	VNR	NO
	50%	-33.376	34.418	-	-	18,85	18,85	10.64[S]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	-5.235	36.679	-	-	18,85	18,85	10.15[S]	0,09	-	VNR	NO
	75%	-5.235	35.370	8.637	16.168	18,85	18,85	10.52[S]	0,09	23.20[S]	0,09	NO
	87,5%	15.219	29.624	-11.816	68.586	18,85	18,85	12.71[S]	0,09	5.41[S]	0,09	NO
	100%	15.219	14.359	-11.816	147.311	18,85	18,85	26.22[S]	0,09	2.52[S]	0,09	NO
Fondazione						Travata: Trave 2-4-6-8-10-12-17						
Trave 2-4	0%	210.031	74.892	60.723	94.330	18,85	18,85	5.57[S]	0,10	4.09[S]	0,10	NO
	12,5%	210.031	79.991	19.885	38.265	18,85	18,85	5.22[S]	0,10	9.86[S]	0,09	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD

Id _{Tr}	%L _{Lt} [%]	N _{Ed,s} [N]	M _{Ed,3,s} [N·m]	N _{Ed,i} [N]	M _{Ed,3,i} [N·m]	A _{s,s} [cm ²]	A _{s,i} [cm ²]	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	25%	250.869	81.461	19.885	8.731	18,85	18,85	5.23[S]	0,10	43.23[S]	0,09	NO
	37,5%	250.869	70.101	-	-	18,85	18,85	6.07[S]	0,10	-	VNR	NO
	50%	231.964	59.688	-	-	18,85	18,85	7.07[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	174.921	41.938	-	-	18,85	18,85	9.77[S]	0,10	-	VNR	NO
	75%	60.723	27.553	210.031	22.037	18,85	18,85	14.01[S]	0,10	18.93[S]	0,10	NO
	87,5%	19.885	13.995	250.869	79.245	18,85	18,85	26.97[S]	0,09	5.37[S]	0,10	NO
	100%	-	-	250.869	162.486	37,70	37,70	-	VNR	4.78[S]	0,13	NO
Trave 4-6	0%	20.133	13.923	4.251	135.521	37,70	37,70	52.38[S]	0,12	5.36[S]	0,12	NO
	12,5%	20.133	29.344	4.251	61.787	18,85	18,85	12.86[S]	0,09	6.06[S]	0,09	NO
	25%	24.524	38.131	-141	14.288	18,85	18,85	9.92[S]	0,09	26.12[S]	0,09	NO
	37,5%	22.552	40.943	-	-	18,85	18,85	9.23[S]	0,09	-	VNR	NO
	50%	16.471	43.695	-	-	18,85	18,85	8.62[S]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	4.251	39.203	-	-	18,85	18,85	9.54[S]	0,09	-	VNR	NO
	75%	4.251	33.020	20.133	16.521	18,85	18,85	11.33[S]	0,09	22.85[S]	0,09	NO
	87,5%	-141	20.397	24.524	65.290	18,85	18,85	18.30[S]	0,09	5.80[S]	0,09	NO
	100%	-	-	24.524	139.303	37,70	37,70	-	VNR	5.24[S]	0,12	NO
Trave 6-8	0%	-	-	995	133.662	37,70	37,70	-	VNR	5.43[S]	0,12	NO
	12,5%	3.885	20.955	995	61.500	18,85	18,85	17.85[S]	0,09	6.07[S]	0,09	NO
	25%	4.415	33.289	465	13.918	18,85	18,85	11.24[S]	0,09	26.83[S]	0,09	NO
	37,5%	4.415	39.352	-	-	18,85	18,85	9.51[S]	0,09	-	VNR	NO
	50%	3.836	43.531	-	-	18,85	18,85	8.59[S]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	2.809	39.254	-	-	18,85	18,85	9.52[S]	0,09	-	VNR	NO
	75%	995	32.676	3.885	14.193	18,85	18,85	11.43[S]	0,09	26.36[S]	0,09	NO
	87,5%	465	19.629	4.415	61.867	18,85	18,85	19.02[S]	0,09	6.05[S]	0,09	NO
	100%	-	-	4.415	135.056	37,70	37,70	-	VNR	5.38[S]	0,12	NO
Trave 8-10	0%	-	-	17.172	137.256	37,70	37,70	-	VNR	5.31[S]	0,12	NO
	12,5%	27.604	18.891	17.172	65.744	18,85	18,85	20.07[S]	0,09	5.73[S]	0,09	NO
	25%	28.712	33.112	16.064	19.178	18,85	18,85	11.45[S]	0,09	19.64[S]	0,09	NO
	37,5%	28.712	40.705	-	-	18,85	18,85	9.32[S]	0,09	-	VNR	NO
	50%	25.967	44.298	-	-	18,85	18,85	8.55[S]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	22.505	39.900	-	-	18,85	18,85	9.47[S]	0,09	-	VNR	NO
	75%	17.172	36.859	27.604	9.309	18,85	18,85	10.22[S]	0,09	40.72[S]	0,09	NO
	87,5%	16.064	35.535	28.712	56.942	18,85	18,85	10.60[S]	0,09	6.66[S]	0,09	NO
	100%	16.064	32.293	28.712	131.878	37,70	37,70	22.56[S]	0,12	5.54[S]	0,12	NO
Trave 10-12	0%	-98.790	26.765	-100.946	95.594	37,70	37,70	26.33[S]	0,12	7.37[S]	0,12	NO
	12,5%	-98.790	29.210	-100.946	60.814	18,85	18,85	12.07[S]	0,09	5.79[S]	0,09	NO
	25%	-98.790	26.310	-100.946	31.892	18,85	18,85	13.40[S]	0,09	11.04[S]	0,09	NO
	37,5%	-137.331	18.715	-62.405	9.452	18,85	18,85	18.40[S]	0,09	38.10[S]	0,09	NO
	50%	-158.645	8.040	-	-	18,85	18,85	42.28[S]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	-100.946	18.449	-137.331	13.126	18,85	18,85	19.08[S]	0,09	26.24[S]	0,09	NO
	75%	-62.405	26.095	-137.331	38.895	18,85	18,85	13.80[S]	0,09	8.85[S]	0,09	NO
	87,5%	-62.405	28.688	-137.331	71.158	18,85	18,85	12.55[S]	0,09	4.84[S]	0,09	NO
	100%	-62.405	26.255	-137.331	109.575	37,70	37,70	27.13[S]	0,12	6.36[S]	0,11	NO
Trave 12-17	0%	-5.731	21.930	37.770	133.224	37,70	37,70	33.01[S]	0,12	5.50[S]	0,12	NO
	12,5%	-5.731	31.069	37.770	58.187	18,85	18,85	11.98[S]	0,09	6.55[S]	0,09	NO
	25%	-5.731	33.724	37.770	9.534	18,85	18,85	11.03[S]	0,09	39.98[S]	0,09	NO
	37,5%	-13.123	34.213	-	-	18,85	18,85	10.83[S]	0,09	-	VNR	NO
	50%	11.333	36.151	-	-	18,85	18,85	10.39[S]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	37.770	36.480	-	-	18,85	18,85	10.45[S]	0,09	-	VNR	NO
	75%	37.770	34.675	-5.731	18.002	18,85	18,85	10.99[S]	0,09	20.67[S]	0,09	NO
	87,5%	37.770	25.698	-5.731	67.691	18,85	18,85	14.83[S]	0,09	5.50[S]	0,09	NO
	100%	37.770	5.791	-5.731	142.677	18,85	18,85	65.83[S]	0,09	2.61[S]	0,09	NO

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD												
Id _{Tr}	%L _{LI}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f
	[%]	[N]	[N·m]	[N]	[N·m]	[cm ²]	[cm ²]					
Fondazione							Travata: Trave 13-18					
Trave 13-18	0%	206.612	53.198	79.518	106.087	18,85	18,85	7.83[S]	0,10	3.68[S]	0,10	NO
	12,5%	246.858	79.108	39.272	41.979	18,85	18,85	5.37[S]	0,10	9.09[S]	0,09	NO
	25%	246.858	85.740	39.272	6.982	18,85	18,85	4.96[S]	0,10	54.64[S]	0,09	NO
	37,5%	246.858	75.872	-	-	18,85	18,85	5.60[S]	0,10	-	VNR	NO
	50%	235.245	58.651	-	-	18,85	18,85	7.20[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	185.043	39.243	-	-	18,85	18,85	10.50[S]	0,10	-	VNR	NO
	75%	79.518	29.958	206.612	20.523	18,85	18,85	13.02[S]	0,10	20.30[S]	0,10	NO
	87,5%	39.272	19.592	246.858	85.315	18,85	18,85	19.47[S]	0,09	4.98[S]	0,10	NO
100%	39.272	609	246.858	179.756	18,85	18,85	NS	0,09	2.36[S]	0,10	NO	
Fondazione							Travata: Trave 20-25					
Trave 20-25	0%	-32.790	29.268	212.881	176.861	18,85	18,85	12.52[S]	0,09	2.36[S]	0,10	NO
	12,5%	-32.790	40.259	212.881	99.441	18,85	18,85	9.10[S]	0,09	4.20[S]	0,10	NO
	25%	-32.790	39.877	212.881	41.200	18,85	18,85	9.19[S]	0,09	10.14[S]	0,10	NO
	37,5%	-32.790	31.877	-	-	18,85	18,85	11.49[S]	0,09	-	VNR	NO
	50%	212.881	32.910	-	-	18,85	18,85	12.70[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	212.881	60.577	-32.790	3.699	18,85	18,85	6.90[S]	0,10	99.05[S]	0,09	NO
	75%	212.881	87.846	-32.790	33.589	18,85	18,85	4.76[S]	0,10	10.91[S]	0,09	NO
	87,5%	212.881	114.774	-32.790	73.463	18,85	18,85	3.64[S]	0,10	4.99[S]	0,09	NO
100%	212.881	135.873	-32.790	122.442	18,85	18,85	3.08[S]	0,10	2.99[S]	0,09	NO	
Fondazione							Travata: Trave 21-26					
Trave 21-26	0%	-25.036	33.223	203.534	174.062	18,85	18,85	11.08[S]	0,09	2.39[S]	0,10	NO
	12,5%	-25.036	42.754	203.534	97.494	18,85	18,85	8.61[S]	0,09	4.27[S]	0,10	NO
	25%	-25.036	41.171	203.534	39.995	18,85	18,85	8.94[S]	0,09	10.40[S]	0,10	NO
	37,5%	-25.036	32.300	-	-	18,85	18,85	11.39[S]	0,09	-	VNR	NO
	50%	203.534	32.695	-	-	18,85	18,85	12.72[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	203.534	59.392	-25.036	4.079	18,85	18,85	7.00[S]	0,10	90.22[S]	0,09	NO
	75%	203.534	85.320	-25.036	33.973	18,85	18,85	4.87[S]	0,10	10.83[S]	0,09	NO
	87,5%	203.534	110.481	-25.036	73.598	18,85	18,85	3.76[S]	0,10	5.00[S]	0,09	NO
100%	203.534	129.489	-25.036	122.072	18,85	18,85	3.21[S]	0,10	3.01[S]	0,09	NO	

LEGENDA:

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

Travi - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)

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	Verificato	Id _{Cmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N·m]	[N·m]			
Fondazione								Travata: Trave 1-2								
Trave: Trave 1-2																
0%	RAR	1,060	14,94	180.669	-46.868	-	14.09	SI	RAR	5,624	360,00	180.669	-46.868	-	64.01	SI
	QPR	0,966	11,21	166.280	-42.563	-	11.60	SI								
25%	RAR	0,540	14,94	180.669	15.802	-	27.67	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,501	11,21	166.280	14.781	-	22.37	SI								
50%	RAR	0,906	14,94	180.669	37.626	-	16.50	SI	RAR	3,701	360,00	180.669	37.626	-	97.27	SI
	QPR	0,831	11,21	166.280	34.513	-	13.48	SI								
75%	RAR	0,770	14,94	180.669	29.554	-	19.40	SI	RAR	2,022	360,00	180.669	29.554	-	NS	SI
	QPR	0,704	11,21	166.280	26.895	-	15.92	SI								
100%	RAR	0,787	14,94	180.669	-30.546	-	18.99	SI	RAR	2,228	360,00	180.669	-30.546	-	NS	SI
	QPR	0,725	11,21	166.280	-28.172	-	15.45	SI								
Fondazione								Travata: Trave 1-3-5-7-9-11-15-19-23-25-27-26-24-22-16-14								
Trave: Trave 1-3																
0%	RAR	0,264	14,94	114.279	5.373	-	56.58	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
	QPR	0,227	11,21	104.527	4.042	-	49.38	SI								

%LLI Tp _{inf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato	IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Verificato
[%]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
100%	RAR QPR	0,886 0,800	14,94 11,21	45.365 41.232	-57.077 -51.504	-	16.86 14.00	SI SI	RAR	9,263	360,00	45.365	-57.077	-	38.87	SI
Trave: Trave 23-25																
0%	RAR QPR	0,905 0,817	14,94 11,21	46.680 42.405	-58.263 -52.564	-	16.51 13.71	SI SI	RAR	9,447	360,00	46.680	-58.263	-	38.11	SI
25%	RAR QPR	0,170 0,156	14,94 11,21	46.680 42.405	5.889 5.471	-	88.01 71.72	SI SI	RAR	0,166	360,00	43.792	5.607	-	NS	SI
50%	RAR QPR	0,513 0,466	14,94 11,21	46.680 42.405	26.384 23.979	-	29.12 24.03	SI SI	RAR	4,423	360,00	46.680	26.384	-	81.39	SI
75%	RAR QPR	0,314 0,283	14,94 11,21	46.680 42.405	14.503 13.057	-	47.57 39.55	SI SI	RAR	1,951	360,00	46.680	14.503	-	NS	SI
100%	RAR QPR	0,493 0,454	14,94 11,21	46.680 42.405	-29.671 -27.366	-	30.30 24.69	SI SI	RAR	4,329	360,00	46.680	-29.671	-	83.15	SI
Trave: Trave 25-27																
0%	RAR QPR	0,503 0,462	14,94 11,21	45.840 41.658	-30.412 -28.026	-	29.73 24.24	SI SI	RAR	4,480	360,00	45.840	-30.412	-	80.36	SI
25%	RAR QPR	0,305 0,276	14,94 11,21	45.840 41.658	14.067 12.669	-	48.91 40.64	SI SI	RAR	1,880	360,00	45.840	14.067	-	NS	SI
50%	RAR QPR	0,510 0,463	14,94 11,21	45.840 41.658	26.250 23.859	-	29.32 24.19	SI SI	RAR	4,414	360,00	45.840	26.250	-	81.55	SI
75%	RAR QPR	0,172 0,159	14,94 11,21	45.840 41.658	6.121 5.681	-	86.68 70.64	SI SI	RAR	0,229	360,00	43.014	5.824	-	NS	SI
100%	RAR QPR	0,890 0,804	14,94 11,21	45.840 41.658	-57.305 -51.703	-	16.78 13.94	SI SI	RAR	9,294	360,00	45.840	-57.305	-	38.74	SI
Trave: Trave 26-27																
0%	RAR QPR	0,484 0,446	14,94 11,21	45.959 41.779	-29.136 -26.885	-	30.84 25.12	SI SI	RAR	4,249	360,00	45.959	-29.136	-	84.73	SI
25%	RAR QPR	0,312 0,282	14,94 11,21	45.959 41.779	14.458 13.021	-	47.85 39.77	SI SI	RAR	1,958	360,00	45.959	14.458	-	NS	SI
50%	RAR QPR	0,508 0,462	14,94 11,21	45.959 41.779	26.174 23.794	-	29.38 24.24	SI SI	RAR	4,396	360,00	45.959	26.174	-	81.89	SI
75%	RAR QPR	0,166 0,153	14,94 11,21	45.959 41.779	5.738 5.338	-	89.93 73.21	SI SI	RAR	0,152	360,00	43.135	5.468	-	NS	SI
100%	RAR QPR	0,906 0,817	14,94 11,21	45.959 41.779	-58.356 -52.650	-	16.50 13.71	SI SI	RAR	9,479	360,00	45.959	-58.356	-	37.98	SI
Trave: Trave 24-26																
0%	RAR QPR	0,883 0,797	14,94 11,21	41.769 38.030	-57.228 -51.630	-	16.91 14.05	SI SI	RAR	9,365	360,00	41.769	-57.228	-	38.44	SI
25%	RAR QPR	0,161 0,148	14,94 11,21	41.769 38.030	5.804 5.401	-	92.88 75.50	SI SI	RAR	0,254	360,00	39.243	5.532	-	NS	SI
50%	RAR QPR	0,495 0,451	14,94 11,21	41.769 38.030	25.773 23.434	-	30.16 24.87	SI SI	RAR	4,408	360,00	41.769	25.773	-	81.67	SI
75%	RAR QPR	0,292 0,263	14,94 11,21	41.769 38.030	13.620 12.267	-	51.20 42.54	SI SI	RAR	1,880	360,00	41.769	13.620	-	NS	SI
100%	RAR QPR	0,499 0,459	14,94 11,21	41.769 38.030	-30.536 -28.146	-	29.96 24.41	SI SI	RAR	4,587	360,00	41.769	-30.536	-	78.48	SI
Trave: Trave 22-24																
0%	RAR QPR	0,425 0,393	14,94 11,21	40.351 36.809	-25.581 -23.701	-	35.13 28.50	SI SI	RAR	3,730	360,00	40.351	-25.581	-	96.51	SI
25%	RAR QPR	0,311 0,281	14,94 11,21	40.351 36.809	14.917 13.436	-	47.98 39.85	SI SI	RAR	2,182	360,00	40.351	14.917	-	NS	SI
50%	RAR QPR	0,483 0,440	14,94 11,21	40.351 36.809	25.184 22.912	-	30.91 25.47	SI SI	RAR	4,318	360,00	40.351	25.184	-	83.37	SI
75%	RAR QPR	0,129 0,120	14,94 11,21	40.351 36.809	4.013 3.800	-	NS 93.59	SI SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
100%	RAR QPR	0,927 0,837	14,94 11,21	40.351 36.809	-60.424 -54.492	-	16.11 13.39	SI SI	RAR	9,967	360,00	40.351	-60.424	-	36.12	SI
Trave: Trave 16-22																
0%	RAR QPR	0,695 0,627	14,94 11,21	45.794 41.965	-43.751 -39.450	-	21.50 17.86	SI SI	RAR	6,868	360,00	45.794	-43.751	-	52.41	SI
25%	RAR QPR	0,217 0,200	14,94 11,21	45.794 41.965	8.783 8.129	-	68.88 56.00	SI SI	RAR	0,781	360,00	45.794	8.783	-	NS	SI
50%	RAR QPR	0,469 0,428	14,94 11,21	45.794 41.965	23.818 21.704	-	31.87 26.21	SI SI	RAR	3,910	360,00	45.794	23.818	-	92.08	SI
75%	RAR QPR	0,239 0,216	14,94 11,21	45.794 41.965	10.082 9.091	-	62.60 51.82	SI SI	RAR	1,051	360,00	45.794	10.082	-	NS	SI
100%	RAR QPR	0,552 0,507	14,94 11,21	45.794 41.965	-33.827 -31.126	-	27.08 22.08	SI SI	RAR	5,092	360,00	45.794	-33.827	-	70.70	SI
Trave: Trave 14-16																
0%	RAR QPR	0,282 0,244	14,94 11,21	130.282 119.384	5.001 3.717	-	52.94 45.90	SI SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
25%	RAR QPR	0,763 0,694	14,94 11,21	130.282 119.384	33.701 30.569	-	19.58 16.15	SI SI	RAR	4,036	360,00	130.282	33.701	-	89.21	SI
50%	RAR QPR	0,719 0,659	14,94 11,21	130.282 119.384	31.096 28.471	-	20.77 17.01	SI SI	RAR	3,494	360,00	130.282	31.096	-	NS	SI
75%	RAR QPR	0,202 0,184	14,94 11,21	130.282 119.384	-186 128	-	74.13 60.90	SI SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI
100%	RAR QPR	1,213 1,098	14,94 11,21	130.282 119.384	-71.500 -64.553	-	12.31 10.21	SI SI	RAR	10,058	360,00	130.282	-71.500	-	35.79	SI
Fondazione									Travata: Trave 3-4							
Trave: Trave 3-4																
0%	RAR QPR	0,881 0,789	14,94 11,21	140.658 127.550	-39.800 -35.515	-	16.96 14.20	SI SI	RAR	5,068	360,00	140.658	-39.800	-	71.04	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
62,5%	FRQ	38.515	21.549	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.030	21.266	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	38.515	12.443	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.030	12.267	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	38.030	-3.951	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.030	-3.951	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	38.515	-28.456	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	38.030	-28.146	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 22-24								AA= PCA					
0%	FRQ	37.268	-23.945	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	36.809	-23.701	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	36.809	-1.391	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	36.809	-1.391	-	-0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	37.268	13.628	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	36.809	13.436	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	37.268	21.735	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	36.809	21.451	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	37.268	23.207	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	36.809	22.912	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	37.268	17.623	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	36.809	17.408	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	36.809	3.800	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	36.809	3.800	-	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	37.268	-19.878	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	36.809	-19.586	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	37.268	-55.262	-	0,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	36.809	-54.492	-	0,73	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 16-22								AA= PCA					
0%	FRQ	42.462	-40.008	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	41.965	-39.450	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	42.462	-10.834	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	41.965	-10.665	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	42.462	8.214	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	41.965	8.129	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	42.462	18.704	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	41.965	18.478	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	42.462	21.978	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	41.965	21.704	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	42.462	18.795	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	41.965	18.555	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	42.462	9.220	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	41.965	9.091	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	42.462	-7.274	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	41.965	-7.208	-	0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	42.462	-31.476	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	41.965	-31.126	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 14-16								AA= PCA					
0%	FRQ	120.798	3.884	-	-0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	119.384	3.717	-	-0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	120.798	21.888	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	119.384	21.556	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	120.798	30.975	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	119.384	30.569	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	120.798	32.998	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	119.384	32.591	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	120.798	28.811	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	119.384	28.471	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	120.798	18.215	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	119.384	18.018	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	119.384	128	-	-0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	119.384	128	-	-0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	120.798	-27.255	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	119.384	-26.856	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	120.798	-65.454	-	0,77	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	119.384	-64.553	-	0,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 3-4					
Trave: Trave 3-4								AA= PCA					
0%	FRQ	129.250	-36.071	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	127.550	-35.515	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	127.550	-7.503	-	-0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	127.550	-7.503	-	-0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	127.550	10.620	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	127.550	10.620	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	129.250	21.643	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	127.550	21.350	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	129.250	26.972	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	127.550	26.592	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	129.250	27.348	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	127.550	26.954	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	129.250	21.738	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	127.550	21.420	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	127.550	7.321	-	-0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	127.550	7.321	-	-0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	129.250	-19.553	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
	QPR	127.550	-19.266	-	0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 5-6					
Trave: Trave 5-6								AA= PCA					
0%	FRQ	124.572	-36.080	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	122.917	-35.533	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	122.917	-7.702	-	-0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	122.917	-7.702	-	-0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	122.917	10.356	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	122.917	10.356	-	-0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	124.572	21.348	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	122.917	21.062	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	124.572	26.648	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	122.917	26.275	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	124.572	26.953	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	122.917	26.566	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	124.572	21.218	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	122.917	20.906	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	122.917	6.645	-	-0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	122.917	6.645	-	-0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	124.572	-20.387	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	122.917	-20.101	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 7-8					
Trave: Trave 7-8								AA= PCA					
0%	FRQ	125.413	-35.143	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	123.744	-34.612	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	123.744	-6.751	-	-0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	123.744	-6.751	-	-0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	123.744	11.192	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	123.744	11.192	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	125.413	22.002	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	123.744	21.705	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	125.413	27.032	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	123.744	26.653	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	125.413	26.964	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	123.744	26.577	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	125.413	20.703	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	123.744	20.400	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	123.744	5.415	-	-0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	123.744	5.415	-	-0,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	125.413	-22.604	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	123.744	-22.281	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 9-10					
Trave: Trave 9-10								AA= PCA					
0%	FRQ	117.545	-27.073	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	116.046	-26.685	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	116.046	-2.715	-	-0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	116.046	-2.715	-	-0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	117.545	12.520	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	116.046	12.373	-	0,03	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	117.545	21.192	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	116.046	20.919	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	117.545	24.884	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	116.046	24.552	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	117.545	23.953	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	116.046	23.626	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	117.545	17.232	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	116.046	16.991	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	116.046	2.063	-	-0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	116.046	2.063	-	-0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	117.545	-25.069	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	116.046	-24.728	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 11-12					
Trave: Trave 11-12								AA= PCA					
0%	FRQ	104.615	-14.556	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	103.320	-14.363	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	103.320	4.987	-	-0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	103.320	4.987	-	-0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	104.615	16.710	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	103.320	16.507	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	104.615	22.636	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	103.320	22.351	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	104.615	24.010	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	103.320	23.700	-	0,24	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	104.615	20.638	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	103.320	20.366	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	104.615	10.869	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	103.320	10.723	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	103.320	-8.073	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	103.320	-8.073	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	104.615	-39.987	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	103.320	-39.449	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 14-13					
Trave: Trave 14-13								AA= PCA					
0%	FRQ	192.426	-38.122	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
12,5%	QPR	190.019	-37.625	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	190.019	-1.091	-	-0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
25%	QPR	190.019	-1.091	-	-0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	192.426	22.682	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
37,5%	QPR	190.019	22.421	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	192.426	36.615	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
50%	QPR	190.019	36.162	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	192.426	42.617	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
62,5%	QPR	190.019	42.069	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	192.426	40.415	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
75%	QPR	190.019	39.879	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	192.426	27.133	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	190.019	26.762	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	190.019	-2.518	-	-0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	190.019	-2.518	-	-0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	192.426	-55.453	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	190.019	-54.713	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 17-20					
Trave: Trave 17-20								AA= PCA					
0%	FRQ	771	-70.203	-	1,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	752	-69.174	-	1,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	771	-21.282	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	752	-20.970	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	771	9.089	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	752	8.956	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	771	25.011	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	752	24.644	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	771	29.993	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	752	29.553	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	771	25.431	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	752	25.058	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	771	10.142	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	752	9.993	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	771	-19.193	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	752	-18.913	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	771	-66.618	-	1,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	752	-65.644	-	1,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 17-19					
Trave: Trave 17-19								AA= PCA					
0%	FRQ	93.258	-72.132	-	1,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	92.121	-71.073	-	1,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	93.258	-28.052	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	92.121	-27.633	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	92.121	574	-	-0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	92.121	574	-	-0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	93.258	17.265	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	92.121	17.035	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	93.258	25.671	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	92.121	25.325	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	93.258	28.415	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	92.121	28.033	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	93.258	26.560	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	92.121	26.203	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	93.258	19.429	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	92.121	19.160	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	92.121	4.631	-	-0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	92.121	4.631	-	-0,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 18-21					
Trave: Trave 18-21								AA= PCA					
0%	FRQ	5.471	-64.507	-	1,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.388	-63.557	-	1,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	5.471	-17.751	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.388	-17.489	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	5.471	10.954	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.388	10.794	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	5.471	25.741	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.388	25.363	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	5.471	29.969	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.388	29.529	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	5.471	24.812	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.388	24.448	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	5.471	8.867	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.388	8.736	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	5.471	-21.360	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.388	-21.048	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	5.471	-69.948	-	1,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	5.388	-68.925	-	1,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 18-22					
Trave: Trave 18-22								AA= PCA					
0%	FRQ	100.652	-56.146	-	0,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	99.420	-55.326	-	0,78	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	100.652	-17.793	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	99.420	-17.528	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	99.420	6.072	-	-0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
37,5%	QPR	99.420	6.072	-	-0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	100.652	19.313	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
50%	QPR	99.420	19.051	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	100.652	25.047	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
62,5%	QPR	99.420	24.710	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	100.652	25.569	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
75%	QPR	99.420	25.231	-	0,27	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	100.652	21.554	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	99.420	21.275	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	100.652	12.116	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	99.420	11.962	-	0,05	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	99.420	-4.881	-	-0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	99.420	-4.881	-	-0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 20-21					
Trave: Trave 20-21								AA= PCA					
0%	FRQ	1.734	-68.058	-	1,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.701	-67.062	-	1,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	1.734	-20.187	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.701	-19.892	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	1.734	9.493	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.701	9.353	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	1.734	25.026	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.701	24.659	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	1.734	29.812	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.701	29.375	-	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	1.734	25.143	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.701	24.774	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	1.734	9.747	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.701	9.604	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	1.734	-19.767	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.701	-19.478	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	1.734	-67.455	-	1,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	1.701	-66.468	-	1,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 2-4-6-8-10-12-17					
Trave: Trave 2-4								AA= PCA					
0%	FRQ	135.376	-9.719	-	-0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	135.376	-9.719	-	-0,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	137.212	21.742	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	135.376	21.411	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	137.212	36.880	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	135.376	36.366	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	137.212	40.944	-	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	135.376	40.383	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	137.212	36.856	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	135.376	36.354	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	137.212	24.859	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	135.376	24.524	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	135.376	2.758	-	-0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	135.376	2.758	-	-0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	137.212	-33.124	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	135.376	-32.628	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	137.212	-86.627	-	1,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	135.376	-85.350	-	1,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 4-6								AA= PCA					
0%	FRQ	12.348	-61.742	-	0,87	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.192	-60.799	-	0,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	12.348	-16.481	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.192	-16.222	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	12.348	12.095	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.192	11.921	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	12.348	27.205	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.192	26.801	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	12.348	31.398	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.192	30.929	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	12.348	25.513	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.192	25.130	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	12.348	8.376	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.192	8.248	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	12.348	-22.784	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.192	-22.449	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	12.348	-71.153	-	1,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.192	-70.098	-	0,99	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 6-8								AA= PCA					
0%	FRQ	2.471	-68.090	-	0,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.440	-67.075	-	0,96	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	2.471	-20.579	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.440	-20.272	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	2.471	9.832	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.440	9.686	-	0,16	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	2.471	26.277	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.440	25.885	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	2.471	31.375	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.440	30.907	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	2.471	26.091	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
75%	QPR	2.440	25.702	-	0,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	2.471	9.382	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	2.440	9.243	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	2.471	-21.442	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	2.440	-21.121	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	2.471	-69.537	-	1,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	2.440	-68.497	-	0,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 8-10								AA= PCA					
0%	FRQ	22.720	-71.864	-	1,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.387	-70.791	-	0,99	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	22.720	-23.782	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.387	-23.423	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	22.720	7.067	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.387	6.968	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	22.720	24.037	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.387	23.688	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	22.720	30.155	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.387	29.715	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	22.720	26.941	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.387	26.547	-	0,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	22.720	13.981	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.387	13.772	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	22.720	-10.856	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.387	-10.710	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	22.720	-50.513	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	22.387	-49.802	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 10-12								AA= PCA					
0%	FRQ	-101.369	-34.929	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-99.868	-34.414	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-101.369	-16.045	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-99.868	-15.802	-	0,42	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-101.369	-2.843	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-99.868	-2.790	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-101.369	4.689	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-99.868	4.632	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-101.369	6.590	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-99.868	6.503	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-101.369	2.873	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-99.868	2.835	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-101.369	-6.491	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-99.868	-6.400	-	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-101.369	-21.534	-	0,52	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-99.868	-21.235	-	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-101.369	-42.247	-	0,75	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-99.868	-41.660	-	0,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 12-17								AA= PCA					
0%	FRQ	16.277	-56.416	-	0,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.020	-55.647	-	0,78	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	16.277	-13.736	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.020	-13.558	-	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	16.277	12.280	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.020	12.097	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	16.277	25.590	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.020	25.222	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	16.277	29.235	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.020	28.817	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	16.277	24.076	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.020	23.733	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	16.277	8.454	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.020	8.337	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	16.277	-21.314	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.020	-20.998	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	16.277	-69.468	-	1,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.020	-68.449	-	1,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 13-18					
Trave: Trave 13-18								AA= PCA					
0%	FRQ	145.159	-26.791	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	143.066	-26.445	-	0,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	145.159	18.853	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	143.066	18.564	-	0,09	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	145.159	39.958	-	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	143.066	39.378	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	145.159	45.489	-	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	143.066	44.835	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	145.159	41.007	-	0,47	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	143.066	40.419	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	145.159	28.105	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	143.066	27.704	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	143.066	4.719	-	-0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	143.066	4.719	-	-0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	145.159	-33.354	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	143.066	-32.861	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	145.159	-90.909	-	1,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	143.066	-89.574	-	1,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLI	IdCmb	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato
[%]		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
Fondazione								Travata: Trave 20-25					
Trave: Trave 20-25								AA= PCA					
0%	FRQ	91.151	-74.897	-	1,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	90.045	-73.797	-	1,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	91.151	-30.040	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	90.045	-29.591	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	90.045	-661	-	-0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	90.045	-661	-	-0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	91.151	16.639	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	90.045	16.418	-	0,14	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	91.151	25.583	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	90.045	25.238	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	91.151	28.830	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	90.045	28.442	-	0,34	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	91.151	27.501	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	90.045	27.130	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	91.151	20.950	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	90.045	20.658	-	0,21	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	91.151	6.840	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	90.045	6.716	-	-0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione								Travata: Trave 21-26					
Trave: Trave 21-26								AA= PCA					
0%	FRQ	90.340	-71.466	-	1,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	89.249	-70.419	-	1,04	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	90.340	-27.783	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	89.249	-27.369	-	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	89.249	589	-	-0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	89.249	589	-	-0,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	90.340	17.122	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	89.249	16.894	-	0,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	90.340	25.411	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	89.249	25.069	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	90.340	28.030	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	89.249	27.655	-	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	90.340	26.021	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	89.249	25.673	-	0,29	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	90.340	18.696	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	89.249	18.439	-	0,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	89.249	3.704	-	-0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	89.249	3.704	-	-0,07	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.
- %LLI** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
- 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}, M_{Ed,3}, M_{Ed,2}** Sollecitazioni di progetto.
- σ_{ct,f}** Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione.
N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
- σ_t** Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.37) del § 4.1.2.2.4.1 del DM 2008].
- ε_{sm}** Deformazione media nel calcestruzzo.
- A_e** Area efficace del calcestruzzo teso.
- Δ_{sm}** Distanza media tra le fessure.
- W_d** Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
- W_{amm}** Valore ammissibile di apertura delle fessure.
- CS** Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).
- Verificato** [SI] = W_d ≤ W_{amm} ; [NO] = W_d > W_{amm}

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
STRATIGRAFIE	pag.	3
SEZIONI ASTE	pag.	3
ANALISI CARICHI	pag.	3
TIPOLOGIE DI CARICO	pag.	3
SLU: Non Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche	pag.	4
SLU: Sismica - Strutturale senza azioni geotecniche	pag.	4
COMBINAZIONI SISMICHE	pag.	4
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
VERIFICHE DEFORMABILITA' TORSIONALE	pag.	8
NODI	pag.	9
TRAVI IN ELEVAZIONE	pag.	11
TRAVI DI FONDAZIONE	pag.	13
PILASTRI	pag.	14
SOLAI E BALCONI	pag.	14
NODI - CALCOLO DEI SOLAI	pag.	15
SOLAI - SEZIONI DI CALCOLO	pag.	17
CARICHI SUI NODI (PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE)	pag.	17
CARICHI SULLE TRAVI	pag.	22
CARICHI SUI PILASTRI	pag.	33
CARICHI SUI SOLAI	pag.	34
NODI - SPOSTAMENTI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE	pag.	36
NODI - SPOSTAMENTI PER EFFETTO DEL SISMA	pag.	39
NODI - SPOSTAMENTI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE	pag.	44
EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE	pag.	47
NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Elevazione)	pag.	47
NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Elevazione)	pag.	48
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)	pag.	49
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)	pag.	54
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)	pag.	64
Travi - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)	pag.	70
Travi - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)	pag.	76
TRAVI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)	pag.	90
PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)	pag.	92
PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)	pag.	93
PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)	pag.	94
PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)	pag.	96
Pilastrini - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)	pag.	97
Pilastrini - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)	pag.	99

PILASTRI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)	pag.	100
DETTAGLI COSTRUTTIVI PER LA DUTTILITÀ - PILASTRI IN PRESENZA DI SISMA (Elevazione)	pag.	102
PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)	pag.	103
EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione)	pag.	104
PIANI - VERIFICHE ALLO SLO (Elevazione)	pag.	104
SOLAI (CA)- VERIFICHE ALLO SLU (Elevazione)	pag.	104
SOLAI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO ALLO SLU (Elevazione)	pag.	107
Solai - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)	pag.	113
Solai - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)	pag.	117
NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Fondazione)	pag.	123
NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Fondazione)	pag.	123
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)	pag.	124
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)	pag.	128
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)	pag.	136
Travi - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)	pag.	143
Travi - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)	pag.	148