



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.TC11/01	Parcheggio coperto 1 (Mezzi pesanti) – Blocco 1: ▪ 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 1

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 _{ErId} [%]	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_{ErId}	Coefficiente di riduzione del Modulo elastico normale per Analisi Sismica [E _{sisma} = E · C _{ErId}].
Stz	Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
R_{ck}	Resistenza caratteristica cubica.
R_{cm}	Resistenza media cubica.
%R_{ck}	Percentuale di riduzione della R _{ck}
γ_c	Coefficiente parziale di sicurezza del materiale.
f_{cd}	Resistenza di calcolo a compressione.
f_{ctd}	Resistenza di calcolo a trazione.
f_{cfm}	Resistenza media a trazione per flessione.
n Ac	Identificativo, nella relativa tabella materiali, dell'acciaio utilizzato: [-] = parametro NON significativo per il materiale.

MATERIALI ACCIAIO

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 [N/m ³]	K			φ [°]	c _u [N/mm ²]	c' [N/mm ²]	E _d [N/mm ²]	E _{cu} [N/mm ²]	A _{S-B}
		K _X [N/cm ²]	K _Y [N/cm ²]	K _Z [N/cm 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 [m]	Q _f [m]	Cmp. S.	Add	ΔEd
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			ΔΘI _{pr} [°]
			B [cm]	H [cm]	Sp _w [cm]	L _w [cm]	Sp _{f,0} [cm]	L _{f,0} [cm]	Sp _{f,1} [cm]	L _{f,1} [cm]	L _{f,2} [cm]	L _{f,3} [cm]			A _{X,T} [cm ²]	A _{Y,T} [cm ²]	I _X [cm ⁴]	I _T [cm ⁴]	I _Y [cm ⁴]	I _{XY} [cm ⁴]	
001	▨	70x25	70	25	-	-	-	-	-	-	-	-	4	1.750	1.458	1.458	91.146	364.583	714.583	0	0,00
002	▨	20x25	20	25	-	-	-	-	-	-	-	-	4	500	417	417	26.042	34.210	16.667	0	0,00
003	▨	120x50	120	50	-	-	-	-	-	-	-	-	4	6.000	5.000	5.000	1.250.000	3.675.000	7.200.000	0	0,00
004	⊙	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.
ΔΘI_{pr} Rotazione degli assi principali d'inerzia rispetto agli assi X, Y, espresse in gradi sessadecimali.
Inerzia Inerzie della sezione rispetto agli assi.

ANALISI CARICHI

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	
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 legno.
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+C] [T 1C]	S	N	DA R.S.L.	SI	SI	5	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] = Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti - [D] = Depositi 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] = Depositi 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] = Depositi 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	3,300	3,30	1,0	1,10	-	
Y	3,300	3,30	1,0	1,10	-	
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:

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]
T _r	Periodo di ritorno dell'azione sismica. [t] = anni.								
a _g /g	Coefficiente di accelerazione al suolo.								
S _s	Coefficienti di Amplificazione Stratigrafica allo SLO/SLD/SLV/SLC.								
C _c	Coefficienti di Amplificazione di T _c allo SLO/SLD/SLV/SLC.								
F ₀	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.								

Cl 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:

- Cl 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 <= 15°.
 T2: Pendii con inclinazione media i > 15°.
 T3: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media 15° <= i <= 30°.
 T4: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media i > 30°.

PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA

Dir	M _{Str}	M _{SLU}	M _{Ecc,SLU}	M _{SLD}	M _{Ecc,SLD}	%T.M _{Ecc}	ΣV _{Ed,SLU}
	[N-s²/m]	[N-s²/m]	[N-s²/m]	[N-s²/m]	[N-s²/m]	[%]	[N]
X	357.137	171.452	171.425	171.452	171.425	99,98	825.526
Y	357.137	171.452	171.420	171.452	171.420	99,98	732.101
Z	357.137	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/s²]	[m/s²]			[%]	[N-s²/m]
Modo Vibrazione n. 1							
SLU-X	0,406	4,270	0,000	1,051	0,0044	0,00	1
SLU-Y	0,406	4,270	0,000	409,950	1,7125	98,02	168.059
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,406	3,866	0,000	1,051	0,0044	0,00	1
SLD-Y	0,406	3,866	0,000	409,950	1,7125	98,02	168.059
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,866	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,866	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 2							
SLU-X	0,352	4,815	0,000	-302,302	-0,9469	53,30	91.387
SLU-Y	0,352	4,815	0,000	-2,248	-0,0070	0,00	5
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,352	4,464	0,000	-302,302	-0,9469	53,30	91.387
SLD-Y	0,352	4,464	0,000	-2,248	-0,0070	0,00	5
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	4,464	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	4,464	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 3							
SLU-X	0,373	4,653	0,000	281,830	0,9913	46,33	79.428
SLU-Y	0,373	4,653	0,000	-3,857	-0,0136	0,01	15
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,373	4,213	0,000	281,830	0,9913	46,33	79.428
SLD-Y	0,373	4,213	0,000	-3,857	-0,0136	0,01	15
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	4,213	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	4,213	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 4							
SLU-X	0,090	5,201	0,000	0,024	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,090	5,201	0,000	-32,852	-0,0067	0,63	1.079

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,090	4,161	0,000	0,024	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,090	4,161	0,000	-32,852	-0,0067	0,63	1,079
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	4,161	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	4,161	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 5							
SLU-X	0,084	5,247	0,000	0,150	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,084	5,247	0,000	23,634	0,0042	0,33	559
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,084	4,011	0,000	0,150	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,084	4,011	0,000	23,634	0,0042	0,33	559
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	4,011	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	4,011	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 6							
SLU-X	0,085	5,234	0,000	-0,065	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,085	5,234	0,000	-22,230	-0,0041	0,29	494
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,085	4,055	0,000	-0,065	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,085	4,055	0,000	-22,230	-0,0041	0,29	494
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	4,055	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	4,055	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 7							
SLU-X	0,082	5,257	0,000	0,179	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,082	5,257	0,000	-19,211	-0,0033	0,22	369
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,082	3,979	0,000	0,179	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,082	3,979	0,000	-19,211	-0,0033	0,22	369
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,979	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,979	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 8							
SLU-X	0,075	5,310	0,000	-17,341	-0,0025	0,18	301
SLU-Y	0,075	5,310	0,000	-13,552	-0,0019	0,11	184
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,075	3,809	0,000	-17,341	-0,0025	0,18	301
SLD-Y	0,075	3,809	0,000	-13,552	-0,0019	0,11	184
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,809	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,809	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 9							
SLU-X	0,071	5,342	0,000	-3,455	-0,0004	0,01	12
SLU-Y	0,071	5,342	0,000	15,599	0,0020	0,14	243
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,071	3,706	0,000	-3,455	-0,0004	0,01	12
SLD-Y	0,071	3,706	0,000	15,599	0,0020	0,14	243
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,706	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,706	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 10							
SLU-X	0,078	5,288	0,000	13,675	0,0021	0,11	187
SLU-Y	0,078	5,288	0,000	-15,046	-0,0023	0,13	226
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,078	3,879	0,000	13,675	0,0021	0,11	187
SLD-Y	0,078	3,879	0,000	-15,046	-0,0023	0,13	226
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,879	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,879	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 11							
SLU-X	0,053	5,484	0,000	-1,989	-0,0001	0,00	4
SLU-Y	0,053	5,484	0,000	-9,929	-0,0007	0,06	99
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,053	3,253	0,000	-1,989	-0,0001	0,00	4
SLD-Y	0,053	3,253	0,000	-9,929	-0,0007	0,06	99
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,253	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,253	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 12							
SLU-X	0,026	5,689	0,000	7,570	0,0001	0,03	57
SLU-Y	0,026	5,689	0,000	-0,091	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,026	2,594	0,000	7,570	0,0001	0,03	57
SLD-Y	0,026	2,594	0,000	-0,091	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	2,594	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	2,594	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 13							

Sptr	T	a _{g,o}	a _{g,v}	Γ	CM	%M.M	M _{Ecc}
SLU-X	0,056	5,460	0,000	-0,535	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,056	5,460	0,000	7,014	0,0006	0,03	49
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,056	3,328	0,000	-0,535	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,056	3,328	0,000	7,014	0,0006	0,03	49
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,328	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,328	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 14							
SLU-X	0,058	5,443	0,000	-6,913	-0,0006	0,03	48
SLU-Y	0,058	5,443	0,000	2,977	0,0003	0,01	9
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,058	3,383	0,000	-6,913	-0,0006	0,03	48
SLD-Y	0,058	3,383	0,000	2,977	0,0003	0,01	9
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,383	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,383	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	6,155	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 15							
SLU-X	0,052	5,487	0,000	-0,098	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,052	5,487	0,000	5,450	0,0004	0,02	30
SLU-Z	0,000	0,000	6,155	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,052	3,242	0,000	-0,098	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,052	3,242	0,000	5,450	0,0004	0,02	30
SLD-Z	0,000	0,000	1,185	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	3,242	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	3,242	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}	H _{Lv}	Q _{ex,lv}	PR	Rd _{Temp}	Massa del piano			Dir	G _{st}	G _{SLU}	G _{SLD}	R _{SLU}
							M _{L,Str}	M _{L,SLU}	M _{L,SLD}					
							[N·s ² /m]	[N·s ² /m]	[N·s ² /m]					
01	Piano Terra	0,00	4,35	4,35	NO	NO	197.604	171.453	171.453	X	108,49	108,54	108,54	108,53
02	Fondazione	0,00		0,00	NO	NO	159.531	159.531	159.531	X	108,68	108,68	108,68	-
										Y	72,50	72,50	72,50	-

LEGENDA:

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

EDIFICIO - VERIFICHE DEFORMABILITÀ TORSIONALE

Direzione	Edificio - Verifiche deformabilità torsionale								
	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 _p	p
Piano Terra									
X	825 682	1,4847	5,5613E+05				121,56		1,204
Y	825 682	1,7258	4,7843E+05	328 860	4,8647E-05	6,7602E+09	141,30	100,97	1,399

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_p Quadrato del raggio polare d'inerzia delle masse di piano.
- p Rapporto r² / I_p per D.M.18 (r / I_p per altre normative).

NODI

Nodi

Id _{Nd}	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	92,68	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	75,65		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00002	X	92,68	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	75,65		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00003	X	99,08	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	75,65		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00004	X	99,08	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	75,65		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00005	X	105,48	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	75,65		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00006	X	105,48	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	75,65		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00007	X	111,88	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	75,65		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00008	X	111,88	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	75,65		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00009	X	118,28	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	75,65		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00010	X	118,28	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	75,65		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00011	X	124,68	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	75,65		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00012	X	124,68	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	75,65		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00013	X	124,68	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	69,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00014	X	124,68	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	69,35		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00015	X	118,28	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	69,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00016	X	118,28	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	69,35		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00017	X	111,88	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	69,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00018	X	111,88	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	69,35		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00019	X	105,48	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	69,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00020	X	105,48	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	69,35		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	
00021	X	99,08	Winkler	infinita	-	-	-	SI
	Y	69,35		infinita	-	-	-	
	Z	0,00		-	infinita	-	-	
00022	X	99,08	nessuno	-	-	-	-	NO
	Y	69,35		-	-	-	-	
	Z	4,35		-	-	-	-	

								Nodi	
IdNd	Dir	X, Y, Z	Vincolo Esterno			Cedimenti Impresi		Clc Fnd	
			V. ex	Rs	Re	S	Θ		
		[m]		[N/cm]	[N-m/rad]	[cm]	[rad]		
00023	X	92,68	Winkler	infinita	-	-	-	SI	
	Y	69,35		infinita	-	-	-		
	Z	0,00		-	infinita	-	-		
00024	X	92,68	nessuno	-	-	-	-	NO	
	Y	69,35		-	-	-	-		
	Z	4,35		-	-	-	-		
00025	X	124,68	nessuno	-	-	-	-	NO	
	Y	67,68		-	-	-	-		
	Z	4,35		-	-	-	-		
00026	X	118,28	nessuno	-	-	-	-	NO	
	Y	67,68		-	-	-	-		
	Z	4,35		-	-	-	-		
00027	X	111,88	nessuno	-	-	-	-	NO	
	Y	67,68		-	-	-	-		
	Z	4,35		-	-	-	-		
00028	X	105,47	nessuno	-	-	-	-	NO	
	Y	67,68		-	-	-	-		
	Z	4,35		-	-	-	-		
00029	X	90,79	nessuno	-	-	-	-	NO	
	Y	75,65		-	-	-	-		
	Z	4,35		-	-	-	-		
00030	X	92,68	nessuno	-	-	-	-	NO	
	Y	67,68		-	-	-	-		
	Z	4,35		-	-	-	-		
00031	X	99,08	nessuno	-	-	-	-	NO	
	Y	67,68		-	-	-	-		
	Z	4,35		-	-	-	-		
00032	X	91,78	nessuno	-	-	-	-	NO	
	Y	69,35		-	-	-	-		
	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 [Sj] = 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 _{Li}	Sezione			V. Int.		Stz	Note	Mt rl	AA /C IS	Nd i	Nd f	Dis- j	Q _{LLI}		Clc Fnd	Pr/ Sc	
		Id _{Sz}	TP	Label	Rtz	Iniz.								Fin.	Iniz			Fin.
		[m]			[*ssdc]								[m]	[m]				
Piano Terra																		
Travata: Trave 7a-1-2-3-4-5-6																		
Trave 1-7a	0,65	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 24	00 32	0,90	4,22	4,22	NO	-
Trave 2-1	5,90	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 22	00 24	6,40	4,22	4,22	NO	-
Trave 3-2	5,90	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 20	00 22	6,40	4,22	4,22	NO	-
Trave 4-3	5,90	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 18	00 20	6,40	4,22	4,22	NO	-
Trave 5-4	5,90	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 16	00 18	6,40	4,22	4,22	NO	-
Trave 6-5	5,90	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 14	00 16	6,40	4,22	4,22	NO	-
Piano Terra																		
Travata: Trave 8a-7-8-9-10-11-12																		
Trave 8a-7	1,64	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 29	00 02	1,89	4,22	4,22	NO	-
Trave 7-8	5,90	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 02	00 04	6,40	4,22	4,22	NO	-
Trave 8-9	5,90	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 04	00 06	6,40	4,22	4,22	NO	-
Trave 9-10	5,90	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 06	00 08	6,40	4,22	4,22	NO	-
Trave 10-11	5,90	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 08	00 10	6,40	4,22	4,22	NO	-
Trave 11-12	5,90	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 10	00 12	6,40	4,22	4,22	NO	-
Piano Terra																		
Travata: Trave 1a-1-7																		
Trave 1a-1	1,42	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 30	00 24	1,67	4,23	4,23	NO	-
Trave 1-7	5,80	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 24	00 02	6,30	4,23	4,23	NO	-
Piano Terra																		
Travata: Trave 2a-2-8																		
Trave 2a-2	1,42	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00 1	PC A	00 31	00 22	1,67	4,22	4,22	NO	-
Trave 2-8	5,80	001	■	70x25	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		00	PC	00	00	6,30	4,22	4,22	NO	-

Id _{Tr}	L _L	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			Fin.			
																			[m]	[m]	[m]
														1	A	22	04				
Piano Terra														Travata: Trave 3a-3-9							
Trave 3a-3	1,42	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		001	PC A	0028	0020	1,67	4,22	4,22	NO	-			
Trave 3-9	5,80	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		001	PC A	0020	0006	6,30	4,22	4,22	NO	-			
Piano Terra														Travata: Trave 4a-4-10							
Trave 4a-4	1,42	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		001	PC A	0027	0018	1,67	4,22	4,22	NO	-			
Trave 4-10	5,80	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		001	PC A	0018	0008	6,30	4,22	4,22	NO	-			
Piano Terra														Travata: Trave 5a-5-11							
Trave 5a-5	1,42	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		001	PC A	0026	0016	1,67	4,22	4,22	NO	-			
Trave 5-11	5,80	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		001	PC A	0016	0010	6,30	4,22	4,22	NO	-			
Piano Terra														Travata: Trave 6a-6-12							
Trave 6a-6	1,42	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		001	PC A	0025	0014	1,67	4,22	4,22	NO	-			
Trave 6-12	5,80	001	▣	70x25	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		001	PC A	0014	0012	6,30	4,22	4,22	NO	-			
Piano Terra														Travata: Trave 7a-8a							
Trave 7a-8a	6,38	002	▣	20x25	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	-		001	PC A	0032	0029	6,38	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_L** Lunghezza libera d'inflessione.
- Id_{Sz}** Identificativo della sezione, nella relativa tabella.
- Tp** Tipo di sezione.
- Label** Identificativo della sezione, come indicato nelle carpenterie.
- Rtz** Angolo di rotazione della sezione.
- V. Int.** Identificativo delle condizioni di vincolo agli estremi inferiore e superiore del pilastro, costituito da sei caratteri. I primi tre, sono relativi alla traslazione rispettivamente lungo gli assi 1, 2 e 3, mentre i secondi tre sono relativi rispettivamente alla rotazione intorno agli assi 1, 2 e 3 (Assi 1, 2, 3: riferimento locale). Il carattere "S" o "N" indica se il vincolo allo spostamento/rotazione è presente o assente.
- Stz** Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
- Note** Nota relativa alla verifica di deformabilità delle travi in acciaio e in legno.
Se presente "elemento a sbalzo" = la freccia viene valutata nell'ipotesi di trave a mensola; altrimenti la freccia viene valutata nell'ipotesi di trave appoggiata-appoggiata.
- M_{tr}** Identificativo del materiale.
- AA/C/IS** 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'inflettersi (Lunghezza Libera d'Inflessione), valutata rispetto al livello (piano) di appartenenza.
- Clc Fnd** [SI] = elemento progettato attraverso una modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni. [No] = elemento progettato con le sollecitazioni ottenute dall'analisi (senza nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni).
- Pr/Sc** Indica se l'elemento strutturale è incluso nel modello per il calcolo delle azioni sismiche. [1] = non incluso; [-] = incluso.

TRAVI DI FONDAZIONE

Id _{Tr}	L _L	Sezione			V. Int.		B _{beam}	M _{tr}	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]
Fondazione														Travata: Trave 1-2-3-4-5-6				
Trave 1-2	5,90	003	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0023	0021	6,40	-0,25			
Trave 2-3	5,90	003	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0021	0019	6,40	-0,25			
Trave 3-4	5,90	003	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0019	0017	6,40	-0,25			
Trave 4-5	5,90	003	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0017	0015	6,40	-0,25			
Trave 5-6	5,90	003	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0015	0013	6,40	-0,25			
Fondazione														Travata: Trave 7-8-9-10-11-12				
Trave 7-8	5,90	003	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0001	0003	6,40	-0,25			
Trave 8-9	5,90	003	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0003	0005	6,40	-0,25			
Trave 9-10	5,90	003	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0005	0007	6,40	-0,25			
Trave 10-11	5,90	003	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0007	0009	6,40	-0,25			
Trave 11-12	5,90	003	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0009	0011	6,40	-0,25			
Fondazione														Travata: Trave 1-7				
Trave 1-7	5,80	003	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0023	0001	6,30	-0,25			
Fondazione														Travata: Trave 2-8				
Trave 2-8	5,80	003	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0021	0003	6,30	-0,25			
Fondazione														Travata: Trave 3-9				
Trave 3-9	5,80	003	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0019	0005	6,30	-0,25			
Fondazione														Travata: Trave 4-10				
Trave 4-10	5,80	003	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0017	0007	6,30	-0,25			
Fondazione														Travata: Trave 5-11				
Trave 5-11	5,80	003	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0015	0009	6,30	-0,25			
Fondazione														Travata: Trave 6-12				
Trave 6-12	5,80	003	▣	120x50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	NO	001	-	PCA	0013	0011	6,30	-0,25			

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.

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.									
	[m]				[°ssdc]								[m]	[m]	
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.														
B_{beam}	[SI] = Nella valutazione della superficie di contatto con il terreno della trave di fondazione, non si considera la presenza del "magrone" aggettante rispetto alla base della sezione														
M_{trl}	Identificativo del materiale.														
Id_{Ter}	Identificativo del terreno, nella relativa tabella.														
AA	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Ordinarie (Poco aggressivo) - [MDA] = Aggressive (Moderatamente aggressivo) - [MLA] = Molto aggressive.														
Nd_i	Identificativo del nodo iniziale, nella relativa tabella.														
Nd_f	Identificativo del nodo finale, nella relativa tabella.														
Di_{Si-j}	Distanza tra il nodo iniziale e finale.														
Q_{LLI,i}	Quota dell'estremo iniziale del tratto di trave libero d'infltersi (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/Cl S		Nod		Q _{LLI}		Clc Fnd	Pr/Sc	
			Id _{Sz}	Tp	Label	Rtz	Inf.		Sup.	Inf.	Sup.	Inf.	Sup.				
		[m]				[°ssdc]						[m]	[m]	[m]			
001	01	4,10	004	Ø	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0023	0024	4,35	0,00	4,10	NO	-
002	01	4,10	004	Ø	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0021	0022	4,35	0,00	4,10	NO	-
003	01	4,10	004	Ø	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0019	0020	4,35	0,00	4,10	NO	-
004	01	4,10	004	Ø	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0017	0018	4,35	0,00	4,10	NO	-
005	01	4,10	004	Ø	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0015	0016	4,35	0,00	4,10	NO	-
006	01	4,10	004	Ø	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0013	0014	4,35	0,00	4,10	NO	-
007	01	4,10	004	Ø	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0001	0002	4,35	0,00	4,10	NO	-
008	01	4,10	004	Ø	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0003	0004	4,35	0,00	4,10	NO	-
009	01	4,10	004	Ø	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0005	0006	4,35	0,00	4,10	NO	-
010	01	4,10	004	Ø	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0007	0008	4,35	0,00	4,10	NO	-
011	01	4,10	004	Ø	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0009	0010	4,35	0,00	4,10	NO	-
012	01	4,10	004	Ø	Ø50	0,00	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	001	PCA	0011	0012	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/Cl S	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente o della classe di servizio: Aggressività dell'ambiente: [PCA] = Poco aggressivo - [MDA] = Moderatamente aggressivo - [MLA] = Molto aggressivo; Classe di servizio: [1] = Ambiente con umidità bassa - [2] = Ambiente con umidità media - [3] = Ambiente con umidità alta.
Nod	Identificativo del nodo nella relativa tabella.
Di_{Si-j}	Distanza tra il nodo iniziale e finale.
Q_{LLI}	Quota agli estremi inferiore e superiore del tratto di elemento libero d'infltersi (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	8-7-1-2	31,92	25,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	12	NO	38	5	-	1	15	SI	O	
002	9-8-2-3	31,92	25,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	12	NO	38	5	-	1	15	SI	O	
003	10-9-3-4	31,96	25,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	12	NO	38	5	-	1	15	SI	O	
004	11-10-4-5	31,93	25,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	12	NO	38	5	-	1	15	SI	O	
005	12-11-5-6	31,94	25,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	12	NO	38	5	-	1	15	SI	O	
006	1-1a-2a-2	7,21	25,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	12	NO	38	5	-	1	15	SI	O	
007	2-2a-3a-3	7,20	25,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	12	NO	38	5	-	1	15	SI	O	
008	3-3a-4a-4	7,21	25,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	12	NO	38	5	-	1	15	SI	O	
009	4-4a-5a-5	7,19	25,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	12	NO	38	5	-	1	15	SI	O	
010	5-5a-6a-6	7,19	25,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	12	NO	38	5	-	1	15	SI	O	
011	7-8a-7a-1	5,27	25,00	Solaio latero cementizio con travetti precompressi	12	NO	38	5	-	1	15	SI	O	
Fondazione Piano Terra														
012	-	0,88	16,00	Balcone a soletta piena	-	NO	-	-	-	-	-	-	-	
Fondazione														

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]		

LEGENDA:

Id_{Elm} Identificativo dell'elemento strutturale.
A_{El} Superficie elemento.
Sp Spessore dell'elemento.
B_{tr} Larghezza dell'anima del travetto.
TA [SI] = Solaio realizzato con travetti accoppiati.
B_{pg} Larghezza della Pignatta.
Sp_{s,sup} Spessore della soletta superiore.
Sp_{s,inf} Spessore della soletta inferiore.
PR Indica se l'impalcato (orizzontale) è considerato rigido nel calcolo: [SI] = Piano Rigido - [NO] = Piano non Rigido.
 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

Id _{sol}	X [m]	Y [m]	Z [m]	Vincolo Esterno						Cedimenti Impresi						
				V. ex	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	91,9 5	69,3 5	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	91,9 5	75,6 5	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.2																
001	91,6 8	68,8 3	4,35	nessuno	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	92,6 8	68,8 3	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	92,6 8	68,8 3	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
002	99,0 8	68,8 3	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
003	99,0 8	68,8 3	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
003	105, 47	68,8 3	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
004	105, 47	68,8 3	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
004	111, 88	68,8 3	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
005	111, 88	68,8 3	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
005	118, 28	68,8 3	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
006	118, 28	68,8 3	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
006	124, 68	68,8 3	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.3																
001	95,1 4	69,3 5	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	95,1 4	75,6 5	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.4																
001	100, 89	69,3 4	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	100, 89	75,6 5	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.5																
001	106, 70	69,3 4	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	106, 70	75,6 5	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.6																
001	113, 45	69,3 4	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	113, 45	75,6 5	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Sezione di calcolo Solaio Solai 1.7																
001	119, 65	69,3 4	4,35	Cerniera Solaio	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
001	119, 65	75,6 5	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
R_{s,z}, R_{θ,x} colonne forniscono i valori di rigidezza alla rotazione intorno agli assi X, Y, e Z.
R_{θ,y}, R_{θ,z}

Id _{sol}	X	Y	Z	Vincolo Esterno						Cedimenti Impresi						
				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]	[m]	[N/cm]	[N/cm]	[N/cm]	[N/cm]	[N-m/rad]	[N-m/rad]	[N-m/rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
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

Id _{cmp}	L _{cmp}	Id _{sol}	Mtrl	Id _{nd,i}	Id _{nd,f}	V. Int	V. Int _r	Tp	Label	B	H	t _w	Solai - Sezioni di calcolo		
													L _{FP,i}	L _{FP,j}	
[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	
Piano Terra															
Travetto 2-1	5,60	0001	001	Sezione di calcolo Solaio Solai 1.1				Braccetti Rigidi: NO							
				0002	0001	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/12x25/5	50	25	12	15	15	
Piano Terra															
Travetto 1-2	0,65	0001	001	Sezione di calcolo Solaio Solai 1.2				Braccetti Rigidi: NO							
Travetto 2-3	5,70	0002	001	0002	0003	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	50x16	50	16	-	0	0	
Travetto 3-4	5,70	0003	001	0003	0004	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/12x25/5	50	25	12	15	15	
Travetto 4-5	5,71	0004	001	0004	0005	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/12x25/5	50	25	12	15	15	
Travetto 5-6	5,70	0005	001	0005	0006	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/12x25/5	50	25	12	15	15	
Travetto 6-7	5,70	0006	001	0006	0007	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/12x25/5	50	25	12	15	15	
Piano Terra															
Travetto 2-1	5,60	0001	001	Sezione di calcolo Solaio Solai 1.3				Braccetti Rigidi: NO							
				0002	0001	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/12x25/5	50	25	12	15	15	
Piano Terra															
Travetto 2-1	5,60	0001	001	Sezione di calcolo Solaio Solai 1.4				Braccetti Rigidi: NO							
				0002	0001	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/12x25/5	50	25	12	15	15	
Piano Terra															
Travetto 2-1	5,60	0001	001	Sezione di calcolo Solaio Solai 1.5				Braccetti Rigidi: NO							
				0002	0001	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/12x25/5	50	25	12	15	15	
Piano Terra															
Travetto 2-1	5,60	0001	001	Sezione di calcolo Solaio Solai 1.6				Braccetti Rigidi: NO							
				0002	0001	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/12x25/5	50	25	12	15	15	
Piano Terra															
Travetto 2-1	5,60	0001	001	Sezione di calcolo Solaio Solai 1.7				Braccetti Rigidi: NO							
				0002	0001	S;S;S;S;S	S;S;S;S;S	T	Ts-50/12x25/5	50	25	12	15	15	

LEGENDA:

Id_{cmp}	Identificativo della campata.
L_{cmp}	Luce libera della campata.
Id_{sol}	Numero identificativo del solaio, nella relativa tabella.
Mtrl	Identificativo del materiale.
Id_{nd,i/j}	Identificativo del nodo iniziale/finale della campata nella tabella "Solai - Nodi".
V. Int_{r/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".

SOLAI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE

Id _{cmp}	CC	Solai - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche					
		Estr. Inz.			Estr. Fin.		
		M ₃	N	T ₂	M ₃	N	T ₂
		[N-m]	[N]	[N]	[N-m]	[N]	[N]
Piano Terra							
Sezione solaio: Solai 1.1							
Travetto 2-1	001	0	0	4.941	0	0	-4.941
	002	0	0	1.904	0	0	-1.904
	003	0	0	700	0	0	-700
	004	0	0	672	0	0	-672
Piano Terra							
Sezione solaio: Solai 1.2							
Travetto 1-2	001	0	0	0	877	0	-1.299
	002	0	0	0	298	0	-442
	003	0	0	0	110	0	-162
	004	0	0	0	105	0	-156
Travetto 2-3	001	877	0	4.037	7.232	0	-6.023
	002	298	0	1.548	2.796	0	-2.328
	003	110	0	569	1.029	0	-856
	004	105	0	547	987	0	-821
Travetto 3-4	001	7.233	0	5.269	5.678	0	-4.783
	002	2.796	0	2.032	2.185	0	-1.840
	003	1.029	0	746	803	0	-677
	004	987	0	716	771	0	-650
Travetto 4-5	001	5.678	0	5.050	5.602	0	-5.026
	002	2.185	0	1.945	2.158	0	-1.937
	003	803	0	716	794	0	-712
	004	771	0	686	763	0	-684
Travetto 5-6	001	5.602	0	4.736	7.468	0	-5.319
	002	2.158	0	1.825	2.877	0	-2.049
	003	794	0	671	1.059	0	-753
	004	763	0	645	1.015	0	-723
Travetto 6-7	001	7.468	0	6.197	0	0	-3.860
	002	2.877	0	2.387	0	0	-1.487
	003	1.059	0	877	0	0	-547
	004	1.015	0	842	0	0	-526
Piano Terra							
Sezione solaio: Solai 1.3							
Travetto 2-1	001	0	0	4.942	0	0	-4.942

Solai - Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche

IdCmp	CC	Estr. Inz.			Estr. Fin.		
		M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]	M ₃ [N-m]	N [N]	T ₂ [N]
	002	0	0	1.904	0	0	-1.904
	003	0	0	700	0	0	-700
	004	0	0	672	0	0	-672
Piano Terra				Sezione solaio: Solai 1.4			
Travetto 2-1	001	0	0	4.942	0	0	-4.943
	002	0	0	1.904	0	0	-1.905
	003	0	0	700	0	0	-700
	004	0	0	672	0	0	-672
Piano Terra				Sezione solaio: Solai 1.5			
Travetto 2-1	001	0	0	4.943	0	0	-4.944
	002	0	0	1.904	0	0	-1.905
	003	0	0	700	0	0	-700
	004	0	0	672	0	0	-672
Piano Terra				Sezione solaio: Solai 1.6			
Travetto 2-1	001	0	0	4.945	0	0	-4.945
	002	0	0	1.905	0	0	-1.905
	003	0	0	700	0	0	-700
	004	0	0	672	0	0	-672
Piano Terra				Sezione solaio: Solai 1.7			
Travetto 2-1	001	0	0	4.946	0	0	-4.946
	002	0	0	1.905	0	0	-1.905
	003	0	0	701	0	0	-701
	004	0	0	673	0	0	-673

LEGENDA:

CC

Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

Estr. Inz./Fin.

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

EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE

Edificio - Verifiche di ripartizione delle forze sismiche

Dir	V _{T,tot} [N]	V _{T,Pil} [N]	% _{OT,Pil} [%]	V _{T,Set} [N]	% _{OT,Set} [%]	V _{T,atr} [N]	% _{OT,atr} [%]
X	810.322	810.322	100,0	0	0,0	0	0,0
Y	723.618	723.618	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
				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]	η	ξ/f		
Nodo 2	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	66.276	-	-	-	NO
Nodo 4	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	107.911	-	-	-	NO
Nodo 6	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	108.340	-	-	-	NO
Nodo 8	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	107.990	-	-	-	NO
Nodo 10	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	108.534	-	-	-	NO
Nodo 12	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	42.191	-	-	-	NO
Nodo 14	E	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	74.888	-	-	-	NO
Nodo 16	I	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	163.108	-	-	-	NO
Nodo 18	I	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	162.781	-	-	-	NO
Nodo 20	I	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	163.412	-	-	-	NO
Nodo 22	I	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	163.037	-	-	-	NO
Nodo 24	I	NC	-	0,00	0,00	450,00	-	0	96.254	-	-	-	NO

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

Dati indicati per direzione

Dir	IdTr	b _j	h _{jw}	A _{sup} /M ⁺	A _{inf} /M ⁻	OrV _d	V _{c,η}	V _{c,ξ}	σ _η	σ _ξ	V _{jsd,sup}	V _{jsd,inf}	V _d	V _{jsr}	V _{rzd}	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	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-

Dir	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]
Nodo 16																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 18																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 20																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 22																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
Nodo 24																
-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-

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}_d** 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_{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_{tR}** 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.
- 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 (Elevazione)

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLU													
Id _{Tr}	%L _{L1}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f	
	[%]	[N]	[N-m]	[N]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]						
Piano Terra													
Travata: Trave 7a-1-2-3-4-5-6													
Trave 1-7a	0%	-94	17.160	-	-	12,57	12,57	5.21[V]	0,23	-	VNR	NO	
	12,5%	-94	16.019	-	-	12,57	12,57	5.59[V]	0,23	-	VNR	NO	
	25%	-94	13.714	-	-	12,57	12,57	6.53[V]	0,23	-	VNR	NO	
	37,5%	-94	11.555	-	-	12,57	12,57	7.74[V]	0,23	-	VNR	NO	
	50%	-94	9.582	-	-	12,57	12,57	9.34[V]	0,23	-	VNR	NO	
	62,5%	-94	7.799	-	-	12,57	12,57	11.47[V]	0,23	-	VNR	NO	
	75%	-94	6.198	-	-	12,57	12,57	14.44[V]	0,23	-	VNR	NO	
	87,5%	-94	4.788	-	-	12,57	12,57	18.69[V]	0,23	-	VNR	NO	
	100%	-94	3.562	-	-	12,57	12,57	25.12[V]	0,23	-	VNR	NO	
Trave 2-1	0%	-37.097	125.377	-37.097	7.910	18,85	12,57	1.01[S]	0,28	10.92[S]	0,22	NO	
	12,5%	-37.097	73.380	-37.097	28.240	18,85	12,57	1.73[S]	0,28	3.06[S]	0,22	NO	
	25%	-37.097	28.258	-37.097	38.243	18,85	12,57	4.48[S]	0,28	2.26[S]	0,22	NO	
	37,5%	-	-	-37.097	38.458	12,57	12,57	-	-	VNR	2.25[S]	0,23	NO
	50%	-	-	15.728	46.848	12,57	12,57	-	-	VNR	1.94[V]	0,24	NO
	62,5%	-	-	-35.190	45.953	12,57	12,57	-	-	VNR	1.88[S]	0,23	NO
	75%	-35.190	25.192	-35.190	48.751	12,57	12,57	3.44[S]	0,23	1.78[S]	0,23	NO	
	87,5%	-35.190	66.915	-35.190	42.141	12,57	12,57	1.29[S]	0,23	2.05[S]	0,23	NO	
	100%	-35.190	115.709	-35.190	25.210	18,85	12,57	1.10[S]	0,28	3.43[S]	0,22	NO	
Trave 3-2	0%	6.742	116.341	6.742	10.062	18,85	12,57	1.12[S]	0,29	8.95[S]	0,23	NO	
	12,5%	6.742	67.554	6.742	29.654	18,85	12,57	1.93[S]	0,29	3.04[S]	0,23	NO	
	25%	6.742	25.834	6.742	38.923	18,85	12,57	5.04[S]	0,29	2.31[S]	0,23	NO	
	37,5%	-	-	6.742	38.486	15,71	12,57	-	-	VNR	2.34[S]	0,23	NO
	50%	-	-	12.656	42.576	15,71	12,57	-	-	VNR	2.13[V]	0,23	NO
	62,5%	-	-	6.848	37.789	15,71	12,57	-	-	VNR	2.38[S]	0,23	NO
	75%	6.848	27.465	6.848	37.563	18,85	12,57	4.74[S]	0,29	2.40[S]	0,23	NO	
	87,5%	6.848	69.930	6.848	27.547	18,85	12,57	1.86[S]	0,29	3.27[S]	0,23	NO	
	100%	6.848	119.425	6.848	7.207	18,85	12,57	1.09[S]	0,29	12.49[S]	0,23	NO	
Trave 4-3	0%	8.694	116.483	8.694	9.635	18,85	12,57	1.12[S]	0,29	9.36[S]	0,23	NO	
	12,5%	8.694	67.606	8.694	29.415	18,85	12,57	1.93[S]	0,29	3.07[S]	0,23	NO	
	25%	8.694	25.799	8.694	38.866	18,85	12,57	5.05[S]	0,29	2.32[S]	0,23	NO	
	37,5%	-	-	8.694	38.588	15,71	12,57	-	-	VNR	2.34[S]	0,23	NO
	50%	-	-	13.937	42.962	15,71	12,57	-	-	VNR	2.11[V]	0,23	NO
	62,5%	-	-	8.697	38.087	15,71	12,57	-	-	VNR	2.37[S]	0,23	NO
	75%	8.697	26.806	8.697	37.933	15,71	12,57	4.12[S]	0,26	2.38[S]	0,23	NO	
	87,5%	8.697	69.095	8.697	27.997	18,85	12,57	1.89[S]	0,29	3.22[S]	0,23	NO	
	100%	8.697	118.427	8.697	7.739	18,85	12,57	1.10[S]	0,29	11.65[S]	0,23	NO	
Trave 5-4	0%	9.011	117.703	9.011	8.871	21,99	12,57	1.27[S]	0,32	10.17[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
	12,5%	9.011	68.622	9.011	28.781	21,99	12,57	2.19[S]	0,32	3.13[S]	0,23	NO
	25%	9.011	26.598	9.011	38.363	21,99	12,57	5.64[S]	0,32	2.35[S]	0,23	NO
	37,5%	-	-	9.011	38.199	15,71	12,57	-	VNR	2.36[S]	0,23	NO
	50%	-	-	15.980	42.485	15,71	12,57	-	VNR	2.14[V]	0,23	NO
	62,5%	-	-	9.037	37.955	15,71	12,57	-	VNR	2.38[S]	0,23	NO
	75%	9.037	26.811	9.037	37.989	15,71	12,57	4.12[S]	0,26	2.37[S]	0,23	NO
	87,5%	9.037	68.977	9.037	28.263	18,85	12,57	1.89[S]	0,29	3.19[S]	0,23	NO
	100%	9.037	118.189	9.037	8.213	18,85	12,57	1.10[S]	0,29	10.98[S]	0,23	NO
Trave 6-5	0%	-32.576	110.944	-32.576	30.151	18,85	12,57	1.15[S]	0,28	2.88[S]	0,22	NO
	12,5%	-32.576	63.045	-32.576	46.092	18,85	12,57	2.02[S]	0,28	1.88[S]	0,22	NO
	25%	-32.576	22.273	-32.576	51.701	18,85	12,57	5.70[S]	0,28	1.68[S]	0,22	NO
	37,5%	-	-	-32.576	48.012	15,71	12,57	-	VNR	1.81[S]	0,22	NO
	50%	-	-	22.937	48.387	15,71	12,57	-	VNR	1.89[V]	0,23	NO
	62,5%	-	-	-30.168	38.376	15,71	12,57	-	VNR	2.27[S]	0,23	NO
	75%	-30.168	29.362	-30.168	37.295	15,71	12,57	3.65[S]	0,25	2.33[S]	0,23	NO
	87,5%	-30.168	75.509	-30.168	26.310	21,99	12,57	1.95[S]	0,31	3.30[S]	0,22	NO
	100%	-30.168	128.476	-30.168	5.001	21,99	12,57	1.14[S]	0,31	17.38[S]	0,22	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 8a-7-8-9-10-11-12												
Trave 8a-7	0%	-21.493	4.034	-21.493	6.004	12,57	12,57	21.74[S]	0,23	14.61[S]	0,23	NO
	12,5%	-21.493	3.797	-21.493	3.879	12,57	12,57	23.10[S]	0,23	22.61[S]	0,23	NO
	25%	-21.493	3.749	-21.493	1.014	12,57	12,57	23.40[S]	0,23	86.50[S]	0,23	NO
	37,5%	94	5.556	-	-	12,57	12,57	16.11[V]	0,23	-	VNR	NO
	50%	94	9.087	-	-	12,57	12,57	9.85[V]	0,23	-	VNR	NO
	62,5%	94	13.630	-	-	12,57	12,57	6.57[V]	0,23	-	VNR	NO
	75%	94	19.338	-	-	12,57	12,57	4.63[V]	0,23	-	VNR	NO
	87,5%	94	26.232	-	-	12,57	12,57	3.41[V]	0,23	-	VNR	NO
	100%	94	32.471	-	-	12,57	12,57	2.76[V]	0,23	-	VNR	NO
Trave 7-8	0%	-37.919	115.243	-37.919	23.346	18,85	12,57	1.10[S]	0,28	3.70[S]	0,22	NO
	12,5%	-37.919	67.229	-37.919	40.094	12,57	12,57	1.28[S]	0,23	2.15[S]	0,23	NO
	25%	-37.919	26.078	-37.919	46.779	12,57	12,57	3.31[S]	0,23	1.85[S]	0,23	NO
	37,5%	-	-	-37.919	44.263	12,57	12,57	-	VNR	1.95[S]	0,23	NO
	50%	-	-	15.991	44.471	12,57	12,57	-	VNR	2.04[V]	0,24	NO
	62,5%	-	-	-36.814	37.447	12,57	12,57	-	VNR	2.31[S]	0,23	NO
	75%	-36.814	27.340	-36.814	37.656	18,85	12,57	4.63[S]	0,28	2.29[S]	0,22	NO
	87,5%	-36.814	71.088	-36.814	28.374	18,85	12,57	1.78[S]	0,28	3.05[S]	0,22	NO
	100%	-36.814	121.557	-36.814	9.028	18,85	12,57	1.04[S]	0,28	9.57[S]	0,22	NO
Trave 8-9	0%	9.042	116.523	9.042	7.294	18,85	12,57	1.12[S]	0,29	12.37[S]	0,23	NO
	12,5%	9.042	68.238	9.042	27.068	18,85	12,57	1.91[S]	0,29	3.33[S]	0,23	NO
	25%	9.042	26.801	9.042	36.778	18,85	12,57	4.86[S]	0,29	2.45[S]	0,23	NO
	37,5%	-	-	9.042	36.946	15,71	12,57	-	VNR	2.44[S]	0,23	NO
	50%	-	-	16.869	41.054	15,71	12,57	-	VNR	2.21[V]	0,23	NO
	62,5%	-	-	9.823	37.602	15,71	12,57	-	VNR	2.40[S]	0,23	NO
	75%	9.823	25.256	9.823	38.059	18,85	12,57	5.16[S]	0,29	2.37[S]	0,23	NO
	87,5%	9.823	65.986	9.823	29.056	18,85	12,57	1.98[S]	0,29	3.11[S]	0,23	NO
	100%	9.823	113.603	9.823	9.989	18,85	12,57	1.15[S]	0,29	9.04[S]	0,23	NO
Trave 9-10	0%	11.798	115.716	11.798	7.618	18,85	12,57	1.13[S]	0,29	11.87[S]	0,23	NO
	12,5%	11.798	67.558	11.798	27.353	18,85	12,57	1.93[S]	0,29	3.31[S]	0,23	NO
	25%	11.798	26.258	11.798	37.024	15,71	12,57	4.21[S]	0,26	2.44[S]	0,23	NO
	37,5%	-	-	11.798	37.159	15,71	12,57	-	VNR	2.43[S]	0,23	NO
	50%	-	-	19.545	41.378	15,71	12,57	-	VNR	2.20[V]	0,23	NO
	62,5%	-	-	11.936	37.705	15,71	12,57	-	VNR	2.40[S]	0,23	NO
	75%	12.067	25.175	11.936	38.034	18,85	12,57	5.19[S]	0,29	2.38[S]	0,23	NO
	87,5%	12.067	65.948	12.067	28.896	18,85	12,57	1.98[S]	0,29	3.13[S]	0,23	NO
	100%	12.067	113.614	12.067	9.685	18,85	12,57	1.15[S]	0,29	9.34[S]	0,23	NO
Trave 10-11	0%	12.189	115.544	12.189	8.012	18,85	12,57	1.13[S]	0,29	11.29[S]	0,23	NO
	12,5%	12.189	67.485	12.189	27.563	18,85	12,57	1.94[S]	0,29	3.28[S]	0,23	NO
	25%	12.189	26.289	12.189	37.050	15,71	12,57	4.21[S]	0,26	2.44[S]	0,23	NO
	37,5%	-	-	12.189	37.020	15,71	12,57	-	VNR	2.44[S]	0,23	NO
	50%	-	-	21.272	40.933	15,71	12,57	-	VNR	2.23[V]	0,23	NO
	62,5%	-	-	12.312	37.352	15,71	12,57	-	VNR	2.42[S]	0,23	NO
	75%	12.312	25.903	12.312	37.587	18,85	12,57	5.04[S]	0,29	2.41[S]	0,23	NO
	87,5%	12.312	66.869	12.312	28.331	18,85	12,57	1.95[S]	0,29	3.19[S]	0,23	NO
	100%	12.312	114.715	12.312	9.009	18,85	12,57	1.14[S]	0,29	10.04[S]	0,23	NO
Trave 11-12	0%	-28.759	125.136	-28.759	5.075	18,85	12,57	1.02[S]	0,28	17.16[S]	0,22	NO
	12,5%	-28.759	73.534	-28.759	25.786	18,85	12,57	1.73[S]	0,28	3.38[S]	0,22	NO
	25%	-28.759	28.591	-28.759	36.429	15,71	12,57	3.75[S]	0,25	2.39[S]	0,23	NO
	37,5%	-	-	-28.759	37.422	15,71	12,57	-	VNR	2.33[S]	0,23	NO
	50%	-	-	25.631	46.496	15,71	12,57	-	VNR	1.97[V]	0,23	NO
	62,5%	-	-	-26.725	46.709	15,71	12,57	-	VNR	1.87[S]	0,23	NO
	75%	-26.725	21.910	-26.725	50.268	18,85	12,57	5.82[S]	0,28	1.74[S]	0,22	NO
	87,5%	-26.725	61.723	-26.725	44.754	18,85	12,57	2.07[S]	0,28	1.95[S]	0,22	NO
	100%	-26.725	108.485	-26.725	29.172	18,85	12,57	1.18[S]	0,28	2.99[S]	0,22	NO
Piano Terra												
Travata: Trave 1a-1-7												
Trave 1a-1	0%	-22.683	2.841	-22.683	2.835	12,57	12,57	30.84[S]	0,23	30.90[S]	0,23	NO
	12,5%	-22.683	2.611	-22.683	1.638	12,57	12,57	33.55[S]	0,23	53.49[S]	0,23	NO
	25%	-	3.724	-	-	12,57	12,57	24.03[V]	0,23	-	VNR	NO
	37,5%	-	7.116	-	-	12,57	12,57	12.58[V]	0,23	-	VNR	NO
	50%	-	11.582	-	-	12,57	12,57	7.73[V]	0,23	-	VNR	NO
	62,5%	-	17.120	-	-	12,57	12,57	5.23[V]	0,23	-	VNR	NO
	75%	-	23.728	-	-	12,57	12,57	3.77[V]	0,23	-	VNR	NO
	87,5%	-	31.416	-	-	12,57	12,57	2.85[V]	0,23	-	VNR	NO
	100%	-	37.871	-	-	12,57	12,57	2.36[V]	0,23	-	VNR	NO
Trave 1-7	0%	-7.602	114.894	-7.602	69.586	18,85	12,57	1.12[S]	0,29	1.28[S]	0,23	NO
	12,5%	-7.602	81.730	-7.602	59.312	12,57	12,57	1.09[S]	0,23	1.50[S]	0,23	NO
	25%	-7.602	49.271	-7.602	45.697	12,57	12,57	1.80[S]	0,23	1.94[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
	37,5%	-7.602	19.611	-7.602	29.287	12,57	12,57	4.53[S]	0,23	3.03[S]	0,23	NO
	50%	-	-	1.083	13.143	12,57	12,57	-	VNR	6.82[V]	0,23	NO
	62,5%	-5.855	14.636	-5.855	33.880	12,57	12,57	6.08[S]	0,23	2.63[S]	0,23	NO
	75%	-5.855	39.768	-5.855	54.818	15,71	12,57	2.75[S]	0,26	1.62[S]	0,23	NO
	87,5%	-5.855	67.702	-5.855	72.958	15,71	12,57	1.61[S]	0,26	1.22[S]	0,23	NO
	100%	-5.855	96.595	-5.855	87.501	15,71	12,57	1.13[S]	0,26	1.02[S]	0,23	NO
Piano Terra												
Trave 2a-2						Travata: Trave 2a-2-8						
	0%	-29.965	3.748	-29.965	3.748	12,57	12,57	23.21[S]	0,23	23.21[S]	0,23	NO
	12,5%	-29.965	3.756	-29.965	1.994	12,57	12,57	23.16[S]	0,23	43.63[S]	0,23	NO
	25%	-	5.968	-	-	12,57	12,57	15.00[V]	0,23	-	VNR	NO
	37,5%	-	11.255	-	-	12,57	12,57	7.95[V]	0,23	-	VNR	NO
	50%	-	18.163	-	-	12,57	12,57	4.93[V]	0,23	-	VNR	NO
	62,5%	-	26.698	-	-	12,57	12,57	3.35[V]	0,23	-	VNR	NO
	75%	-	36.862	-	-	12,57	12,57	2.43[V]	0,23	-	VNR	NO
	87,5%	-	48.658	-	-	12,57	12,57	1.84[V]	0,23	-	VNR	NO
	100%	-	58.553	-	-	12,57	12,57	1.53[V]	0,23	-	VNR	NO
	0%	-12.467	120.319	-12.467	64.593	18,85	12,57	1.07[S]	0,29	1.37[S]	0,23	NO
	12,5%	-12.467	86.240	-12.467	55.180	12,57	12,57	1.03[S]	0,23	1.60[S]	0,23	NO
	25%	-12.467	52.810	-12.467	42.480	12,57	12,57	1.68[S]	0,23	2.08[S]	0,23	NO
	37,5%	-12.467	22.180	-12.467	26.980	12,57	12,57	3.99[S]	0,23	3.28[S]	0,23	NO
	50%	-	-	-5.066	11.028	12,57	12,57	-	VNR	8.08[V]	0,23	NO
	62,5%	-11.921	15.012	-11.921	33.364	12,57	12,57	5.90[S]	0,23	2.65[S]	0,23	NO
	75%	-11.921	39.231	-11.921	55.275	15,71	12,57	2.77[S]	0,26	1.60[S]	0,23	NO
	87,5%	-11.921	66.252	-11.921	74.384	15,71	15,71	1.64[S]	0,25	1.46[S]	0,25	NO
	100%	-11.921	94.285	-11.921	89.843	15,71	15,71	1.15[S]	0,25	1.21[S]	0,25	NO
Piano Terra												
Trave 3a-3						Travata: Trave 3a-3-9						
	0%	-32.472	4.057	-32.472	4.057	12,57	12,57	21.39[S]	0,23	21.39[S]	0,23	NO
	12,5%	-32.472	3.939	-32.472	2.225	12,57	12,57	22.04[S]	0,23	39.01[S]	0,23	NO
	25%	-	5.971	-	-	12,57	12,57	14.99[V]	0,23	-	VNR	NO
	37,5%	-	11.262	-	-	12,57	12,57	7.95[V]	0,23	-	VNR	NO
	50%	-	18.176	-	-	12,57	12,57	4.92[V]	0,23	-	VNR	NO
	62,5%	-	26.717	-	-	12,57	12,57	3.35[V]	0,23	-	VNR	NO
	75%	-	36.888	-	-	12,57	12,57	2.43[V]	0,23	-	VNR	NO
	87,5%	-	48.691	-	-	12,57	12,57	1.84[V]	0,23	-	VNR	NO
	100%	-	58.585	-	-	12,57	12,57	1.53[V]	0,23	-	VNR	NO
	0%	-13.324	114.356	-13.324	56.906	18,85	12,57	1.12[S]	0,29	1.55[S]	0,22	NO
	12,5%	-13.324	81.702	-13.324	49.288	12,57	12,57	1.08[S]	0,23	1.79[S]	0,23	NO
	25%	-13.324	49.786	-13.324	38.488	12,57	12,57	1.78[S]	0,23	2.30[S]	0,23	NO
	37,5%	-13.324	20.672	-13.324	24.882	12,57	12,57	4.28[S]	0,23	3.55[S]	0,23	NO
	50%	-	-	-5.374	10.895	12,57	12,57	-	VNR	8.17[V]	0,23	NO
	62,5%	-13.196	13.114	-13.196	31.648	12,57	12,57	6.74[S]	0,23	2.79[S]	0,23	NO
	75%	-13.196	35.452	-13.196	52.030	12,57	12,57	2.49[S]	0,23	1.70[S]	0,23	NO
	87,5%	-13.196	60.594	-13.196	69.602	12,57	12,57	1.46[S]	0,23	1.27[S]	0,23	NO
	100%	-13.196	86.857	-13.196	83.613	12,57	12,57	1.02[S]	0,23	1.06[S]	0,23	NO
Piano Terra												
Trave 4a-4						Travata: Trave 4a-4-10						
	0%	-34.970	4.371	-34.970	4.371	12,57	12,57	19.81[S]	0,23	19.81[S]	0,23	NO
	12,5%	-34.970	4.125	-34.970	2.460	12,57	12,57	20.99[S]	0,23	35.20[S]	0,23	NO
	25%	-	5.974	-	-	12,57	12,57	14.98[V]	0,23	-	VNR	NO
	37,5%	-	11.262	-	-	12,57	12,57	7.95[V]	0,23	-	VNR	NO
	50%	-	18.178	-	-	12,57	12,57	4.92[V]	0,23	-	VNR	NO
	62,5%	-	26.720	-	-	12,57	12,57	3.35[V]	0,23	-	VNR	NO
	75%	-	36.890	-	-	12,57	12,57	2.43[V]	0,23	-	VNR	NO
	87,5%	-	48.695	-	-	12,57	12,57	1.84[V]	0,23	-	VNR	NO
	100%	-	58.585	-	-	12,57	12,57	1.53[V]	0,23	-	VNR	NO
	0%	-13.976	114.791	-13.976	57.241	18,85	12,57	1.12[S]	0,29	1.54[S]	0,22	NO
	12,5%	-13.976	82.038	-13.976	49.544	12,57	12,57	1.08[S]	0,23	1.78[S]	0,23	NO
	25%	-13.976	50.019	-13.976	38.663	12,57	12,57	1.77[S]	0,23	2.28[S]	0,23	NO
	37,5%	-13.976	20.805	-13.976	24.977	12,57	12,57	4.25[S]	0,23	3.54[S]	0,23	NO
	50%	-	-	-5.429	10.887	12,57	12,57	-	VNR	8.18[V]	0,23	NO
	62,5%	-13.883	13.197	-13.883	31.735	12,57	12,57	6.69[S]	0,23	2.78[S]	0,23	NO
	75%	-13.883	35.616	-13.883	52.216	12,57	12,57	2.48[S]	0,23	1.69[S]	0,23	NO
	87,5%	-13.883	60.840	-13.883	69.894	12,57	12,57	1.45[S]	0,23	1.26[S]	0,23	NO
	100%	-13.883	87.183	-13.883	84.001	12,57	12,57	1.01[S]	0,23	1.05[S]	0,23	NO
Piano Terra												
Trave 5a-5						Travata: Trave 5a-5-11						
	0%	-30.374	3.795	-30.374	3.795	12,57	12,57	22.92[S]	0,23	22.92[S]	0,23	NO
	12,5%	-30.374	3.781	-30.374	2.029	12,57	12,57	23.00[S]	0,23	42.86[S]	0,23	NO
	25%	-	5.967	-	-	12,57	12,57	15.00[V]	0,23	-	VNR	NO
	37,5%	-	11.254	-	-	12,57	12,57	7.95[V]	0,23	-	VNR	NO
	50%	-	18.160	-	-	12,57	12,57	4.93[V]	0,23	-	VNR	NO
	62,5%	-	26.693	-	-	12,57	12,57	3.35[V]	0,23	-	VNR	NO
	75%	-	36.856	-	-	12,57	12,57	2.43[V]	0,23	-	VNR	NO
	87,5%	-	48.655	-	-	12,57	12,57	1.84[V]	0,23	-	VNR	NO
	100%	-	58.530	-	-	12,57	12,57	1.53[V]	0,23	-	VNR	NO
	0%	-12.577	121.259	-12.577	65.125	18,85	12,57	1.06[S]	0,29	1.36[S]	0,23	NO
	12,5%	-12.577	86.973	-12.577	55.571	12,57	12,57	1.02[S]	0,23	1.59[S]	0,23	NO
	25%	-12.577	53.323	-12.577	42.723	12,57	12,57	1.66[S]	0,23	2.07[S]	0,23	NO
	37,5%	-12.577	22.471	-12.577	27.075	12,57	12,57	3.94[S]	0,23	3.27[S]	0,23	NO
	50%	-	-	-5.259	10.936	12,57	12,57	-	VNR	8.14[V]	0,23	NO
	62,5%	-12.303	15.234	-12.303	33.540	12,57	12,57	5.81[S]	0,23	2.64[S]	0,23	NO
	75%	-12.303	39.604	-12.303	55.670	15,71	12,57	2.74[S]	0,26	1.59[S]	0,23	NO
	87,5%	-12.303	66.772	-12.303	75.000	15,71	15,71	1.63[S]	0,25	1.45[S]	0,25	NO
	100%	-12.303	94.947	-12.303	90.665	15,71	15,71	1.14[S]	0,25	1.20[S]	0,25	NO
Piano Terra												
Trave 6a-6						Travata: Trave 6a-6-12						
	0%	-17.094	2.143	-17.094	2.143	12,57	12,57	41.10[S]	0,23	41.10[S]	0,23	NO
	12,5%	-17.094	2.091	-17.094	1.179	12,57	12,57	42.12[S]	0,23	74.70[S]	0,23	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%	-	3.206	-	-	12,57	12,57	27.91[V]	0,23	-	VNR	NO
	37,5%	-	6.091	-	-	12,57	12,57	14.69[V]	0,23	-	VNR	NO
	50%	-	9.878	-	-	12,57	12,57	9.06[V]	0,23	-	VNR	NO
	62,5%	-	14.570	-	-	12,57	12,57	6.14[V]	0,23	-	VNR	NO
	75%	-	20.162	-	-	12,57	12,57	4.44[V]	0,23	-	VNR	NO
	87,5%	-	26.659	-	-	12,57	12,57	3.36[V]	0,23	-	VNR	NO
	100%	-	32.115	-	-	12,57	12,57	2.79[V]	0,23	-	VNR	NO
Trave 6-12	0%	-8.395	119.132	-8.395	74.570	18,85	12,57	1.08[S]	0,29	1.19[S]	0,23	NO
	12,5%	-8.395	85.671	-8.395	62.475	12,57	12,57	1.04[S]	0,23	1.42[S]	0,23	NO
	25%	-8.395	52.658	-8.395	47.168	12,57	12,57	1.69[S]	0,23	1.88[S]	0,23	NO
	37,5%	-8.395	22.193	-8.395	29.313	12,57	12,57	4.00[S]	0,23	3.03[S]	0,23	NO
	50%	-	-	-2.028	10.493	12,57	12,57	-	VNR	8.51[V]	0,23	NO
	62,5%	-7.328	16.842	-7.328	33.820	12,57	12,57	5.28[S]	0,23	2.63[S]	0,23	NO
	75%	-7.328	42.642	-7.328	56.340	15,71	12,57	2.56[S]	0,26	1.58[S]	0,23	NO
	87,5%	-7.328	70.991	-7.328	76.309	15,71	15,71	1.54[S]	0,25	1.43[S]	0,25	NO
	100%	-7.328	100.053	-7.328	92.805	15,71	15,71	1.09[S]	0,25	1.18[S]	0,25	NO
Piano Terra						Travata: Trave 7a-8a						
Trave 7a-8a	0%	-12.911	29.002	-12.911	7.456	6,28	6,28	1.44[S]	0,27	5.60[S]	0,27	NO
	12,5%	-12.911	18.337	-12.911	9.754	6,28	6,28	2.28[S]	0,27	4.28[S]	0,27	NO
	25%	-12.911	9.015	-12.911	10.109	6,28	6,28	4.64[S]	0,27	4.13[S]	0,27	NO
	37,5%	-12.911	1.633	-12.911	8.671	6,28	6,28	25.59[S]	0,27	4.82[S]	0,27	NO
	50%	-	-	-467	7.039	6,28	6,28	-	VNR	6.08[V]	0,28	NO
	62,5%	-	-	-4.662	8.413	6,28	6,28	-	VNR	5.05[S]	0,27	NO
	75%	-4.662	6.084	-4.662	10.984	6,28	6,28	6.98[S]	0,27	3.87[S]	0,27	NO
	87,5%	-4.662	13.495	-4.662	12.391	6,28	6,28	3.15[S]	0,27	3.43[S]	0,27	NO
	100%	-4.662	21.414	-4.662	12.834	6,28	6,28	1.98[S]	0,27	3.31[S]	0,27	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 _{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]	
Piano Terra						Travata: Trave 7a-1-2-3-4-5-6									
Trave 1-7a	0%	+	308.378	1,03	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-300.006	1,06	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	308.023	1,03	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-300.361	1,06	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	306.790	1,03	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-301.328	1,05	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	305.287	1,04	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-302.484	1,05	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	303.785	1,04	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-303.639	1,04	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	302.603	1,05	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-305.116	1,04	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	301.448	1,05	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-306.618	1,03	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	300.292	1,06	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-308.121	1,03	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	299.595	1,06	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-308.967	1,03	317.256	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
Trave 2-1	0%	+	106.969	2,97	318.153	366.432	6.979	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	318.153	366.432	6.979	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	94.404	2,16	318.153	203.573	6.979	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	318.153	203.573	6.979	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	80.376	2,53	318.153	203.573	6.979	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.644	21,11	318.153	203.573	6.979	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	66.344	3,07	318.153	203.573	6.979	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.163	10,10	318.153	203.573	6.979	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	52.317	3,89	318.153	203.573	6.979	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-30.679	6,64	318.153	203.573	6.979	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	38.306	5,31	318.153	203.573	6.979	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-41.213	4,94	318.153	203.573	6.979	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	27.789	7,33	318.153	203.573	6.979	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-55.242	3,69	318.153	203.573	6.979	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	17.272	11,79	318.153	203.573	6.979	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-69.270	2,94	318.153	203.573	6.979	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	7.745	41,08	318.153	366.432	6.979	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-81.830	3,89	318.153	366.432	6.979	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
Trave 3-2	0%	+	104.721	3,04	317.969	366.432	5.548	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	317.969	366.432	5.548	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO

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

Id _{Tr}	%oL _{Li}	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r
			[N]		[N]	[N]		[N]	[N]			[N]	[cm ² /cm]	[cm ²]	
	12,5%	+	92.206	2,21	317.969	203.573	5.548	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-432	NS	317.969	203.573	5.548	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	78.175	2,60	317.969	203.573	5.548	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.951	18,59	317.969	203.573	5.548	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	64.143	3,17	317.969	203.573	5.548	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.471	9,48	317.969	203.573	5.548	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	50.114	4,06	317.969	203.573	5.548	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-31.989	6,36	317.969	203.573	5.548	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	39.594	5,14	317.969	203.573	5.548	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-46.020	4,42	317.969	203.573	5.548	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	29.077	7,00	317.969	203.573	5.548	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-60.049	3,39	317.969	203.573	5.548	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	18.557	10,97	317.969	203.573	5.548	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-74.080	2,75	317.969	203.573	5.548	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	9.027	35,22	317.969	366.432	5.548	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-86.645	3,67	317.969	366.432	5.548	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
Trave 4-3	0%	+	108.353	2,94	318.058	366.432	6.239	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	318.058	366.432	6.239	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	95.779	2,13	318.058	203.573	6.239	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-472	NS	318.058	203.573	6.239	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	81.747	2,49	318.058	203.573	6.239	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-10.992	18,52	318.058	203.573	6.239	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	67.713	3,01	318.058	203.573	6.239	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.513	9,46	318.058	203.573	6.239	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	53.683	3,79	318.058	203.573	6.239	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.032	6,36	318.058	203.573	6.239	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
Trave 5-4	0%	+	112.005	2,84	318.191	366.432	7.277	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	318.191	366.432	7.277	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	99.435	2,05	318.191	203.573	7.277	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-486	NS	318.191	203.573	7.277	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	85.401	2,38	318.191	203.573	7.277	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-11.007	18,49	318.191	203.573	7.277	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	71.364	2,85	318.191	203.573	7.277	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-21.530	9,46	318.191	203.573	7.277	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	57.331	3,55	318.191	203.573	7.277	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-32.051	6,35	318.191	203.573	7.277	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
Trave 6-5	0%	+	103.634	3,07	318.637	366.432	10.751	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-	-	318.637	366.432	10.751	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	91.076	2,24	318.637	203.573	10.751	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-2.930	69,48	318.637	203.573	10.751	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	77.042	2,64	318.637	203.573	10.751	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-13.452	15,13	318.637	203.573	10.751	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	63.004	3,23	318.637	203.573	10.751	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-23.976	8,49	318.637	203.573	10.751	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	48.969	4,16	318.637	203.573	10.751	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-34.499	5,90	318.637	203.573	10.751	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
Piano Terra	0%	+	127.868	2,48	317.261	366.432	42	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-112.208	2,83	317.261	366.432	42	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	126.933	2,50	317.261	366.432	42	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-113.115	2,80	317.261	366.432	42	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	125.461	1,62	317.261	203.573	42	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-114.356	1,78	317.261	203.573	42	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	123.336	1,65	317.261	203.573	42	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-116.068	1,75	317.261	203.573	42	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	120.561	1,69	317.261	203.573	42	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-118.250	1,72	317.261	203.573	42	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	117.532	1,73	317.261	203.573	42	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-121.301	1,68	317.261	203.573	42	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO

Travata: Trave 8a-7-8-9-10-11-12

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

Id _{Tr}	%oL _{Li}	+/ -	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}	V _{Rsd,s}	N _{Ed}	V _{Rsd,p}	V _{R1}	V _{fd}	Ctg ⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _r
			[N]		[N]	[N]		[N]				[N]	[N]	[cm ² /cm]	
	75%	+	114.618	1,78	317.261	203.573	42	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-125.090	1,63	317.261	203.573	42	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	111.704	2,84	317.261	366.432	42	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-128.881	2,46	317.261	366.432	42	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	109.778	2,89	317.261	366.432	42	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-131.253	2,42	317.261	366.432	42	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
Trave 7-8	0%	+	80.436	3,96	318.165	366.432	7.071	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.707	41,28	318.165	366.432	7.071	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	68.177	2,99	318.165	203.573	7.071	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.235	11,81	318.165	203.573	7.071	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	54.502	3,74	318.165	203.573	7.071	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-27.751	7,34	318.165	203.573	7.071	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	41.160	4,95	318.165	203.573	7.071	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-38.604	5,27	318.165	203.573	7.071	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	30.644	6,64	318.165	203.573	7.071	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-52.280	3,89	318.165	203.573	7.071	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	20.127	10,11	318.165	203.573	7.071	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-65.956	3,09	318.165	203.573	7.071	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	9.610	21,18	318.165	203.573	7.071	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-79.633	2,56	318.165	203.573	7.071	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
Trave 8-9	0%	+	85.364	3,73	318.227	366.432	7.555	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.110	34,93	318.227	366.432	7.555	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	73.104	2,78	318.227	203.573	7.555	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.639	10,92	318.227	203.573	7.555	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	59.425	3,43	318.227	203.573	7.555	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.157	6,98	318.227	203.573	7.555	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	45.746	4,45	318.227	203.573	7.555	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-39.675	5,13	318.227	203.573	7.555	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	32.069	6,35	318.227	203.573	7.555	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-50.194	4,06	318.227	203.573	7.555	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	21.551	9,45	318.227	203.573	7.555	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-63.872	3,19	318.227	203.573	7.555	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	11.033	18,45	318.227	203.573	7.555	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-77.550	2,63	318.227	203.573	7.555	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
Trave 9-10	0%	+	82.242	3,87	318.410	366.432	8.983	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.193	34,64	318.410	366.432	8.983	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	69.672	2,92	318.410	203.573	8.983	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.726	10,87	318.410	203.573	8.983	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	55.994	3,64	318.410	203.573	8.983	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.244	6,96	318.410	203.573	8.983	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	42.649	4,77	318.410	203.573	8.983	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.100	5,08	318.410	203.573	8.983	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	32.130	6,34	318.410	203.573	8.983	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.779	3,79	318.410	203.573	8.983	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	21.611	9,42	318.410	203.573	8.983	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.459	3,02	318.410	203.573	8.983	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	11.092	18,35	318.410	203.573	8.983	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-81.138	2,51	318.410	203.573	8.983	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
Trave 10-11	0%	+	81.920	3,89	318.537	366.432	9.972	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-9.222	34,54	318.537	366.432	9.972	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	69.704	2,92	318.537	203.573	9.972	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-18.719	10,88	318.537	203.573	9.972	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	56.023	3,63	318.537	203.573	9.972	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-29.239	6,96	318.537	203.573	9.972	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	37,5%	+	42.672	4,77	318.537	203.573	9.972	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-40.091	5,08	318.537	203.573	9.972	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	50%	+	32.152	6,33	318.537	203.573	9.972	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-53.773	3,79	318.537	203.573	9.972	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	62,5%	+	21.630	9,41	318.537	203.573	9.972	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-67.456	3,02	318.537	203.573	9.972	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	75%	+	11.110	18,32	318.537	203.573	9.972	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-81.138	2,51	318.537	203.573	9.972	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
Trave 11-12	0%	+	87.010	3,66	318.849	366.432	12.397	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-7.983	39,94	318.849	366.432	12.397	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
	12,5%	+	71.981	2,83	318.849	203.573	12.397	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
		-	-17.516	11,62	318.849	203.573	12.397	0	0	0	2,50	0,1117	0,0000	0,0000	NO
	25%	+	58.300	3,49	318.849	203.573	12.397	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}	Ctg _⊙	A _{sw}	A _{sw,p}	A _{s,Dg}	R _f
		-	-18.558	4,88	90.645	107.774	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	87,5%	+	10.051	9,02	90.645	107.774	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
		-	-19.911	4,55	90.645	107.774	0	0	0	0	2,50	0,0591	0,0000	0,0000	NO
	100%	+	9.031	10,04	90.645	366.432	0	0	0	0	2,50	0,2011	0,0000	0,0000	NO
		-	-20.998	4,32	90.645	366.432	0	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.
- %L_{LI}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
- +/-** [+] = sollecitazione massima; [-] = sollecitazione minima.
- V_{Ed,2}** Taglio di progetto in direzione 2.
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- V_{Rcd}** Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- V_{Rsd,s}** Resistenza a taglio trazione delle staffe.
- N_{Ed}** Sforzo Normale medio nella sezione di verifica.
- V_{Rsd,p}** Resistenza a taglio trazione dei ferri piegati.
- V_{R1}** Resistenza a taglio in assenza di armatura incrociata.
- V_{fd}** Resistenza a taglio dovuta al rinforzo FRP.
- Ctg_⊙** Cotangente dell'angolo ⊙ utilizzata nella verifica.
- A_{sw}** Area delle staffe per unità di lunghezza.
- A_{sw,p}** Area dei ferri piegati.
- A_{s,Dg}** Area di ferri incrociati nelle zone critiche.
- R_f** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

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

Travi (CA) - Verifiche pressoflessione retta allo SLD													
Id _{Tr}	%L _{LI}	N _{Ed,s}	M _{Ed,3,s}	N _{Ed,i}	M _{Ed,3,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	(X/d) _s	CS _i	(X/d) _i	R _f	
Piano Terra													
Travata: Trave 7a-1-2-3-4-5-6													
Trave 1-7a	0%	-20.103	13.613	-	-	12,57	12,57	7.65[S]	0,21	-	VNR	NO	
	12,5%	-20.103	12.696	-	-	12,57	12,57	8.20[S]	0,21	-	VNR	NO	
	25%	-20.103	10.841	-	-	12,57	12,57	9.60[S]	0,21	-	VNR	NO	
	37,5%	-20.103	9.082	-	-	12,57	12,57	11.46[S]	0,21	-	VNR	NO	
	50%	-20.103	7.446	-	-	12,57	12,57	13.98[S]	0,21	-	VNR	NO	
	62,5%	-20.103	5.930	-	-	12,57	12,57	17.56[S]	0,21	-	VNR	NO	
	75%	-18.761	4.564	-	-	12,57	12,57	22.84[S]	0,21	-	VNR	NO	
	87,5%	-18.761	3.353	-	-	12,57	12,57	31.09[S]	0,21	-	VNR	NO	
	100%	-20.103	2.671	-	-	12,57	12,57	38.98[S]	0,21	-	VNR	NO	
Trave 2-1	0%	-19.182	100.177	-	-	18,85	12,57	1.51[S]	0,26	-	VNR	NO	
	12,5%	-19.182	54.301	-19.182	9.890	18,85	12,57	2.78[S]	0,26	10.53[S]	0,21	NO	
	25%	-19.182	15.666	-19.182	26.380	18,85	12,57	9.63[S]	0,26	3.95[S]	0,21	NO	
	37,5%	-	-	-19.182	32.529	12,57	12,57	-	VNR	3.20[S]	0,21	NO	
	50%	-	-	-17.276	31.928	12,57	12,57	-	VNR	3.27[S]	0,21	NO	
	62,5%	-	-	-17.276	38.357	12,57	12,57	-	VNR	2.72[S]	0,21	NO	
	75%	-17.276	11.110	-17.276	35.397	12,57	12,57	9.39[S]	0,21	2.95[S]	0,21	NO	
	87,5%	-17.276	46.346	-17.276	22.301	12,57	12,57	2.25[S]	0,21	4.68[S]	0,21	NO	
	100%	-17.276	89.018	-	-	18,85	12,57	1.70[S]	0,26	-	VNR	NO	
Trave 3-2	0%	7.169	92.425	-	-	18,85	12,57	1.66[S]	0,26	-	VNR	NO	
	12,5%	7.169	49.284	7.169	12.058	18,85	12,57	3.10[S]	0,26	8.82[S]	0,21	NO	
	25%	7.169	13.549	7.169	27.311	18,85	12,57	11.29[S]	0,26	3.90[S]	0,21	NO	
	37,5%	-	-	7.169	32.223	15,71	12,57	-	VNR	3.30[S]	0,21	NO	
	50%	-	-	7.275	27.922	15,71	12,57	-	VNR	3.81[S]	0,21	NO	
	62,5%	-	-	7.275	31.568	15,71	12,57	-	VNR	3.37[S]	0,21	NO	
	75%	7.275	15.143	7.275	25.914	18,85	12,57	10.10[S]	0,26	4.11[S]	0,21	NO	
	87,5%	7.275	51.623	7.275	9.913	18,85	12,57	2.96[S]	0,26	10.73[S]	0,21	NO	
	100%	7.275	95.471	-	-	18,85	12,57	1.60[S]	0,26	-	VNR	NO	
Trave 4-3	0%	8.718	92.624	-	-	18,85	12,57	1.65[S]	0,26	-	VNR	NO	
	12,5%	8.718	49.377	8.718	11.856	18,85	12,57	3.10[S]	0,26	8.98[S]	0,21	NO	
	25%	8.718	13.536	8.718	27.273	18,85	12,57	11.31[S]	0,26	3.91[S]	0,21	NO	
	37,5%	-	-	8.718	32.346	15,71	12,57	-	VNR	3.29[S]	0,22	NO	
	50%	-	-	8.718	28.175	15,71	12,57	-	VNR	3.78[S]	0,22	NO	
	62,5%	-	-	8.722	31.891	15,71	12,57	-	VNR	3.34[S]	0,22	NO	
	75%	8.722	14.539	8.722	26.336	15,71	12,57	8.94[S]	0,24	4.04[S]	0,22	NO	
	87,5%	8.722	50.863	8.722	10.435	18,85	12,57	3.01[S]	0,26	10.21[S]	0,21	NO	
	100%	8.722	94.565	-	-	18,85	12,57	1.62[S]	0,26	-	VNR	NO	
Trave 5-4	0%	9.425	93.759	-	-	21,99	12,57	1.88[S]	0,29	-	VNR	NO	
	12,5%	9.425	50.323	9.425	11.156	21,99	12,57	3.50[S]	0,29	9.55[S]	0,21	NO	
	25%	9.425	14.282	9.425	26.718	21,99	12,57	12.32[S]	0,29	3.99[S]	0,21	NO	
	37,5%	-	-	9.425	31.933	15,71	12,57	-	VNR	3.34[S]	0,22	NO	
	50%	-	-	9.425	27.893	15,71	12,57	-	VNR	3.82[S]	0,22	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]					
	62,5%	-	-	9.451	31.740	15,71	12,57	-	VNR	3.36[S]	0,22	NO
	75%	9.451	14.527	9.451	26.378	15,71	12,57	8.95[S]	0,24	4.04[S]	0,22	NO
	87,5%	9.451	50.712	9.451	10.670	18,85	12,57	3.02[S]	0,27	9.99[S]	0,21	NO
	100%	9.451	94.279	-	-	18,85	12,57	1.62[S]	0,27	-	VNR	NO
Trave 6-5	0%	-14.575	84.206	-14.575	3.778	18,85	12,57	1.80[S]	0,26	27.68[S]	0,21	NO
	12,5%	-14.575	42.436	-14.575	26.214	18,85	12,57	3.56[S]	0,26	3.99[S]	0,21	NO
	25%	-14.575	8.160	-14.575	38.317	18,85	12,57	18.53[S]	0,26	2.73[S]	0,21	NO
	37,5%	-	-	-14.575	40.394	15,71	12,57	-	VNR	2.59[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-14.575	32.962	15,71	12,57	-	VNR	3.17[S]	0,21	NO
	62,5%	-	-	-12.167	32.557	15,71	12,57	-	VNR	3.22[S]	0,21	NO
	75%	-12.167	16.765	-12.167	25.427	15,71	12,57	7.65[S]	0,24	4.12[S]	0,21	NO
	87,5%	-12.167	56.416	-12.167	7.947	21,99	12,57	3.09[S]	0,29	13.18[S]	0,21	NO
	100%	-12.167	103.253	-	-	21,99	12,57	1.69[S]	0,29	-	VNR	NO
Piano Terra						Travata: Trave 8a-7-8-9-10-11-12						
Trave 8a-7	0%	-13.820	2.225	-13.820	4.156	12,57	12,57	47.03[S]	0,21	25.18[S]	0,21	NO
	12,5%	-13.820	2.533	-13.820	2.465	12,57	12,57	41.31[S]	0,21	42.45[S]	0,21	NO
	25%	-13.820	3.102	-13.820	146	12,57	12,57	33.74[S]	0,21	NS	0,21	NO
	37,5%	-5.339	4.144	-	-	12,57	12,57	25.43[S]	0,21	-	VNR	NO
	50%	-14.583	7.251	-	-	12,57	12,57	14.42[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	-14.583	11.208	-	-	12,57	12,57	9.33[S]	0,21	-	VNR	NO
	75%	-14.583	15.925	-	-	12,57	12,57	6.57[S]	0,21	-	VNR	NO
	87,5%	-14.583	21.417	-	-	12,57	12,57	4.88[S]	0,21	-	VNR	NO
	100%	-14.583	26.282	-	-	12,57	12,57	3.98[S]	0,21	-	VNR	NO
Trave 7-8	0%	-19.699	89.315	-	-	18,85	12,57	1.69[S]	0,26	-	VNR	NO
	12,5%	-19.699	47.238	-19.699	20.811	12,57	12,57	2.20[S]	0,21	5.00[S]	0,21	NO
	25%	-19.699	12.378	-19.699	33.787	12,57	12,57	8.41[S]	0,21	3.08[S]	0,21	NO
	37,5%	-	-	-19.699	36.854	12,57	12,57	-	VNR	2.83[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-19.699	30.794	12,57	12,57	-	VNR	3.38[S]	0,21	NO
	62,5%	-	-	-18.594	31.679	12,57	12,57	-	VNR	3.29[S]	0,21	NO
	75%	-18.594	15.170	-18.594	26.194	18,85	12,57	9.95[S]	0,26	3.98[S]	0,21	NO
	87,5%	-18.594	52.628	-18.594	10.620	18,85	12,57	2.87[S]	0,26	9.81[S]	0,21	NO
	100%	-18.594	97.160	-	-	18,85	12,57	1.55[S]	0,26	-	VNR	NO
Trave 8-9	0%	9.492	93.350	-	-	18,85	12,57	1.64[S]	0,27	-	VNR	NO
	12,5%	9.492	50.529	9.492	10.009	18,85	12,57	3.03[S]	0,27	10.65[S]	0,21	NO
	25%	9.492	14.881	9.492	25.508	18,85	12,57	10.29[S]	0,27	4.18[S]	0,21	NO
	37,5%	-	-	9.492	30.920	15,71	12,57	-	VNR	3.45[S]	0,22	NO
	50%	-	-	9.492	27.275	15,71	12,57	-	VNR	3.91[S]	0,22	NO
	62,5%	-	-	10.273	31.533	15,71	12,57	-	VNR	3.38[S]	0,22	NO
	75%	10.273	13.371	10.273	26.824	18,85	12,57	11.46[S]	0,27	3.98[S]	0,21	NO
	87,5%	10.273	48.311	10.273	12.032	18,85	12,57	3.17[S]	0,27	8.86[S]	0,21	NO
	100%	10.273	90.465	-	-	18,85	12,57	1.69[S]	0,27	-	VNR	NO
Trave 9-10	0%	11.973	92.637	-	-	18,85	12,57	1.66[S]	0,27	-	VNR	NO
	12,5%	11.973	49.925	11.973	10.367	18,85	12,57	3.07[S]	0,27	10.30[S]	0,21	NO
	25%	11.973	14.395	11.973	25.809	15,71	12,57	9.05[S]	0,24	4.14[S]	0,22	NO
	37,5%	-	-	11.973	31.163	15,71	12,57	-	VNR	3.43[S]	0,22	NO
	50%	-	-	12.059	27.491	15,71	12,57	-	VNR	3.89[S]	0,22	NO
	62,5%	-	-	12.059	31.654	15,71	12,57	-	VNR	3.37[S]	0,22	NO
	75%	12.242	13.313	12.059	26.824	18,85	12,57	11.52[S]	0,27	3.98[S]	0,21	NO
	87,5%	12.059	48.307	12.242	11.912	18,85	12,57	3.17[S]	0,27	8.97[S]	0,21	NO
	100%	12.242	90.536	-	-	18,85	12,57	1.69[S]	0,27	-	VNR	NO
Trave 10-11	0%	12.696	92.422	-	-	18,85	12,57	1.66[S]	0,27	-	VNR	NO
	12,5%	12.696	49.822	12.696	10.551	18,85	12,57	3.08[S]	0,27	10.13[S]	0,21	NO
	25%	12.696	14.411	12.696	25.823	15,71	12,57	9.04[S]	0,24	4.14[S]	0,22	NO
	37,5%	-	-	12.696	31.006	15,71	12,57	-	VNR	3.45[S]	0,22	NO
	50%	-	-	12.818	27.222	15,71	12,57	-	VNR	3.93[S]	0,22	NO
	62,5%	-	-	12.818	31.279	15,71	12,57	-	VNR	3.42[S]	0,22	NO
	75%	12.818	13.991	12.818	26.326	18,85	12,57	10.97[S]	0,27	4.06[S]	0,21	NO
	87,5%	12.818	49.173	12.818	11.286	18,85	12,57	3.12[S]	0,27	9.47[S]	0,21	NO
	100%	12.818	91.559	-	-	18,85	12,57	1.68[S]	0,27	-	VNR	NO
Trave 11-12	0%	-11.680	100.817	-	-	18,85	12,57	1.50[S]	0,26	-	VNR	NO
	12,5%	-11.680	55.125	-11.680	8.081	18,85	12,57	2.75[S]	0,26	12.97[S]	0,21	NO
	25%	-11.680	16.444	-11.680	24.986	15,71	12,57	7.80[S]	0,24	4.19[S]	0,21	NO
	37,5%	-	-	-11.680	31.801	15,71	12,57	-	VNR	3.30[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-9.646	32.093	15,71	12,57	-	VNR	3.27[S]	0,21	NO
	62,5%	-	-	-9.646	39.367	15,71	12,57	-	VNR	2.67[S]	0,21	NO
	75%	-9.646	8.306	-9.646	37.369	18,85	12,57	18.25[S]	0,26	2.81[S]	0,21	NO
	87,5%	-9.646	41.858	-9.646	25.593	18,85	12,57	3.62[S]	0,26	4.10[S]	0,21	NO
	100%	-9.646	82.710	-9.646	3.749	18,85	12,57	1.83[S]	0,26	28.00[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]					
Piano Terra												
Travata: Trave 1a-1-7												
Trave 1a-1	0%	-12.584	1.578	-12.584	1.572	12,57	12,57	66.38[S]	0,21	66.64[S]	0,21	NO
	12,5%	-12.584	1.873	-12.584	700	12,57	12,57	55.93[S]	0,21	NS	0,21	NO
	25%	-12.584	2.877	-	-	12,57	12,57	36.41[S]	0,21	-	VNR	NO
	37,5%	-12.359	4.864	-	-	12,57	12,57	21.54[S]	0,21	-	VNR	NO
	50%	-12.359	8.317	-	-	12,57	12,57	12.60[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	-12.359	12.469	-	-	12,57	12,57	8.40[S]	0,21	-	VNR	NO
	75%	-12.359	17.315	-	-	12,57	12,57	6.05[S]	0,21	-	VNR	NO
	87,5%	-12.376	22.861	-	-	12,57	12,57	4.58[S]	0,21	-	VNR	NO
100%	-12.359	27.485	-	-	12,57	12,57	3.81[S]	0,21	-	VNR	NO	
Trave 1-7	0%	-4.142	84.202	-4.142	38.894	18,85	12,57	1.81[S]	0,26	2.71[S]	0,21	NO
	12,5%	-4.142	58.260	-4.142	35.842	12,57	12,57	1.81[S]	0,21	2.94[S]	0,21	NO
	25%	-4.142	33.463	-4.142	29.889	12,57	12,57	3.15[S]	0,21	3.53[S]	0,21	NO
	37,5%	-4.142	11.464	-4.142	21.140	12,57	12,57	9.20[S]	0,21	4.99[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-342	9.793	12,57	12,57	-	VNR	10.80[S]	0,22	NO
	62,5%	-2.395	6.586	-2.395	25.830	12,57	12,57	16.04[S]	0,21	4.09[S]	0,21	NO
	75%	-2.395	24.057	-2.395	39.107	15,71	12,57	5.36[S]	0,24	2.70[S]	0,21	NO
	87,5%	-2.395	44.329	-2.395	49.585	15,71	12,57	2.91[S]	0,24	2.13[S]	0,21	NO
100%	-2.395	66.000	-2.395	56.906	15,71	12,57	1.95[S]	0,24	1.86[S]	0,21	NO	
Piano Terra												
Travata: Trave 2a-2-8												
Trave 2a-2	0%	-17.055	2.168	-17.055	2.133	12,57	12,57	48.14[S]	0,21	48.93[S]	0,21	NO
	12,5%	-17.055	2.808	-17.055	793	12,57	12,57	37.17[S]	0,21	NS	0,21	NO
	25%	-17.053	4.484	-	-	12,57	12,57	23.28[S]	0,21	-	VNR	NO
	37,5%	-17.025	7.564	-	-	12,57	12,57	13.80[S]	0,21	-	VNR	NO
	50%	-17.023	12.749	-	-	12,57	12,57	8.19[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	-17.025	18.974	-	-	12,57	12,57	5.50[S]	0,21	-	VNR	NO
	75%	-17.025	26.238	-	-	12,57	12,57	3.98[S]	0,21	-	VNR	NO
	87,5%	-17.023	34.543	-	-	12,57	12,57	3.02[S]	0,21	-	VNR	NO
100%	-17.023	41.459	-	-	12,57	12,57	2.52[S]	0,21	-	VNR	NO	
Trave 2-8	0%	-8.494	87.453	-8.494	31.727	18,85	12,57	1.73[S]	0,26	3.31[S]	0,21	NO
	12,5%	-8.494	61.103	-8.494	30.043	12,57	12,57	1.72[S]	0,21	3.50[S]	0,21	NO
	25%	-8.494	35.873	-8.494	25.543	12,57	12,57	2.93[S]	0,21	4.11[S]	0,21	NO
	37,5%	-8.494	13.441	-8.494	18.241	12,57	12,57	7.82[S]	0,21	5.76[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-7.948	8.257	12,57	12,57	-	VNR	12.73[S]	0,21	NO
	62,5%	-7.948	6.415	-7.948	24.767	12,57	12,57	16.39[S]	0,21	4.25[S]	0,21	NO
	75%	-7.948	22.435	-7.948	38.479	15,71	12,57	5.73[S]	0,24	2.73[S]	0,21	NO
	87,5%	-7.948	41.257	-7.948	49.389	15,71	15,71	3.12[S]	0,23	2.60[S]	0,23	NO
100%	-7.948	61.560	-7.948	57.118	15,71	15,71	2.09[S]	0,23	2.25[S]	0,23	NO	
Piano Terra												
Travata: Trave 3a-3-9												
Trave 3a-3	0%	-18.609	2.346	-18.609	2.326	12,57	12,57	44.43[S]	0,21	44.82[S]	0,21	NO
	12,5%	-18.609	2.925	-18.609	939	12,57	12,57	35.64[S]	0,21	NS	0,21	NO
	25%	-18.609	4.540	-	-	12,57	12,57	22.96[S]	0,21	-	VNR	NO
	37,5%	-18.457	7.590	-	-	12,57	12,57	13.74[S]	0,21	-	VNR	NO
	50%	-18.457	12.840	-	-	12,57	12,57	8.12[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	-18.457	19.131	-	-	12,57	12,57	5.45[S]	0,21	-	VNR	NO
	75%	-18.457	26.464	-	-	12,57	12,57	3.94[S]	0,21	-	VNR	NO
	87,5%	-18.469	34.834	-	-	12,57	12,57	2.99[S]	0,21	-	VNR	NO
100%	-18.457	41.797	-	-	12,57	12,57	2.49[S]	0,21	-	VNR	NO	
Trave 3-9	0%	-9.025	81.666	-9.025	24.290	18,85	12,57	1.86[S]	0,26	4.32[S]	0,21	NO
	12,5%	-9.025	56.699	-9.025	24.285	12,57	12,57	1.85[S]	0,21	4.33[S]	0,21	NO
	25%	-9.025	32.938	-9.025	21.640	12,57	12,57	3.19[S]	0,21	4.85[S]	0,21	NO
	37,5%	-9.025	11.979	-9.025	16.189	12,57	12,57	8.77[S]	0,21	6.49[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-8.898	8.073	12,57	12,57	-	VNR	13.01[S]	0,21	NO
	62,5%	-8.898	4.566	-8.898	23.100	12,57	12,57	23.01[S]	0,21	4.55[S]	0,21	NO
	75%	-8.898	18.749	-8.898	35.327	12,57	12,57	5.60[S]	0,21	2.97[S]	0,21	NO
	87,5%	-8.898	35.737	-8.898	44.745	12,57	12,57	2.94[S]	0,21	2.35[S]	0,21	NO
100%	-8.898	54.312	-8.898	51.068	12,57	12,57	1.93[S]	0,21	2.06[S]	0,21	NO	
Piano Terra												
Travata: Trave 4a-4-10												
Trave 4a-4	0%	-20.361	2.547	-20.361	2.544	12,57	12,57	40.87[S]	0,21	40.92[S]	0,21	NO
	12,5%	-20.361	3.053	-20.361	1.100	12,57	12,57	34.10[S]	0,21	94.63[S]	0,21	NO
	25%	-20.361	4.598	-	-	12,57	12,57	22.64[S]	0,21	-	VNR	NO
	37,5%	-20.197	7.611	-	-	12,57	12,57	13.68[S]	0,21	-	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]]				
	50%	-20.197	12.936	-	-	12,57	12,57	8.05[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	-20.197	19.301	-	-	12,57	12,57	5.39[S]	0,21	-	VNR	NO
	75%	-20.197	26.705	-	-	12,57	12,57	3.90[S]	0,21	-	VNR	NO
	87,5%	-20.197	35.150	-	-	12,57	12,57	2.96[S]	0,21	-	VNR	NO
	100%	-20.197	42.166	-	-	12,57	12,57	2.47[S]	0,21	-	VNR	NO
Trave 4-10	0%	-9.499	82.033	-9.499	24.552	18,85	12,57	1.85[S]	0,26	4.28[S]	0,21	NO
	12,5%	-9.499	56.983	-9.499	24.489	12,57	12,57	1.84[S]	0,21	4.29[S]	0,21	NO
	25%	-9.499	33.134	-9.499	21.778	12,57	12,57	3.17[S]	0,21	4.82[S]	0,21	NO
	37,5%	-9.499	12.090	-9.499	16.262	12,57	12,57	8.69[S]	0,21	6.46[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-9.406	8.060	12,57	12,57	-	VNR	13.03[S]	0,21	NO
	62,5%	-9.406	4.636	-9.406	23.174	12,57	12,57	22.65[S]	0,21	4.53[S]	0,21	NO
	75%	-9.406	18.886	-9.406	35.486	12,57	12,57	5.56[S]	0,21	2.96[S]	0,21	NO
	87,5%	-9.406	35.939	-9.406	44.993	12,57	12,57	2.92[S]	0,21	2.33[S]	0,21	NO
100%	-9.406	54.579	-9.406	51.397	12,57	12,57	1.92[S]	0,21	2.04[S]	0,21	NO	
Piano Terra								Travata: Trave 5a-5-11				
Trave 5a-5	0%	-17.417	2.210	-17.417	2.178	12,57	12,57	47.21[S]	0,21	47.91[S]	0,21	NO
	12,5%	-17.417	2.833	-17.417	827	12,57	12,57	36.83[S]	0,21	NS	0,21	NO
	25%	-17.417	4.495	-	-	12,57	12,57	23.21[S]	0,21	-	VNR	NO
	37,5%	-17.417	7.565	-	-	12,57	12,57	13.79[S]	0,21	-	VNR	NO
	50%	-17.417	12.765	-	-	12,57	12,57	8.17[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	-17.417	19.004	-	-	12,57	12,57	5.49[S]	0,21	-	VNR	NO
	75%	-17.417	26.284	-	-	12,57	12,57	3.97[S]	0,21	-	VNR	NO
	87,5%	-17.417	34.606	-	-	12,57	12,57	3.02[S]	0,21	-	VNR	NO
100%	-17.417	41.521	-	-	12,57	12,57	2.51[S]	0,21	-	VNR	NO	
Trave 5-11	0%	-8.595	88.205	-8.595	32.071	18,85	12,57	1.72[S]	0,26	3.28[S]	0,21	NO
	12,5%	-8.595	61.692	-8.595	30.290	12,57	12,57	1.70[S]	0,21	3.47[S]	0,21	NO
	25%	-8.595	36.287	-8.595	25.687	12,57	12,57	2.90[S]	0,21	4.09[S]	0,21	NO
	37,5%	-8.595	13.680	-8.595	18.284	12,57	12,57	7.68[S]	0,21	5.75[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-8.320	8.213	12,57	12,57	-	VNR	12.80[S]	0,21	NO
	62,5%	-8.320	6.592	-8.320	24.898	12,57	12,57	15.95[S]	0,21	4.22[S]	0,21	NO
	75%	-8.320	22.717	-8.320	38.783	15,71	12,57	5.66[S]	0,24	2.71[S]	0,21	NO
	87,5%	-8.320	41.640	-8.320	49.868	15,71	15,71	3.09[S]	0,23	2.58[S]	0,23	NO
100%	-8.320	62.042	-8.320	57.760	15,71	15,71	2.07[S]	0,23	2.22[S]	0,23	NO	
Piano Terra								Travata: Trave 6a-6-12				
Trave 6a-6	0%	-9.284	1.177	-9.284	1.164	12,57	12,57	89.23[S]	0,21	90.23[S]	0,21	NO
	12,5%	-9.284	1.519	-9.284	453	12,57	12,57	69.14[S]	0,21	NS	0,21	NO
	25%	-9.284	2.446	-	-	12,57	12,57	42.94[S]	0,21	-	VNR	NO
	37,5%	-9.009	4.168	-	-	12,57	12,57	25.20[S]	0,21	-	VNR	NO
	50%	-9.009	7.047	-	-	12,57	12,57	14.91[S]	0,21	-	VNR	NO
	62,5%	-9.009	10.513	-	-	12,57	12,57	9.99[S]	0,21	-	VNR	NO
	75%	-9.009	14.567	-	-	12,57	12,57	7.21[S]	0,21	-	VNR	NO
	87,5%	-9.009	19.210	-	-	12,57	12,57	5.47[S]	0,21	-	VNR	NO
100%	-9.009	23.082	-	-	12,57	12,57	4.55[S]	0,21	-	VNR	NO	
Trave 6-12	0%	-5.315	86.866	-5.315	42.304	18,85	12,57	1.75[S]	0,26	2.49[S]	0,21	NO
	12,5%	-5.315	60.992	-5.315	37.796	12,57	12,57	1.73[S]	0,21	2.79[S]	0,21	NO
	25%	-5.315	36.029	-5.315	30.539	12,57	12,57	2.92[S]	0,21	3.45[S]	0,21	NO
	37,5%	-5.315	13.612	-5.315	20.732	12,57	12,57	7.74[S]	0,21	5.08[S]	0,21	NO
	50%	-	-	-5.315	8.372	12,57	12,57	-	VNR	12.59[S]	0,21	NO
	62,5%	-4.248	8.405	-4.248	25.383	12,57	12,57	12.55[S]	0,21	4.15[S]	0,21	NO
	75%	-4.248	26.157	-4.248	39.855	15,71	12,57	4.93[S]	0,24	2.65[S]	0,21	NO
	87,5%	-4.248	46.457	-4.248	51.775	15,71	15,71	2.77[S]	0,23	2.49[S]	0,23	NO
100%	-4.248	67.931	-4.248	60.683	15,71	15,71	1.90[S]	0,23	2.12[S]	0,23	NO	
Piano Terra								Travata: Trave 7a-8a				
Trave 7a-8a	0%	-9.522	22.677	-9.522	1.210	6,28	6,28	2.18[S]	0,26	40.82[S]	0,26	NO
	12,5%	-9.522	13.479	-9.522	5.056	6,28	6,28	3.66[S]	0,26	9.77[S]	0,26	NO
	25%	-9.522	5.703	-9.522	6.894	6,28	6,28	8.66[S]	0,26	7.16[S]	0,26	NO
	37,5%	-	-	-9.522	6.906	6,28	6,28	-	VNR	7.15[S]	0,26	NO
	50%	-	-	-9.522	5.266	6,28	6,28	-	VNR	9.38[S]	0,26	NO
	62,5%	-	-	-1.273	6.925	6,28	6,28	-	VNR	7.23[S]	0,26	NO
	75%	-1.273	3.049	-1.273	7.949	6,28	6,28	16.42[S]	0,26	6.30[S]	0,26	NO
	87,5%	-1.273	8.914	-1.273	7.874	6,28	6,28	5.62[S]	0,26	6.36[S]	0,26	NO
100%	-1.273	15.365	-1.273	6.859	6,28	6,28	3.26[S]	0,26	7.30[S]	0,26	NO	

LEGENDA:

- Id_{Tr}** Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
- %L_{LI}** Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LI}), a partire dall'estremo iniziale.
- (X/d)_s** Indice di duttilità superiore (VNR = Verifica non richiesta).
- (X/d)_i** Indice di duttilità inferiore (VNR = Verifica non richiesta).

%LLI	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Tp _{rnf}	Compressione calcestruzzo rinforzo							Verificato	Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS		IdCmb	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS
[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N-m]			
100%	QPR		3,700	11,21	-	22.285	-	3.03	SI							
	RAR		7,114	14,94	-	42.846	-	2.10	SI	RAR	191,516	360,00	-	42.846	-	1.88
	QPR		6,286	11,21	-	37.860	-	1.78	SI							
Trave: Trave 5-11																
				FRC=0,06 cm												
0%	RAR		4,504	14,94	-3.780	31.310	-	3.32	SI	RAR	95,941	360,00	-3.780	31.310	-	3.75
	QPR		4,035	11,21	-3.173	28.067	-	2.78	SI							
25%	RAR		0,578	14,94	-3.780	5.551	-	25.85	SI	RAR	6,128	360,00	-3.780	5.551	-	58.75
	QPR		0,499	11,21	-3.173	4.789	-	22.46	SI							
50%	RAR		0,832	14,94	-3.780	-7.922	-	17.95	SI	RAR	8,631	360,00	-3.780	-7.922	-	41.71
	QPR		0,768	11,21	-3.173	-7.292	-	14.60	SI							
75%	RAR		0,921	14,94	-3.780	-9.108	-	16.22	SI	RAR	9,831	360,00	-3.780	-9.108	-	36.62
	QPR		0,827	11,21	-3.173	-8.173	-	13.54	SI							
100%	RAR		0,198	14,94	-3.370	2.091	-	75.60	SI	RAR	2,321	360,00	-3.370	2.091	-	NS
	QPR		0,204	11,21	-3.173	2.141	-	55.04	SI							
Piano Terra																
				FRC=-0,01 cm				Travata: Trave 6a-6-12								
Trave: Trave 6a-6																
0%	RAR		0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-
	QPR		0,000	11,21	-	-	-	-	SI							
25%	RAR		0,211	14,94	-	1.969	-	70.71	SI	RAR	2,079	360,00	-	1.969	-	NS
	QPR		0,192	11,21	-	1.785	-	58.50	SI							
50%	RAR		0,704	14,94	-	6.565	-	21.21	SI	RAR	6,932	360,00	-	6.565	-	51.94
	QPR		0,634	11,21	-	5.904	-	17.69	SI							
75%	RAR		1,482	14,94	-	13.814	-	10.08	SI	RAR	14,585	360,00	-	13.814	-	24.68
	QPR		1,328	11,21	-	12.378	-	8.44	SI							
100%	RAR		3,921	14,94	-	23.615	-	3.81	SI	RAR	105,556	360,00	-	23.615	-	3.41
	QPR		3,507	11,21	-	21.122	-	3.20	SI							
Trave: Trave 6-12																
				FRC=0,06 cm												
0%	RAR		3,495	14,94	-1.383	24.206	-	4.27	SI	RAR	73,929	360,00	-1.383	24.206	-	4.87
	QPR		3,201	11,21	-976	22.281	-	3.50	SI							
25%	RAR		0,299	14,94	-1.383	2.843	-	50.04	SI	RAR	3,099	360,00	-1.383	2.843	-	NS
	QPR		0,244	11,21	-976	2.315	-	45.96	SI							
50%	RAR		0,828	14,94	-1.383	-7.775	-	18.05	SI	RAR	8,307	360,00	-1.383	-7.775	-	43.34
	QPR		0,795	11,21	-976	-7.449	-	14.10	SI							
75%	RAR		0,782	14,94	-1.383	-7.648	-	19.11	SI	RAR	8,132	360,00	-1.383	-7.648	-	44.27
	QPR		0,718	11,21	-976	-7.011	-	15.61	SI							
100%	RAR		0,350	14,94	-1.108	3.492	-	42.64	SI	RAR	3,572	360,00	-1.108	3.492	-	NS
	QPR		0,364	11,21	-976	3.624	-	30.75	SI							
Piano Terra																
				FRC=0,17 cm				Travata: Trave 7a-8a								
Trave: Trave 7a-8a																
0%	RAR		5,222	14,94	-340	11.986	-	2.86	SI	RAR	110,816	360,00	-340	11.986	-	3.25
	QPR		4,717	11,21	-292	10.851	-	2.38	SI							
25%	RAR		0,254	14,94	-340	-802	-	58.82	SI	RAR	2,622	360,00	-340	-802	-	NS
	QPR		0,237	11,21	-292	-747	-	47.29	SI							
50%	RAR		1,675	14,94	-340	-5.204	-	8.92	SI	RAR	16,607	360,00	-340	-5.204	-	21.68
	QPR		1,533	11,21	-292	-4.761	-	7.31	SI							
75%	RAR		0,903	14,94	-340	-2.813	-	16.54	SI	RAR	9,011	360,00	-340	-2.813	-	39.95
	QPR		0,827	11,21	-292	-2.575	-	13.55	SI							
100%	RAR		1,485	14,94	-340	4.616	-	10.06	SI	RAR	14,739	360,00	-340	4.616	-	24.43
	QPR		1,381	11,21	-292	4.290	-	8.11	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.
- σ_{cd,amm}** Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
- N_{Ed}, M_{Ed,3}, M_{Ed,2}** Sollecitazioni di progetto.
- σ_{at}** Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
- σ_{td,amm}** Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
- CS** Coefficiente di Sicurezza (= σ_{cd,amm}/σ_{cc} ; σ_{td,amm}/σ_{at}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
- Verificato** [SI] = La verifica è soddisfatta (σ_{cc} ≤ σ_{cd,amm} ; σ_{at} ≤ σ_{td,amm}). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ_{cc} > σ_{cd,amm} ; σ_{at} > σ_{td,amm}).

Travi - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

%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												
														Travi - verifica allo stato limite di fessurazione											
														[%]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]	
Piano Terra																									
				FRC=0,00 cm				Travata: Trave 7a-1-2-3-4-5-6																	
												AA= PCA													
0%	FRQ		-60	11.611	-	1,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI											
	QPR		-59	11.453	-	1,23	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI											
12,5%	FRQ		-60	10.042	-	1,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI											
	QPR		-59	9.906	-	1,06	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI											
25%	FRQ		-60	8.530	-	0,92	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI											
	QPR		-59	8.416	-	0,90	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI											
37,5%	FRQ		-60	7.140	-	0,77	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI											
	QPR		-59	7.045	-	0,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI											
50%	FRQ		-60	5.875	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI											
	QPR		-59	5.798	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI											
62,5%	FRQ		-60	4.731	-	0,51	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	-59	4.669	-	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-60	3.712	-	0,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	-59	3.664	-	0,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-60	2.817	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	-59	2.781	-	0,30	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	-60	2.029	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-59	2.003	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Trave: Trave 2-1				FRC=0,25 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	10.056	60.484	-	5,95	2,13	6,3456 E-04	752	248	0,157	0,400	2,54	SI
	QPR	9.853	59.435	-	5,85	2,13	6,1893 E-04	752	248	0,153	0,300	1,96	SI
12,5%	FRQ	10.056	21.981	-	2,13	2,13	1,8314 E-04	752	248	0,045	0,400	8,81	SI
	QPR	9.853	21.600	-	2,10	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	10.056	-6.069	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.853	-5.963	-	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	10.056	-23.591	-	2,48	2,13	2,8992 E-04	752	316	0,092	0,400	4,37	SI
	QPR	9.853	-23.181	-	2,44	2,13	2,8484 E-04	752	316	0,090	0,300	3,34	SI
50%	FRQ	10.056	-30.582	-	3,23	2,13	3,7929 E-04	752	316	0,120	0,400	3,34	SI
	QPR	9.853	-30.050	-	3,18	2,13	3,7251 E-04	752	316	0,118	0,300	2,55	SI
62,5%	FRQ	10.056	-27.043	-	2,85	2,13	3,3406 E-04	752	316	0,105	0,400	3,79	SI
	QPR	9.853	-26.572	-	2,80	2,13	3,2834 E-04	752	316	0,104	0,300	2,89	SI
75%	FRQ	10.056	-12.976	-	1,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.853	-12.749	-	1,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	10.056	11.619	-	1,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	9.853	11.419	-	1,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	10.056	46.664	-	4,58	2,13	4,3445 E-04	752	248	0,108	0,400	3,71	SI
	QPR	9.853	45.856	-	4,50	2,13	4,2319 E-04	752	248	0,105	0,300	2,86	SI
Trave: Trave 3-2				FRC=0,21 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	8.065	54.774	-	5,39	2,13	5,5492 E-04	752	248	0,138	0,400	2,91	SI
	QPR	7.899	53.820	-	5,30	2,13	5,4063 E-04	752	248	0,134	0,300	2,24	SI
12,5%	FRQ	8.065	18.376	-	1,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.899	18.054	-	1,75	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	8.065	-7.569	-	0,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.899	-7.440	-	0,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	8.065	-22.987	-	2,40	2,13	2,8519 E-04	752	316	0,090	0,400	4,44	SI
	QPR	7.899	-22.589	-	2,36	2,13	2,8027 E-04	752	316	0,089	0,300	3,39	SI
50%	FRQ	8.065	-27.872	-	2,92	2,13	3,4758 E-04	752	316	0,110	0,400	3,64	SI
	QPR	7.899	-27.388	-	2,87	2,13	3,4136 E-04	752	316	0,108	0,300	2,78	SI
62,5%	FRQ	8.065	-22.227	-	2,32	2,13	2,752 E-04	752	316	0,087	0,400	4,60	SI
	QPR	7.899	-21.840	-	2,28	2,13	2,7072 E-04	752	316	0,085	0,300	3,51	SI
75%	FRQ	8.065	-6.052	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.899	-5.945	-	0,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	8.065	20.652	-	2,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	7.899	20.297	-	1,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	8.065	57.810	-	5,70	2,13	5,9749 E-04	752	248	0,148	0,400	2,70	SI
	QPR	7.899	56.811	-	5,60	2,13	5,8453 E-04	752	248	0,145	0,300	2,07	SI
Trave: Trave 4-3				FRC=0,21 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	8.932	55.069	-	5,42	2,13	5,5784 E-04	752	248	0,138	0,400	2,89	SI
	QPR	8.754	54.110	-	5,33	2,13	5,4384 E-04	752	248	0,135	0,300	2,22	SI
12,5%	FRQ	8.932	18.528	-	1,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.754	18.203	-	1,77	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	8.932	-7.556	-	0,75	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	8.754	-7.427	-	0,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	8.932	-23.108	-	2,41	2,13	2,8569 E-04	752	316	0,090	0,400	4,43	SI
	QPR	8.754	-22.708	-	2,37	2,13	2,8086 E-04	752	316	0,089	0,300	3,38	SI
50%	FRQ	8.932	-28.126	-	2,94	2,13	3,4987 E-04	752	316	0,110	0,400	3,62	SI
	QPR	8.754	-27.638	-	2,89	2,13	3,4375 E-04	752	316	0,109	0,300	2,76	SI
62,5%	FRQ	8.932	-22.616	-	2,36	2,13	2,7936 E-04	752	316	0,088	0,400	4,53	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	8.754	-22.223	-	2,32	2,13	2,7462 E-04	752	316	0,087	0,300	3,46	SI
	FRQ	8.932	-6.573	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	QPR	8.754	-6.457	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	8.932	20.001	-	1,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	QPR	8.754	19.656	-	1,91	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	8.932	57.032	-	5,61	2,13	5,8554 E-04	752	248	0,145	0,400	2,76	SI
	QPR	8.754	56.045	-	5,52	2,13	5,7111 E-04	752	248	0,142	0,300	2,12	SI
Trave: Trave 5-4				FRC=0,21 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	10.291	56.081	-	5,32	2,13	4,8919 E-04	752	229	0,112	0,400	3,58	SI
	QPR	10.092	55.106	-	5,22	2,13	4,7711 E-04	752	229	0,109	0,300	2,75	SI
12,5%	FRQ	10.291	19.362	-	1,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.092	19.025	-	1,77	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	10.291	-6.898	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.092	-6.779	-	0,66	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	10.291	-22.622	-	2,35	2,13	2,778 E-04	752	316	0,088	0,400	4,56	SI
	QPR	10.092	-22.230	-	2,31	2,13	2,7315 E-04	752	316	0,086	0,300	3,48	SI
50%	FRQ	10.291	-27.815	-	2,90	2,13	3,4437 E-04	752	316	0,109	0,400	3,68	SI
	QPR	10.092	-27.332	-	2,85	2,13	3,3844 E-04	752	316	0,107	0,300	2,81	SI
62,5%	FRQ	10.291	-22.475	-	2,34	2,13	2,7611 E-04	752	316	0,087	0,400	4,59	SI
	QPR	10.092	-22.084	-	2,29	2,13	2,7124 E-04	752	316	0,086	0,300	3,50	SI
75%	FRQ	10.291	-6.602	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.092	-6.486	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	10.291	19.804	-	1,92	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.092	19.462	-	1,88	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	10.291	56.662	-	5,57	2,13	5,7917 E-04	752	248	0,144	0,400	2,79	SI
	QPR	10.092	55.681	-	5,48	2,13	5,6509 E-04	752	248	0,140	0,300	2,14	SI
Trave: Trave 6-5				FRC=0,26 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	14.893	41.716	-	4,07	2,13	3,574 E-04	752	248	0,089	0,400	4,51	SI
	QPR	14.620	40.975	-	4,00	2,13	3,4725 E-04	752	248	0,086	0,300	3,48	SI
12,5%	FRQ	14.893	7.651	-	0,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14.620	7.505	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	14.893	-15.955	-	1,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14.620	-15.688	-	1,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	14.893	-29.025	-	3,01	2,13	3,5471 E-04	752	316	0,112	0,400	3,57	SI
	QPR	14.620	-28.527	-	2,96	2,13	3,4848 E-04	752	316	0,110	0,300	2,73	SI
50%	FRQ	14.893	-31.561	-	3,28	2,13	3,8711 E-04	752	316	0,122	0,400	3,27	SI
	QPR	14.620	-31.015	-	3,22	2,13	3,8034 E-04	752	316	0,120	0,300	2,50	SI
62,5%	FRQ	14.893	-23.565	-	2,43	2,13	2,8477 E-04	752	316	0,090	0,400	4,45	SI
	QPR	14.620	-23.154	-	2,39	2,13	2,799 E-04	752	316	0,088	0,300	3,39	SI
75%	FRQ	14.893	-5.029	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	14.620	-4.937	-	0,46	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	14.893	24.034	-	2,23	2,13	1,7067 E-04	752	229	0,039	0,400	10,25	SI
	QPR	14.620	23.626	-	2,19	2,13	1,6773 E-04	752	229	0,038	0,300	7,83	SI
100%	FRQ	14.893	63.557	-	6,01	2,13	5,775 E-04	752	229	0,132	0,400	3,03	SI
	QPR	14.620	62.467	-	5,91	2,13	5,6436 E-04	752	229	0,129	0,300	2,33	SI
Piano Terra				FRC=-0,01 cm				Travata: Trave 8a-7-8-9-10-11-12					
Trave: Trave 8a-7				FRC=-0,01 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	60	-995	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	59	-985	-	0,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	59	219	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	59	219	-	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	60	1.674	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	59	1.661	-	0,18	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	60	3.499	-	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	59	3.469	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	60	5.834	-	0,63	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	59	5.780	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	60	8.812	-	0,95	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	59	8.723	-	0,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	60	12.553	-	1,35	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]		
87,5%	QPR	59	12.418	-	1,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	FRQ	60	17.079	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	59	16.885	-	1,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	60	22.320	-	2,39	2,13	2,8505 E-04	752	316	0,090	0,400	4,44	SI
	QPR	59	22.056	-	2,37	2,13	2,8168 E-04	752	316	0,089	0,300	3,37	SI
Trave: Trave 7-8				FRC=0,23 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	10.214	47.292	-	4,64	2,13	4,4377 E-04	752	248	0,110	0,400	3,64	SI
	QPR	10.007	46.546	-	4,57	2,13	4,3335 E-04	752	248	0,107	0,300	2,79	SI
12,5%	FRQ	10.214	12.809	-	1,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.007	12.614	-	1,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	10.214	-11.496	-	1,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.007	-11.303	-	1,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	10.214	-25.551	-	2,69	2,13	3,1473 E-04	752	316	0,099	0,400	4,02	SI
	QPR	10.007	-25.135	-	2,65	2,13	3,0985 E-04	752	316	0,098	0,300	3,07	SI
50%	FRQ	10.214	-29.355	-	3,10	2,13	3,6346 E-04	752	316	0,115	0,400	3,48	SI
	QPR	10.007	-28.880	-	3,05	2,13	3,5768 E-04	752	316	0,113	0,300	2,66	SI
62,5%	FRQ	10.214	-22.908	-	2,41	2,13	2,8118 E-04	752	316	0,089	0,400	4,50	SI
	QPR	10.007	-22.539	-	2,37	2,13	2,7669 E-04	752	316	0,087	0,300	3,43	SI
75%	FRQ	10.214	-6.209	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.007	-6.110	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	10.214	20.741	-	2,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.007	20.405	-	1,98	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	10.214	57.869	-	5,69	2,13	5,9667 E-04	752	248	0,148	0,400	2,70	SI
	QPR	10.007	56.936	-	5,60	2,13	5,8316 E-04	752	248	0,145	0,300	2,07	SI
Trave: Trave 8-9				FRC=0,20 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	10.813	56.196	-	5,52	2,13	5,7136 E-04	752	248	0,142	0,400	2,82	SI
	QPR	10.598	55.297	-	5,43	2,13	5,5831 E-04	752	248	0,138	0,300	2,17	SI
12,5%	FRQ	10.813	20.027	-	1,94	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.598	19.708	-	1,91	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	10.813	-5.960	-	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.598	-5.863	-	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	10.813	-21.699	-	2,25	2,13	2,6557 E-04	752	316	0,084	0,400	4,77	SI
	QPR	10.598	-21.350	-	2,21	2,13	2,6134 E-04	752	316	0,083	0,300	3,64	SI
50%	FRQ	10.813	-27.183	-	2,83	2,13	3,3582 E-04	752	316	0,106	0,400	3,77	SI
	QPR	10.598	-26.747	-	2,79	2,13	3,3047 E-04	752	316	0,104	0,300	2,87	SI
62,5%	FRQ	10.813	-22.415	-	2,33	2,13	2,7457 E-04	752	316	0,087	0,400	4,61	SI
	QPR	10.598	-22.056	-	2,29	2,13	2,7023 E-04	752	316	0,085	0,300	3,52	SI
75%	FRQ	10.813	-7.393	-	0,73	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.598	-7.276	-	0,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	10.813	17.879	-	1,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	10.598	17.590	-	1,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	10.813	53.327	-	5,24	2,13	5,3046 E-04	752	248	0,132	0,400	3,04	SI
	QPR	10.598	52.469	-	5,15	2,13	5,1795 E-04	752	248	0,128	0,300	2,34	SI
Trave: Trave 9-10				FRC=0,21 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	12.619	55.620	-	5,46	2,13	5,6122 E-04	752	248	0,139	0,400	2,87	SI
	QPR	12.379	54.731	-	5,37	2,13	5,486 E-04	752	248	0,136	0,300	2,21	SI
12,5%	FRQ	12.619	19.541	-	1,88	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.379	19.230	-	1,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	12.619	-6.361	-	0,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	12.379	-6.257	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	12.619	-22.007	-	2,27	2,13	2,674 E-04	752	316	0,084	0,400	4,74	SI
	QPR	12.379	-21.653	-	2,24	2,13	2,6323 E-04	752	316	0,083	0,300	3,61	SI
50%	FRQ	12.619	-27.400	-	2,85	2,13	3,3652 E-04	752	316	0,106	0,400	3,76	SI
	QPR	12.379	-26.960	-	2,80	2,13	3,3098 E-04	752	316	0,105	0,300	2,87	SI
62,5%	FRQ	12.619	-22.539	-	2,33	2,13	2,7427 E-04	752	316	0,087	0,400	4,62	SI
	QPR	12.379	-22.178	-	2,29	2,13	2,6982 E-04	752	316	0,085	0,300	3,52	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%	FRQ	12.619	-7.425	-	0,72	2,13	E-04						
	QPR	12.379	-7.307	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
87,5%	FRQ	12.619	17.943	-	1,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	QPR	12.379	17.653	-	1,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
100%	FRQ	12.619	53.495	-	5,25	2,13	5,2997 E-04	752	248	0,131	0,400	3,04	SI
	QPR	12.379	52.633	-	5,16	2,13	5,1776 E-04	752	248	0,128	0,300	2,34	SI
Trave: Trave 10-11				FRC=0,20 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	13.812	55.327	-	5,42	2,13	5,5551 E-04	752	248	0,138	0,400	2,90	SI
	QPR	13.559	54.442	-	5,34	2,13	5,4331 E-04	752	248	0,135	0,300	2,23	SI
12,5%	FRQ	13.812	19.396	-	1,86	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.559	19.087	-	1,83	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	13.812	-6.359	-	0,61	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.559	-6.256	-	0,60	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	13.812	-21.860	-	2,25	2,13	2,6426 E-04	752	316	0,083	0,400	4,79	SI
	QPR	13.559	-21.508	-	2,22	2,13	2,5992 E-04	752	316	0,082	0,300	3,65	SI
50%	FRQ	13.812	-27.103	-	2,81	2,13	3,3128 E-04	752	316	0,105	0,400	3,82	SI
	QPR	13.559	-26.668	-	2,76	2,13	3,2597 E-04	752	316	0,103	0,300	2,91	SI
62,5%	FRQ	13.812	-22.092	-	2,28	2,13	2,6714 E-04	752	316	0,084	0,400	4,74	SI
	QPR	13.559	-21.737	-	2,24	2,13	2,6291 E-04	752	316	0,083	0,300	3,61	SI
75%	FRQ	13.812	-6.825	-	0,65	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.559	-6.716	-	0,64	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	13.812	18.694	-	1,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	13.559	18.393	-	1,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	13.812	54.398	-	5,33	2,13	5,4161 E-04	752	248	0,134	0,400	2,98	SI
	QPR	13.559	53.524	-	5,25	2,13	5,296 E-04	752	248	0,131	0,300	2,28	SI
Trave: Trave 11-12				FRC=0,26 cm				AA= PCA					
0%	FRQ	16.795	61.721	-	6,04	2,13	6,4445 E-04	752	248	0,160	0,400	2,50	SI
	QPR	16.505	60.740	-	5,95	2,13	6,3049 E-04	752	248	0,156	0,300	1,92	SI
12,5%	FRQ	16.795	23.294	-	2,23	2,13	1,8965 E-04	752	248	0,047	0,400	8,51	SI
	QPR	16.505	22.927	-	2,20	2,13	1,8665 E-04	752	248	0,046	0,300	6,48	SI
25%	FRQ	16.795	-4.952	-	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.505	-4.868	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	16.795	-22.939	-	2,35	2,13	2,7468 E-04	752	316	0,087	0,400	4,61	SI
	QPR	16.505	-22.569	-	2,32	2,13	2,7023 E-04	752	316	0,085	0,300	3,52	SI
50%	FRQ	16.795	-30.672	-	3,17	2,13	3,7354 E-04	752	316	0,118	0,400	3,39	SI
	QPR	16.505	-30.181	-	3,12	2,13	3,6763 E-04	752	316	0,116	0,300	2,58	SI
62,5%	FRQ	16.795	-28.148	-	2,91	2,13	3,4138 E-04	752	316	0,108	0,400	3,71	SI
	QPR	16.505	-27.700	-	2,86	2,13	3,3593 E-04	752	316	0,106	0,300	2,83	SI
75%	FRQ	16.795	-15.367	-	1,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.505	-15.127	-	1,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	16.795	7.669	-	0,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	16.505	7.537	-	0,67	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	16.795	40.890	-	3,98	2,13	3,432 E-04	752	248	0,085	0,400	4,70	SI
	QPR	16.505	40.222	-	3,91	2,13	3,3653 E-04	752	248	0,083	0,300	3,60	SI
Piano Terra				FRC=-0,01 cm				Travata: Trave 1a-1-7					
Trave: Trave 1a-1				FRC=-0,01 cm				AA= PCA					
0%	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
12,5%	FRQ	-	700	-	0,08	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	691	-	0,07	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	2.087	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	2.058	-	0,22	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	4.185	-	0,45	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	4.125	-	0,44	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	6.989	-	0,75	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	6.886	-	0,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	10.506	-	1,13	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	10.348	-	1,11	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	14.731	-	1,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	14.507	-	1,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

Travi - verifica allo stato limite di fessurazione

%LLT	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	-	10.892	-	1,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	10.720	-	1,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	16.255	-	1,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	15.992	-	1,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	22.678	-	2,43	2,13	2,8962 E-04	752	316	0,091	0,400	4,37	SI
	QPR	-	22.305	-	2,39	2,13	2,8486 E-04	752	316	0,090	0,300	3,33	SI
87,5%	FRQ	-	30.157	-	3,24	2,13	3,8514 E-04	752	316	0,122	0,400	3,29	SI
	QPR	-	29.655	-	3,18	2,13	3,7872 E-04	752	316	0,120	0,300	2,51	SI
100%	FRQ	-	38.543	-	4,14	2,13	4,9607 E-04	752	316	0,157	0,400	2,55	SI
	QPR	-	37.895	-	4,07	2,13	4,8396 E-04	752	316	0,153	0,300	1,96	SI
Trave: Trave 3-9			FRC=0,06 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	-3.337	29.159	-	2,91	2,13	2,5497 E-04	752	248	0,063	0,400	6,33	SI
	QPR	-3.258	28.725	-	2,86	2,13	2,5118 E-04	752	248	0,062	0,300	4,82	SI
12,5%	FRQ	-3.337	15.780	-	1,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.258	15.528	-	1,68	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-3.337	5.235	-	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.258	5.129	-	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-3.337	-2.470	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.258	-2.464	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-3.337	-7.335	-	0,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.258	-7.254	-	0,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-3.337	-9.361	-	1,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.258	-9.239	-	1,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-3.337	-8.545	-	0,93	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.258	-8.419	-	0,92	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-3.337	-4.896	-	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.258	-4.800	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-3.258	1.622	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.258	1.622	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra			Trave: Trave 4a-4				Travata: Trave 4a-4-10						
			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	-	1.160	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	1.146	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	3.345	-	0,36	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	3.297	-	0,35	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	6.588	-	0,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	6.488	-	0,70	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	10.893	-	1,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	10.721	-	1,15	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-	16.255	-	1,74	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	15.992	-	1,72	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	22.679	-	2,43	2,13	2,8963 E-04	752	316	0,091	0,400	4,37	SI
	QPR	-	22.306	-	2,39	2,13	2,8487 E-04	752	316	0,090	0,300	3,33	SI
87,5%	FRQ	-	30.160	-	3,24	2,13	3,8517 E-04	752	316	0,122	0,400	3,29	SI
	QPR	-	29.658	-	3,18	2,13	3,7876 E-04	752	316	0,120	0,300	2,51	SI
100%	FRQ	-	38.543	-	4,14	2,13	4,9607 E-04	752	316	0,157	0,400	2,55	SI
	QPR	-	37.895	-	4,07	2,13	4,8396 E-04	752	316	0,153	0,300	1,96	SI
Trave: Trave 4-10			FRC=0,06 cm				AA= PCA						
0%	FRQ	-3.374	29.209	-	2,91	2,13	2,5551 E-04	752	248	0,063	0,400	6,31	SI
	QPR	-3.294	28.775	-	2,87	2,13	2,5169 E-04	752	248	0,062	0,300	4,81	SI
12,5%	FRQ	-3.374	15.819	-	1,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.294	15.567	-	1,69	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-3.374	5.265	-	0,58	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.294	5.159	-	0,57	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-3.374	-2.451	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.294	-2.445	-	0,28	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-3.374	-7.325	-	0,80	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.294	-7.244	-	0,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
62,5%	FRQ	-3.374	-9.361	-	1,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.294	-9.239	-	1,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-3.374	-8.556	-	0,93	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.294	-8.429	-	0,92	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-3.374	-4.918	-	0,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.294	-4.821	-	0,53	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-3.294	1.591	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-3.294	1.591	-	0,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Piano Terra							Travata: Trave 5a-5-11						

%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	-1.029	-3.046	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-976	-2.969	-	0,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100%	FRQ	-976	3.624	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-976	3.624	-	0,37	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Piano Terra									Travata: Trave 7a-8a					
Trave: Trave 7a-8a									AA= PCA					
			FRC=0,17 cm											
0%	FRQ	-298	10.998	-	3,56	2,13	2,8812 E-04	215	229	0,066	0,400	6,07	SI	
	QPR	-292	10.851	-	3,51	2,13	2,8597 E-04	215	229	0,065	0,300	4,59	SI	
12,5%	FRQ	-298	4.113	-	1,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-292	4.057	-	1,31	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
25%	FRQ	-298	-754	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-292	-747	-	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
37,5%	FRQ	-298	-3.668	-	1,19	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-292	-3.624	-	1,17	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
50%	FRQ	-298	-4.819	-	1,56	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-292	-4.761	-	1,54	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
62,5%	FRQ	-298	-4.401	-	1,43	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-292	-4.349	-	1,41	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
75%	FRQ	-298	-2.607	-	0,85	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-292	-2.575	-	0,84	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
87,5%	FRQ	-298	369	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-292	368	-	0,12	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
100%	FRQ	-298	4.332	-	1,40	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	-292	4.290	-	1,39	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	

LEGGENDA:

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.
σ_t N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
ε_{sm} Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.37) del § 4.1.2.2.4.1 del DM 2008].
A_e Deformazione media nel calcestruzzo.
Δ_{sm} Area efficace del calcestruzzo teso.
W_d Distanza media tra le fessure.
W_{amm} Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
CS Valore ammissibile di apertura delle fessure.
Verificato Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0). [SI] = W_d ≤ W_{amm}; [NO] = W_d > W_{amm}

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

Travi (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio																	
Id _{Tr}	%LLI	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	
	[%]	[m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]	[N]	[N]				
Piano Terra									Travata: Trave 7a-1-2-3-4-5-6								
Trave 1-7a	0%	0,65	89.487	89.494	276.090	276.090	4.679	3.693	1,1	308.378	-300.006	0	0	1,03	1,06	GR	
	100%		89.494	89.487	276.090	276.090	-5.268	-4.104		299.595	-308.967	0	0	1,06	1,03		
Trave 2-1	0%	5,90	126.680	86.375	36.138	36.137	67.217	50.152	1,1	106.969	0	0	0	2,97	-	GR	
	100%		86.533	126.832	36.138	36.137	-42.079	-32.007		7.745	-81.830	0	0	41,08	3,89		
Trave 3-2	0%	5,90	130.164	90.013	37.320	37.320	63.669	50.116	1,1	104.721	0	0	0	3,04	-	GR	
	100%		90.022	130.173	37.320	37.320	-45.594	-32.024		9.027	-86.645	0	0	35,22	3,67		
Trave 4-3	0%	5,90	130.319	90.175	37.372	37.372	67.244	50.171	1,1	108.353	0	0	0	2,94	-	GR	
	100%		90.175	130.319	37.372	37.372	-42.097	-32.017		9.092	-83.206	0	0	34,98	3,82		
Trave 5-4	0%	5,90	149.951	90.185	40.704	37.378	67.231	50.163	1,1	112.005	0	0	0	2,84	-	GR	
	100%		90.203	130.346	40.704	37.378	-42.061	-31.996		12.779	-83.177	0	0	24,90	3,83		
Trave 6-5	0%	5,90	127.041	86.752	36.267	39.612	63.740	50.168	1,1	103.634	0	0	0	3,07	-	GR	
	100%		86.936	146.957	36.267	39.612	-45.600	-32.025		7.869	-89.173	0	0	40,49	3,57		
Piano Terra									Travata: Trave 8a-7-8-9-10-11-12								
Trave 8a-7	0%	1,64	87.711	87.711	108.377	108.382	8.653	7.012	1,1	127.868	-112.208	0	0	2,48	2,83	GR	
	100%		89.494	89.502	108.377	108.382	-12.033	-9.437		109.778	-131.253	0	0	2,89	2,42		
Trave 7-8	0%	5,90	126.615	86.306	36.104	36.103	40.721	32.006	1,1	80.436	-7.707	0	0	3,96	41,28	GR	
	100%		86.399	126.702	36.104	36.103	-65.856	-50.150		0	-105.569	0	0	-	3,01		
Trave 8-9	0%	5,90	130.347	90.203	37.392	37.392	44.233	32.021	1,1	85.364	-9.110	0	0	3,73	34,93	GR	
	100%		90.267	130.408	37.392	37.392	-62.312	-50.113		0	-103.443	0	0	-	3,08		
Trave 9-10	0%	5,90	130.564	90.432	37.461	37.460	40.731	32.014	1,1	81.938	-9.193	0	0	3,89	34,64	GR	
	100%		90.453	130.585	37.461	37.460	-65.880	-50.168		0	-107.086	0	0	-	2,97		
Trave 10-11	0%	5,90	130.594	90.464	37.469	37.469	40.704	31.994	1,1	81.920	-9.222	0	0	3,89	34,54	GR	

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

Id _{Tr}	%L _{LI}	L _{LI}	M _{Rd} (⁺)	M _{Rd} (⁻)	V _{Ed,E} (⁺)	V _{Ed,E} (⁻)	V _{Ed,G+Q}	V _{Ed,G}	γ _{Rd}	V _{Ed,GR} (⁺)	V _{Ed,GR} (⁻)	V _{Ed,EL} (⁺)	V _{Ed,EL} (⁻)	CS(⁺)	CS(⁻)	Note
	100%		90.475	130.604	37.469	37.469	-65.868	-50.159		0	-107.084	0	0	-	2,97	
Trave 11-12	0%	5,90	127.346	87.068	36.370	36.369	44.240	32.023	1,1	84.247	-7.983	0	0	3,78	39,94	GR
	100%		87.236	127.508	36.370	36.369	-62.379	-50.164		0	-102.384	0	0	-	3,11	
Piano Terra										Travata: Trave 1a-1-7						
Trave 1a-1	0%	1,42	87.612	87.612	125.085	125.085	15.694	12.042	1,1	153.287	-125.551	0	0	2,07	2,53	GR
	100%		89.494	89.494	125.085	125.085	-13.282	-10.274		127.319	-150.876	0	0	2,49	2,10	
Trave 1-7	0%	5,80	129.028	88.824	37.589	34.142	15.353	12.687	1,1	56.701	-24.869	0	0	5,60	12,76	GR
	100%		88.987	109.199	37.589	34.142	-15.354	-12.688		28.660	-52.910	0	0	11,07	6,00	
Piano Terra										Travata: Trave 2a-2-8						
Trave 2a-2	0%	1,42	87.006	87.006	124.657	124.657	20.085	14.385	1,1	157.208	-122.738	0	0	2,02	2,58	GR
	100%		89.494	89.494	124.657	124.657	-22.542	-17.240		119.882	-159.664	0	0	2,65	1,99	
Trave 2-8	0%	5,80	128.643	88.419	40.923	33.988	15.354	12.687	1,1	60.370	-24.699	0	0	5,26	12,84	GR
	100%		108.712	108.712	40.923	33.988	-15.353	-12.688		32.328	-52.740	0	0	9,81	6,02	
Piano Terra										Travata: Trave 3a-3-9						
Trave 3a-3	0%	1,42	86.799	86.799	124.510	124.510	22.717	16.285	1,1	159.678	-120.677	0	0	1,99	2,63	GR
	100%		89.494	89.494	124.510	124.510	-19.908	-15.339		121.622	-156.869	0	0	2,61	2,02	
Trave 3-9	0%	5,80	128.574	88.348	37.409	30.474	15.377	12.704	1,1	56.528	-20.817	0	0	5,61	15,24	GR
	100%		88.400	88.400	37.409	30.474	-15.378	-12.705		28.446	-48.899	0	0	11,15	6,49	
Piano Terra										Travata: Trave 4a-4-10						
Trave 4a-4	0%	1,42	86.590	86.590	124.363	124.363	26.492	20.059	1,1	163.291	-116.740	0	0	1,94	2,72	GR
	100%		89.494	89.494	124.363	124.363	-16.107	-11.548		125.252	-152.906	0	0	2,53	2,07	
Trave 4-10	0%	5,80	128.523	88.295	37.391	30.455	15.378	12.704	1,1	56.508	-20.796	0	0	5,61	15,26	GR
	100%		88.343	88.343	37.391	30.455	-15.377	-12.705		28.425	-48.877	0	0	11,16	6,49	
Piano Terra										Travata: Trave 5a-5-11						
Trave 5a-5	0%	1,42	86.972	86.972	124.633	124.633	21.246	16.272	1,1	158.342	-120.824	0	0	2,00	2,63	GR
	100%		89.494	89.494	124.633	124.633	-21.290	-15.289		121.808	-158.387	0	0	2,60	2,00	
Trave 5-11	0%	5,80	128.635	88.411	40.916	33.981	15.357	12.687	1,1	60.365	-24.692	0	0	5,26	12,85	GR
	100%		108.681	108.681	40.916	33.981	-15.354	-12.688		32.321	-52.734	0	0	9,82	6,02	
Piano Terra										Travata: Trave 6a-6-12						
Trave 6a-6	0%	1,42	88.077	88.077	125.413	125.413	9.927	7.802	1,1	147.881	-130.152	0	0	2,15	2,44	GR
	100%		89.494	89.494	125.413	125.413	-14.431	-11.071		126.884	-152.386	0	0	2,50	2,08	
Trave 6-12	0%	5,80	128.966	88.758	41.044	34.111	14.028	12.691	1,1	59.176	-24.831	0	0	5,36	12,78	GR
	100%		109.088	109.088	41.044	34.111	-14.024	-12.690		32.458	-51.546	0	0	9,77	6,15	
Piano Terra										Travata: Trave 7a-8a						
Trave 7a-8a	0%	6,38	41.786	41.786	13.210	13.210	8.280	6.807	1,1	22.811	-7.725	0	0	3,97	11,73	GR
	100%		42.454	42.454	13.210	13.210	-6.467	-5.500		9.031	-20.998	0	0	10,04	4,32	

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 sovrarresistenza.
- V_{Ed,GR}** Taglio di calcolo dovuto all'applicazione del criterio di Gerarchia delle resistenze, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma.
- V_{Ed,EL}** Taglio di calcolo valutato attraverso un'analisi con spettro elastico con q=1.
- CS** Coefficiente di sicurezza, con riferimento alla direzione positiva e negativa del sisma. ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100). Per ulteriori dettagli sulla verifica si rimanda alle tabelle relative alle Verifiche a Taglio.
- Note** GR = verifica eseguita con il taglio derivante dall'applicazione del criterio della Gerarchia delle Resistenze; SE = verifica eseguita con il taglio derivante da un'analisi con spettro elastico con q=1.

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

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLU

Lv	N _{Ed}	M _{Ed,x}	M _{Ed,y}	CS	M _{Rd,x}	M _{Rd,y}	N _{Ed,max}	N _R	α	R _f	φ _{ve}	φ _{vi}	φ _w	Lato 1			Lato 2		
														L	n _{re} _g	n _r	φ	L	n _{re} _g
	[N]	[N-m]	[N-m]		[N-m]	[N-m]	[N]	[N]			[m]	[m]	[m]	[cm]			[cm]		
Pilastrata: Pilastrata 1																			
Piano Terra	96.254	-218.248	76.400	1.05[S]	243.406	0	189.624	1.800.820	1,00	NO	20	-	8						
L=50, N _{reg} =1, N _r =11, Ø=20																			
Pilastrata: Pilastrata 2																			
Piano Terra	186.176	-71.294	-201.653	1.02[S]	217.776	0	238.259	1.800.820	1,00	NO	20	-	8						
L=50, N _{reg} =1, N _r =9, Ø=20																			

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/m]	[m/m]	[cm]				[cm]				
Pilastrata: Pilastrata 3																						
Piano Terra	186.939	-59.808	205.496	1.02[S]	217.860	0	232.390	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =9, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 4																						
Piano Terra	186.650	-60.304	205.746	1.02[S]	217.832	0	232.923	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =9, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 5																						
Piano Terra	186.696	-71.805	208.490	1.08[S]	237.417	0	239.660	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =10, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 6																						
Piano Terra	74.888	-213.292	-78.296	1.06[S]	241.039	0	157.838	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =11, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 7																						
Piano Terra	66.276	-225.764	74.432	1.01[S]	240.069	0	156.198	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =11, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 8																						
Piano Terra	107.911	-216.218	67.812	1.01[S]	228.135	0	174.327	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =10, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 9																						
Piano Terra	108.340	-202.250	70.623	1.07[S]	228.186	0	168.632	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =10, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 10																						
Piano Terra	107.990	-203.050	70.856	1.06[S]	228.135	0	168.836	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =10, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 11																						
Piano Terra	108.534	-217.264	75.305	1.06[S]	244.745	0	175.854	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =11, Ø=20																					
Pilastrata: Pilastrata 12																						
Piano Terra	42.191	-223.763	-79.392	1.08[S]	257.573	0	121.791	1.800.820	1,00	NO	20	-	8									
	L=50, N _{reg} =1, N _f =12, 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.
- R_f** [SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.
- 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}** 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.
- n_f, φ** 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)

Lv	Pilastri (CA) - Verifiche a taglio per pressoflessione deviata allo SLU															
	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	136.489	-	2,28	0	521176	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO	
Pilastrata: Pilastrata 2																
Piano Terra	122.618	-	2,54	0	528704	0	311147	0	0	0	-	0,0773	13	NO		
Pilastrata: Pilastrata 3																
Piano Terra	122.425	-	2,54	0	528329	0	311147	0	0	0	-	0,0773	13	NO		
Pilastrata: Pilastrata 4																
Piano Terra	122.425	-	2,54	0	528322	0	311147	0	0	0	-	0,0773	13	NO		
Pilastrata: Pilastrata 5																
Piano Terra	131.709	-	2,36	0	528813	0	311147	0	0	0	-	0,0773	13	NO		
Pilastrata: Pilastrata 6																
Piano Terra	134.221	-	2,32	0	517575	0	311147	0	0	0	-	0,0773	13	NO		
Pilastrata: Pilastrata 7																
Piano Terra	133.720	-	2,33	0	517011	0	311147	0	0	0	-	0,0773	13	NO		

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				
Pilastrata: Pilastrata 8															
Piano Terra	127.854	-	2,43	0	520981	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 9															
Piano Terra	127.649	-	2,44	0	520624	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 10															
Piano Terra	127.643	-	2,44	0	520612	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 11															
Piano Terra	136.414	-	2,28	0	521143	0	311147	0	0	0	0	-	0,0773	13	NO
Pilastrata: Pilastrata 12															
Piano Terra	142.429	-	2,18	0	512925	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).
- 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}
Pilastrata: Pilastrata 1																		
Piano Terra	185.815	3.506	-58.786	5.06[S]	0	0	173.307	2.701.230	20,00	0	8							
	L=50, N _{reg} =1, N _f =11, Ø=20																	
Pilastrata: Pilastrata 2																		
Piano Terra	277.115	-23.985	4.599	10.92[S]	0	0	224.727	2.701.230	20,00	0	8							
	L=50, N _{reg} =1, N _f =9, Ø=20																	
Pilastrata: Pilastrata 3																		
Piano Terra	272.873	-25.128	-3.061	10.52[S]	0	0	219.200	2.701.230	20,00	0	8							
	L=50, N _{reg} =1, N _f =9, Ø=20																	
Pilastrata: Pilastrata 4																		
Piano Terra	272.799	-25.263	-2.589	10.48[S]	0	0	219.514	2.701.230	20,00	0	8							
	L=50, N _{reg} =1, N _f =9, Ø=20																	
Pilastrata: Pilastrata 5																		
Piano Terra	278.207	-24.902	-11.991	10.53[S]	0	0	225.879	2.701.230	20,00	0	8							
	L=50, N _{reg} =1, N _f =10, Ø=20																	
Pilastrata: Pilastrata 6																		
Piano Terra	144.524	-6.225	80.409	3.63[S]	0	0	143.363	2.701.230	20,00	0	8							
	L=50, N _{reg} =1, N _f =11, Ø=20																	
Pilastrata: Pilastrata 7																		
Piano Terra	135.827	-16.567	-48.163	5.73[S]	0	0	140.379	2.701.230	20,00	0	8							
	L=50, N _{reg} =1, N _f =11, Ø=20																	
Pilastrata: Pilastrata 8																		
Piano Terra	210.456	-24.300	49	11.62[S]	0	0	162.609	2.701.230	20,00	0	8							
	L=50, N _{reg} =1, N _f =10, Ø=20																	
Pilastrata: Pilastrata 9																		
Piano Terra	206.378	-26.428	5.068	10.47[S]	0	0	157.139	2.701.230	20,00	0	8							
	L=50, N _{reg} =1, N _f =10, Ø=20																	
Pilastrata: Pilastrata 10																		
Piano Terra	206.274	-26.533	5.261	10.42[S]	0	0	157.250	2.701.230	20,00	0	8							
	L=50, N _{reg} =1, N _f =10, Ø=20																	
Pilastrata: Pilastrata 11																		
Piano Terra	212.039	-24.782	11.246	11.07[S]	0	0	163.994	2.701.230	20,00	0	8							
	L=50, N _{reg} =1, N _f =11, Ø=20																	
Pilastrata: Pilastrata 12																		
Piano Terra	91.081	-8.412	78.369	3.91[S]	0	0	107.808	2.701.230	20,00	0	8							
	L=50, N _{reg} =1, N _f =12, Ø=20																	

LEGENDA:

Pilastri (CA) - Verifiche pressoflessione deviata allo SLD

Lv	N _{Ed}	M _{Ed,X}	M _{Ed,Y}	CS	M _{Rd,X}	M _{Rd,Y}	N _{Ed,max}	N _R	α	φ _{Ve}	φ _{Vi}	φ _w	Lato 1				Lato 2			
													L	n _{re}	n _f	φ	L	n _{re}	n _f	φ
	[N]	[N·m]	[N·m]		[N·m]	[N·m]	[N]	[N]		[m]	[m]	[m]	[cm]			[m]	[cm]			[mm]
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,r}	Sollecitazioni di progetto (N _{Ed} > 0: compressione).																			
M_{Ed,X,r}	Momento Resistente intorno ad X e Y.																			
M_{Ed,Y,r}																				
M_{Rd,X,r}																				
M_{Rd,Y,r}	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_{Ve}, φ_{Vi}																				
φ_{St}																				
L, n_{reg,r}	Per sezione del pilastro rettangolare e armata simmetricamente, lunghezza, numero di registri, numero di barre e relativo diametro per il lato 1 e 2 della sezione.																			
n_r, φ	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)

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

Lv	V _{Ed,3}	V _{Ed,2}	CS	V _{Rcd}		V _{Rsd,s}		V _{rd}		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]	[cm²/cm]	[cm]
Pilastrata: Pilastrata 1	52.568	46.728	6,60	781764	781764	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Piano Terra	47.421	48.743	7,12	793056	793056	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Pilastrata: Pilastrata 3	42.076	49.506	7,01	792494	792494	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Piano Terra	42.254	49.491	7,01	792482	792482	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Pilastrata: Pilastrata 5	47.686	51.609	6,72	793220	793220	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Piano Terra	48.904	51.155	6,78	776363	776363	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Pilastrata: Pilastrata 6	51.133	43.672	6,79	775517	775517	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Piano Terra	47.112	47.402	7,32	781472	781472	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Pilastrata: Pilastrata 9	42.431	48.767	7,12	780936	780936	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Piano Terra	42.684	48.684	7,13	780918	780918	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Pilastrata: Pilastrata 10	47.371	50.651	6,85	781715	781715	347034	347034	0	0	0	0	-	0,0773	13
Piano Terra	50.740	50.815	6,83	769388	769388	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_{rd}	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)

Pilastri - verifiche delle tensioni di esercizio

Lv	T _{pr,rf}	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/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N/mm²]	[N/mm²]	[N]	[N·m]	[N·m]		
Pilastrata: Pilastrata 1																	
Piano Terra																	
		RAR	3,117	14,94	136.446	-2.776	42.823	4.79	SI	RAR	22,867	360,00	136.446	-2.776	42.823	15.74	SI
		QPR	2,731	11,21	121.585	-2.956	37.334	4.10	SI								
Pilastrata: Pilastrata 2																	
Piano Terra																	
		RAR	1,960	14,94	202.870	17.333	-3.352	7.62	SI	RAR	1,038	360,00	202.870	17.333	-3.352	NS	SI
		QPR	1,698	11,21	179.294	14.774	-2.928	6.60	SI								
Pilastrata: Pilastrata 3																	
Piano Terra																	
		RAR	1,988	14,94	199.766	18.175	2.257	7.51	SI	RAR	1,120	360,00	199.766	18.175	2.257	NS	SI

Pilastri - verifiche delle tensioni di esercizio

Lv Tp _{mf}	Compressione calcestruzzo								Trazione acciaio							
	Compressione calcestruzzo rinforzo								Trazione acciaio/FRP rinforzo							
	Id _{Cmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	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]			
	QPR	1,724	11,21	176.547	15.529	2.032	6.50	SI								
Pilastrata: Pilastrata 4																
Piano Terra																
	RAR	1,991	14,94	199.711	18.272	1.911	7.50	SI	RAR	1,245	360,00	199.711	18.272	1.911	NS	SI
	QPR	1,727	11,21	176.498	15.613	1.724	6.49	SI								
Pilastrata: Pilastrata 5																
Piano Terra																
	RAR	2,065	14,94	203.679	17.996	8.811	7.23	SI	RAR	2,558	360,00	203.679	17.996	8.811	NS	SI
	QPR	1,796	11,21	180.030	15.338	7.864	6.24	SI								
Pilastrata: Pilastrata 6																
Piano Terra																
	RAR	5,527	14,94	106.259	4.237	-58.756	2.70	SI	RAR	103,6 32	360,00	106.259	4.237	-58.756	3.47	SI
	QPR	4,856	11,21	95.009	2.974	-51.659	2.31	SI								
Pilastrata: Pilastrata 7																
Piano Terra																
	RAR	2,628	14,94	100.046	12.386	35.059	5.69	SI	RAR	21,54 3	360,00	100.046	12.386	35.059	16.71	SI
	QPR	2,314	11,21	89.883	11.564	30.502	4.84	SI								
Pilastrata: Pilastrata 8																
Piano Terra																
	RAR	1,727	14,94	155.576	17.743	-57	8.65	SI	RAR	3,278	360,00	155.576	17.743	-57	NS	SI
	QPR	1,534	11,21	141.119	15.570	-104	7.30	SI								
Pilastrata: Pilastrata 9																
Piano Terra																
	RAR	1,832	14,94	152.594	19.293	-3.744	8.16	SI	RAR	5,452	360,00	152.594	19.293	-3.744	66.03	SI
	QPR	1,627	11,21	138.486	16.919	-3.392	6.89	SI								
Pilastrata: Pilastrata 10																
Piano Terra																
	RAR	1,838	14,94	152.516	19.369	-3.887	8.13	SI	RAR	5,546	360,00	152.516	19.369	-3.887	64.92	SI
	QPR	1,632	11,21	138.413	16.988	-3.520	6.87	SI								
Pilastrata: Pilastrata 11																
Piano Terra																
	RAR	1,823	14,94	156.751	18.096	-8.295	8.20	SI	RAR	5,318	360,00	156.751	18.096	-8.295	67.69	SI
	QPR	1,623	11,21	142.194	15.880	-7.481	6.90	SI								
Pilastrata: Pilastrata 12																
Piano Terra																
	RAR	5,152	14,94	67.198	6.549	-57.439	2.90	SI	RAR	104,2 65	360,00	67.198	6.549	-57.439	3.45	SI
	QPR	4,579	11,21	60.637	6.728	-50.927	2.45	SI								

LEGENDA:

- Lv** Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti del pilastro al livello considerato.
- Rinf.** Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
- Id_{Cmb}** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- σ_{cc}** Tensione massima di compressione nel calcestruzzo.
- σ_{cd,amm}** Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
- N_{Ed}, M_{Ed,3}, M_{Ed,2}** Sollecitazioni di progetto.
- σ_{at}** Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
- σ_{td,amm}** Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio.
- CS** Coefficiente di Sicurezza (= σ_{cd,amm}/σ_{cc} ; σ_{td,amm}/σ_{at}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).
- Verificato** [SI] = σ_{cc} ≤ σ_{cd,amm}; σ_{at} ≤ σ_{td,amm}. [NO] = σ_{cc} > σ_{cd,amm}; σ_{at} > σ_{td,amm}.

Pilastri - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)

Pilastri - verifica allo stato limite di fessurazione														
Lv	Id _{Cmb}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	σ _{ct,f}	σ _t	ε _{sm}	A _e	Δ _{sm}	W _d	W _{amm}	CS	Verificato	
		[N]	[N-m]	[N-m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]			
Pilastrata: Pilastrata 1														
Piano Terra														
	FRQ	123.513	-2.933	38.046	1,79	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	121.585	-2.956	37.334	1,75	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Pilastrata: Pilastrata 2														
Piano Terra														
	FRQ	182.353	15.106	-2.983	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	179.294	14.774	-2.928	0,20	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Pilastrata: Pilastrata 3														
Piano Terra														
	FRQ	179.559	15.873	2.062	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	176.547	15.529	2.032	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Pilastrata: Pilastrata 4														
Piano Terra														
	FRQ	179.510	15.958	1.748	0,26	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	176.498	15.613	1.724	0,25	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Pilastrata: Pilastrata 5														
Piano Terra														
	FRQ	183.098	15.683	7.987	0,33	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI	
	QPR	180.030	15.338	7.864	0,32	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI	
Pilastrata: Pilastrata 6														
Piano Terra														

Pilastri - verifica allo stato limite di fessurazione

Lv	IdCmb	NEd	MEd,3	MEd,2	σct,f	σt	εsm	Ae	Δsm	Wd	Wamm	CS	Verificato
		[N]	[N·m]	[N·m]	[N/mm ²]	[N/mm ²]		[cm ²]	[mm]	[mm]	[mm]		
-	FRQ	96.469	3.138	-52.580	2,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	95.009	2.974	-51.659	2,71	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 7													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	91.201	11.671	31.094	1,62	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	89.883	11.564	30.502	1,59	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 8													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	142.994	15.852	-98	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	141.119	15.570	-104	0,38	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 9													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	140.316	17.227	-3.438	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	138.486	16.919	-3.392	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 10													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	140.243	17.297	-3.568	0,51	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	138.413	16.988	-3.520	0,50	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 11													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	144.082	16.168	-7.587	0,49	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	142.194	15.880	-7.481	0,48	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Pilastrata: Pilastrata 12													
Piano Terra AA= PCA													
-	FRQ	61.488	6.705	-51.772	2,81	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
-	QPR	60.637	6.728	-50.927	2,76	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

- Lv** Livello o piano di appartenenza dell'elemento strutturale. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti del pilastro al livello considerato.
- AA** Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Ordinarie (Poco aggressivo) - [MDA] = Aggressive (Moderatamente aggressivo) - [MLA] = Molto aggressivo.
- IdCmb** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
- NEd, ME_{d,3}, ME_{d,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** Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.37) del § 4.1.2.2.4.1 del DM 2008].
- ε_{sm}** Deformazione media nel calcestruzzo.
- A_e** Area efficace del calcestruzzo teso.
- Δ_{sm}** Distanza media tra le fessure.
- W_d** Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
- W_{amm}** Valore ammissibile di apertura delle fessure.
- CS** Coefficiente di Sicurezza (=W_d / W_{amm}). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W_d = 0).
- Verificato** [SI] = W_d ≤ W_{amm} ; [NO] = W_d > W_{amm}

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

Pilastri (CA) - Verifica di gerarchia delle resistenze a taglio													
Lv	%LLI	LLI	Dir	MRd ⁽⁺⁾	MRd ⁽⁻⁾	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	255.626	-255.626	1,1	136.489	136.489	0	0	2,21	GR	
			Y	255.626	-255.626								0
	100%		X	253.107	-253.107		136.489	136.489	0	0			
			Y	253.107	-253.107		136.489	136.489	0	0			
Pilastrata: Pilastrata 2													
Piano Terra	0%	4,10	X	229.678	-229.678	1,1	122.618	122.618	0	0	2,46	GR	
			Y	229.678	-229.678								0
	100%		X	227.353	-227.353		122.618	122.618	0	0			
			Y	227.353	-227.353		122.618	122.618	0	0			
Pilastrata: Pilastrata 3													
Piano Terra	0%	4,10	X	229.309	-229.309	1,1	122.425	122.425	0	0	2,46	GR	
			Y	229.309	-229.309								0
	100%		X	227.002	-227.002		122.425	122.425	0	0			
			Y	227.002	-227.002		122.425	122.425	0	0			
Pilastrata: Pilastrata 4													
Piano Terra	0%	4,10	X	229.309	-229.309	1,1	122.425	122.425	0	0	2,46	GR	
			Y	229.309	-229.309								0
	100%		X	227.002	-227.002		122.425	122.425	0	0			
			Y	227.002	-227.002		122.425	122.425	0	0			
Pilastrata: Pilastrata 5													
Piano Terra	0%	4,10	X	246.446	-246.446	1,1	131.709	131.709	0	0	2,29	GR	
			Y	246.446	-246.446								0
	100%		X	244.469	-244.469		131.709	131.709	0	0			
			Y	244.469	-244.469		131.709	131.709	0	0			
Pilastrata: Pilastrata 6													
Piano Terra	0%	4,10	X	251.640	-251.640	1,1	134.221	134.221	0	0	2,25	GR	
			Y	251.640	-251.640								0
	100%		X	248.640	-248.640		134.221	134.221	0	0			
			Y	248.640	-248.640		134.221	134.221	0	0			
Pilastrata: Pilastrata 7													
Piano Terra	0%	4,10	X	250.708	-250.708	1,1	133.720	133.720	0	0	2,26	GR	

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]		
	100%		Y	250.708	-250.708		133.720	133.720	0	0	2,26	
			X	247.703	-247.703		133.720	133.720	0	0	2,26	
			Y	247.703	-247.703		133.720	133.720	0	0	2,26	
Pilastrata: Pilastrata 8												
Piano Terra	0%	4,10	X	239.615	-239.615	1,1	127.854	127.854	0	0	2,36	GR
			Y	239.615	-239.615		127.854	127.854	0	0	2,36	
	100%		X	236.931	-236.931		127.854	127.854	0	0	2,36	
			Y	236.931	-236.931		127.854	127.854	0	0	2,36	
Pilastrata: Pilastrata 9												
Piano Terra	0%	4,10	X	239.319	-239.319	1,1	127.649	127.649	0	0	2,36	GR
			Y	239.319	-239.319		127.649	127.649	0	0	2,36	
	100%		X	236.465	-236.465		127.649	127.649	0	0	2,36	
			Y	236.465	-236.465		127.649	127.649	0	0	2,36	
Pilastrata: Pilastrata 10												
Piano Terra	0%	4,10	X	239.319	-239.319	1,1	127.643	127.643	0	0	2,36	GR
			Y	239.319	-239.319		127.643	127.643	0	0	2,36	
	100%		X	236.440	-236.440		127.643	127.643	0	0	2,36	
			Y	236.440	-236.440		127.643	127.643	0	0	2,36	
Pilastrata: Pilastrata 11												
Piano Terra	0%	4,10	X	255.502	-255.502	1,1	136.414	136.414	0	0	2,21	GR
			Y	255.502	-255.502		136.414	136.414	0	0	2,21	
	100%		X	252.949	-252.949		136.414	136.414	0	0	2,21	
			Y	252.949	-252.949		136.414	136.414	0	0	2,21	
Pilastrata: Pilastrata 12												
Piano Terra	0%	4,10	X	266.625	-266.625	1,1	142.429	142.429	0	0	2,12	GR
			Y	266.625	-266.625		142.429	142.429	0	0	2,12	
	100%		X	264.246	-264.246		142.429	142.429	0	0	2,12	
			Y	264.246	-264.246		142.429	142.429	0	0	2,12	

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)

Lv	V _{stc}	V _{nc}	ω _{wd}	α _n	α _s	v _d	φ _{min}	CS	CS _{min}
	[cm ³]	[cm ³]							
Dettagli Costruttivi per la Duttilità - Pilastri in Presenza di Sisma									
Duttilità di curvatura richiesta allo SLC nelle direzioni X e Y: [μ_{d,x}= 6,85; μ_{d,y}= 6,72]									
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

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
- φ_{min}** Minimo rapporto meccanico dell'armatura di confinamento
- CS** Coefficiente di sicurezza del rapporto meccanico dell'armatura trasversale di confinamento

Dettagli Costruttivi per la Duttilità - Pilastri in Presenza di Sisma

Lv	V _{stc} [cm ²]	V _{nc} [cm ²]	ω _{wd}	α _n	α _s	V _d	ω _{min}	CS	CS _{min}
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;	SI
b)	il rapporto tra i lati del rettangolo circoscritto alla pianta di ogni orizzontamento è inferiore a 4;	SI
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 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	Q _{Lv} [m]	H _{Lv} [m]	Rd _{Tmp}	Ir _{Tmp}	M _{SLU} [N·s ² /m]	K _{SLU}		R _{eff}		R _{ric}	
						X [N/cm]	Y [N/cm]	X [N]	Y [N]	X [N]	Y [N]
Piano Terra	0,00	4,35	NO	NO	171.453	152.508	103.277	0	1.430.779	904.151	854.199

LEGENDA:

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

EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione)

Effetti delle non linearità geometriche per sisma

IdPiano	Q _{Lv} [m]	H _{Lv} [m]	δ _{d,x} [cm]	δ _{d,y} [cm]	P _{θ,x} [N]	P _{θ,y} [N]	T _{θ,x} [N]	T _{θ,y} [N]	θ _x [rad]	θ _y [rad]

LEGENDA:

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

PIANI - VERIFICHE ALLO SLO (Elevazione)

Piani - Verifiche allo SLO

IdPiano	Q _{Lv} [m]	H _{Lv} [m]	δ _{amm,SLO} [cm]	δ _{d,SLO}		Δδ _{SLO}		C _{lgT_{mp}}	Note
				X [cm]	Y [cm]	X [cm]	Y [cm]		
Piano Terra	0,00	4,35	2,1750	1,1400	1,5653	1,0350	0,6097	RD	Verificato

LEGENDA:

- IdPiano** Identificativo del livello o piano.
- Q_{Lv}** Quota del livello o piano.
- H_{Lv}** Altezza del livello o piano.
- δ_{amm,SLO}** Spostamento Differenziale ammissibile per SLO.
- δ_{d,SLO}** Spostamento Differenziale di progetto allo SLO.
- Δδ_{SLO}** Differenza fra spostamento limite e quello di calcolo nelle direzioni X e Y.
- C_{lgT_{mp}}** 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	%L _L	M _{Ed,X,s}	M _{Ed,X,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	CS _i
	[%]	[N-m]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]		
Piano Terra					Sezione: Solai 1.1		
Travetto 2-1	0%	10.483	6.181	1,54	0,00	1.27	-
	12,5%	-	12.551	1,54	0,00	-	-
	25%	-	16.938	0,00	0,00	-	-
	37,5%	-	19.338	0,00	0,00	-	-
	62,5%	-	19.840	0,00	0,00	-	-
	75%	-	19.339	0,00	0,00	-	-
	87,5%	-	16.937	0,00	0,00	-	-
	100%	-	12.548	1,54	0,00	-	-
	100%	10.483	6.179	1,54	0,00	1.27	-
Piano Terra					Sezione: Solai 1.2		
Travetto 1-2	0%	2	-	1,54	1,54	NS	-
	25%	39	-	1,54	1,54	NS	-
	37,5%	125	-	1,54	1,54	67.46	-
	62,5%	259	-	1,54	1,54	32.56	-
	75%	439	-	1,54	1,54	19.21	-
	100%	662	-	1,54	1,54	12.74	-
	100%	938	-	1,54	1,54	8.99	-
	100%	1.256	-	1,54	1,54	6.71	-
	100%	1.495	-	1,54	1,54	5.64	-
Travetto 2-3	0%	10.819	4.751	1,54	0,00	1.23	-
	12,5%	131	10.072	1,54	0,00	95.05	-
	25%	-	13.334	1,54	0,00	-	-
	37,5%	-	14.539	0,00	0,00	-	-
	50%	-	14.425	0,79	0,00	-	-
	75%	286	12.686	0,79	0,00	23.18	-
	87,5%	2.811	8.898	0,79	0,00	2.36	-
	100%	6.515	3.099	1,92	0,00	2.33	-
	100%	13.286	-	1,92	0,00	1.24	-
Travetto 3-4	0%	13.680	-	1,92	0,00	1.20	-
	12,5%	8.218	1.825	1,92	0,00	1.85	-
	25%	4.871	6.579	0,79	0,00	1.36	-
	37,5%	2.964	9.299	0,79	0,00	2.24	-
	50%	1.945	14.406	0,79	0,00	3.41	-
	75%	2.145	9.616	0,79	0,00	3.09	-
	87,5%	3.422	7.335	0,79	0,00	1.94	-
	100%	6.267	3.134	1,57	0,00	2.02	-
	100%	11.705	-	1,57	0,00	1.16	-
Travetto 4-5	0%	11.542	-	1,57	0,00	1.17	-
	12,5%	5.945	3.755	1,57	0,00	2.13	-
	25%	2.779	8.216	0,79	0,00	2.39	-
	37,5%	1.147	10.737	0,79	0,00	5.78	-
	50%	410	14.461	0,79	0,00	16.17	-
	75%	1.068	10.745	0,79	0,00	6.21	-
	87,5%	2.641	8.247	0,79	0,00	2.51	-
	100%	5.746	3.782	1,57	0,00	2.21	-
	100%	11.303	-	1,57	0,00	1.20	-
Travetto 5-6	0%	11.513	-	1,57	0,00	1.18	-
	12,5%	6.168	3.200	1,57	0,00	2.06	-
	25%	3.422	7.306	0,79	0,00	1.94	-
	37,5%	2.160	9.455	0,79	0,00	3.07	-
	50%	1.987	14.410	0,79	0,00	3.34	-
	75%	3.024	8.961	0,79	0,00	2.19	-
	87,5%	4.961	6.120	0,79	0,00	1.34	-
	100%	8.321	1.241	1,92	0,00	1.82	-
	100%	13.805	-	1,92	0,00	1.19	-
Travetto 6-7	0%	13.403	-	1,92	0,00	1.23	-
	12,5%	6.576	3.032	1,92	0,00	2.31	-
	25%	2.693	8.948	0,79	0,00	2.46	-
	37,5%	-	12.818	0,79	0,00	-	-
	50%	-	14.630	0,00	0,00	-	-
	75%	-	14.780	0,00	0,00	-	-
	87,5%	-	13.650	0,00	0,00	-	-
	100%	-	10.470	1,54	0,00	-	-
	100%	10.812	5.236	1,54	0,00	1.23	-
Piano Terra					Sezione: Solai 1.3		
Travetto 2-1	0%	10.484	6.183	1,54	0,00	1.27	-
	12,5%	-	12.552	1,54	0,00	-	-
	25%	-	16.942	0,00	0,00	-	-
	37,5%	-	19.342	0,00	0,00	-	-
	50%	-	19.844	0,00	0,00	-	-
	75%	-	19.342	0,00	0,00	-	-
	87,5%	-	16.940	0,00	0,00	-	-
	100%	-	12.554	1,54	0,00	-	-
	100%	10.484	6.180	1,54	0,00	1.27	-
Piano Terra					Sezione: Solai 1.4		
Travetto 2-1	0%	10.487	6.183	1,54	0,00	1.27	-
	12,5%	-	12.554	1,54	0,00	-	-
	25%	-	16.942	0,00	0,00	-	-
	37,5%	-	19.343	0,00	0,00	-	-
	62,5%	-	19.846	0,00	0,00	-	-
	75%	-	19.342	0,00	0,00	-	-
	87,5%	-	16.938	0,00	0,00	-	-
	100%	-	12.548	1,54	0,00	-	-

Solai (CA) - Verifiche allo SLU							
Id _{Cmp}	%L _{LI}	M _{Ed,X,s}	M _{Ed,X,i}	A _{s,s}	A _{s,i}	CS _s	CS _i
	[%]	[N-m]	[N-m]	[cm ²]	[cm ²]		
	100%	10.487	6.172	1,54	0,00	1.27	-
Piano Terra				Sezione: Solai 1.5			
Travetto 2-1	0%	10.490	6.184	1,54	0,00	1.27	-
	12,5%	-	12.556	1,54	0,00	-	-
	25%	-	16.945	0,00	0,00	-	-
	37,5%	-	19.346	0,00	0,00	-	-
	50%	-	19.851	0,00	0,00	-	-
	75%	-	19.343	0,00	0,00	-	-
	87,5%	-	16.939	0,00	0,00	-	-
	100%	-	12.546	1,54	0,00	-	-
	100%	10.490	6.173	1,54	0,00	1.27	-
Piano Terra				Sezione: Solai 1.6			
Travetto 2-1	0%	10.494	6.186	1,54	0,00	1.27	-
	12,5%	-	12.563	1,54	0,00	-	-
	25%	-	16.955	0,00	0,00	-	-
	37,5%	-	19.359	0,00	0,00	-	-
	62,5%	-	19.863	0,00	0,00	-	-
	75%	-	19.358	0,00	0,00	-	-
	87,5%	-	16.952	0,00	0,00	-	-
	100%	-	12.561	1,54	0,00	-	-
	100%	10.494	6.179	1,54	0,00	1.27	-
Piano Terra				Sezione: Solai 1.7			
Travetto 2-1	0%	10.497	6.187	1,54	0,00	1.27	-
	12,5%	-	12.568	1,54	0,00	-	-
	25%	-	16.964	0,00	0,00	-	-
	37,5%	-	19.371	0,00	0,00	-	-
	50%	-	19.875	0,00	0,00	-	-
	75%	-	19.372	0,00	0,00	-	-
	87,5%	-	16.971	0,00	0,00	-	-
	100%	-	12.575	1,54	0,00	-	-
	100%	10.497	6.198	1,54	0,00	1.27	-

LEGENDA:

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

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

Solai (CA) - Verifiche a taglio allo SLU																	
Id _{Cmp}	%L _I	V _{Ed,Y(+)}	V _{Ed,Y(-)}	CS ₍₊₎	CS ₍₋₎	V _{Rd(+)}	V _{Rd(-)}	V _{Rsd,s(+)}	V _{Rsd,s(-)}	N _{Ed(+)}	N _{Ed(-)}	V _{Rsd,p(+)}	V _{Rsd,p(-)}	A _{s(+)}	A _{s(-)}	A _{sw,p(+)}	A _{sw,p(-)}
	[%]	[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]
Piano Terra										Sezione: Solai 1.1							
Travetto 2-1	0%	11.337	-	8,29	-	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	8.504	-	2,65	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	5.668	-	3,98	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	2.834	-	7,96	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	62,5%	-	-1	-	NS	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	-2.835	-	7,96	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	-	-5.671	-	3,98	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-8.505	-	2,65	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-11.339	-	8,29	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Piano Terra										Sezione: Solai 1.2							
Travetto 1-2	0%	-	-	-	-	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	-	-572	-	68,04	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	-	-1.152	-	33,78	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	62,5%	-	-1.726	-	22,55	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	-2.302	-	16,91	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-2.876	-	13,53	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-3.453	-	11,27	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-4.026	-	9,67	38920	38920	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-4.603	-	8,46	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} (⁻)	
		[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]
	%																	0
Travetto 2-3	0%	10.236	-	9,18	-	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
	12,5%	7.354	-	3,07	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
	25%	4.467	-	5,05	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
	37,5%	1.584	-557	14,24	40,51	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
	50%	-	-2.777	-	8,12	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
	75%	-	-5.661	-	3,99	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
	87,5%	-	-8.546	-	2,64	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
	100%	-	-11.431	-	1,97	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
	100%	-	-14.318	-	6,57	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
	Travetto 3-4	0%	13.196	-	7,12	-	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
12,5%		10.313	-	2,19	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
25%		7.430	-	3,04	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
37,5%		4.546	-	4,96	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
50%		1.734	-980	13,01	23,02	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
75%		477	-3.866	47,30	5,84	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
87,5%		-	-6.749	-	3,34	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
100%		-	-9.632	-	2,34	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
100%		-	-12.515	-	7,51	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
Travetto 4-5		0%	12.898	-	7,29	-	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	10.010	-	2,25	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
	25%	7.119	-	3,17	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
	37,5%	4.229	-29	5,34	NS	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
	50%	1.341	-1.288	16,83	17,52	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
	75%	80	-4.175	NS	5,40	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
	87,5%	-	-7.064	-	3,19	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
	100%	-	-9.954	-	2,27	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
	100%	-	-12.844	-	7,32	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
	Travetto 5-6	0%	12.346	-	7,61	-	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
12,5%		9.464	-	2,38	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
25%		6.581	-	3,43	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
37,5%		3.696	-511	6,10	44,15	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
50%		811	-1.768	27,82	12,76	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
75%		-	-4.582	-	4,92	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
87,5%		-	-7.466	-	3,02	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
100%		-	-10.349	-	2,18	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
100%		-	-13.233	-	7,10	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
Travetto 6-7		0%	14.423	-	6,52	-	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	11.538	-	1,96	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
	25%	8.654	-	2,61	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
	37,5%	5.770	-	3,91	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
	50%	2.888	-	7,81	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000	
	75%	669	-963	33,73	23,43	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} (⁻)
	87,5%	-	-3.846	-	5,87	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-6.732	-	3,35	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-9.613	-	9,78	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Piano Terra										Sezione: Solai 1.3							
Travetto 2-1	0%	11.339	-	8,29	-	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	8.504	-	2,65	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	5.669	-	3,98	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	2.834	-	7,96	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	-	-	-	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	-2.835	-	7,96	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	-	-5.669	-	3,98	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-8.505	-	2,65	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-11.339	-	8,29	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Piano Terra										Sezione: Solai 1.4							
Travetto 2-1	0%	11.339	-	8,29	-	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	8.504	-	2,65	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	5.669	-	3,98	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	2.834	-	7,96	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	62,5%	-	-1	-	NS	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	-2.836	-	7,96	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	-	-5.671	-	3,98	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-8.508	-	2,65	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-11.343	-	8,29	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Piano Terra										Sezione: Solai 1.5							
Travetto 2-1	0%	11.340	-	8,29	-	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	8.505	-	2,65	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	5.669	-	3,98	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	2.834	-	7,96	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	-	-3	-	NS	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	-2.838	-	7,95	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	-	-5.673	-	3,98	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-8.508	-	2,65	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-11.343	-	8,29	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
Piano Terra										Sezione: Solai 1.6							
Travetto 2-1	0%	11.345	-	8,29	-	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	12,5%	8.510	-	2,65	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	5.672	-	3,98	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5%	2.836	-	7,96	-	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%	-	-2.835	-	7,96	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5%	-	-5.676	-	3,98	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-8.511	-	2,65	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100%	-	-11.347	-	8,29	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%	11.350	-	8,28	-	94011	94011	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000

Solai (CA) - Verifiche a taglio allo SLU

IdCmp	%L _I	V _{Ed,Y(+)}	V _{Ed,Y(-)}	CS ⁽⁺⁾	CS ⁽⁻⁾	V _{Rd(+)}	V _{Rd(-)}	V _{Rsd,s(+)}	V _{Rsd,s(-)}	N _{Ed(+)}	N _{Ed(-)}	V _{Rsd,p(+)}	V _{Rsd,p(-)}	A _{s(+)}	A _{s(-)}	A _{sw,p(+)}	A _{sw,p(-)}
	[%]	[N]	[N]			[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]	[cm ² /cm]
	12,5 %	8.514	-	2,65	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	25%	5.675	-	3,98	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	37,5 %	2.840	-	7,94	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	50%	5	-	NS	-	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	75%	-	-2.837	-	7,95	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	87,5 %	-	-5.673	-	3,98	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-8.510	-	2,65	22563	22563	0	0	0	0	0	0	0,0000	0,0000	0,0000	0,0000
	100 %	-	-11.346	-	8,29	94011	94011	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(+)}	Valori massimo e minimo del taglio ultimo, per conglomerato compresso.
V_{Rd(-)}	
V_{Rsd,s(+)}	Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuto alle staffe, relativi alle sollecitazioni "V _{Ed,Y(+)} " e "V _{Ed,Y(-)} ".
V_{Rsd,s(-)}	
N_{Ed(+/-)}	Sforzo Normale medio nella Sezione di Verifica.
V_{Rsd,p(+)}	Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuti ai ferri piegati, relativi alle sollecitazioni "V _{Ed,Y(+)} " e "V _{Ed,Y(-)} ".
V_{Rsd,p(-)}	
A_{s(+)}	Aree di ferro per il taglio in un centimetro, relativi alle sollecitazioni "V _{Ed,Y(+)} " e "V _{Ed,Y(-)} ".
A_{s(-)}	
A_{sw,p(+)}	Aree dei ferri piegati.
A_{sw,p(-)}	

Solai - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)

Solai - verifiche delle tensioni di esercizio

%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]				
Piano Terra																	
Campata : Travetto 2-1									Sezione: Solai 1.1								
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																	
Campata : Travetto 1-2									Sezione: Solai 1.2								
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	0,018	14,94	-	41	-	NS	SI	RAR	0,183	360,00	-	41	-	NS	SI	
	QPR	0,018	11,21	-	41	-	NS	SI									
75%	RAR	0,072	14,94	-	167	-	NS	SI	RAR	0,746	360,00	-	167	-	NS	SI	
	QPR	0,072	11,21	-	167	-	NS	SI									
100%	RAR	0,163	14,94	-	376	-	91.70	SI	RAR	1,680	360,00	-	376	-	NS	SI	
	QPR	0,163	11,21	-	376	-	68.78	SI									
100%	RAR	0,290	14,94	-	669	-	51.54	SI	RAR	2,989	360,00	-	669	-	NS	SI	
	QPR	0,290	11,21	-	669	-	38.66	SI									
Campata : Travetto 2-3																	
FRC=0,24 cm																	
0%	RAR	0,014	14,94	-	76	-	NS	SI	RAR	0,166	360,00	-	76	-	NS	SI	
	QPR	0,014	11,21	-	76	-	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	0,093	14,94	-	158	-	NS	SI	RAR	0,505	360,00	-	158	-	NS	SI	
	QPR	0,093	11,21	-	158	-	NS	SI									
100%	RAR	1,737	14,94	-	9.268	-	8.60	SI	RAR	20,010	360,00	-	9.268	-	17.99	SI	
	QPR	1,737	11,21	-	9.268	-	6.45	SI									
Campata : Travetto 3-4																	
FRC=0,08 cm																	
0%	RAR	1,797	14,94	-	9.590	-	8.31	SI	RAR	20,705	360,00	-	9.590	-	17.39	SI	
	QPR	1,797	11,21	-	9.590	-	6.24	SI									
25%	RAR	1,167	14,94	-	1.983	-	12.81	SI	RAR	6,332	360,00	-	1.983	-	56.85	SI	
	QPR	1,167	11,21	-	1.983	-	9.61	SI									
50%	RAR	0,000	14,94	-	-	-	-	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,000	11,21	-	-	-	-	SI									
87,5%	RAR	0,601	14,94	-	1.021	-	24.87	SI	RAR	3,260	360,00	-	1.021	-	NS	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]		
0%	FRQ	-	-1.732	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.732	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
12,5%	FRQ	-	-4.763	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-4.763	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
25%	FRQ	-	-6.929	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-6.929	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
37,5%	FRQ	-	-8.229	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.229	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
50%	FRQ	-	-8.661	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.661	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
75%	FRQ	-	-8.229	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-8.229	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
87,5%	FRQ	-	-6.930	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-6.930	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-4.765	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-4.765	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
100%	FRQ	-	-1.735	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
	QPR	-	-1.735	-	0,00	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.
%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}

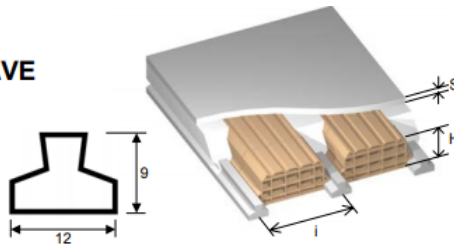
CARATTERISTICHE TRAVETTI DA UTILIZZARE

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

SOLAIO PRECOMPRESSO MONOTRAVE

Travetto 9/12

Interasse (i): 50 cm
 nr. blocchi /mq.: 8
 ml. trav./mq.: 2,00
 R'bk cls getto integrativo: $\geq 250 \text{ kg/cm}^3$



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 (cmq)													
(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}	CS		R _r
											η	ξ/f	
				[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]				

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

D _r	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]

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.
- 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_{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_r** [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 SLD

Id _{Tr}	%L _L [%]	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%	27.583	14.749	270.503	80.081	18,85	18,85	25.70[S]	0,09	5.37[S]	0,10	NO
	100%	-	-	270.503	167.409	37,70	37,70	-	VNR	4.66[S]	0,13	NO
Trave 2-3	0%	22.831	13.813	5.196	130.368	37,70	37,70	52.84[S]	0,12	5.57[S]	0,12	NO
	12,5%	22.831	29.954	5.196	59.262	18,85	18,85	12.62[S]	0,09	6.32[S]	0,09	NO
	25%	26.425	39.065	1.601	13.523	18,85	18,85	9.70[S]	0,09	27.63[S]	0,09	NO
	37,5%	26.425	41.492	-	-	18,85	18,85	9.13[S]	0,09	-	VNR	NO
	50%	16.820	43.184	-	-	18,85	18,85	8.73[S]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	5.196	38.379	-	-	18,85	18,85	9.75[S]	0,09	-	VNR	NO
	75%	5.196	31.961	22.831	16.662	18,85	18,85	11.71[S]	0,09	22.69[S]	0,09	NO
	87,5%	1.601	19.242	26.425	66.298	18,85	18,85	19.42[S]	0,09	5.71[S]	0,09	NO
100%	-	-	26.425	140.943	37,70	37,70	-	VNR	5.18[S]	0,12	NO	
Trave 3-4	0%	2.174	818	2.776	133.775	37,70	37,70	NS	0,12	5.42[S]	0,12	NO
	12,5%	2.174	21.766	2.776	61.297	18,85	18,85	17.17[S]	0,09	6.10[S]	0,09	NO
	25%	2.774	33.951	2.176	13.814	18,85	18,85	11.01[S]	0,09	27.05[S]	0,09	NO
	37,5%	3.476	39.584	-	-	18,85	18,85	9.45[S]	0,09	-	VNR	NO
	50%	3.476	43.431	-	-	18,85	18,85	8.61[S]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	3.476	39.047	-	-	18,85	18,85	9.58[S]	0,09	-	VNR	NO
	75%	2.776	32.785	2.174	14.958	18,85	18,85	11.40[S]	0,09	24.98[S]	0,09	NO
	87,5%	2.176	19.807	2.774	63.302	18,85	18,85	18.87[S]	0,09	5.91[S]	0,09	NO
100%	-	-	2.774	136.798	37,70	37,70	-	VNR	5.30[S]	0,12	NO	
Trave 4-5	0%	-737	562	23.970	137.718	37,70	37,70	NS	0,12	5.30[S]	0,12	NO
	12,5%	-737	21.487	23.970	64.062	18,85	18,85	17.36[S]	0,09	5.91[S]	0,09	NO
	25%	2.750	33.387	20.483	15.272	18,85	18,85	11.20[S]	0,09	24.72[S]	0,09	NO
	37,5%	2.750	39.141	-	-	18,85	18,85	9.55[S]	0,09	-	VNR	NO
	50%	14.246	43.377	-	-	18,85	18,85	8.67[S]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	23.970	40.914	-	-	18,85	18,85	9.25[S]	0,09	-	VNR	NO
	75%	23.970	37.427	-737	15.144	18,85	18,85	10.11[S]	0,09	24.64[S]	0,09	NO
	87,5%	20.483	26.897	2.750	62.412	18,85	18,85	14.04[S]	0,09	5.99[S]	0,09	NO
100%	20.483	8.861	2.750	135.489	37,70	37,70	82.31[S]	0,12	5.36[S]	0,12	NO	
Trave 5-6	0%	-	-	253.135	163.600	37,70	37,70	-	VNR	4.75[S]	0,13	NO
	12,5%	11.549	16.410	253.135	78.684	18,85	18,85	22.89[S]	0,09	5.42[S]	0,10	NO
	25%	47.269	27.439	217.415	20.194	18,85	18,85	13.96[S]	0,09	20.74[S]	0,10	NO
	37,5%	160.993	40.793	-	-	18,85	18,85	9.98[S]	0,10	-	VNR	NO
	50%	222.752	59.159	-	-	18,85	18,85	7.10[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	253.135	71.797	-	-	18,85	18,85	5.94[S]	0,10	-	VNR	NO
	75%	253.135	81.485	11.549	11.459	18,85	18,85	5.23[S]	0,10	32.79[S]	0,09	NO
	87,5%	217.415	77.566	11.549	39.438	18,85	18,85	5.40[S]	0,10	9.53[S]	0,09	NO
100%	217.415	66.816	47.269	92.191	18,85	18,85	6.27[S]	0,10	4.16[S]	0,09	NO	
Fondazione								Travata: Trave 7-8-9-10-11-12				
Trave 7-8	0%	156.098	85.104	67.542	97.160	18,85	18,85	4.77[S]	0,10	3.99[S]	0,10	NO
	12,5%	156.098	74.429	31.690	39.294	18,85	18,85	5.45[S]	0,10	9.67[S]	0,09	NO
	25%	191.950	66.914	31.690	10.411	18,85	18,85	6.18[S]	0,10	36.49[S]	0,09	NO
	37,5%	190.235	55.603	-	-	18,85	18,85	7.43[S]	0,10	-	VNR	NO
	50%	190.235	47.269	-	-	18,85	18,85	8.74[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	152.912	35.524	70.728	364	18,85	18,85	11.41[S]	0,10	NS	0,10	NO
	75%	67.542	28.458	156.098	24.396	18,85	18,85	13.61[S]	0,10	16.64[S]	0,10	NO
	87,5%	31.690	23.478	191.950	67.983	18,85	18,85	16.18[S]	0,09	6.08[S]	0,10	NO
100%	31.690	16.039	191.950	131.188	37,70	37,70	45.62[S]	0,12	5.83[S]	0,13	NO	
Trave 8-9	0%	15.190	35.292	6.225	105.030	37,70	37,70	20.64[S]	0,12	6.92[S]	0,12	NO
	12,5%	15.190	34.840	6.225	51.033	18,85	18,85	10.81[S]	0,09	7.34[S]	0,09	NO
	25%	18.687	33.553	2.728	16.315	18,85	18,85	11.24[S]	0,09	22.91[S]	0,09	NO
	37,5%	18.406	30.775	-	-	18,85	18,85	12.25[S]	0,09	-	VNR	NO
	50%	14.667	31.489	-	-	18,85	18,85	11.95[S]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	6.225	28.960	-	-	18,85	18,85	12.93[S]	0,09	-	VNR	NO
	75%	6.225	28.295	15.190	19.445	18,85	18,85	13.24[S]	0,09	19.36[S]	0,09	NO
	87,5%	2.728	26.241	18.687	56.824	18,85	18,85	14.25[S]	0,09	6.64[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
	100%	2.728	20.973	18.687	112.488	37,70	37,70	34.60[S]	0,12	6.48[S]	0,12	NO
Trave 9-10	0%	1.598	25.812	2.261	107.278	37,70	37,70	28.11[S]	0,12	6.76[S]	0,12	NO
	12,5%	1.598	29.154	2.261	52.843	18,85	18,85	12.81[S]	0,09	7.07[S]	0,09	NO
	25%	2.195	30.082	1.665	16.961	18,85	18,85	12.42[S]	0,09	22.03[S]	0,09	NO
	37,5%	2.195	29.521	-	-	18,85	18,85	12.66[S]	0,09	-	VNR	NO
	50%	2.914	31.427	-	-	18,85	18,85	11.90[S]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	2.261	28.952	-	-	18,85	18,85	12.91[S]	0,09	-	VNR	NO
	75%	2.261	28.841	1.598	18.176	18,85	18,85	12.96[S]	0,09	20.55[S]	0,09	NO
	87,5%	1.665	27.094	2.195	54.988	18,85	18,85	13.79[S]	0,09	6.80[S]	0,09	NO
	100%	1.665	22.727	2.195	110.534	37,70	37,70	31.92[S]	0,12	6.56[S]	0,12	NO
Trave 10-11	0%	-83	24.507	16.527	108.971	37,70	37,70	29.59[S]	0,12	6.69[S]	0,12	NO
	12,5%	-83	28.666	16.527	54.428	18,85	18,85	13.02[S]	0,09	6.92[S]	0,09	NO
	25%	3.348	29.855	13.096	17.978	18,85	18,85	12.53[S]	0,09	20.92[S]	0,09	NO
	37,5%	3.348	29.806	-	-	18,85	18,85	12.55[S]	0,09	-	VNR	NO
	50%	11.964	31.679	-	-	18,85	18,85	11.86[S]	0,09	-	VNR	NO
	62,5%	15.917	30.160	-	-	18,85	18,85	12.49[S]	0,09	-	VNR	NO
	75%	16.527	31.872	-83	18.109	18,85	18,85	11.82[S]	0,09	20.61[S]	0,09	NO
	87,5%	13.096	31.703	3.348	54.538	18,85	18,85	11.86[S]	0,09	6.86[S]	0,09	NO
	100%	13.096	30.204	3.348	110.759	37,70	37,70	24.10[S]	0,12	6.55[S]	0,12	NO
Trave 11-12	0%	12.869	20.230	178.834	127.647	37,70	37,70	35.98[S]	0,12	5.97[S]	0,13	NO
	12,5%	12.869	25.073	178.834	66.760	18,85	18,85	14.99[S]	0,09	6.15[S]	0,10	NO
	25%	47.997	27.420	143.706	25.160	18,85	18,85	13.98[S]	0,09	16.03[S]	0,10	NO
	37,5%	134.772	32.103	56.931	2.738	18,85	18,85	12.51[S]	0,10	NS	0,09	NO
	50%	174.023	42.489	-	-	18,85	18,85	9.64[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	174.023	50.411	-	-	18,85	18,85	8.13[S]	0,10	-	VNR	NO
	75%	178.834	63.708	12.869	14.722	18,85	18,85	6.45[S]	0,10	25.54[S]	0,09	NO
	87,5%	143.706	74.804	12.869	39.969	18,85	18,85	5.39[S]	0,10	9.41[S]	0,09	NO
	100%	143.706	92.429	47.997	89.139	18,85	18,85	4.36[S]	0,10	4.30[S]	0,09	NO
Fondazione								Travata: Trave 1-7				
Trave 1-7	0%	184.065	69.682	225.645	138.676	18,85	18,85	5.91[S]	0,10	3.03[S]	0,10	NO
	12,5%	227.086	90.074	182.624	72.617	18,85	18,85	4.67[S]	0,10	5.67[S]	0,10	NO
	25%	227.086	88.845	182.624	24.729	18,85	18,85	4.74[S]	0,10	16.64[S]	0,10	NO
	37,5%	227.086	72.390	-	-	18,85	18,85	5.81[S]	0,10	-	VNR	NO
	50%	276.775	55.919	-	-	18,85	18,85	7.71[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	225.645	63.007	-	-	18,85	18,85	6.67[S]	0,10	-	VNR	NO
	75%	182.624	70.291	184.065	34.180	18,85	18,85	5.85[S]	0,10	12.05[S]	0,10	NO
	87,5%	182.624	73.079	227.086	89.082	18,85	18,85	5.63[S]	0,10	4.72[S]	0,10	NO
	100%	182.624	57.826	227.086	158.246	18,85	18,85	7.12[S]	0,10	2.66[S]	0,10	NO
Fondazione								Travata: Trave 2-8				
Trave 2-8	0%	129.247	95.289	126.862	128.329	18,85	18,85	4.20[S]	0,10	3.12[S]	0,10	NO
	12,5%	129.247	87.890	126.862	70.480	18,85	18,85	4.56[S]	0,10	5.67[S]	0,10	NO
	25%	129.247	70.742	126.862	27.302	18,85	18,85	5.66[S]	0,10	14.65[S]	0,10	NO
	37,5%	129.247	49.579	-	-	18,85	18,85	8.08[S]	0,10	-	VNR	NO
	50%	122.882	25.976	-	-	18,85	18,85	15.36[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	126.862	43.231	129.247	2.703	18,85	18,85	9.25[S]	0,10	NS	0,10	NO
	75%	126.862	58.653	129.247	39.017	18,85	18,85	6.82[S]	0,10	10.26[S]	0,10	NO
	87,5%	126.862	71.479	129.247	86.371	18,85	18,85	5.59[S]	0,10	4.64[S]	0,10	NO
	100%	126.862	77.646	129.247	145.314	18,85	18,85	5.15[S]	0,10	2.76[S]	0,10	NO
Fondazione								Travata: Trave 3-9				
Trave 3-9	0%	121.049	88.176	121.594	124.133	18,85	18,85	4.52[S]	0,10	3.21[S]	0,10	NO
	12,5%	121.049	83.552	121.594	67.681	18,85	18,85	4.77[S]	0,10	5.89[S]	0,10	NO
	25%	121.049	68.510	121.594	25.633	18,85	18,85	5.82[S]	0,10	15.56[S]	0,10	NO
	37,5%	121.049	48.787	-	-	18,85	18,85	8.17[S]	0,10	-	VNR	NO
	50%	121.049	25.834	-	-	18,85	18,85	15.43[S]	0,10	-	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]					
	62,5%	121.594	42.164	121.049	1.950	18,85	18,85	9.46[S]	0,10	NS	0,10	NO
	75%	121.594	56.266	121.049	37.747	18,85	18,85	7.09[S]	0,10	10.56[S]	0,10	NO
	87,5%	121.594	67.309	121.049	84.534	18,85	18,85	5.92[S]	0,10	4.72[S]	0,10	NO
	100%	121.594	71.262	121.049	142.781	18,85	18,85	5.60[S]	0,10	2.79[S]	0,10	NO
Fondazione						Travata: Trave 4-10						
Trave 4-10	0%	120.722	88.168	121.251	124.108	18,85	18,85	4.52[S]	0,10	3.21[S]	0,10	NO
	12,5%	120.722	83.565	121.251	67.699	18,85	18,85	4.77[S]	0,10	5.89[S]	0,10	NO
	25%	120.722	68.526	121.251	25.669	18,85	18,85	5.82[S]	0,10	15.53[S]	0,10	NO
	37,5%	120.722	48.793	-	-	18,85	18,85	8.17[S]	0,10	-	VNR	NO
	50%	120.722	25.822	-	-	18,85	18,85	15.44[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	121.251	42.131	120.722	1.987	18,85	18,85	9.46[S]	0,10	NS	0,10	NO
	75%	121.251	56.238	120.722	37.814	18,85	18,85	7.09[S]	0,10	10.54[S]	0,10	NO
	87,5%	121.251	67.278	120.722	84.625	18,85	18,85	5.93[S]	0,10	4.71[S]	0,10	NO
	100%	121.251	71.226	120.722	142.885	18,85	18,85	5.60[S]	0,10	2.79[S]	0,10	NO
Fondazione						Travata: Trave 5-11						
Trave 5-11	0%	126.541	93.721	124.205	128.970	18,85	18,85	4.27[S]	0,10	3.10[S]	0,10	NO
	12,5%	126.541	87.163	124.205	70.656	18,85	18,85	4.59[S]	0,10	5.65[S]	0,10	NO
	25%	126.541	70.596	124.205	27.165	18,85	18,85	5.66[S]	0,10	14.70[S]	0,10	NO
	37,5%	126.541	49.769	-	-	18,85	18,85	8.03[S]	0,10	-	VNR	NO
	50%	120.139	26.290	-	-	18,85	18,85	15.16[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	124.205	43.343	126.541	2.456	18,85	18,85	9.21[S]	0,10	NS	0,10	NO
	75%	124.205	58.358	126.541	39.028	18,85	18,85	6.84[S]	0,10	10.24[S]	0,10	NO
	87,5%	124.205	70.504	126.541	86.842	18,85	18,85	5.66[S]	0,10	4.60[S]	0,10	NO
	100%	124.205	75.700	126.541	146.455	18,85	18,85	5.27[S]	0,10	2.73[S]	0,10	NO
Fondazione						Travata: Trave 6-12						
Trave 6-12	0%	139.208	76.710	182.653	128.758	18,85	18,85	5.25[S]	0,10	3.20[S]	0,10	NO
	12,5%	182.764	88.340	139.097	71.212	18,85	18,85	4.66[S]	0,10	5.65[S]	0,10	NO
	25%	182.764	82.346	139.097	28.822	18,85	18,85	5.00[S]	0,10	13.96[S]	0,10	NO
	37,5%	182.764	63.813	-	-	18,85	18,85	6.45[S]	0,10	-	VNR	NO
	50%	233.539	47.331	-	-	18,85	18,85	8.92[S]	0,10	-	VNR	NO
	62,5%	182.653	54.499	139.208	1.381	18,85	18,85	7.55[S]	0,10	NS	0,10	NO
	75%	139.097	63.621	139.208	38.748	18,85	18,85	6.33[S]	0,10	10.39[S]	0,10	NO
	87,5%	139.097	71.336	182.764	87.886	18,85	18,85	5.64[S]	0,10	4.68[S]	0,10	NO
	100%	139.097	65.219	182.764	148.075	18,85	18,85	6.17[S]	0,10	2.78[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.
(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,s}	Sollecitazioni di progetto per armatura superiore.
M_{Ed,3,s}	
N_{Ed,i}	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							
	Tp _{rnf}	Compressione calcestruzzo rinforzo							Verific ato	Trazione acciaio/FRP rinforzo							
		IdCmb	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS		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]				
Fondazione						Travata: Trave 1-2-3-4-5-6											
Trave: Trave 1-2																	
0%	RAR	0,587	14,94	165.335	-19.986	-	25.47	SI	RAR	0,412	360,00	154.328	-18.928	-	NS	SI	
	QPR	0,536	11,21	149.044	-18.420	-	20.92	SI									
25%	RAR	0,976	14,94	165.335	43.247	-	15.30	SI	RAR	5,221	360,00	165.335	43.247	-	68.95	SI	
	QPR	0,879	11,21	149.044	38.897	-	12.75	SI									
50%	RAR	0,999	14,94	165.335	44.623	-	14.95	SI	RAR	5,507	360,00	165.335	44.623	-	65.37	SI	
	QPR	0,901	11,21	149.044	40.203	-	12.44	SI									
75%	RAR	0,330	14,94	165.335	4.663	-	45.28	SI	RAR	0,000	360,00	-	-	-	-	SI	
	QPR	0,299	11,21	149.044	4.279	-	37.51	SI									
100%	RAR	1,631	14,94	165.335	-97.087	-	9.16	SI	RAR	13,901	360,00	165.335	-97.087	-	25.90	SI	
	QPR	1,463	11,21	149.044	-87.017	-	7.66	SI									
Trave: Trave 2-3																	
0%	RAR	0,962	14,94	15.481	-65.233	-	15.53	SI	RAR	11,351	360,00	15.481	-65.233	-	31.71	SI	
	QPR	0,860	11,21	14.013	-58.278	-	13.04	SI									
25%	RAR	0,262	14,94	15.481	14.221	-	57.06	SI	RAR	2,605	360,00	15.481	14.221	-	NS	SI	
	QPR	0,235	11,21	14.013	12.771	-	47.62	SI									
50%	RAR	0,603	14,94	15.481	34.566	-	24.79	SI	RAR	6,838	360,00	15.481	34.566	-	52.64	SI	
	QPR	0,540	11,21	14.013	30.947	-	20.76	SI									

%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]		
%L_{LI}	Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L _{LI}), a partire dall'estremo iniziale.												
FRC	Spostamento massimo (freccia) dell'elemento, valutata in combinazione Caratteristica (RARA).												
AA	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Ordinarie (Poco aggressivo) - [MDA] = Aggressive (Moderatamente aggressivo) - [MLA] = Molto aggressive.												
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
SERVIZIO(SLE): Caratteristica(RARA)	pag.	5
SERVIZIO(SLE): Frequente	pag.	5
SERVIZIO(SLE): Quasi permanente	pag.	5
DATI GENERALI ANALISI SISMICA	pag.	6
DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI STRUTTURA	pag.	6
PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA	pag.	7
RIEPILOGO MODI DI VIBRAZIONE	pag.	7
LIVELLI O PIANI	pag.	8
VERIFICHE DEFORMABILITA' TORSIONALE	pag.	8
NODI	pag.	8
TRAVI IN ELEVAZIONE	pag.	11
TRAVI DI FONDAZIONE	pag.	12
PILASTRI	pag.	12
SOLAI E BALCONI	pag.	13
NODI - CALCOLO DEI SOLAI	pag.	13
SOLAI - SEZIONI DI CALCOLO	pag.	14
SOLAI - SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE	pag.	15
EDIFICIO - VERIFICHE DI RIPARTIZIONE DELLE FORZE SISMICHE	pag.	15
NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Elevazione)	pag.	16
NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Elevazione)	pag.	16
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)	pag.	17
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Elevazione)	pag.	20
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Elevazione)	pag.	25
Travi - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)	pag.	29
Travi - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)	pag.	33
TRAVI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)	pag.	41
PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)	pag.	42
PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Elevazione)	pag.	43
PILASTRI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)	pag.	43
PILASTRI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLD (Elevazione)	pag.	44
Pilastrri - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)	pag.	45
Pilastrri - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)	pag.	46
PILASTRI (CA) - VERIFICA DI GERARCHIA DELLE RESISTENZE A TAGLIO (Elevazione)	pag.	47
DETTAGLI COSTRUTTIVI PER LA DUTTILITÀ - PILASTRI IN PRESENZA DI SISMA (Elevazione)	pag.	48
PIANI - VERIFICHE REGOLARITÀ (Elevazione)	pag.	48

EFFETTI DELLE NON LINEARITÀ GEOMETRICHE PER SISMA (Elevazione)	pag.	49
PIANI - VERIFICHE ALLO SLO (Elevazione)	pag.	49
SOLAI (CA)- VERIFICHE ALLO SLU (Elevazione)	pag.	49
SOLAI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO ALLO SLU (Elevazione)	pag.	51
Solai - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Elevazione)	pag.	54
Solai - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Elevazione)	pag.	55
NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 1 (Fondazione)	pag.	59
NODI (CA) - VERIFICA DI CONFINAMENTO PARTE 2 (Fondazione)	pag.	59
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)	pag.	59
TRAVI (CA) - VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)	pag.	61
TRAVI (CA) - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLD (Fondazione)	pag.	65
Travi - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)	pag.	68
Travi - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)	pag.	70