



COMUNE DI CAPACCIO PAESTUM

PROVINCIA DI SALERNO

IL commitente:
Comune di
CAPACCIO PAESTUM

PROGETTO ESECUTIVO

CUP.: H41B21000840001

Oggetto:

"Interventi di rigenerazione urbana delle borgate volti alla riduzione dei fenomeni di marginalizzazione e degrado sociale, nonché al miglioramento della qualità, del decoro urbano e del tessuto sociale ed ambientale".

Elaborati:

E. 1.3.2

TABULATI DI CALCOLO MURETTO (Collinetta)

Sindaco
Avv. Alfieri Francesco

IL R.U.P.:
Ing. Giovanni Vito Bello



I Progettisti:

RTP
Ing. Luca Picilli
(capogruppo mandatario)



Arch. Domenico Scorziello
(mandante)



Data:
Dicembre 2022

Comune di Capaccio Paestum
Provincia di Salerno

TABULATI DI CALCOLO
TOMO: 1 di 1

OGGETTO: INTERVENTI DI RIGENERAZIONE URBANA DELLE BORGATE VOLTI ALLA RIDUZIONE DEI FENOMENI DI MARGINALIZZAZIONE E DEGRADO SOCIALE, NONCHE' AL MIGLIORAMENTO DELLA QUALITA' DEL DECORO URBANO, DEL TESSUTO SOCIALE ED AMBIENTALE.
Muretto di Recinzione - Collinetta

COMMITTENTE: Comune di Capaccio Paestum

Albanella, __/__/____


Il Progettista
(RTP) Ing. Luca PICILLI (Capogruppo)

Il Direttore dei Lavori
()

INFORMAZIONI GENERALI

Comune	Comune di Capaccio Paestum
Provincia	Provincia di Salerno
Oggetto	INTERVENTI DI RIGENERAZIONE URBANA DELLE BORGATE VOLTI ALLA RIDUZIONE DEI FENOMENI DI MARGINALIZZAZIONE E DEGRADO SOCIALE, NONCHE' AL MIGLIORAMENTO DELLA QUALITA' DEL DECORO URBANO, DEL TESSUTO SOCIALE ED AMBIENTALE.
Parte d'opera	Muretto di Recinzione - Collinetta
Normativa di riferimento	D.M. 17/01/2018
Analisi sismica	solo Orizzontale
Classe struttura	2
Vita nominale	50 anni
Periodo di riferimento	50 anni

MATERIALI

Materiali															
N	Tipo	Descrizione	Sigla	Peso Specifico	Coeff. Dil. Termica	Modulo elastico			γ	ridFmk	n	ft	fc	τR	N Act
				[N/m ³]	[1/°C]	E	G	Rk		[%]		[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	
1	CA	Cls			0,00001										
		C25/30-B450C	C25/30	25000	0	31447	13103	30,0	1,50	85	15	1,19	3,07	0,34	Acciaio B450C
2	AcT	Acciaio B450C	B450C	78500	0,00001	210000	80769	450,0	1,15	0	1	0,00	0,00	0,00	

LEGENDA Materiali

N	Numero identificativo del materiale.
Tipo	Tipologia del materiale: [CA] = Calcestruzzo armato - [AcT] = Acciaio in tondini - [AcP] = Acciaio in profilati - [M] = Muratura - [AcA] = Acciaio armonico per trefoli - [Mlt] = Malta per tiranti - [PGab] = Pietrame per Gabbioni.
Sigla	Sigla del materiale.
Coeff. Dil. Termica	Coefficiente di dilatazione termica.
E	Modulo elastico normale.
G	Modulo elastico tangenziale.
Rk	Resistenza caratteristica del materiale. Il valore riportato è "Rck" per il calcestruzzo, "f _{yk} " per l'acciaio, "f _{mk} " per la muratura ed "f _k " nel caso di altro materiale.
γ	Coefficiente di sicurezza allo Stato Limite Ultimo del materiale. Il valore riportato è " γ_c " per il calcestruzzo, " γ_f " per l'acciaio, " γ_m " per la muratura e " γ_g " in caso di altro materiale.
ridFmk	Percentuale di riduzione di Rcfmk.
n	Coefficiente di omogeneizzazione.
ft	Il valore riportato e' la "Resistenza di calcolo a trazione" per il calcestruzzo armato, la "Resistenza caratteristica a trazione" per la muratura.
fc	Il valore riportato e' la "Resistenza a rottura per flessione" per il calcestruzzo armato, la "Resistenza caratteristica a compressione orizzontale" per la muratura.
τR	Il valore riportato e' la "Resistenza tangenziale di calcolo" per il calcestruzzo armato, la "Resistenza caratteristica a taglio in assenza di compressione - f _{vk0} " per la muratura.
N Act	Identificativo, nella tabella materiali, dell'acciaio utilizzato.

TERRENI

Terreni													
N	Descrizione	Tv	γ	γ_{saturo}	ϕ	Cu	C'	Ed	Costante di sottofondo			E _{cu}	A _{S-B}
			[N/m ³]	[N/m ³]	[°]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	X	Y	Z		
									[N/cm ²]	[N/cm ²]	[N/cm ²]	[N/mm ²]	
1	Sabbie medie e fini giallastre	Medio	19100	21200	28	0,000	0,003	15	30	30	90	-	-
		Minimo	19100	21200	28	0,000	0,003	15	30	30	90		

LEGENDA Terreni

N	Numero identificativo del terreno.
Descrizione	Descrizione del terreno.
Tv	Indica i valori minimi e medi dei parametri del terreno.
γ	Peso per unità di volume [N/m ³].
γ_{saturo}	Peso per unità di volume saturo [N/m ³].
ϕ	Angolo di attrito [°ssdc].
Cu	Coesione [N/mm ²].
C'	Coesione Efficace [N/mm ²].
Ed	Modulo edometrico [N/mm ²].
Costante di sottofondo	Valori della costante di sottofondo del terreno nelle direzioni degli assi del riferimento globale X, Y, e Z.
E_{cu}	Modulo elastico in condizioni non drenate [N/mm ²].
A_{S-B}	Parametro A si Skempton-Bjerrum per pressioni interstiziali.

CONDIZIONI DI CARICO

N	Condizioni Carico Utente			Condizioni di carico			
	Descrizione	AgS	Alt	Tipologia Carico Accidentale	$\psi 0$	$\psi 1$	$\psi 2$
1	Carico permanente	SI	NO	Carico permanente	1,0	1,0	1,0

LEGENDA Condizioni di carico

N	Numero identificativo della condizione di carico.
AgS	Indica se la condizione di carico considerata è Agente con il Sisma.
Alt	Indica se la condizione di carico è Alternata (cioè considerata due volte con segno opposto) o meno.
$\psi 0$	Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLU e SLE (Carichi rari).
$\psi 1$	Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (Carichi frequenti).
$\psi 2$	Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (Carichi frequenti e quasi permanenti).

SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI QUASI PERMANENTE - COEFFICIENTI

SLE: Combinazione di azioni Quasi permanente - Coefficienti	
CC 01	
COMB.	Carico permanente (Carico permanente)
01	1,00

LEGENDA SLE: Combinazione di azioni Quasi permanente - Coefficienti

COMB.	Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC	Condizione di carico considerata.
	CC 01= Carico permanente (Carico permanente)

SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI FREQUENTE - COEFFICIENTI

SLE: Combinazione di azioni Frequente - Coefficienti	
CC 01	
COMB.	Carico permanente (Carico permanente)
01	1,00

LEGENDA SLE: Combinazione di azioni Frequente - Coefficienti

COMB.	Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC	Condizione di carico considerata.
	CC 01= Carico permanente (Carico permanente)

SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI RARA - COEFFICIENTI

SLE: Combinazione di azioni Rara - Coefficienti	
CC 01	
COMB.	Carico permanente (Carico permanente)
01	1,00

LEGENDA SLE: Combinazione di azioni Rara - Coefficienti

COMB.	Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC	Condizione di carico considerata.
	CC 01= Carico permanente (Carico permanente)

SLU: COMBINAZIONI DI CARICO IN ASSENZA DI SISMA - COEFFICIENTI

SLU: Combinazioni di carico in assenza di sisma - Coefficienti	
CC 01	
COMB.	Carico permanente (Carico permanente)
Approccio 1,	

SLU: Combinazioni di carico in assenza di sisma - Coefficienti

CC 01	
COMB.	Carico permanente (Carico permanente)
Combinazione 2 - Verifica di stabilità globale (A2+M2+R2)	
01	1
02	1
Approccio 2 - Rimanenti verifiche (A1+M1+R3)	
01	1,3
02	1

LEGENDA SLU: Combinazioni di carico in assenza di sisma - Coefficienti

COMB. Numero identificativo della Combinazione di Carico.
CC Condizione di carico considerata.
 CC 01= Carico permanente (Carico permanente)

SLU: COMBINAZIONI DI CARICO IN PRESENZA DI SISMA - COEFFICIENTI

SLU: Combinazioni di carico in presenza di sisma - Coefficienti

CC 01	
COMB.	Carico permanente (Carico permanente)
01	1

LEGENDA SLU: Combinazioni di carico in presenza di sisma - Coefficienti

COMB. Numero identificativo della Combinazione di Carico. (01) = 'Sisma verticale + kv', (02) = 'Sisma verticale - kv'.
CC Condizione di carico considerata.
 CC 01= Carico permanente (Carico permanente)

DATI GENERALI ANALISI SISMICA

Dati generali analisi sismica							
TP	S _T	β _s	β _{m, SLV}	β _{m, SLD}	K _{Stbl} (K _{h,1})	K _{Muro SLV} (K _{h,2 SLV})	K _{Muro SLD} (K _{h,2 SLD})
C	1,20	0,20	0,38	0,47	0,0332	0,0631	0,0342

Classe	Vita Nominale	Periodo di Riferimento	Latitudine	Longitudine	Altitudine
[adim]	[anni]	[anni]	[gradi]	[gradi]	[gradi]
2	50	50	40° 27' 25.91"	15° 0' 15.96"	19

SL	T _r	a _g /g	S _s	F ₀	T' c
[adim]	[anni]	[adim]	[adim]	[adim]	[s]
SLO	30	0,0332	1,500	2,401	0,280
SLD	50	0,0405	1,500	2,487	0,321
SLV	475	0,0922	1,500	2,639	0,469
SLC	975	0,1140	1,500	2,711	0,514

LEGENDA Dati generali analisi sismica

TP Tipo terreno prevalente, categoria di suolo di fondazione come definito al punto 3.2.2 delle Norme tecniche per le costruzioni. [A] = Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi - [B] = Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti - [C] = Depositati di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti - [D] = Depositati di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti - [E] = Terreni dei sottosuoli di tipo C o D per spessore non superiore a 30 m.

S_T Coefficiente di amplificazione topografica.

β_s Coefficiente di riduzione di accelerazione massima per Verifica di stabilità'.

β_m Coefficiente di riduzione di accelerazione massima per Muro di sostegno allo SLV e allo SLD.

K_{Stbl} (K_{h,1}) Coefficiente per il calcolo della spinta per Verifica di stabilità'.

K_{Muro} (K_{h,2}) Coefficiente per il calcolo della spinta per Muro di sostegno allo SLV e allo SLD.

Latitudine Latitudine geografica del sito [gradi].

Longitudine Longitudine geografica del sito [gradi].

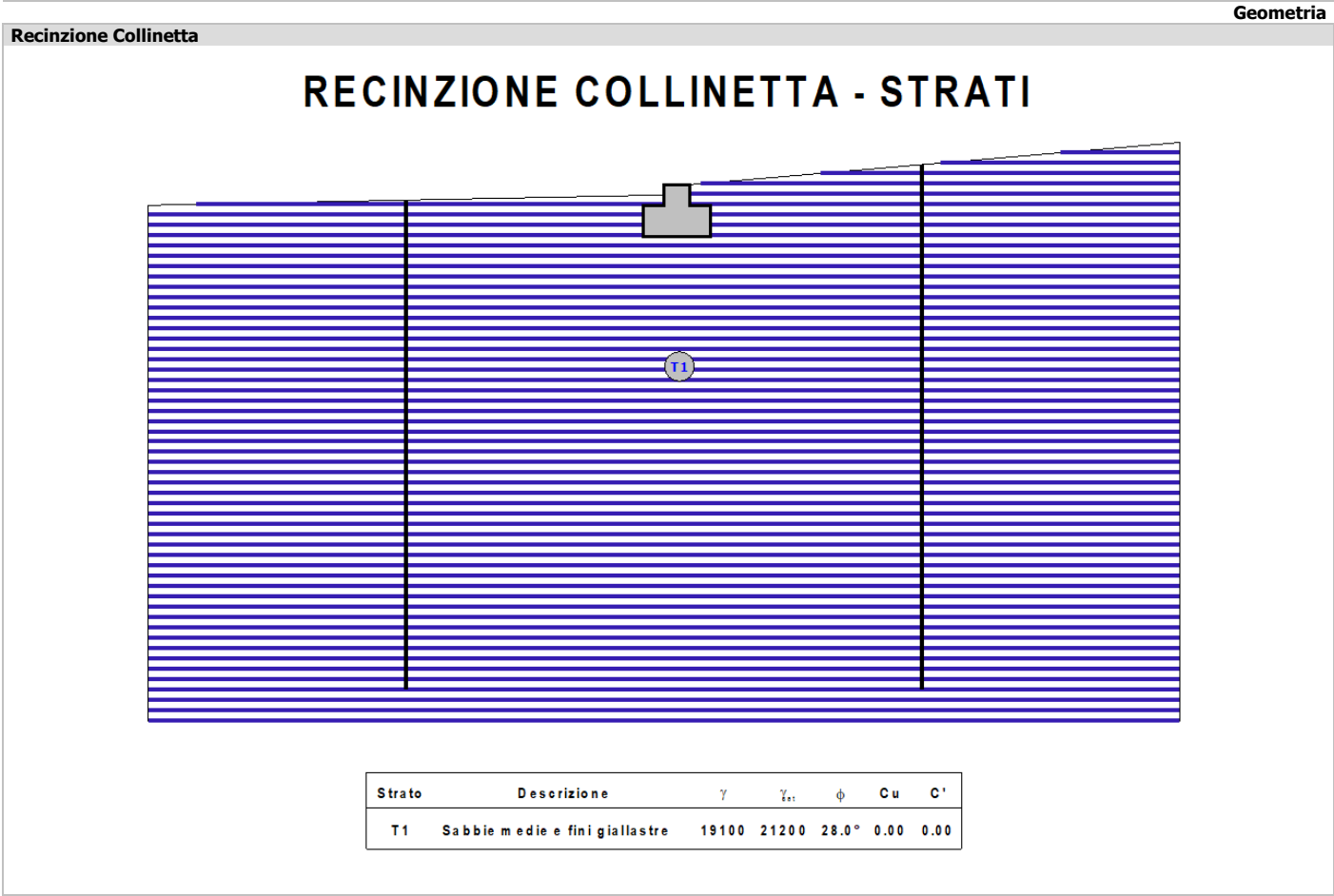
Altitudine Altitudine geografica del sito sul livello medio del mare [m].

SL
T_r
a_g/g
S_s
F₀
T⁺c

SL	T _r	a _g /g	S _s	F ₀	T ⁺ c
[adim]	[anni]	[adim]	[adim]	[adim]	[s]

Stato limite.
Periodo di ritorno dell'azione sismica. [t] = anni
Coefficiente di accelerazione al suolo.
Coefficiente di amplificazione stratigrafica.
Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale.
Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.

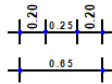
GEOMETRIA



GEOMETRIA



RECINZIONE COLLINETTA - SEZIONE



CARATTERISTICHE MECCANICHE DEGLI STRATI

N	Caratt. Geotecnica	Addens. Strato	Var. Mod. Edom.	NSPT	Caratteristiche meccaniche degli strati					
					Alfa		Res. Tang.		Kp	PrsMenard
					IGU	IRS	IGU	IRS		
							[N/mm ²]	[N/mm ²]		[N/mm ²]
Recinzione Collinetta										
1	Sabbia media	Denso	Nulla	24	1,2	1,5	0,120	0,175	1,20	1,20

LEGENDA Caratteristiche meccaniche degli strati

N	Numero identificativo dello strato.
Caratt. Geotecnica	Caratterizzazione geotecnica per micropali.
Addens. Strato	Addensamento dello strato
Var. Mod. Edom.	Variazione del Modulo Edometrico.
NSPT	Numero di colpi dello Standard Penetration Test
Alfa	Coefficiente maggiorativo diametro perforazione per micropali.
Res. Tang.	Resistenza tangenziale tra zona iniettata e terreno per micropali.
Kp	Coefficiente di calcolo resistenza alla punta per micropali.
PrsMenard	Pressione limite terreno determinata col pressimetro Menard.

CARICHI CONCENTRATI SUL PARAMENTO

Carichi concentrati sul paramento						
Carico	CC	S.R	Dis	Fx	Fz	My
			[m]	[N]	[N]	[Nm]
Recinzione Collinetta Paramento						
	Carico permanente (Carico permanente)	L	0,20	0	2 000	-2 000

LEGENDA Carichi concentrati sul paramento

Carico	Descrizione del carico:
CC	Identificativo della condizione di carico, nella relativa tabella.
S.R	Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z; [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3
Dis	Distanza del punto dalla base del paramento.
Fx, Fz	Forza riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
My	Momento riferito agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

SPINTE SUL PARAMENTO ALLO SLU

SPINTE SUL PARAMENTO ALLO SLU - Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)						
Stato limite	Sisma	Fx	Fz	Angolo	PtApp	
		[N]	[N]	[gradi]	[m]	
Recinzione Collinetta						
SLU	NO	0	0	66	X: 0,25; Z: 0,00	
SLU	NO	0	0	66	X: 0,25; Z: 0,00	
SLV	SI	0	0	20	X: 0,25; Z: NAN	

LEGENDA Spinte sul paramento allo SLU

Stato limite	Tipo di Stato Limite.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
Fx	Spinta Orizzontale [N].
Fz	Spinta Verticale [N].
Angolo	Angolo della retta delimitante il cuneo di Spinta [gradi].
PtApp	Punto di applicazione della Spinta [m].

SPINTE SUL CUNEO ALLO SLU

SPINTE SUL CUNEO ALLO SLU - Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)						
Stato limite	Sisma	Fx	Fz	Angolo	PtApp	
		[N]	[N]	[gradi]	[m]	
Recinzione Collinetta						
SLU	NO	0	0	62	X: 0,45; Z: -0,30	
SLU	NO	0	0	62	X: 0,45; Z: -0,30	
SLV	SI	0	0	20	X: 0,45; Z: NAN	

LEGENDA Spinte sul cuneo allo SLU

Stato limite	Tipo di Stato Limite.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
Fx	Spinta Orizzontale [N].
Fz	Spinta Verticale [N].
Angolo	Angolo della retta delimitante il cuneo di Spinta [gradi].
PtApp	Punto di applicazione della Spinta [m].

SPINTE SUL PARAMENTO ALLO SLE

SPINTE SUL PARAMENTO ALLO SLE						
Combinazione	Sisma	Fx	Fz	Angolo	PtApp	
		[N]	[N]	[gradi]	[m]	
Recinzione Collinetta						
RARA	NO	0	0	66	X: 0,25; Z: 0,00	
FREQUENTE	NO	0	0	66	X: 0,25; Z: 0,00	
QUASI PERMANENTE	NO	0	0	66	X: 0,25; Z: 0,00	

LEGENDA Spinte sul paramento allo SLE

Combinazione	Combinazione di Carico allo SLE.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
Fx	Spinta Orizzontale [N].
Fz	Spinta Verticale [N].
Angolo	Angolo della retta delimitante il cuneo di Spinta [gradi].
PtApp	Punto di applicazione della Spinta [m].

SPINTE SUL CUNEO ALLO SLE

SPINTE SUL CUNEO ALLO SLE						
Combinazione	Sisma	Fx	Fz	Angolo	PtApp	
		[N]	[N]	[gradi]	[m]	
Recinzione Collinetta						
RARA	NO	0	0	62	X: 0,45; Z: -0,30	
FREQUENTE	NO	0	0	62	X: 0,45; Z: -0,30	
QUASI PERMANENTE	NO	0	0	62	X: 0,45; Z: -0,30	

LEGENDA Spinte sul cuneo allo SLE

Combinazione	Combinazione di Carico allo SLE.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
Fx	Spinta Orizzontale [N].
Fz	Spinta Verticale [N].
Angolo	Angolo della retta delimitante il cuneo di Spinta [gradi].
PtApp	Punto di applicazione della Spinta [m].

SOLLECITAZIONI SUL PARAMENTO

SOLLECITAZIONI SUL PARAMENTO						
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx	
			[N]	[Nm]	[N]	
Recinzione Collinetta						
Sez. calcolo n.1 - Dis: 0.04						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	3868	-2613,00	0,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	2975	-2010,00	0,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	3069	-2035,00	-188,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	2975	-2010,00	0,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	2975	-2010,00	0,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	2975	-2010,00	0,00	
Sez. calcolo n.2 - Dis: 0.05						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	3754	-2613,00	0,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	2888	-2010,00	0,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	2979	-2032,00	-182,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	2888	-2010,00	0,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	2888	-2010,00	0,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	2888	-2010,00	0,00	
Sez. calcolo n.3 - Dis: 0.07						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	3640	-2613,00	0,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	2800	-2010,00	0,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	2888	-2030,00	-176,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	2800	-2010,00	0,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	2800	-2010,00	0,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	2800	-2010,00	0,00	
Sez. calcolo n.4 - Dis: 0.08						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	3526	-2613,00	0,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	2712	-2010,00	0,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	2797	-2027,00	-171,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	2712	-2010,00	0,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	2712	-2010,00	0,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	2712	-2010,00	0,00	
Sez. calcolo n.5 - Dis: 0.10						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	3412	-2613,00	0,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	2625	-2010,00	0,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	2708	-2025,00	-165,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	2625	-2010,00	0,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	2625	-2010,00	0,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	2625	-2010,00	0,00	
Sez. calcolo n.6 - Dis: 0.11						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	3299	-2613,00	0,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	2537	-2010,00	0,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	2617	-2023,00	-160,00	
- SLE: Combinazione RARA		NO	2537	-2010,00	0,00	
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	2537	-2010,00	0,00	
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	2537	-2010,00	0,00	
Sez. calcolo n.7 - Dis: 0.12						
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	3185	-2613,00	0,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	2450	-2010,00	0,00	
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	2527	-2020,00	-154,00	

SOLLECITAZIONI SUL PARAMENTO					
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx
			[N]	[Nm]	[N]
(A1+M1+R3)					
- SLE: Combinazione RARA		NO	2450	-2010,00	0,00
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	2450	-2010,00	0,00
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	2450	-2010,00	0,00
Sez. calcolo n.8 - Dis: 0.14					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	3071	-2613,00	0,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	2362	-2010,00	0,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	2436	-2018,00	-149,00
- SLE: Combinazione RARA		NO	2362	-2010,00	0,00
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	2362	-2010,00	0,00
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	2362	-2010,00	0,00
Sez. calcolo n.9 - Dis: 0.15					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	2957	-2613,00	0,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	2275	-2010,00	0,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	2347	-2016,00	-143,00
- SLE: Combinazione RARA		NO	2275	-2010,00	0,00
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	2275	-2010,00	0,00
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	2275	-2010,00	0,00

LEGENDA Sollecitazioni sul Paramento

Approccio	Tipo di Approccio seguito.
Stato limite	Tipo di Stato Limite.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
N	Sforzo Normale [N].
My	Vettore Momento ortogonale al piano dell'elemento [Nm].
Tx	Taglio orizzontale nel piano dell'elemento [N].

SOLLECITAZIONI SULLA FONDAZIONE

SOLLECITAZIONI SULLA FONDAZIONE					
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx
			[N]	[Nm]	[N]
Recinzione Collinetta					
Sez. calcolo n.10 - Dis: 0.00(Valle)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-55,00	-2420,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-42,00	-1862,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-47,00	-2092,00
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	-42,00	-1862,00
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	0	-42,00	-1862,00
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	0	-42,00	-1862,00
Sez. calcolo n.11 - Dis: 0.11(Valle)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-568,00	-6308,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	-437,00	-4853,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	-488,00	-5374,00
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	-437,00	-4853,00
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	0	-437,00	-4853,00
- SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE		NO	0	-437,00	-4853,00
Sez. calcolo n.12 - Dis: 0.00(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	178,00	2557,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	137,00	1967,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	140,00	2004,00
- SLE: Combinazione RARA		NO	0	137,00	1967,00
- SLE: Combinazione FREQUENTE		NO	0	137,00	1967,00
- SLE: Combinazione		NO	0	137,00	1967,00

SOLLECITAZIONI SULLA FONDAZIONE					
Approccio	Stato limite	Sisma	N	My	Tx
			[N]	[Nm]	[N]
QUASI PERMANENTE					
Sez. calcolo n.13 - Dis: 0.11(Monte)					
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	9,00	429,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLU	NO	0	7,00	330,00
Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)	SLV	SI	0	7,00	340,00
-	SLE: Combinazione RARA	NO	0	7,00	330,00
-	SLE: Combinazione FREQUENTE	NO	0	7,00	330,00
-	SLE: Combinazione QUASI PERMANENTE	NO	0	7,00	330,00

LEGENDA Sollecitazioni sulla fondazione

Approccio	Tipo di Approccio seguito.
Stato limite	Tipo di Stato Limite.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
N	Sforzo Normale [N].
My	Vettore Momento ortogonale al piano dell'elemento [Nm].
Tx	Taglio orizzontale nel piano dell'elemento [N].

TENSIONI SUL TERRENO

TENSIONI SUL TERRENO - Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)					
Stato Limite	Sisma	Pt[i]	Pr[i]	Pt[f]	Pr[f]
		[m]	[N/mm²]	[m]	[N/mm²]
Recinzione Collinetta					
SLU	NO	X: -0,20; Y: -0,30	0,069	X: 0,14; Y: -0,30	0,000
SLU	NO	X: -0,20; Y: -0,30	0,053	X: 0,14; Y: -0,30	0,000
SLV	SI	X: -0,20; Y: -0,30	0,059	X: 0,11; Y: -0,30	0,000

LEGENDA Tensioni sul terreno

Stato limite	Stato limite di riferimento.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
Pt[i]/Pt[f]	Coordinate del punto iniziale e finale del tratto di terreno di fondazione su cui sono esercitate le tensioni sul terreno [m].
Pr[i]/Pr[f]	Pressione iniziale e finale in corrispondenza dei relativi punti [N/mm²].

VERIFICHE DI STABILITA'

VERIFICHE DI STABILITA'									
Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
Recinzione Collinetta									
Verifica 1									
Approccio 1, Combinazione 2 Stato Limite Ultimo senza sisma									
9,01	2 394	21 580	X: 0,30; Y: 4,00	4,33	8,91	2 394	21 338	X: 0,30; Y: 4,00	4,33
9,99	40 460	404 019	X: 0,30; Y: 4,00	8,33	9,09	40 460	367 741	X: 0,30; Y: 4,00	8,33
9,02	2 328	21 006	X: -0,20; Y: 4,00	4,35	8,92	2 328	20 774	X: -0,20; Y: 4,00	4,35
10,46	38 594	403 555	X: -0,20; Y: 4,00	8,35	9,52	38 594	367 365	X: -0,20; Y: 4,00	8,35
9,73	2 492	24 245	X: -0,70; Y: 4,00	4,45	9,59	2 492	23 901	X: -0,70; Y: 4,00	4,45
11,12	37 335	415 148	X: -0,70; Y: 4,00	8,45	10,12	37 335	377 648	X: -0,70; Y: 4,00	8,45
10,00	3 028	30 293	X: -1,20; Y: 4,00	4,61	9,81	3 028	29 699	X: -1,20; Y: 4,00	4,61
11,75	37 022	435 135	X: -1,20; Y: 4,00	8,61	10,68	37 022	395 364	X: -1,20; Y: 4,00	8,61
11,28	3 500	39 485	X: -1,70; Y: 4,00	4,81	10,99	3 500	38 465	X: -1,70; Y: 4,00	4,81
12,69	36 456	462 456	X: -1,70; Y: 4,00	8,81	11,51	36 456	419 516	X: -1,70; Y: 4,00	8,81
13,18	3 957	52 142	X: -2,20; Y: 4,00	5,05	12,75	3 957	50 450	X: -2,20; Y: 4,00	5,05
13,29	37 501	498 235	X: -2,20; Y: 4,00	9,05	12,03	37 501	451 163	X: -2,20; Y: 4,00	9,05
14,38	4 790	68 887	X: -2,70; Y: 4,00	5,33	13,81	4 790	66 168	X: -2,70; Y: 4,00	5,33
14,15	38 229	540 840	X: -2,70; Y: 4,00	9,33	12,79	38 229	488 758	X: -2,70; Y: 4,00	9,33
15,74	5 705	89 797	X: -3,20; Y: 4,00	5,64	15,01	5 705	85 631	X: -3,20; Y: 4,00	5,64
15,12	39 038	590 435	X: -3,20; Y: 4,00	9,64	13,64	39 038	532 463	X: -3,20; Y: 4,00	9,64
17,13	6 724	115 156	X: -3,70; Y: 4,00	5,98	16,22	6 724	109 043	X: -3,70; Y: 4,00	5,98
16,24	39 826	646 728	X: -3,70; Y: 4,00	9,98	14,61	39 826	581 995	X: -3,70; Y: 4,00	9,98
18,69	7 757	144 982	X: -4,20; Y: 4,00	6,33	17,57	7 757	136 311	X: -4,20; Y: 4,00	6,33
16,93	41 960	710 289	X: -4,20; Y: 4,00	10,33	15,20	41 960	637 839	X: -4,20; Y: 4,00	10,33
9,29	2 444	22 696	X: 0,30; Y: 4,50	4,83	9,19	2 444	22 461	X: 0,30; Y: 4,50	4,83
9,77	42 795	418 230	X: 0,30; Y: 4,50	8,83	8,94	42 795	382 404	X: 0,30; Y: 4,50	8,83
9,43	2 335	22 014	X: -0,20; Y: 4,50	4,84	9,33	2 335	21 793	X: -0,20; Y: 4,50	4,84
10,24	40 763	417 413	X: -0,20; Y: 4,50	8,84	9,36	40 763	381 708	X: -0,20; Y: 4,50	8,84
10,19	2 449	24 960	X: -0,70; Y: 4,50	4,94	10,07	2 449	24 650	X: -0,70; Y: 4,50	4,94
10,83	39 492	427 706	X: -0,70; Y: 4,50	8,94	9,90	39 492	390 873	X: -0,70; Y: 4,50	8,94
10,33	2 952	30 508	X: -1,20; Y: 4,50	5,08	10,16	2 952	29 997	X: -1,20; Y: 4,50	5,08
11,40	39 118	445 860	X: -1,20; Y: 4,50	9,08	10,41	39 118	407 028	X: -1,20; Y: 4,50	9,08
11,51	3 385	38 977	X: -1,70; Y: 4,50	5,26	11,26	3 385	38 115	X: -1,70; Y: 4,50	5,26
12,09	38 982	471 315	X: -1,70; Y: 4,50	9,26	11,02	38 982	429 651	X: -1,70; Y: 4,50	9,26

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
13,02	3 908	50 876	X: -2,20; Y: 4,50	5,48	12,66	3 908	49 475	X: -2,20; Y: 4,50	5,48
13,03	38 631	503 548	X: -2,20; Y: 4,50	9,48	11,86	38 631	458 234	X: -2,20; Y: 4,50	9,48
14,31	4 629	66 231	X: -2,70; Y: 4,50	5,74	13,82	4 629	63 969	X: -2,70; Y: 4,50	5,74
13,66	39 802	543 562	X: -2,70; Y: 4,50	9,74	12,40	39 802	493 712	X: -2,70; Y: 4,50	9,74
15,54	5 514	85 705	X: -3,20; Y: 4,50	6,03	14,91	5 514	82 237	X: -3,20; Y: 4,50	6,03
14,51	40 652	589 975	X: -3,20; Y: 4,50	10,03	13,15	40 652	534 773	X: -3,20; Y: 4,50	10,03
16,81	6 506	109 394	X: -3,70; Y: 4,50	6,35	16,03	6 506	104 280	X: -3,70; Y: 4,50	6,35
15,47	41 558	642 984	X: -3,70; Y: 4,50	10,35	13,99	41 558	581 596	X: -3,70; Y: 4,50	10,35
18,07	7 611	137 541	X: -4,20; Y: 4,50	6,68	17,12	7 611	130 280	X: -4,20; Y: 4,50	6,68
16,22	43 345	702 918	X: -4,20; Y: 4,50	10,68	14,64	43 345	634 465	X: -4,20; Y: 4,50	10,68
9,38	2 554	23 956	X: 0,30; Y: 5,00	5,32	9,29	2 554	23 735	X: 0,30; Y: 5,00	5,32
9,57	45 161	432 074	X: 0,30; Y: 5,00	9,32	8,78	45 161	396 704	X: 0,30; Y: 5,00	9,32
9,63	2 406	23 162	X: -0,20; Y: 5,00	5,34	9,54	2 406	22 955	X: -0,20; Y: 5,00	5,34
10,01	43 052	430 946	X: -0,20; Y: 5,00	9,34	9,19	43 052	395 722	X: -0,20; Y: 5,00	9,34
9,73	2 649	25 781	X: -0,70; Y: 5,00	5,42	9,63	2 649	25 498	X: -0,70; Y: 5,00	5,42
10,58	41 586	440 166	X: -0,70; Y: 5,00	9,42	9,71	41 586	403 957	X: -0,70; Y: 5,00	9,42
10,63	2 898	30 795	X: -1,20; Y: 5,00	5,55	10,47	2 898	30 345	X: -1,20; Y: 5,00	5,55
11,13	41 027	456 773	X: -1,20; Y: 5,00	9,55	10,21	41 027	418 799	X: -1,20; Y: 5,00	9,55
11,60	3 346	38 799	X: -1,70; Y: 5,00	5,72	11,38	3 346	38 065	X: -1,70; Y: 5,00	5,72
11,76	40 849	480 252	X: -1,70; Y: 5,00	9,72	10,77	40 849	439 743	X: -1,70; Y: 5,00	9,72
13,13	3 791	49 757	X: -2,20; Y: 5,00	5,93	12,81	3 791	48 570	X: -2,20; Y: 5,00	5,93
12,61	40 477	510 218	X: -2,20; Y: 5,00	9,93	11,52	40 477	466 420	X: -2,20; Y: 5,00	9,93
14,09	4 556	64 214	X: -2,70; Y: 5,00	6,17	13,68	4 556	62 317	X: -2,70; Y: 5,00	6,17
13,22	41 430	547 535	X: -2,70; Y: 5,00	10,17	12,06	41 430	499 635	X: -2,70; Y: 5,00	10,17
15,41	5 341	82 281	X: -3,20; Y: 5,00	6,44	14,86	5 341	79 359	X: -3,20; Y: 5,00	6,44
14,03	42 131	591 107	X: -3,20; Y: 5,00	10,44	12,78	42 131	538 340	X: -3,20; Y: 5,00	10,44
16,58	6 302	104 492	X: -3,70; Y: 5,00	6,73	15,90	6 302	100 173	X: -3,70; Y: 5,00	6,73
14,87	43 104	641 115	X: -3,70; Y: 5,00	10,73	13,52	43 104	582 681	X: -3,70; Y: 5,00	10,73
17,74	7 380	130 952	X: -4,20; Y: 5,00	7,05	16,91	7 380	124 791	X: -4,20; Y: 5,00	7,05
15,81	44 116	697 415	X: -4,20; Y: 5,00	11,05	14,34	44 116	632 526	X: -4,20; Y: 5,00	11,05
9,56	2 617	25 024	X: 0,30; Y: 5,50	5,82	9,48	2 617	24 806	X: 0,30; Y: 5,50	5,82
9,42	47 320	445 590	X: 0,30; Y: 5,50	9,82	8,68	47 320	410 661	X: 0,30; Y: 5,50	9,82
9,93	2 430	24 137	X: -0,20; Y: 5,50	5,84	9,85	2 430	23 937	X: -0,20; Y: 5,50	5,84
9,84	45 135	444 188	X: -0,20; Y: 5,50	9,84	9,07	45 135	409 428	X: -0,20; Y: 5,50	9,84
10,04	2 642	26 535	X: -0,70; Y: 5,50	5,91	9,95	2 642	26 275	X: -0,70; Y: 5,50	5,91
10,36	43 681	452 490	X: -0,70; Y: 5,50	9,91	9,54	43 681	416 867	X: -0,70; Y: 5,50	9,91
10,76	2 907	31 290	X: -1,20; Y: 5,50	6,03	10,63	2 907	30 894	X: -1,20; Y: 5,50	6,03
10,86	43 064	467 765	X: -1,20; Y: 5,50	10,03	10,00	43 064	430 571	X: -1,20; Y: 5,50	10,03
11,42	3 383	38 645	X: -1,70; Y: 5,50	6,19	11,23	3 383	37 998	X: -1,70; Y: 5,50	6,19
11,47	42 679	489 542	X: -1,70; Y: 5,50	10,19	10,55	42 679	450 070	X: -1,70; Y: 5,50	10,19
12,69	3 852	48 881	X: -2,20; Y: 5,50	6,38	12,42	3 852	47 841	X: -2,20; Y: 5,50	6,38
12,24	42 299	517 529	X: -2,20; Y: 5,50	10,38	11,23	42 299	475 076	X: -2,20; Y: 5,50	10,38
14,12	4 423	62 452	X: -2,70; Y: 5,50	6,60	13,75	4 423	60 835	X: -2,70; Y: 5,50	6,60
12,96	42 609	552 205	X: -2,70; Y: 5,50	10,60	11,88	42 609	506 044	X: -2,70; Y: 5,50	10,60
15,32	5 183	79 394	X: -3,20; Y: 5,50	6,85	14,84	5 183	76 904	X: -3,20; Y: 5,50	6,85
13,60	43 649	593 499	X: -3,20; Y: 5,50	10,85	12,44	43 649	542 876	X: -3,20; Y: 5,50	10,85
16,41	6 113	100 294	X: -3,70; Y: 5,50	7,13	15,80	6 113	96 612	X: -3,70; Y: 5,50	7,13
14,40	44 498	640 785	X: -3,70; Y: 5,50	11,13	13,15	44 498	584 972	X: -3,70; Y: 5,50	11,13
17,49	7 162	125 244	X: -4,20; Y: 5,50	7,43	16,75	7 162	119 974	X: -4,20; Y: 5,50	7,43
15,23	45 594	694 233	X: -4,20; Y: 5,50	11,43	13,87	45 594	632 464	X: -4,20; Y: 5,50	11,43
9,65	2 716	26 202	X: 0,30; Y: 6,00	6,32	9,57	2 716	25 995	X: 0,30; Y: 6,00	6,32
9,25	49 587	458 794	X: 0,30; Y: 6,00	10,32	8,56	49 587	424 305	X: 0,30; Y: 6,00	10,32
10,10	2 497	25 214	X: -0,20; Y: 6,00	6,33	10,02	2 497	25 025	X: -0,20; Y: 6,00	6,33
9,66	47 335	457 144	X: -0,20; Y: 6,00	10,33	8,93	47 335	422 838	X: -0,20; Y: 6,00	10,33
9,93	2 748	27 274	X: -0,70; Y: 6,00	6,40	9,84	2 748	27 030	X: -0,70; Y: 6,00	6,40
10,09	46 062	464 906	X: -0,70; Y: 6,00	10,40	9,33	46 062	429 838	X: -0,70; Y: 6,00	10,40
11,02	2 877	31 711	X: -1,20; Y: 6,00	6,51	10,90	2 877	31 352	X: -1,20; Y: 6,00	6,51
10,66	44 926	478 777	X: -1,20; Y: 6,00	10,51	9,85	44 926	442 305	X: -1,20; Y: 6,00	10,51
11,61	3 325	38 600	X: -1,70; Y: 6,00	6,66	11,44	3 325	38 028	X: -1,70; Y: 6,00	6,66
11,21	44 502	499 062	X: -1,70; Y: 6,00	10,66	10,35	44 502	460 531	X: -1,70; Y: 6,00	10,66
12,71	3 803	48 324	X: -2,20; Y: 6,00	6,83	12,47	3 803	47 423	X: -2,20; Y: 6,00	6,83
11,92	44 063	525 311	X: -2,20; Y: 6,00	10,83	10,99	44 063	484 067	X: -2,20; Y: 6,00	10,83
14,16	4 308	60 996	X: -2,70; Y: 6,00	7,04	13,83	4 308	59 599	X: -2,70; Y: 6,00	7,04
12,59	44 306	557 949	X: -2,70; Y: 6,00	11,04	11,59	44 306	513 319	X: -2,70; Y: 6,00	11,04
15,10	5 103	77 080	X: -3,20; Y: 6,00	7,28	14,69	5 103	74 944	X: -3,20; Y: 6,00	7,28
13,33	44 773	596 668	X: -3,20; Y: 6,00	11,28	12,24	44 773	547 967	X: -3,20; Y: 6,00	11,28
16,27	5 941	96 676	X: -3,70; Y: 6,00	7,54	15,74	5 941	93 509	X: -3,70; Y: 6,00	7,54
13,98	45 914	641 710	X: -3,70; Y: 6,00	11,54	12,81	45 914	588 222	X: -3,70; Y: 6,00	11,54
17,29	6 956	120 268	X: -4,20; Y: 6,00	7,83	16,64	6 956	115 728	X: -4,20; Y: 6,00	7,83
14,76	46 909	692 540	X: -4,20; Y: 6,00	11,83	13,51	46 909	633 561	X: -4,20; Y: 6,00	11,83
9,27	2 938	27 224	X: 0,30; Y: 6,50	6,82	9,20	2 938	27 029	X: 0,30; Y: 6,50	6,82
9,13	51 662	471 716	X: 0,30; Y: 6,50	10,82	8,47	51 662	437 650	X: 0,30; Y: 6,50	10,82
9,71	2 693	26 155	X: -0,20; Y: 6,50	6,83	9,65	2 693	25 976	X: -0,20; Y: 6,50	6,83
9,52	49 345	469 838	X: -0,20; Y: 6,50	10,83	8,84	49 345	435 974	X: -0,20; Y: 6,50	10,83
10,08	2 789	28 118	X: -0,70; Y: 6,50	6,90	10,00	2 789	27 894	X: -0,70; Y: 6,50	6,90
9,94	47 967	476 897	X: -0,70; Y: 6,50	10,90	9,22	47 967	442 361	X: -0,70; Y: 6,50	10,90
11,19	2 883	32 247	X: -1,20; Y: 6,50	7,00	11,07	2 883	31 924	X: -1,20; Y: 6,50	7,00
10,46	46 835	489 755	X: -1,20; Y: 6,50	11,00	9,69	46 835	453 953	X: -1,20; Y: 6,50	11,00
11,69	3 313	38 736	X: -1,70; Y: 6,50	7,13	11,54	3 313	38 229	X: -1,70; Y: 6,50	7,13
10,99	46 281	508 730	X: -1,70; Y: 6,50	11,13	10,18	46 281	471 059	X: -1,70; Y: 6,50	11,13
12,81	3 733	47 833	X: -2,20; Y: 6,50	7,30	12,60	3 733	47 038	X: -2,20; Y: 6,50	7,30
11,66	45 730	533 437	X: -2,20; Y: 6,50	11,30	10,79	45 730	493 291	X: -2,20; Y: 6,50	11,30
13,77	4 341	59 784	X: -2,70; Y: 6,50	7,49	13,49	4 341	58 546	X: -2,70; Y: 6,50	7,49

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
12,28	45 936	564 255	X: -2,70; Y: 6,50	11,49	11,34	45 936	521 003	X: -2,70; Y: 6,50	11,49
15,09	4 971	75 005	X: -3,20; Y: 6,50	7,72	14,72	4 971	73 151	X: -3,20; Y: 6,50	7,72
12,99	46 269	600 942	X: -3,20; Y: 6,50	11,72	11,97	46 269	553 951	X: -3,20; Y: 6,50	11,72
16,04	5 837	93 647	X: -3,70; Y: 6,50	7,97	15,57	5 837	90 905	X: -3,70; Y: 6,50	7,97
13,70	46 981	643 471	X: -3,70; Y: 6,50	11,97	12,60	46 981	592 072	X: -3,70; Y: 6,50	11,97
17,13	6 766	115 912	X: -4,20; Y: 6,50	8,24	16,55	6 766	111 972	X: -4,20; Y: 6,50	8,24
14,35	48 232	692 092	X: -4,20; Y: 6,50	12,24	13,18	48 232	635 603	X: -4,20; Y: 6,50	12,24
9,07	3 124	28 330	X: 0,30; Y: 7,00	7,32	9,01	3 124	28 149	X: 0,30; Y: 7,00	7,32
9,00	53 832	484 365	X: 0,30; Y: 7,00	11,32	8,37	53 832	450 721	X: 0,30; Y: 7,00	11,32
9,53	2 852	27 171	X: -0,20; Y: 7,00	7,33	9,47	2 852	27 001	X: -0,20; Y: 7,00	7,33
9,37	51 455	482 279	X: -0,20; Y: 7,00	11,33	8,72	51 455	448 842	X: -0,20; Y: 7,00	11,33
10,27	2 812	28 877	X: -0,70; Y: 7,00	7,39	10,19	2 812	28 665	X: -0,70; Y: 7,00	7,39
9,78	49 990	488 705	X: -0,70; Y: 7,00	11,39	9,10	49 990	454 675	X: -0,70; Y: 7,00	11,39
10,86	3 016	32 745	X: -1,20; Y: 7,00	7,48	10,76	3 016	32 439	X: -1,20; Y: 7,00	7,48
10,28	48 699	500 674	X: -1,20; Y: 7,00	11,48	9,56	48 699	465 497	X: -1,20; Y: 7,00	11,48
11,84	3 284	38 868	X: -1,70; Y: 7,00	7,61	11,70	3 284	38 409	X: -1,70; Y: 7,00	7,61
10,81	47 970	518 483	X: -1,70; Y: 7,00	11,61	10,04	47 970	481 604	X: -1,70; Y: 7,00	11,61
12,63	3 757	47 464	X: -2,20; Y: 7,00	7,77	12,44	3 757	46 751	X: -2,20; Y: 7,00	7,77
11,40	47 512	541 810	X: -2,20; Y: 7,00	11,77	10,58	47 512	502 656	X: -2,20; Y: 7,00	11,77
13,75	4 282	58 873	X: -2,70; Y: 7,00	7,95	13,50	4 282	57 786	X: -2,70; Y: 7,00	7,95
12,02	47 485	570 996	X: -2,70; Y: 7,00	11,95	11,14	47 485	528 993	X: -2,70; Y: 7,00	11,95
15,09	4 854	73 229	X: -3,20; Y: 7,00	8,16	14,75	4 854	71 604	X: -3,20; Y: 7,00	8,16
12,66	47 863	605 840	X: -3,20; Y: 7,00	12,16	11,71	47 863	560 379	X: -3,20; Y: 7,00	12,16
15,97	5 693	90 931	X: -3,70; Y: 7,00	8,40	15,55	5 693	88 533	X: -3,70; Y: 7,00	8,40
13,36	48 375	646 352	X: -3,70; Y: 7,00	12,40	12,34	48 375	596 825	X: -3,70; Y: 7,00	12,40
17,01	6 589	112 076	X: -4,20; Y: 7,00	8,66	16,49	6 589	108 631	X: -4,20; Y: 7,00	8,66
14,06	49 240	692 521	X: -4,20; Y: 7,00	12,66	12,96	49 240	638 279	X: -4,20; Y: 7,00	12,66
9,17	3 199	29 331	X: 0,30; Y: 7,50	7,82	9,11	3 199	29 153	X: 0,30; Y: 7,50	7,82
8,90	55 829	496 769	X: 0,30; Y: 7,50	11,82	8,30	55 829	463 526	X: 0,30; Y: 7,50	11,82
9,67	2 905	28 098	X: -0,20; Y: 7,50	7,83	9,62	2 905	27 933	X: -0,20; Y: 7,50	7,83
9,26	53 394	494 486	X: -0,20; Y: 7,50	11,83	8,64	53 394	461 464	X: -0,20; Y: 7,50	11,83
10,42	2 842	29 621	X: -0,70; Y: 7,50	7,88	10,35	2 842	29 418	X: -0,70; Y: 7,50	7,88
9,65	51 830	500 344	X: -0,70; Y: 7,50	11,88	9,01	51 830	466 794	X: -0,70; Y: 7,50	11,88
11,03	3 014	33 257	X: -1,20; Y: 7,50	7,97	10,94	3 014	32 976	X: -1,20; Y: 7,50	7,97
10,12	50 544	511 511	X: -1,20; Y: 7,50	11,97	9,44	50 544	476 919	X: -1,20; Y: 7,50	11,97
11,96	3 264	39 049	X: -1,70; Y: 7,50	8,09	11,84	3 264	38 633	X: -1,70; Y: 7,50	8,09
10,61	49 776	528 272	X: -1,70; Y: 7,50	12,09	9,89	49 776	492 120	X: -1,70; Y: 7,50	12,09
12,74	3 705	47 201	X: -2,20; Y: 7,50	8,24	12,57	3 705	46 561	X: -2,20; Y: 7,50	8,24
11,20	49 131	550 365	X: -2,20; Y: 7,50	12,24	10,42	49 131	512 125	X: -2,20; Y: 7,50	12,24
13,80	4 206	58 057	X: -2,70; Y: 7,50	8,41	13,57	4 206	57 093	X: -2,70; Y: 7,50	8,41
11,78	49 077	578 073	X: -2,70; Y: 7,50	12,41	10,95	49 077	537 200	X: -2,70; Y: 7,50	12,41
15,10	4 748	71 699	X: -3,20; Y: 7,50	8,61	14,80	4 748	70 263	X: -3,20; Y: 7,50	8,61
12,40	49 296	611 248	X: -3,20; Y: 7,50	12,61	11,51	49 296	567 183	X: -3,20; Y: 7,50	12,61
15,93	5 560	88 555	X: -3,70; Y: 7,50	8,84	15,55	5 560	86 442	X: -3,70; Y: 7,50	8,84
13,05	49 801	649 912	X: -3,70; Y: 7,50	12,84	12,09	49 801	602 072	X: -3,70; Y: 7,50	12,84
16,81	6 473	108 779	X: -4,20; Y: 7,50	9,08	16,34	6 473	105 752	X: -4,20; Y: 7,50	9,08
13,73	50 539	694 077	X: -4,20; Y: 7,50	13,08	12,70	50 539	641 864	X: -4,20; Y: 7,50	13,08
9,21	3 300	30 384	X: 0,30; Y: 8,00	8,32	9,16	3 300	30 213	X: 0,30; Y: 8,00	8,32
8,80	57 856	508 936	X: 0,30; Y: 8,00	12,32	8,23	57 856	476 086	X: 0,30; Y: 8,00	12,32
9,76	2 979	29 066	X: -0,20; Y: 8,00	8,33	9,70	2 979	28 907	X: -0,20; Y: 8,00	8,33
9,15	55 366	506 469	X: -0,20; Y: 8,00	12,33	8,56	55 366	473 846	X: -0,20; Y: 8,00	12,33
10,53	2 892	30 460	X: -0,70; Y: 8,00	8,38	10,47	2 892	30 268	X: -0,70; Y: 8,00	8,38
9,52	53 770	511 803	X: -0,70; Y: 8,00	12,38	8,90	53 770	478 714	X: -0,70; Y: 8,00	12,38
10,86	3 116	33 851	X: -1,20; Y: 8,00	8,46	10,78	3 116	33 588	X: -1,20; Y: 8,00	8,46
9,98	52 340	522 254	X: -1,20; Y: 8,00	12,46	9,33	52 340	488 214	X: -1,20; Y: 8,00	12,46
12,06	3 263	39 343	X: -1,70; Y: 8,00	8,57	11,94	3 263	38 963	X: -1,70; Y: 8,00	8,57
10,50	51 235	537 918	X: -1,70; Y: 8,00	12,57	9,81	51 235	502 444	X: -1,70; Y: 8,00	12,57
12,76	3 691	47 112	X: -2,20; Y: 8,00	8,71	12,61	3 691	46 536	X: -2,20; Y: 8,00	8,71
11,01	50 791	559 042	X: -2,20; Y: 8,00	12,71	10,27	50 791	521 640	X: -2,20; Y: 8,00	12,71
13,86	4 141	57 383	X: -2,70; Y: 8,00	8,88	13,65	4 141	56 517	X: -2,70; Y: 8,00	8,88
11,56	50 624	585 411	X: -2,70; Y: 8,00	12,88	10,78	50 624	545 574	X: -2,70; Y: 8,00	12,88
15,12	4 656	70 377	X: -3,20; Y: 8,00	9,07	14,84	4 656	69 097	X: -3,20; Y: 8,00	9,07
12,15	50 769	617 065	X: -3,20; Y: 8,00	13,07	11,31	50 769	574 265	X: -3,20; Y: 8,00	13,07
15,91	5 435	86 466	X: -3,70; Y: 8,00	9,28	15,56	5 435	84 595	X: -3,70; Y: 8,00	9,28
12,78	51 174	654 038	X: -3,70; Y: 8,00	13,28	11,88	51 174	607 731	X: -3,70; Y: 8,00	13,28
16,72	6 325	105 779	X: -4,20; Y: 8,00	9,51	16,30	6 325	103 099	X: -4,20; Y: 8,00	9,51
13,43	51 860	696 356	X: -4,20; Y: 8,00	13,51	12,46	51 860	645 975	X: -4,20; Y: 8,00	13,51
9,27	3 383	31 360	X: 0,30; Y: 8,50	8,81	9,22	3 383	31 191	X: 0,30; Y: 8,50	8,81
8,71	59 828	520 881	X: 0,30; Y: 8,50	12,81	8,16	59 828	488 415	X: 0,30; Y: 8,50	12,81
9,84	3 045	29 975	X: -0,20; Y: 8,50	8,82	9,79	3 045	29 819	X: -0,20; Y: 8,50	8,82
9,05	57 286	518 239	X: -0,20; Y: 8,50	12,82	8,48	57 286	486 006	X: -0,20; Y: 8,50	12,82
10,67	2 925	31 212	X: -0,70; Y: 8,50	8,87	10,61	2 925	31 028	X: -0,70; Y: 8,50	8,87
9,42	55 550	523 096	X: -0,70; Y: 8,50	12,87	8,83	55 550	490 447	X: -0,70; Y: 8,50	12,87
10,99	3 131	34 407	X: -1,20; Y: 8,50	8,95	10,91	3 131	34 161	X: -1,20; Y: 8,50	8,95
9,86	54 049	532 895	X: -1,20; Y: 8,50	12,95	9,24	54 049	499 376	X: -1,20; Y: 8,50	12,95
12,18	3 254	39 624	X: -1,70; Y: 8,50	9,06	12,07	3 254	39 273	X: -1,70; Y: 8,50	9,06
10,33	53 014	547 725	X: -1,70; Y: 8,50	13,06	9,67	53 014	512 881	X: -1,70; Y: 8,50	13,06
12,85	3 660	47 026	X: -2,20; Y: 8,50	9,19	12,71	3 660	46 502	X: -2,20; Y: 8,50	9,19
10,83	52 408	567 805	X: -2,20; Y: 8,50	13,19	10,14	52 408	531 179	X: -2,20; Y: 8,50	13,19
13,69	4 152	56 824	X: -2,70; Y: 8,50	9,35	13,50	4 152	56 036	X: -2,70; Y: 8,50	9,35
11,38	52 091	592 953	X: -2,70; Y: 8,50	13,35	10,64	52 091	554 070	X: -2,70; Y: 8,50	13,35
14,71	4 711	69 322	X: -3,20; Y: 8,50	9,53	14,47	4 711	68 165	X: -3,20; Y: 8,50	9,53
11,94	52 197	623 214	X: -3,20; Y: 8,50	13,53	11,14	52 197	581 572	X: -3,20; Y: 8,50	13,53

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
15,90	5 324	84 625	X: -3,70; Y: 8,50	9,73	15,58	5 324	82 954	X: -3,70; Y: 8,50	9,73
12,55	52 469	658 635	X: -3,70; Y: 8,50	13,73	11,70	52 469	613 730	X: -3,70; Y: 8,50	13,73
16,67	6 186	103 106	X: -4,20; Y: 8,50	9,95	16,28	6 186	100 719	X: -4,20; Y: 8,50	9,95
13,16	53 130	699 248	X: -4,20; Y: 8,50	13,95	12,24	53 130	650 535	X: -4,20; Y: 8,50	13,95
Verifica 2									
Approccio 1, Combinazione 2 Stato Limite Ultimo senza sisma									
9,01	2 394	21 580	X: 0,30; Y: 4,00	4,33	8,91	2 394	21 338	X: 0,30; Y: 4,00	4,33
9,99	40 460	404 019	X: 0,30; Y: 4,00	8,33	9,09	40 460	367 741	X: 0,30; Y: 4,00	8,33
9,02	2 328	21 006	X: -0,20; Y: 4,00	4,35	8,92	2 328	20 774	X: -0,20; Y: 4,00	4,35
10,46	38 594	403 555	X: -0,20; Y: 4,00	8,35	9,52	38 594	367 365	X: -0,20; Y: 4,00	8,35
9,73	2 492	24 245	X: -0,70; Y: 4,00	4,45	9,59	2 492	23 901	X: -0,70; Y: 4,00	4,45
11,12	37 335	415 148	X: -0,70; Y: 4,00	8,45	10,12	37 335	377 648	X: -0,70; Y: 4,00	8,45
10,00	3 028	30 293	X: -1,20; Y: 4,00	4,61	9,81	3 028	29 699	X: -1,20; Y: 4,00	4,61
11,75	37 022	435 135	X: -1,20; Y: 4,00	8,61	10,68	37 022	395 364	X: -1,20; Y: 4,00	8,61
11,28	3 500	39 485	X: -1,70; Y: 4,00	4,81	10,99	3 500	38 465	X: -1,70; Y: 4,00	4,81
12,69	36 456	462 456	X: -1,70; Y: 4,00	8,81	11,51	36 456	419 516	X: -1,70; Y: 4,00	8,81
13,18	3 957	52 142	X: -2,20; Y: 4,00	5,05	12,75	3 957	50 450	X: -2,20; Y: 4,00	5,05
13,29	37 501	498 235	X: -2,20; Y: 4,00	9,05	12,03	37 501	451 163	X: -2,20; Y: 4,00	9,05
14,38	4 790	68 887	X: -2,70; Y: 4,00	5,33	13,81	4 790	66 168	X: -2,70; Y: 4,00	5,33
14,15	38 229	540 840	X: -2,70; Y: 4,00	9,33	12,79	38 229	488 758	X: -2,70; Y: 4,00	9,33
15,74	5 705	89 797	X: -3,20; Y: 4,00	5,64	15,01	5 705	85 631	X: -3,20; Y: 4,00	5,64
15,12	39 038	590 435	X: -3,20; Y: 4,00	9,64	13,64	39 038	532 463	X: -3,20; Y: 4,00	9,64
17,13	6 724	115 156	X: -3,70; Y: 4,00	5,98	16,22	6 724	109 043	X: -3,70; Y: 4,00	5,98
16,24	39 826	646 728	X: -3,70; Y: 4,00	9,98	14,61	39 826	581 995	X: -3,70; Y: 4,00	9,98
18,69	7 757	144 982	X: -4,20; Y: 4,00	6,33	17,57	7 757	136 311	X: -4,20; Y: 4,00	6,33
16,93	41 960	710 289	X: -4,20; Y: 4,00	10,33	15,20	41 960	637 839	X: -4,20; Y: 4,00	10,33
9,29	2 444	22 696	X: 0,30; Y: 4,50	4,83	9,19	2 444	22 461	X: 0,30; Y: 4,50	4,83
9,77	42 795	418 230	X: 0,30; Y: 4,50	8,83	8,94	42 795	382 404	X: 0,30; Y: 4,50	8,83
9,43	2 335	22 014	X: -0,20; Y: 4,50	4,84	9,33	2 335	21 793	X: -0,20; Y: 4,50	4,84
10,24	40 763	417 413	X: -0,20; Y: 4,50	8,84	9,36	40 763	381 708	X: -0,20; Y: 4,50	8,84
10,19	2 449	24 960	X: -0,70; Y: 4,50	4,94	10,07	2 449	24 650	X: -0,70; Y: 4,50	4,94
10,83	39 492	427 706	X: -0,70; Y: 4,50	8,94	9,90	39 492	390 873	X: -0,70; Y: 4,50	8,94
10,33	2 952	30 508	X: -1,20; Y: 4,50	5,08	10,16	2 952	29 997	X: -1,20; Y: 4,50	5,08
11,40	39 118	445 860	X: -1,20; Y: 4,50	9,08	10,41	39 118	407 028	X: -1,20; Y: 4,50	9,08
11,51	3 385	38 977	X: -1,70; Y: 4,50	5,26	11,26	3 385	38 115	X: -1,70; Y: 4,50	5,26
12,09	38 982	471 315	X: -1,70; Y: 4,50	9,26	11,02	38 982	429 651	X: -1,70; Y: 4,50	9,26
13,02	3 908	50 876	X: -2,20; Y: 4,50	5,48	12,66	3 908	49 475	X: -2,20; Y: 4,50	5,48
13,03	38 631	503 548	X: -2,20; Y: 4,50	9,48	11,86	38 631	458 234	X: -2,20; Y: 4,50	9,48
14,31	4 629	66 231	X: -2,70; Y: 4,50	5,74	13,82	4 629	63 969	X: -2,70; Y: 4,50	5,74
13,66	39 802	543 562	X: -2,70; Y: 4,50	9,74	12,40	39 802	493 712	X: -2,70; Y: 4,50	9,74
15,54	5 514	85 705	X: -3,20; Y: 4,50	6,03	14,91	5 514	82 237	X: -3,20; Y: 4,50	6,03
14,51	40 652	589 975	X: -3,20; Y: 4,50	10,03	13,15	40 652	534 773	X: -3,20; Y: 4,50	10,03
16,81	6 506	109 394	X: -3,70; Y: 4,50	6,35	16,03	6 506	104 280	X: -3,70; Y: 4,50	6,35
15,47	41 558	642 984	X: -3,70; Y: 4,50	10,35	13,99	41 558	581 596	X: -3,70; Y: 4,50	10,35
18,07	7 611	137 541	X: -4,20; Y: 4,50	6,68	17,12	7 611	130 280	X: -4,20; Y: 4,50	6,68
16,22	43 345	702 918	X: -4,20; Y: 4,50	10,68	14,64	43 345	634 465	X: -4,20; Y: 4,50	10,68
9,38	2 554	23 956	X: 0,30; Y: 5,00	5,32	9,29	2 554	23 735	X: 0,30; Y: 5,00	5,32
9,57	45 161	432 074	X: 0,30; Y: 5,00	9,32	8,78	45 161	396 704	X: 0,30; Y: 5,00	9,32
9,63	2 406	23 162	X: -0,20; Y: 5,00	5,34	9,54	2 406	22 955	X: -0,20; Y: 5,00	5,34
10,01	43 052	430 946	X: -0,20; Y: 5,00	9,34	9,19	43 052	395 722	X: -0,20; Y: 5,00	9,34
9,73	2 649	25 781	X: -0,70; Y: 5,00	5,42	9,63	2 649	25 498	X: -0,70; Y: 5,00	5,42
10,58	41 586	440 166	X: -0,70; Y: 5,00	9,42	9,71	41 586	403 957	X: -0,70; Y: 5,00	9,42
10,63	2 898	30 795	X: -1,20; Y: 5,00	5,55	10,47	2 898	30 345	X: -1,20; Y: 5,00	5,55
11,13	41 027	456 773	X: -1,20; Y: 5,00	9,55	10,21	41 027	418 799	X: -1,20; Y: 5,00	9,55
11,60	3 346	38 799	X: -1,70; Y: 5,00	5,72	11,38	3 346	38 065	X: -1,70; Y: 5,00	5,72
11,76	40 849	480 252	X: -1,70; Y: 5,00	9,72	10,77	40 849	439 743	X: -1,70; Y: 5,00	9,72
13,13	3 791	49 757	X: -2,20; Y: 5,00	5,93	12,81	3 791	48 570	X: -2,20; Y: 5,00	5,93
12,61	40 477	510 218	X: -2,20; Y: 5,00	9,93	11,52	40 477	466 420	X: -2,20; Y: 5,00	9,93
14,09	4 556	64 214	X: -2,70; Y: 5,00	6,17	13,68	4 556	62 317	X: -2,70; Y: 5,00	6,17
13,22	41 430	547 535	X: -2,70; Y: 5,00	10,17	12,06	41 430	499 635	X: -2,70; Y: 5,00	10,17
15,41	5 341	82 281	X: -3,20; Y: 5,00	6,44	14,86	5 341	79 359	X: -3,20; Y: 5,00	6,44
14,03	42 131	591 107	X: -3,20; Y: 5,00	10,44	12,78	42 131	538 340	X: -3,20; Y: 5,00	10,44
16,58	6 302	104 492	X: -3,70; Y: 5,00	6,73	15,90	6 302	100 173	X: -3,70; Y: 5,00	6,73
14,87	43 104	641 115	X: -3,70; Y: 5,00	10,73	13,52	43 104	582 681	X: -3,70; Y: 5,00	10,73
17,74	7 380	130 952	X: -4,20; Y: 5,00	7,05	16,91	7 380	124 791	X: -4,20; Y: 5,00	7,05
15,81	44 116	697 415	X: -4,20; Y: 5,00	11,05	14,34	44 116	632 526	X: -4,20; Y: 5,00	11,05
9,56	2 617	25 024	X: 0,30; Y: 5,50	5,82	9,48	2 617	24 806	X: 0,30; Y: 5,50	5,82
9,42	47 320	445 590	X: 0,30; Y: 5,50	9,82	8,68	47 320	410 661	X: 0,30; Y: 5,50	9,82
9,93	2 430	24 137	X: -0,20; Y: 5,50	5,84	9,85	2 430	23 937	X: -0,20; Y: 5,50	5,84
9,84	45 135	444 188	X: -0,20; Y: 5,50	9,84	9,07	45 135	409 428	X: -0,20; Y: 5,50	9,84
10,04	2 642	26 535	X: -0,70; Y: 5,50	5,91	9,95	2 642	26 275	X: -0,70; Y: 5,50	5,91
10,36	43 681	452 490	X: -0,70; Y: 5,50	9,91	9,54	43 681	416 867	X: -0,70; Y: 5,50	9,91
10,76	2 907	31 290	X: -1,20; Y: 5,50	6,03	10,63	2 907	30 894	X: -1,20; Y: 5,50	6,03
10,86	43 064	467 765	X: -1,20; Y: 5,50	10,03	10,00	43 064	430 571	X: -1,20; Y: 5,50	10,03
11,42	3 383	38 645	X: -1,70; Y: 5,50	6,19	11,23	3 383	37 998	X: -1,70; Y: 5,50	6,19
11,47	42 679	489 542	X: -1,70; Y: 5,50	10,19	10,55	42 679	450 070	X: -1,70; Y: 5,50	10,19
12,69	3 852	48 881	X: -2,20; Y: 5,50	6,38	12,42	3 852	47 841	X: -2,20; Y: 5,50	6,38
12,24	42 299	517 529	X: -2,20; Y: 5,50	10,38	11,23	42 299	475 076	X: -2,20; Y: 5,50	10,38
14,12	4 423	62 452	X: -2,70; Y: 5,50	6,60	13,75	4 423	60 835	X: -2,70; Y: 5,50	6,60
12,96	42 609	552 205	X: -2,70; Y: 5,50	10,60	11,88	42 609	506 044	X: -2,70; Y: 5,50	10,60
15,32	5 183	79 394	X: -3,20; Y: 5,50	6,85	14,84	5 183	76 904	X: -3,20; Y: 5,50	6,85
13,60	43 649	593 499	X: -3,20; Y: 5,50	10,85	12,44	43 649	542 876	X: -3,20; Y: 5,50	10,85
16,41	6 113	100 294	X: -3,70; Y: 5,50	7,13	15,80	6 113	96 612	X: -3,70; Y: 5,50	7,13

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
14,40	44 498	640 785	X: -3,70; Y: 5,50	11,13	13,15	44 498	584 972	X: -3,70; Y: 5,50	11,13
17,49	7 162	125 244	X: -4,20; Y: 5,50	7,43	16,75	7 162	119 974	X: -4,20; Y: 5,50	7,43
15,23	45 594	694 233	X: -4,20; Y: 5,50	11,43	13,87	45 594	632 464	X: -4,20; Y: 5,50	11,43
9,65	2 716	26 202	X: 0,30; Y: 6,00	6,32	9,57	2 716	25 995	X: 0,30; Y: 6,00	6,32
9,25	49 587	458 794	X: 0,30; Y: 6,00	10,32	8,56	49 587	424 305	X: 0,30; Y: 6,00	10,32
10,10	2 497	25 214	X: -0,20; Y: 6,00	6,33	10,02	2 497	25 025	X: -0,20; Y: 6,00	6,33
9,66	47 335	457 144	X: -0,20; Y: 6,00	10,33	8,93	47 335	422 838	X: -0,20; Y: 6,00	10,33
9,93	2 748	27 274	X: -0,70; Y: 6,00	6,40	9,84	2 748	27 030	X: -0,70; Y: 6,00	6,40
10,09	46 062	464 906	X: -0,70; Y: 6,00	10,40	9,33	46 062	429 838	X: -0,70; Y: 6,00	10,40
11,02	2 877	31 711	X: -1,20; Y: 6,00	6,51	10,90	2 877	31 352	X: -1,20; Y: 6,00	6,51
10,66	44 926	478 777	X: -1,20; Y: 6,00	10,51	9,85	44 926	442 305	X: -1,20; Y: 6,00	10,51
11,61	3 325	38 600	X: -1,70; Y: 6,00	6,66	11,44	3 325	38 028	X: -1,70; Y: 6,00	6,66
11,21	44 502	499 062	X: -1,70; Y: 6,00	10,66	10,35	44 502	460 531	X: -1,70; Y: 6,00	10,66
12,71	3 803	48 324	X: -2,20; Y: 6,00	6,83	12,47	3 803	47 423	X: -2,20; Y: 6,00	6,83
11,92	44 063	525 311	X: -2,20; Y: 6,00	10,83	10,99	44 063	484 067	X: -2,20; Y: 6,00	10,83
14,16	4 308	60 996	X: -2,70; Y: 6,00	7,04	13,83	4 308	59 599	X: -2,70; Y: 6,00	7,04
12,59	44 306	557 949	X: -2,70; Y: 6,00	11,04	11,59	44 306	513 319	X: -2,70; Y: 6,00	11,04
15,10	5 103	77 080	X: -3,20; Y: 6,00	7,28	14,69	5 103	74 944	X: -3,20; Y: 6,00	7,28
13,33	44 773	596 668	X: -3,20; Y: 6,00	11,28	12,24	44 773	547 967	X: -3,20; Y: 6,00	11,28
16,27	5 941	96 676	X: -3,70; Y: 6,00	7,54	15,74	5 941	93 509	X: -3,70; Y: 6,00	7,54
13,98	45 914	641 710	X: -3,70; Y: 6,00	11,54	12,81	45 914	588 222	X: -3,70; Y: 6,00	11,54
17,29	6 956	120 268	X: -4,20; Y: 6,00	7,83	16,64	6 956	115 728	X: -4,20; Y: 6,00	7,83
14,76	46 909	692 540	X: -4,20; Y: 6,00	11,83	13,51	46 909	633 561	X: -4,20; Y: 6,00	11,83
9,27	2 938	27 224	X: 0,30; Y: 6,50	6,82	9,20	2 938	27 029	X: 0,30; Y: 6,50	6,82
9,13	51 662	471 716	X: 0,30; Y: 6,50	10,82	8,47	51 662	437 650	X: 0,30; Y: 6,50	10,82
9,71	2 693	26 155	X: -0,20; Y: 6,50	6,83	9,65	2 693	25 976	X: -0,20; Y: 6,50	6,83
9,52	49 345	469 838	X: -0,20; Y: 6,50	10,83	8,84	49 345	435 974	X: -0,20; Y: 6,50	10,83
10,08	2 789	28 118	X: -0,70; Y: 6,50	6,90	10,00	2 789	27 894	X: -0,70; Y: 6,50	6,90
9,94	47 967	476 897	X: -0,70; Y: 6,50	10,90	9,22	47 967	442 361	X: -0,70; Y: 6,50	10,90
11,19	2 883	32 247	X: -1,20; Y: 6,50	7,00	11,07	2 883	31 924	X: -1,20; Y: 6,50	7,00
10,46	46 835	489 755	X: -1,20; Y: 6,50	11,00	9,69	46 835	453 953	X: -1,20; Y: 6,50	11,00
11,69	3 313	38 736	X: -1,70; Y: 6,50	7,13	11,54	3 313	38 229	X: -1,70; Y: 6,50	7,13
10,99	46 281	508 730	X: -1,70; Y: 6,50	11,13	10,18	46 281	471 059	X: -1,70; Y: 6,50	11,13
12,81	3 733	47 833	X: -2,20; Y: 6,50	7,30	12,60	3 733	47 038	X: -2,20; Y: 6,50	7,30
11,66	45 730	533 437	X: -2,20; Y: 6,50	11,30	10,79	45 730	493 291	X: -2,20; Y: 6,50	11,30
13,77	4 341	59 784	X: -2,70; Y: 6,50	7,49	13,49	4 341	58 546	X: -2,70; Y: 6,50	7,49
12,28	45 936	564 255	X: -2,70; Y: 6,50	11,49	11,34	45 936	521 003	X: -2,70; Y: 6,50	11,49
15,09	4 971	75 005	X: -3,20; Y: 6,50	7,72	14,72	4 971	73 151	X: -3,20; Y: 6,50	7,72
12,99	46 269	600 942	X: -3,20; Y: 6,50	11,72	11,97	46 269	553 951	X: -3,20; Y: 6,50	11,72
16,04	5 837	93 647	X: -3,70; Y: 6,50	7,97	15,57	5 837	90 905	X: -3,70; Y: 6,50	7,97
13,70	46 981	643 471	X: -3,70; Y: 6,50	11,97	12,60	46 981	592 072	X: -3,70; Y: 6,50	11,97
17,13	6 766	115 912	X: -4,20; Y: 6,50	8,24	16,55	6 766	111 972	X: -4,20; Y: 6,50	8,24
14,35	48 232	692 092	X: -4,20; Y: 6,50	12,24	13,18	48 232	635 603	X: -4,20; Y: 6,50	12,24
9,07	3 124	28 330	X: 0,30; Y: 7,00	7,32	9,01	3 124	28 149	X: 0,30; Y: 7,00	7,32
9,00	53 832	484 365	X: 0,30; Y: 7,00	11,32	8,37	53 832	450 721	X: 0,30; Y: 7,00	11,32
9,53	2 852	27 171	X: -0,20; Y: 7,00	7,33	9,47	2 852	27 001	X: -0,20; Y: 7,00	7,33
9,37	51 455	482 279	X: -0,20; Y: 7,00	11,33	8,72	51 455	448 842	X: -0,20; Y: 7,00	11,33
10,27	2 812	28 877	X: -0,70; Y: 7,00	7,39	10,19	2 812	28 665	X: -0,70; Y: 7,00	7,39
9,78	49 990	488 705	X: -0,70; Y: 7,00	11,39	9,10	49 990	454 675	X: -0,70; Y: 7,00	11,39
10,86	3 016	32 745	X: -1,20; Y: 7,00	7,48	10,76	3 016	32 439	X: -1,20; Y: 7,00	7,48
10,28	48 699	500 674	X: -1,20; Y: 7,00	11,48	9,56	48 699	465 497	X: -1,20; Y: 7,00	11,48
11,84	3 284	38 868	X: -1,70; Y: 7,00	7,61	11,70	3 284	38 409	X: -1,70; Y: 7,00	7,61
10,81	47 970	518 483	X: -1,70; Y: 7,00	11,61	10,04	47 970	481 604	X: -1,70; Y: 7,00	11,61
12,63	3 757	47 464	X: -2,20; Y: 7,00	7,77	12,44	3 757	46 751	X: -2,20; Y: 7,00	7,77
11,40	47 512	541 810	X: -2,20; Y: 7,00	11,77	10,58	47 512	502 656	X: -2,20; Y: 7,00	11,77
13,75	4 282	58 873	X: -2,70; Y: 7,00	7,95	13,50	4 282	57 786	X: -2,70; Y: 7,00	7,95
12,02	47 485	570 996	X: -2,70; Y: 7,00	11,95	11,14	47 485	528 993	X: -2,70; Y: 7,00	11,95
15,09	4 854	73 229	X: -3,20; Y: 7,00	8,16	14,75	4 854	71 604	X: -3,20; Y: 7,00	8,16
12,66	47 863	605 840	X: -3,20; Y: 7,00	12,16	11,71	47 863	560 379	X: -3,20; Y: 7,00	12,16
15,97	5 693	90 931	X: -3,70; Y: 7,00	8,40	15,55	5 693	88 533	X: -3,70; Y: 7,00	8,40
13,36	48 375	646 352	X: -3,70; Y: 7,00	12,40	12,34	48 375	596 825	X: -3,70; Y: 7,00	12,40
17,01	6 589	112 076	X: -4,20; Y: 7,00	8,66	16,49	6 589	108 631	X: -4,20; Y: 7,00	8,66
14,06	49 240	692 521	X: -4,20; Y: 7,00	12,66	12,96	49 240	638 279	X: -4,20; Y: 7,00	12,66
9,17	3 199	29 331	X: 0,30; Y: 7,50	7,82	9,11	3 199	29 153	X: 0,30; Y: 7,50	7,82
8,90	55 829	496 769	X: 0,30; Y: 7,50	11,82	8,30	55 829	463 526	X: 0,30; Y: 7,50	11,82
9,67	2 905	28 098	X: -0,20; Y: 7,50	7,83	9,62	2 905	27 933	X: -0,20; Y: 7,50	7,83
9,26	53 394	494 486	X: -0,20; Y: 7,50	11,83	8,64	53 394	461 464	X: -0,20; Y: 7,50	11,83
10,42	2 842	29 621	X: -0,70; Y: 7,50	7,88	10,35	2 842	29 418	X: -0,70; Y: 7,50	7,88
9,65	51 830	500 344	X: -0,70; Y: 7,50	11,88	9,01	51 830	466 794	X: -0,70; Y: 7,50	11,88
11,03	3 014	33 257	X: -1,20; Y: 7,50	7,97	10,94	3 014	32 976	X: -1,20; Y: 7,50	7,97
10,12	50 544	511 511	X: -1,20; Y: 7,50	11,97	9,44	50 544	476 919	X: -1,20; Y: 7,50	11,97
11,96	3 264	39 049	X: -1,70; Y: 7,50	8,09	11,84	3 264	38 633	X: -1,70; Y: 7,50	8,09
10,61	49 776	528 272	X: -1,70; Y: 7,50	12,09	9,89	49 776	492 120	X: -1,70; Y: 7,50	12,09
12,74	3 705	47 201	X: -2,20; Y: 7,50	8,24	12,57	3 705	46 561	X: -2,20; Y: 7,50	8,24
11,20	49 131	550 365	X: -2,20; Y: 7,50	12,24	10,42	49 131	512 125	X: -2,20; Y: 7,50	12,24
13,80	4 206	58 057	X: -2,70; Y: 7,50	8,41	13,57	4 206	57 093	X: -2,70; Y: 7,50	8,41
11,78	49 077	578 073	X: -2,70; Y: 7,50	12,41	10,95	49 077	537 200	X: -2,70; Y: 7,50	12,41
15,10	4 748	71 699	X: -3,20; Y: 7,50	8,61	14,80	4 748	70 263	X: -3,20; Y: 7,50	8,61
12,40	49 296	611 248	X: -3,20; Y: 7,50	12,61	11,51	49 296	567 183	X: -3,20; Y: 7,50	12,61
15,93	5 560	88 555	X: -3,70; Y: 7,50	8,84	15,55	5 560	86 442	X: -3,70; Y: 7,50	8,84
13,05	49 801	649 912	X: -3,70; Y: 7,50	12,84	12,09	49 801	602 072	X: -3,70; Y: 7,50	12,84
16,81	6 473	108 779	X: -4,20; Y: 7,50	9,08	16,34	6 473	105 752	X: -4,20; Y: 7,50	9,08
13,73	50 539	694 077	X: -4,20; Y: 7,50	13,08	12,70	50 539	641 864	X: -4,20; Y: 7,50	13,08

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
9,21	3 300	30 384	X: 0,30; Y: 8,00	8,32	9,16	3 300	30 213	X: 0,30; Y: 8,00	8,32
8,80	57 856	508 936	X: 0,30; Y: 8,00	12,32	8,23	57 856	476 086	X: 0,30; Y: 8,00	12,32
9,76	2 979	29 066	X: -0,20; Y: 8,00	8,33	9,70	2 979	28 907	X: -0,20; Y: 8,00	8,33
9,15	55 366	506 469	X: -0,20; Y: 8,00	12,33	8,56	55 366	473 846	X: -0,20; Y: 8,00	12,33
10,53	2 892	30 460	X: -0,70; Y: 8,00	8,38	10,47	2 892	30 268	X: -0,70; Y: 8,00	8,38
9,52	53 770	511 803	X: -0,70; Y: 8,00	12,38	8,90	53 770	478 714	X: -0,70; Y: 8,00	12,38
10,86	3 116	33 851	X: -1,20; Y: 8,00	8,46	10,78	3 116	33 588	X: -1,20; Y: 8,00	8,46
9,98	52 340	522 254	X: -1,20; Y: 8,00	12,46	9,33	52 340	488 214	X: -1,20; Y: 8,00	12,46
12,06	3 263	39 343	X: -1,70; Y: 8,00	8,57	11,94	3 263	38 963	X: -1,70; Y: 8,00	8,57
10,50	51 235	537 918	X: -1,70; Y: 8,00	12,57	9,81	51 235	502 444	X: -1,70; Y: 8,00	12,57
12,76	3 691	47 112	X: -2,20; Y: 8,00	8,71	12,61	3 691	46 536	X: -2,20; Y: 8,00	8,71
11,01	50 791	559 042	X: -2,20; Y: 8,00	12,71	10,27	50 791	521 640	X: -2,20; Y: 8,00	12,71
13,86	4 141	57 383	X: -2,70; Y: 8,00	8,88	13,65	4 141	56 517	X: -2,70; Y: 8,00	8,88
11,56	50 624	585 411	X: -2,70; Y: 8,00	12,88	10,78	50 624	545 574	X: -2,70; Y: 8,00	12,88
15,12	4 656	70 377	X: -3,20; Y: 8,00	9,07	14,84	4 656	69 097	X: -3,20; Y: 8,00	9,07
12,15	50 769	617 065	X: -3,20; Y: 8,00	13,07	11,31	50 769	574 265	X: -3,20; Y: 8,00	13,07
15,91	5 435	86 466	X: -3,70; Y: 8,00	9,28	15,56	5 435	84 595	X: -3,70; Y: 8,00	9,28
12,78	51 174	654 038	X: -3,70; Y: 8,00	13,28	11,88	51 174	607 731	X: -3,70; Y: 8,00	13,28
16,72	6 325	105 779	X: -4,20; Y: 8,00	9,51	16,30	6 325	103 099	X: -4,20; Y: 8,00	9,51
13,43	51 860	696 356	X: -4,20; Y: 8,00	13,51	12,46	51 860	645 975	X: -4,20; Y: 8,00	13,51
9,27	3 383	31 360	X: 0,30; Y: 8,50	8,81	9,22	3 383	31 191	X: 0,30; Y: 8,50	8,81
8,71	59 828	520 881	X: 0,30; Y: 8,50	12,81	8,16	59 828	488 415	X: 0,30; Y: 8,50	12,81
9,84	3 045	29 975	X: -0,20; Y: 8,50	8,82	9,79	3 045	29 819	X: -0,20; Y: 8,50	8,82
9,05	57 286	518 239	X: -0,20; Y: 8,50	12,82	8,48	57 286	486 006	X: -0,20; Y: 8,50	12,82
10,67	2 925	31 212	X: -0,70; Y: 8,50	8,87	10,61	2 925	31 028	X: -0,70; Y: 8,50	8,87
9,42	55 550	523 096	X: -0,70; Y: 8,50	12,87	8,83	55 550	490 447	X: -0,70; Y: 8,50	12,87
10,99	3 131	34 407	X: -1,20; Y: 8,50	8,95	10,91	3 131	34 161	X: -1,20; Y: 8,50	8,95
9,86	54 049	532 895	X: -1,20; Y: 8,50	12,95	9,24	54 049	499 376	X: -1,20; Y: 8,50	12,95
12,18	3 254	39 624	X: -1,70; Y: 8,50	9,06	12,07	3 254	39 273	X: -1,70; Y: 8,50	9,06
10,33	53 014	547 725	X: -1,70; Y: 8,50	13,06	9,67	53 014	512 881	X: -1,70; Y: 8,50	13,06
12,85	3 660	47 026	X: -2,20; Y: 8,50	9,19	12,71	3 660	46 502	X: -2,20; Y: 8,50	9,19
10,83	52 408	567 805	X: -2,20; Y: 8,50	13,19	10,14	52 408	531 179	X: -2,20; Y: 8,50	13,19
13,69	4 152	56 824	X: -2,70; Y: 8,50	9,35	13,50	4 152	56 036	X: -2,70; Y: 8,50	9,35
11,38	52 091	592 953	X: -2,70; Y: 8,50	13,35	10,64	52 091	554 070	X: -2,70; Y: 8,50	13,35
14,71	4 711	69 322	X: -3,20; Y: 8,50	9,53	14,47	4 711	68 165	X: -3,20; Y: 8,50	9,53
11,94	52 197	623 214	X: -3,20; Y: 8,50	13,53	11,14	52 197	581 572	X: -3,20; Y: 8,50	13,53
15,90	5 324	84 625	X: -3,70; Y: 8,50	9,73	15,58	5 324	82 954	X: -3,70; Y: 8,50	9,73
12,55	52 469	658 635	X: -3,70; Y: 8,50	13,73	11,70	52 469	613 730	X: -3,70; Y: 8,50	13,73
16,67	6 186	103 106	X: -4,20; Y: 8,50	9,95	16,28	6 186	100 719	X: -4,20; Y: 8,50	9,95
13,16	53 130	699 248	X: -4,20; Y: 8,50	13,95	12,24	53 130	650 535	X: -4,20; Y: 8,50	13,95

Verifica 3

Approccio 1, Combinazione 2 Stato Limite Ultimo con sisma

6,04	3 286	19 849	X: 0,30; Y: 4,00	4,33	5,97	3 286	19 628	X: 0,30; Y: 4,00	4,33
5,43	68 417	371 473	X: 0,30; Y: 4,00	8,33	4,94	68 417	338 218	X: 0,30; Y: 4,00	8,33
6,08	3 175	19 312	X: -0,20; Y: 4,00	4,35	6,02	3 175	19 098	X: -0,20; Y: 4,00	4,35
5,58	66 518	370 989	X: -0,20; Y: 4,00	8,35	5,08	66 518	337 815	X: -0,20; Y: 4,00	8,35
6,30	3 537	22 280	X: -0,70; Y: 4,00	4,45	6,21	3 537	21 964	X: -0,70; Y: 4,00	4,45
5,77	66 090	381 577	X: -0,70; Y: 4,00	8,45	5,25	66 090	347 202	X: -0,70; Y: 4,00	8,45
6,23	4 463	27 824	X: -1,20; Y: 4,00	4,61	6,11	4 463	27 280	X: -1,20; Y: 4,00	4,61
5,95	67 214	399 886	X: -1,20; Y: 4,00	8,61	5,41	67 214	363 429	X: -1,20; Y: 4,00	8,61
6,54	5 548	36 257	X: -1,70; Y: 4,00	4,81	6,37	5 548	35 321	X: -1,70; Y: 4,00	4,81
6,19	68 611	424 907	X: -1,70; Y: 4,00	8,81	5,62	68 611	385 545	X: -1,70; Y: 4,00	8,81
6,97	6 868	47 868	X: -2,20; Y: 4,00	5,05	6,74	6 868	46 317	X: -2,20; Y: 4,00	5,05
6,34	72 235	457 731	X: -2,20; Y: 4,00	9,05	5,74	72 235	414 582	X: -2,20; Y: 4,00	9,05
7,13	8 870	63 233	X: -2,70; Y: 4,00	5,33	6,85	8 870	60 740	X: -2,70; Y: 4,00	5,33
6,53	76 033	496 800	X: -2,70; Y: 4,00	9,33	5,91	76 033	449 058	X: -2,70; Y: 4,00	9,33
7,32	11 260	82 419	X: -3,20; Y: 4,00	5,64	6,98	11 260	78 600	X: -3,20; Y: 4,00	5,64
6,74	80 417	542 281	X: -3,20; Y: 4,00	9,64	6,08	80 417	489 140	X: -3,20; Y: 4,00	9,64
7,51	14 081	105 688	X: -3,70; Y: 4,00	5,98	7,11	14 081	100 083	X: -3,70; Y: 4,00	5,98
6,97	85 265	593 903	X: -3,70; Y: 4,00	9,98	6,27	85 265	534 564	X: -3,70; Y: 4,00	9,98
7,72	17 242	133 048	X: -4,20; Y: 4,00	6,33	7,26	17 242	125 100	X: -4,20; Y: 4,00	6,33
7,09	91 988	652 222	X: -4,20; Y: 4,00	10,33	6,37	91 988	585 809	X: -4,20; Y: 4,00	10,33
6,17	3 386	20 876	X: 0,30; Y: 4,50	4,83	6,10	3 386	20 660	X: 0,30; Y: 4,50	4,83
5,35	71 916	384 565	X: 0,30; Y: 4,50	8,83	4,89	71 916	351 724	X: 0,30; Y: 4,50	8,83
6,28	3 225	20 238	X: -0,20; Y: 4,50	4,84	6,21	3 225	20 035	X: -0,20; Y: 4,50	4,84
5,50	69 825	383 754	X: -0,20; Y: 4,50	8,84	5,03	69 825	351 025	X: -0,20; Y: 4,50	8,84
6,52	3 520	22 937	X: -0,70; Y: 4,50	4,94	6,44	3 520	22 653	X: -0,70; Y: 4,50	4,94
5,67	69 296	393 148	X: -0,70; Y: 4,50	8,94	5,19	69 296	359 384	X: -0,70; Y: 4,50	8,94
6,40	4 381	28 023	X: -1,20; Y: 4,50	5,08	6,29	4 381	27 555	X: -1,20; Y: 4,50	5,08
5,83	70 234	409 773	X: -1,20; Y: 4,50	9,08	5,33	70 234	374 178	X: -1,20; Y: 4,50	9,08
6,65	5 379	35 792	X: -1,70; Y: 4,50	5,26	6,51	5 379	35 001	X: -1,70; Y: 4,50	5,26
6,02	71 938	433 101	X: -1,70; Y: 4,50	9,26	5,49	71 938	394 908	X: -1,70; Y: 4,50	9,26
6,95	6 720	46 710	X: -2,20; Y: 4,50	5,48	6,76	6 720	45 425	X: -2,20; Y: 4,50	5,48
6,26	73 917	462 633	X: -2,20; Y: 4,50	9,48	5,70	73 917	421 095	X: -2,20; Y: 4,50	9,48
7,14	8 512	60 798	X: -2,70; Y: 4,50	5,74	6,90	8 512	58 724	X: -2,70; Y: 4,50	5,74
6,40	77 986	499 342	X: -2,70; Y: 4,50	9,74	5,82	77 986	453 646	X: -2,70; Y: 4,50	9,74
7,30	10 778	78 667	X: -3,20; Y: 4,50	6,03	7,00	10 778	75 488	X: -3,20; Y: 4,50	6,03
6,59	82 197	541 906	X: -3,20; Y: 4,50	10,03	5,98	82 197	491 303	X: -3,20; Y: 4,50	10,03
7,46	13 462	100 403	X: -3,70; Y: 4,50	6,35	7,11	13 462	95 716	X: -3,70; Y: 4,50	6,35
6,79	86 943	590 518	X: -3,70; Y: 4,50	10,35	6,14	86 943	534 247	X: -3,70; Y: 4,50	10,35
7,61	16 589	126 231	X: -4,20; Y: 4,50	6,68	7,21	16 589	119 575	X: -4,20; Y: 4,50	6,68
6,94	93 074	645 506	X: -4,20; Y: 4,50	10,68	6,26	93 074	582 758	X: -4,20; Y: 4,50	10,68
6,19	3 559	22 035	X: 0,30; Y: 5,00	5,32	6,13	3 559	21 832	X: 0,30; Y: 5,00	5,32

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
5,27	75 417	397 318	X: 0,30; Y: 5,00	9,32	4,84	75 417	364 895	X: 0,30; Y: 5,00	9,32
6,35	3 352	21 294	X: -0,20; Y: 5,00	5,34	6,30	3 352	21 104	X: -0,20; Y: 5,00	5,34
5,41	73 225	396 222	X: -0,20; Y: 5,00	9,34	4,97	73 225	363 933	X: -0,20; Y: 5,00	9,34
6,31	3 755	23 692	X: -0,70; Y: 5,00	5,42	6,24	3 755	23 433	X: -0,70; Y: 5,00	5,42
5,59	72 426	404 628	X: -0,70; Y: 5,00	9,42	5,13	72 426	371 437	X: -0,70; Y: 5,00	9,42
6,54	4 325	28 288	X: -1,20; Y: 5,00	5,55	6,45	4 325	27 875	X: -1,20; Y: 5,00	5,55
5,75	73 074	419 833	X: -1,20; Y: 5,00	9,55	5,27	73 074	385 023	X: -1,20; Y: 5,00	9,55
6,71	5 311	35 631	X: -1,70; Y: 5,00	5,72	6,58	5 311	34 958	X: -1,70; Y: 5,00	5,72
5,92	74 602	441 344	X: -1,70; Y: 5,00	9,72	5,42	74 602	404 211	X: -1,70; Y: 5,00	9,72
7,02	6 508	45 684	X: -2,20; Y: 5,00	5,93	6,85	6 508	44 596	X: -2,20; Y: 5,00	5,93
6,14	76 405	468 800	X: -2,20; Y: 5,00	9,93	5,61	76 405	428 652	X: -2,20; Y: 5,00	9,93
7,11	8 287	58 949	X: -2,70; Y: 5,00	6,17	6,90	8 287	57 211	X: -2,70; Y: 5,00	6,17
6,28	80 073	503 028	X: -2,70; Y: 5,00	10,17	5,73	80 073	459 120	X: -2,70; Y: 5,00	10,17
7,29	10 354	75 527	X: -3,20; Y: 5,00	6,44	7,04	10 354	72 848	X: -3,20; Y: 5,00	6,44
6,47	83 943	542 987	X: -3,20; Y: 5,00	10,44	5,89	83 943	494 617	X: -3,20; Y: 5,00	10,44
7,43	12 908	95 908	X: -3,70; Y: 5,00	6,73	7,12	12 908	91 948	X: -3,70; Y: 5,00	6,73
6,65	88 553	588 849	X: -3,70; Y: 5,00	10,73	6,04	88 553	535 284	X: -3,70; Y: 5,00	10,73
7,56	15 896	120 188	X: -4,20; Y: 5,00	7,05	7,21	15 896	114 540	X: -4,20; Y: 5,00	7,05
6,84	93 661	640 483	X: -4,20; Y: 5,00	11,05	6,20	93 661	581 002	X: -4,20; Y: 5,00	11,05
6,27	3 671	23 016	X: 0,30; Y: 5,50	5,82	6,22	3 671	22 817	X: 0,30; Y: 5,50	5,82
5,21	78 684	409 770	X: 0,30; Y: 5,50	9,82	4,80	78 684	377 752	X: 0,30; Y: 5,50	9,82
6,49	3 418	22 191	X: -0,20; Y: 5,50	5,84	6,44	3 418	22 008	X: -0,20; Y: 5,50	5,84
5,35	76 395	408 420	X: -0,20; Y: 5,50	9,84	4,93	76 395	376 557	X: -0,20; Y: 5,50	9,84
6,45	3 778	24 385	X: -0,70; Y: 5,50	5,91	6,39	3 778	24 146	X: -0,70; Y: 5,50	5,91
5,51	75 544	415 983	X: -0,70; Y: 5,50	9,91	5,07	75 544	383 329	X: -0,70; Y: 5,50	9,91
6,61	4 349	28 745	X: -1,20; Y: 5,50	6,03	6,53	4 349	28 382	X: -1,20; Y: 5,50	6,03
5,65	76 042	429 963	X: -1,20; Y: 5,50	10,03	5,21	76 042	395 868	X: -1,20; Y: 5,50	10,03
6,68	5 317	35 491	X: -1,70; Y: 5,50	6,19	6,56	5 317	34 898	X: -1,70; Y: 5,50	6,19
5,82	77 246	449 913	X: -1,70; Y: 5,50	10,19	5,36	77 246	413 730	X: -1,70; Y: 5,50	10,19
6,92	6 489	44 881	X: -2,20; Y: 5,50	6,38	6,77	6 489	43 928	X: -2,20; Y: 5,50	6,38
6,03	78 907	475 552	X: -2,20; Y: 5,50	10,38	5,53	78 907	436 637	X: -2,20; Y: 5,50	10,38
7,15	8 014	57 334	X: -2,70; Y: 5,50	6,60	6,97	8 014	55 852	X: -2,70; Y: 5,50	6,60
6,21	81 749	507 343	X: -2,70; Y: 5,50	10,60	5,69	81 749	465 028	X: -2,70; Y: 5,50	10,60
7,30	9 978	72 878	X: -3,20; Y: 5,50	6,85	7,08	9 978	70 596	X: -3,20; Y: 5,50	6,85
6,35	85 806	545 221	X: -3,20; Y: 5,50	10,85	5,81	85 806	498 817	X: -3,20; Y: 5,50	10,85
7,42	12 413	92 058	X: -3,70; Y: 5,50	7,13	7,14	12 413	88 683	X: -3,70; Y: 5,50	7,13
6,53	90 109	588 588	X: -3,70; Y: 5,50	11,13	5,96	90 109	537 426	X: -3,70; Y: 5,50	11,13
7,53	15 270	114 953	X: -4,20; Y: 5,50	7,43	7,21	15 270	110 122	X: -4,20; Y: 5,50	7,43
6,70	95 109	637 608	X: -4,20; Y: 5,50	11,43	6,11	95 109	580 986	X: -4,20; Y: 5,50	11,43
6,29	3 829	24 099	X: 0,30; Y: 6,00	6,32	6,24	3 829	23 909	X: 0,30; Y: 6,00	6,32
5,14	82 033	421 933	X: 0,30; Y: 6,00	10,32	4,76	82 033	390 319	X: 0,30; Y: 6,00	10,32
6,55	3 537	23 181	X: -0,20; Y: 6,00	6,33	6,50	3 537	23 008	X: -0,20; Y: 6,00	6,33
5,28	79 658	420 355	X: -0,20; Y: 6,00	10,33	4,88	79 658	388 908	X: -0,20; Y: 6,00	10,33
6,41	3 912	25 064	X: -0,70; Y: 6,00	6,40	6,35	3 912	24 841	X: -0,70; Y: 6,00	6,40
5,41	78 953	427 432	X: -0,70; Y: 6,00	10,40	5,01	78 953	395 286	X: -0,70; Y: 6,00	10,40
6,73	4 328	29 132	X: -1,20; Y: 6,00	6,51	6,66	4 328	28 803	X: -1,20; Y: 6,00	6,51
5,58	78 832	440 112	X: -1,20; Y: 6,00	10,51	5,16	78 832	406 678	X: -1,20; Y: 6,00	10,51
6,77	5 236	35 450	X: -1,70; Y: 6,00	6,66	6,67	5 236	34 926	X: -1,70; Y: 6,00	6,66
5,74	79 894	458 689	X: -1,70; Y: 6,00	10,66	5,30	79 894	423 369	X: -1,70; Y: 6,00	10,66
6,95	6 384	44 372	X: -2,20; Y: 6,00	6,83	6,82	6 384	43 546	X: -2,20; Y: 6,00	6,83
5,93	81 377	482 735	X: -2,20; Y: 6,00	10,83	5,47	81 377	444 928	X: -2,20; Y: 6,00	10,83
7,20	7 778	55 999	X: -2,70; Y: 6,00	7,04	7,03	7 778	54 718	X: -2,70; Y: 6,00	7,04
6,10	84 013	512 656	X: -2,70; Y: 6,00	11,04	5,62	84 013	471 745	X: -2,70; Y: 6,00	11,04
7,28	9 721	70 758	X: -3,20; Y: 6,00	7,28	7,08	9 721	68 800	X: -3,20; Y: 6,00	7,28
6,28	87 319	548 158	X: -3,20; Y: 6,00	11,28	5,77	87 319	503 516	X: -3,20; Y: 6,00	11,28
7,41	11 971	88 739	X: -3,70; Y: 6,00	7,54	7,17	11 971	85 836	X: -3,70; Y: 6,00	7,54
6,42	91 765	589 475	X: -3,70; Y: 6,00	11,54	5,89	91 765	540 444	X: -3,70; Y: 6,00	11,54
7,51	14 702	110 388	X: -4,20; Y: 6,00	7,83	7,23	14 702	106 227	X: -4,20; Y: 6,00	7,83
6,59	96 486	636 094	X: -4,20; Y: 6,00	11,83	6,03	96 486	582 030	X: -4,20; Y: 6,00	11,83
6,11	4 099	25 038	X: 0,30; Y: 6,50	6,82	6,06	4 099	24 860	X: 0,30; Y: 6,50	6,82
5,09	85 166	433 839	X: 0,30; Y: 6,50	10,82	4,73	85 166	402 612	X: 0,30; Y: 6,50	10,82
6,37	3 776	24 047	X: -0,20; Y: 6,50	6,83	6,32	3 776	23 883	X: -0,20; Y: 6,50	6,83
5,22	82 709	432 049	X: -0,20; Y: 6,50	10,83	4,85	82 709	401 007	X: -0,20; Y: 6,50	10,83
6,47	3 991	25 841	X: -0,70; Y: 6,50	6,90	6,42	3 991	25 635	X: -0,70; Y: 6,50	6,90
5,36	81 849	438 478	X: -0,70; Y: 6,50	10,90	4,97	81 849	406 820	X: -0,70; Y: 6,50	10,90
6,81	4 351	29 626	X: -1,20; Y: 6,50	7,00	6,74	4 351	29 329	X: -1,20; Y: 6,50	7,00
5,51	81 661	450 228	X: -1,20; Y: 6,50	11,00	5,11	81 661	417 409	X: -1,20; Y: 6,50	11,00
6,82	5 215	35 578	X: -1,70; Y: 6,50	7,13	6,73	5 215	35 113	X: -1,70; Y: 6,50	7,13
5,67	82 503	467 602	X: -1,70; Y: 6,50	11,13	5,25	82 503	433 070	X: -1,70; Y: 6,50	11,13
7,02	6 260	43 923	X: -2,20; Y: 6,50	7,30	6,90	6 260	43 194	X: -2,20; Y: 6,50	7,30
5,85	83 768	490 233	X: -2,20; Y: 6,50	11,30	5,41	83 768	453 432	X: -2,20; Y: 6,50	11,30
7,12	7 707	54 888	X: -2,70; Y: 6,50	7,49	6,97	7 707	53 753	X: -2,70; Y: 6,50	7,49
6,01	86 243	518 483	X: -2,70; Y: 6,50	11,49	5,55	86 243	478 834	X: -2,70; Y: 6,50	11,49
7,31	9 425	68 856	X: -3,20; Y: 6,50	7,72	7,13	9 425	67 156	X: -3,20; Y: 6,50	7,72
6,18	89 276	552 120	X: -3,20; Y: 6,50	11,72	5,70	89 276	509 045	X: -3,20; Y: 6,50	11,72
7,39	11 638	85 963	X: -3,70; Y: 6,50	7,97	7,17	11 638	83 448	X: -3,70; Y: 6,50	7,97
6,35	93 119	591 119	X: -3,70; Y: 6,50	11,97	5,84	93 119	544 003	X: -3,70; Y: 6,50	11,97
7,50	14 189	106 393	X: -4,20; Y: 6,50	8,24	7,24	14 189	102 781	X: -4,20; Y: 6,50	8,24
6,49	97 950	635 720	X: -4,20; Y: 6,50	12,24	5,96	97 950	583 938	X: -4,20; Y: 6,50	12,24
6,00	4 340	26 057	X: 0,30; Y: 7,00	7,32	5,97	4 340	25 891	X: 0,30; Y: 7,00	7,32
5,04	88 371	445 492	X: 0,30; Y: 7,00	11,32	4,69	88 371	414 651	X: 0,30; Y: 7,00	11,32
6,27	3 984	24 980	X: -0,20; Y: 7,00	7,33	6,23	3 984	24 824	X: -0,20; Y: 7,00	7,33
5,17	85 838	443 510	X: -0,20; Y: 7,00	11,33	4,81	85 838	412 859	X: -0,20; Y: 7,00	11,33

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
6,56	4 045	26 539	X: -0,70; Y: 7,00	7,39	6,51	4 045	26 344	X: -0,70; Y: 7,00	7,39
5,30	84 847	449 357	X: -0,70; Y: 7,00	11,39	4,93	84 847	418 162	X: -0,70; Y: 7,00	11,39
6,69	4 499	30 083	X: -1,20; Y: 7,00	7,48	6,62	4 499	29 803	X: -1,20; Y: 7,00	7,48
5,45	84 437	460 288	X: -1,20; Y: 7,00	11,48	5,07	84 437	428 043	X: -1,20; Y: 7,00	11,48
6,90	5 175	35 699	X: -1,70; Y: 7,00	7,61	6,82	5 175	35 278	X: -1,70; Y: 7,00	7,61
5,61	85 023	476 591	X: -1,70; Y: 7,00	11,61	5,21	85 023	442 785	X: -1,70; Y: 7,00	11,61
6,99	6 239	43 584	X: -2,20; Y: 7,00	7,77	6,88	6 239	42 931	X: -2,20; Y: 7,00	7,77
5,77	86 287	497 956	X: -2,20; Y: 7,00	11,77	5,35	86 287	462 065	X: -2,20; Y: 7,00	11,77
7,14	7 566	54 053	X: -2,70; Y: 7,00	7,95	7,01	7 566	53 058	X: -2,70; Y: 7,00	7,95
5,93	88 416	524 707	X: -2,70; Y: 7,00	11,95	5,50	88 416	486 203	X: -2,70; Y: 7,00	11,95
7,34	9 163	67 227	X: -3,20; Y: 7,00	8,16	7,17	9 163	65 737	X: -3,20; Y: 7,00	8,16
6,09	91 369	556 653	X: -3,20; Y: 7,00	12,16	5,64	91 369	514 980	X: -3,20; Y: 7,00	12,16
7,40	11 283	83 471	X: -3,70; Y: 7,00	8,40	7,20	11 283	81 273	X: -3,70; Y: 7,00	8,40
6,26	94 873	593 801	X: -3,70; Y: 7,00	12,40	5,78	94 873	548 402	X: -3,70; Y: 7,00	12,40
7,50	13 722	102 874	X: -4,20; Y: 7,00	8,66	7,27	13 722	99 716	X: -4,20; Y: 7,00	8,66
6,42	99 148	636 143	X: -4,20; Y: 7,00	12,66	5,91	99 148	586 421	X: -4,20; Y: 7,00	12,66
6,05	4 462	26 977	X: 0,30; Y: 7,50	7,82	6,01	4 462	26 813	X: 0,30; Y: 7,50	7,82
5,00	91 383	456 919	X: 0,30; Y: 7,50	11,82	4,67	91 383	426 447	X: 0,30; Y: 7,50	11,82
6,33	4 079	25 833	X: -0,20; Y: 7,50	7,83	6,30	4 079	25 682	X: -0,20; Y: 7,50	7,83
5,12	88 776	454 755	X: -0,20; Y: 7,50	11,83	4,78	88 776	424 484	X: -0,20; Y: 7,50	11,83
6,63	4 105	27 223	X: -0,70; Y: 7,50	7,88	6,59	4 105	27 038	X: -0,70; Y: 7,50	7,88
5,25	87 645	460 078	X: -0,70; Y: 7,50	11,88	4,90	87 645	429 323	X: -0,70; Y: 7,50	11,88
6,77	4 512	30 555	X: -1,20; Y: 7,50	7,97	6,71	4 512	30 298	X: -1,20; Y: 7,50	7,97
5,39	87 185	470 273	X: -1,20; Y: 7,50	11,97	5,03	87 185	438 564	X: -1,20; Y: 7,50	11,97
6,97	5 148	35 867	X: -1,70; Y: 7,50	8,09	6,89	5 148	35 485	X: -1,70; Y: 7,50	8,09
5,54	87 659	485 613	X: -1,70; Y: 7,50	12,09	5,16	87 659	452 473	X: -1,70; Y: 7,50	12,09
7,05	6 149	43 344	X: -2,20; Y: 7,50	8,24	6,95	6 149	42 758	X: -2,20; Y: 7,50	8,24
5,71	88 650	505 844	X: -2,20; Y: 7,50	12,24	5,31	88 650	470 791	X: -2,20; Y: 7,50	12,24
7,19	7 413	53 306	X: -2,70; Y: 7,50	8,41	7,07	7 413	52 422	X: -2,70; Y: 7,50	8,41
5,86	90 650	531 238	X: -2,70; Y: 7,50	12,41	5,45	90 650	493 771	X: -2,70; Y: 7,50	12,41
7,37	8 929	65 823	X: -3,20; Y: 7,50	8,61	7,22	8 929	64 507	X: -3,20; Y: 7,50	8,61
6,02	93 329	561 652	X: -3,20; Y: 7,50	12,61	5,59	93 329	521 258	X: -3,20; Y: 7,50	12,61
7,42	10 962	81 292	X: -3,70; Y: 7,50	8,84	7,24	10 962	79 355	X: -3,70; Y: 7,50	8,84
6,17	96 700	597 104	X: -3,70; Y: 7,50	12,84	5,72	96 700	553 251	X: -3,70; Y: 7,50	12,84
7,48	13 355	99 851	X: -4,20; Y: 7,50	9,08	7,27	13 355	97 076	X: -4,20; Y: 7,50	9,08
6,33	100 712	637 608	X: -4,20; Y: 7,50	13,08	5,86	100 712	589 745	X: -4,20; Y: 7,50	13,08
6,05	4 616	27 945	X: 0,30; Y: 8,00	8,32	6,02	4 616	27 788	X: 0,30; Y: 8,00	8,32
4,96	94 405	468 128	X: 0,30; Y: 8,00	12,32	4,64	94 405	438 015	X: 0,30; Y: 8,00	12,32
6,36	4 199	26 723	X: -0,20; Y: 8,00	8,33	6,33	4 199	26 578	X: -0,20; Y: 8,00	8,33
5,08	91 728	465 793	X: -0,20; Y: 8,00	12,33	4,75	91 728	435 889	X: -0,20; Y: 8,00	12,33
6,68	4 194	27 995	X: -0,70; Y: 8,00	8,38	6,63	4 194	27 819	X: -0,70; Y: 8,00	8,38
5,20	90 528	470 633	X: -0,70; Y: 8,00	12,38	4,86	90 528	440 302	X: -0,70; Y: 8,00	12,38
6,71	4 636	31 101	X: -1,20; Y: 8,00	8,46	6,66	4 636	30 860	X: -1,20; Y: 8,00	8,46
5,34	89 873	480 172	X: -1,20; Y: 8,00	12,46	5,00	89 873	448 968	X: -1,20; Y: 8,00	12,46
7,02	5 149	36 138	X: -1,70; Y: 8,00	8,57	6,95	5 149	35 789	X: -1,70; Y: 8,00	8,57
5,50	89 930	494 498	X: -1,70; Y: 8,00	12,57	5,14	89 930	461 979	X: -1,70; Y: 8,00	12,57
7,08	6 110	43 264	X: -2,20; Y: 8,00	8,71	6,99	6 110	42 737	X: -2,20; Y: 8,00	8,71
5,64	91 058	513 844	X: -2,20; Y: 8,00	12,71	5,27	91 058	479 559	X: -2,20; Y: 8,00	12,71
7,24	7 281	52 688	X: -2,70; Y: 8,00	8,88	7,13	7 281	51 894	X: -2,70; Y: 8,00	8,88
5,79	92 853	538 008	X: -2,70; Y: 8,00	12,88	5,40	92 853	501 490	X: -2,70; Y: 8,00	12,88
7,41	8 723	64 611	X: -3,20; Y: 8,00	9,07	7,27	8 723	63 438	X: -3,20; Y: 8,00	9,07
5,95	95 352	567 025	X: -3,20; Y: 8,00	13,07	5,54	95 352	527 791	X: -3,20; Y: 8,00	13,07
7,44	10 669	79 376	X: -3,70; Y: 8,00	9,28	7,28	10 669	77 660	X: -3,70; Y: 8,00	9,28
6,10	98 507	600 925	X: -3,70; Y: 8,00	13,28	5,67	98 507	558 477	X: -3,70; Y: 8,00	13,28
7,48	12 973	97 099	X: -4,20; Y: 8,00	9,51	7,30	12 973	94 643	X: -4,20; Y: 8,00	9,51
6,25	102 340	639 733	X: -4,20; Y: 8,00	13,51	5,80	102 340	593 549	X: -4,20; Y: 8,00	13,51
6,08	4 746	28 843	X: 0,30; Y: 8,50	8,81	6,04	4 746	28 688	X: 0,30; Y: 8,50	8,81
4,92	97 353	479 132	X: 0,30; Y: 8,50	12,81	4,62	97 353	449 371	X: 0,30; Y: 8,50	12,81
6,40	4 307	27 558	X: -0,20; Y: 8,50	8,82	6,37	4 307	27 416	X: -0,20; Y: 8,50	8,82
5,04	94 611	476 636	X: -0,20; Y: 8,50	12,82	4,73	94 611	447 089	X: -0,20; Y: 8,50	12,82
6,74	4 259	28 686	X: -0,70; Y: 8,50	8,87	6,70	4 259	28 518	X: -0,70; Y: 8,50	8,87
5,16	93 236	481 038	X: -0,70; Y: 8,50	12,87	4,84	93 236	451 109	X: -0,70; Y: 8,50	12,87
6,77	4 670	31 613	X: -1,20; Y: 8,50	8,95	6,72	4 670	31 387	X: -1,20; Y: 8,50	8,95
5,30	92 463	489 976	X: -1,20; Y: 8,50	12,95	4,97	92 463	459 250	X: -1,20; Y: 8,50	12,95
7,08	5 141	36 396	X: -1,70; Y: 8,50	9,06	7,02	5 141	36 074	X: -1,70; Y: 8,50	9,06
5,44	92 532	503 534	X: -1,70; Y: 8,50	13,06	5,10	92 532	471 594	X: -1,70; Y: 8,50	13,06
7,13	6 054	43 187	X: -2,20; Y: 8,50	9,19	7,05	6 054	42 706	X: -2,20; Y: 8,50	9,19
5,59	93 425	521 922	X: -2,20; Y: 8,50	13,19	5,23	93 425	488 348	X: -2,20; Y: 8,50	13,19
7,21	7 233	52 175	X: -2,70; Y: 8,50	9,35	7,11	7 233	51 453	X: -2,70; Y: 8,50	9,35
5,74	94 984	544 964	X: -2,70; Y: 8,50	13,35	5,36	94 984	509 322	X: -2,70; Y: 8,50	13,35
7,33	8 685	63 643	X: -3,20; Y: 8,50	9,53	7,21	8 685	62 583	X: -3,20; Y: 8,50	9,53
5,88	97 349	572 701	X: -3,20; Y: 8,50	13,53	5,49	97 349	534 529	X: -3,20; Y: 8,50	13,53
7,47	10 406	77 687	X: -3,70; Y: 8,50	9,73	7,32	10 406	76 154	X: -3,70; Y: 8,50	9,73
6,04	100 264	605 178	X: -3,70; Y: 8,50	13,73	5,63	100 264	564 014	X: -3,70; Y: 8,50	13,73
7,50	12 622	94 648	X: -4,20; Y: 8,50	9,95	7,33	12 622	92 459	X: -4,20; Y: 8,50	9,95
6,18	103 955	642 419	X: -4,20; Y: 8,50	13,95	5,75	103 955	597 766	X: -4,20; Y: 8,50	13,95

LEGENDA Verifiche di stabilita'

Approccio	Tipo di Approccio seguito.
Stato limite	Tipo di Stato Limite.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS]=Non significativo se CS maggiore o uguale a 100).
FrzRblt	Forza Ribaltante [N].

VERIFICHE DI STABILITA'

Bishop					Fellenius				
CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio	CS	FrzRblt	FrzRes	Centro	Raggio
	[N]	[N]	[m]	[m]		[N]	[N]	[m]	[m]
FrzRes					Forza Resistente [N].				
Centro					Coordinate del centro della circonferenza che delinea la superficie di scorrimento [m].				
Raggio					Raggio della circonferenza che delinea la superficie di scorrimento [m].				

VERIFICHE A SCORRIMENTO
VERIFICHE A SCORRIMENTO - Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)

Stato limite	Sisma	CS	FrzP	FrzR
			[N]	[N]
Recinzione Collinetta				
Verifica 1	SLU	NO	-	0
Verifica 2	SLU	NO	-	0
Verifica 3	SLV	SI	13,46	436

LEGENDA Verifiche a scorrimento

Stato limite	Tipo di Stato Limite.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS]=Non significativo se CS maggiore o uguale a 100).
FrzP	Forza di scorrimento di Progetto [N].
FrzR	Forza Resistente a scorrimento [N].

VERIFICHE A RIBALTAMENTO
VERIFICHE A RIBALTAMENTO - Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)

Stato limite	Sisma	CS	Mrblt	Mstbl
			[Nm]	[Nm]
Recinzione Collinetta				
Verifica 1	SLU	NO	-	0
Verifica 2	SLU	NO	-	0
Verifica 3	SLV	SI	43,66	117

LEGENDA Verifiche a ribaltamento

Stato limite	Tipo di Stato Limite.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS]=Non significativo se CS maggiore o uguale a 100).
Mrblt	Momento ribaltante di Progetto [Nm].
Mstbl	Momento Stabilizzante [Nm].

VERIFICHE A CARICO LIMITE
VERIFICHE A CARICO LIMITE - Approccio 2, Combinazione (A1+M1+R3)

Stato limite	Sisma	CS	QMedP	QLim
			[N/mm ²]	[N/mm ²]
Recinzione Collinetta				
Verifica 1	SLU	NO	11,04	0,21
Verifica 2	SLU	NO	14,36	0,21
Verifica 3	SLV	SI	16,08	0,23

LEGENDA Verifiche a Carico Limite

Stato limite	Tipo di Stato Limite.
Sisma	Sisma agente nella Combinazione.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS]=Non significativo se CS maggiore o uguale a 100).
QMedP	Tensione media di Progetto [N/mm ²].
QLim	Carico Limite [N/mm ²].

VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU
VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU

CS _{Sup}	CS _{Inf}	Sollecitazioni	Af _{Sup}	Af _{Inf}
-------------------	-------------------	----------------	-------------------	-------------------

		N_{Sup} [N]	My_{Sup} [Nm]	N_{Inf} [N]	My_{Inf} [Nm]		
						[cm²]	[cm²]
Recinzione Collinetta							
Paramento							
Sez. calcolo n.1 - Dis: 0.04							
-	19,86	0	0,00	3 868	-2 613,00	6,16	6,16
Sez. calcolo n.2 - Dis: 0.05							
-	19,86	0	0,00	3 754	-2 613,00	6,16	6,16
Sez. calcolo n.3 - Dis: 0.07							
-	19,85	0	0,00	3 640	-2 613,00	6,16	6,16
Sez. calcolo n.4 - Dis: 0.08							
-	19,85	0	0,00	3 526	-2 613,00	6,16	6,16
Sez. calcolo n.5 - Dis: 0.10							
-	19,84	0	0,00	3 412	-2 613,00	6,16	6,16
Sez. calcolo n.6 - Dis: 0.11							
-	19,84	0	0,00	3 299	-2 613,00	6,16	6,16
Sez. calcolo n.7 - Dis: 0.12							
-	19,84	0	0,00	3 185	-2 613,00	6,16	6,16
Sez. calcolo n.8 - Dis: 0.14							
-	19,83	0	0,00	3 071	-2 613,00	6,16	6,16
Sez. calcolo n.9 - Dis: 0.15							
-	19,83	0	0,00	2 957	-2 613,00	6,16	6,16
Fondazione muro							
Sez. calcolo n.10 - Dis: 0.00(Valle)							
-	NS	0	0,00	0	-55,00	6,16	6,16
Sez. calcolo n.11 - Dis: 0.11(Valle)							
-	NS	0	0,00	0	-568,00	6,16	6,16
Sez. calcolo n.12 - Dis: 0.00(Monte)							
NS	-	0	178,00	0	0,00	6,16	6,16
Sez. calcolo n.13 - Dis: 0.11(Monte)							
NS	-	0	9,00	0	0,00	6,16	6,16

LEGENDA Verifiche a pressoflessione retta allo SLU

CS Coefficiente di sicurezza per l'armatura superiore ed inferiore ([NS]=Non significativo se CS maggiore o uguale a 100).
N Sforzo normale per l'armatura superiore ed inferiore [N].
My Vettore Momento intorno a Y per l'armatura superiore ed inferiore [Nm].
Af_{Sup} Armatura Superiore Esecutiva [cm²].
Af_{Inf} Armatura Inferiore Esecutiva [cm²].
NOTE Per il paramento: sup=armatura a valle; inf=armatura a monte
Per la fondazione: sup=armatura superiore; inf=armatura inferiore

VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLE

VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLE									
Trazione calcestruzzo			Compressione calcestruzzo			Trazione acciaio			
σ ct [N/mm²]	N [N]	My [N-m]	σ cc [N/mm²]	N [N]	My [N-m]	σ at [N/mm²]	N [N]	My [N-m]	
Recinzione Collinetta									
Paramento									
Sez. calcolo n.1 - Dis: 0.04									
AA= PCA	CA=FQR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00					CA=QPR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm			
0,156	2 975	-2 010	-0,178	2 975	-2 010	1,936	2 975	-2 010	
Sez. calcolo n.2 - Dis: 0.05									
AA= PCA	CA=FQR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00					CA=QPR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm			
0,156	2 888	-2 010	-0,178	2 888	-2 010	1,941	2 888	-2 010	
Sez. calcolo n.3 - Dis: 0.07									
AA= PCA	CA=FQR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00					CA=QPR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm			
0,156	2 800	-2 010	-0,177	2 800	-2 010	1,946	2 800	-2 010	
Sez. calcolo n.4 - Dis: 0.08									
AA= PCA	CA=FQR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00					CA=QPR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm			
0,157	2 712	-2 010	-0,177	2 712	-2 010	1,951	2 712	-2 010	
Sez. calcolo n.5 - Dis: 0.10									
AA= PCA	CA=FQR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00					CA=QPR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm			
0,157	2 625	-2 010	-0,177	2 625	-2 010	1,956	2 625	-2 010	
Sez. calcolo n.6 - Dis: 0.11									
AA= PCA	CA=FQR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00					CA=QPR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm			
0,157	2 537	-2 010	-0,176	2 537	-2 010	1,961	2 537	-2 010	
Sez. calcolo n.7 - Dis: 0.12									
AA= PCA	CA=FQR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00					CA=QPR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm			
0,158	2 450	-2 010	-0,176	2 450	-2 010	1,966	2 450	-2 010	
Sez. calcolo n.8 - Dis: 0.14									
AA= PCA	CA=FQR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00					CA=QPR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm			
0,158	2 362	-2 010	-0,176	2 362	-2 010	1,970	2 362	-2 010	
Sez. calcolo n.9 - Dis: 0.15									
AA= PCA	CA=FQR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00					CA=QPR ε sm=0,00000 Ae=0,0 cm² sm=0 mm wk=0,00 mm			

VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLE

Trazione calcestruzzo			Compressione calcestruzzo			Trazione acciaio		
σ_{ct}	N	My	σ_{cc}	N	My	σ_{at}	N	My
[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]	[N/mm ²]	[N]	[N-m]
0,158	2 275	-2 010	-0,175	2 275	-2 010	1,975	2 275	-2 010
Fondazione muro								
Sez. calcolo n.10 - Dis: 0.00(Valle)								
AA= PCA	CA=FQR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm	CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm				
0,002	0	-42	-0,002	0	-42	0,032	0	-42
Sez. calcolo n.11 - Dis: 0.11(Valle)								
AA= PCA	CA=FQR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm	CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm				
0,026	0	-437	-0,026	0	-437	0,333	0	-437
Sez. calcolo n.12 - Dis: 0.00(Monte)								
AA= PCA	CA=FQR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm	CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm				
0,008	0	137	-0,008	0	137	0,104	0	137
Sez. calcolo n.13 - Dis: 0.11(Monte)								
AA= PCA	CA=FQR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm	CA=QPR $\varepsilon_{sm}=0,00000$	Ae=0,0 cm ² sm=0 mm wk=0,00 mm				
0,000	0	7	0,000	0	7	0,005	0	7

LEGENDA Verifiche a pressoflessione retta allo SLE

AA	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Poco aggressivo - [MDA] = Moderatamente aggressivo - [MLA] = Molto aggressivo.
CA	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FQR] = Frequente - [RAR] = Rara.
ε_{sm}	Deformazione media nel calcestruzzo.
Ae	Area efficace del calcestruzzo teso.
sm	Distanza media tra le fessure.
wk	Apertura massima delle fessure.
σ_{ct} , N, My	Valori, rispettivamente della tensione massima di trazione nel calcestruzzo e delle componenti della sollecitazione agenti che l'hanno generata, riferite all'asse baricentrico della sezione trasversale(N) ed al sistema baricentrico x, y della sezione trasversale.
σ_{cc} , N, My	Valori, rispettivamente della tensione massima di compressione nel calcestruzzo e delle componenti della sollecitazione agenti che l'hanno generata, riferite all'asse baricentrico della sezione trasversale(N) ed al sistema baricentrico x, y della sezione trasversale.
σ_{at} , N, My	Valori, rispettivamente della tensione massima di trazione nell'acciaio e delle componenti della sollecitazione agenti che l'hanno generata, riferite all'asse baricentrico della sezione trasversale(N) ed al sistema baricentrico x, y della sezione trasversale.

VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU

VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU															
CS+	CS-	Tx+	Tx-	Vcc+	Vcc-	Vwd+	Vwd-	Nd+	Nd-	Vwp+	Vwp-	ctgθ+	ctgθ	AfTe+	AfTe-
[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]			[cm ² /cm]	[cm ² /cm]
Recinzione Collinetta															
Paramento															
Sez. calcolo n.1 - Dis: 0.04															
-	NS	0	-188	104 905	105 311	0	0	0	3 069	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.2 - Dis: 0.05															
-	NS	0	-182	104 905	105 299	0	0	0	2 979	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.3 - Dis: 0.07															
-	NS	0	-176	104 905	105 287	0	0	0	2 888	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.4 - Dis: 0.08															
-	NS	0	-171	104 905	105 275	0	0	0	2 797	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.5 - Dis: 0.10															
-	NS	0	-165	104 905	105 263	0	0	0	2 708	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.6 - Dis: 0.11															
-	NS	0	-160	104 905	105 251	0	0	0	2 617	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.7 - Dis: 0.12															
-	NS	0	-154	104 905	105 239	0	0	0	2 527	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.8 - Dis: 0.14															
-	NS	0	-149	104 905	105 227	0	0	0	2 436	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.9 - Dis: 0.15															
-	NS	0	-143	104 905	105 215	0	0	0	2 347	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Fondazione muro															
Sez. calcolo n.10 - Dis: 0.00(Valle)															
-	49,46	0	-2 420	119 683	119 683	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.11 - Dis: 0.11(Valle)															
-	18,97	0	-6 308	119 683	119 683	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.12 - Dis: 0.00(Monte)															
-	46,81	0	2 557	0	119 683	119 683	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000
Sez. calcolo n.13 - Dis: 0.11(Monte)															
NS	-	429	0	119 683	119 683	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	0,0000	0,0000

LEGENDA Verifiche a taglio per pressoflessione retta allo SLU

CS+, CS-	Coefficienti di sicurezza relativi alle sollecitazioni "Tx+" e "Tx-" : [NS] = Non Significativo - Per valori di CS maggiori o uguali a 100.
Tx+, Tx-	Valori massimo e minimo della sollecitazione di taglio.
Vcc+, Vcc-	Valori massimo e minimo del taglio ultimo, per conglomerato compresso.
Vwd+, Vwd-	Contributi dell'acciaio al taglio ultimo dovuto alle staffe, relativi alle sollecitazioni "Tx+" e "Tx-".
Nd+, Nd-	Sforzo normale.
Vwp+, Vwp-	Contributo acciaio al Taglio ultimo dovuto ai ferri piegati, relativi alle sollecitazioni "Tx+" e "Tx-".
ctgθ+, ctgθ	ctg(θ) utilizzato nel calcolo di Vcc, Vwd e Vwp.
AfTe+, AfTe-	Aree di ferro per il taglio in un centimetro, relativi alle sollecitazioni "Tx+" e "Tx-".

CEDIMENTI ASSOLUTI

Cedimenti assoluti						
Id	Posizione		W _{ed}	W ₀	W _c	W _f
	Idw	Dis				
		[m]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]
Recinzione Collinetta						
SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 -						
1	1 (VALLE)	0,00	0,02	0,02	0,00	0,02
2	2 (PARAMENTO)	0,00	0,02	0,02	0,00	0,02
3	3 (MONTE)	0,00	0,01	0,01	0,00	0,01
4	4 (VALLE)	1,67	0,07	0,07	0,00	0,07
5	5 (PARAMENTO)	1,67	0,05	0,05	0,00	0,05
6	6 (MONTE)	1,67	0,03	0,03	0,00	0,03
7	7 (VALLE)	3,33	0,12	0,12	0,00	0,12
8	8 (PARAMENTO)	3,33	0,09	0,09	0,00	0,09
9	9 (MONTE)	3,33	0,04	0,04	0,00	0,04
10	10 (VALLE)	5,00	0,14	0,14	0,00	0,14
11	11 (PARAMENTO)	5,00	0,11	0,11	0,00	0,11
12	12 (MONTE)	5,00	0,06	0,06	0,00	0,06
13	13 (VALLE)	6,67	0,10	0,10	0,00	0,10
14	14 (PARAMENTO)	6,67	0,08	0,08	0,00	0,08
15	15 (MONTE)	6,67	0,04	0,04	0,00	0,04
16	16 (VALLE)	8,33	0,06	0,06	0,00	0,06
17	17 (PARAMENTO)	8,33	0,05	0,05	0,00	0,05
18	18 (MONTE)	8,33	0,03	0,03	0,00	0,03
19	19 (VALLE)	10,00	0,03	0,03	0,00	0,03
20	20 (PARAMENTO)	10,00	0,01	0,01	0,00	0,01
21	21 (MONTE)	10,00	0,01	0,01	0,00	0,01
SLE - Combinazione Tipo Frequente - Carico permanente * 1 -						
1	1 (VALLE)	0,00	0,02	0,02	0,00	0,02
2	2 (PARAMENTO)	0,00	0,02	0,02	0,00	0,02
3	3 (MONTE)	0,00	0,01	0,01	0,00	0,01
4	4 (VALLE)	1,67	0,07	0,07	0,00	0,07
5	5 (PARAMENTO)	1,67	0,05	0,05	0,00	0,05
6	6 (MONTE)	1,67	0,03	0,03	0,00	0,03
7	7 (VALLE)	3,33	0,12	0,12	0,00	0,12
8	8 (PARAMENTO)	3,33	0,09	0,09	0,00	0,09
9	9 (MONTE)	3,33	0,04	0,04	0,00	0,04
10	10 (VALLE)	5,00	0,14	0,14	0,00	0,14
11	11 (PARAMENTO)	5,00	0,11	0,11	0,00	0,11
12	12 (MONTE)	5,00	0,06	0,06	0,00	0,06
13	13 (VALLE)	6,67	0,10	0,10	0,00	0,10
14	14 (PARAMENTO)	6,67	0,08	0,08	0,00	0,08
15	15 (MONTE)	6,67	0,04	0,04	0,00	0,04
16	16 (VALLE)	8,33	0,06	0,06	0,00	0,06
17	17 (PARAMENTO)	8,33	0,05	0,05	0,00	0,05
18	18 (MONTE)	8,33	0,03	0,03	0,00	0,03
19	19 (VALLE)	10,00	0,03	0,03	0,00	0,03
20	20 (PARAMENTO)	10,00	0,01	0,01	0,00	0,01
21	21 (MONTE)	10,00	0,01	0,01	0,00	0,01
SLE - Combinazione Tipo Quasi Permanente - Carico permanente * 1 -						
1	1 (VALLE)	0,00	0,02	0,02	0,00	0,02
2	2 (PARAMENTO)	0,00	0,02	0,02	0,00	0,02
3	3 (MONTE)	0,00	0,01	0,01	0,00	0,01
4	4 (VALLE)	1,67	0,07	0,07	0,00	0,07
5	5 (PARAMENTO)	1,67	0,05	0,05	0,00	0,05
6	6 (MONTE)	1,67	0,03	0,03	0,00	0,03
7	7 (VALLE)	3,33	0,12	0,12	0,00	0,12
8	8 (PARAMENTO)	3,33	0,09	0,09	0,00	0,09
9	9 (MONTE)	3,33	0,04	0,04	0,00	0,04
10	10 (VALLE)	5,00	0,14	0,14	0,00	0,14
11	11 (PARAMENTO)	5,00	0,11	0,11	0,00	0,11
12	12 (MONTE)	5,00	0,06	0,06	0,00	0,06
13	13 (VALLE)	6,67	0,10	0,10	0,00	0,10
14	14 (PARAMENTO)	6,67	0,08	0,08	0,00	0,08
15	15 (MONTE)	6,67	0,04	0,04	0,00	0,04
16	16 (VALLE)	8,33	0,06	0,06	0,00	0,06
17	17 (PARAMENTO)	8,33	0,05	0,05	0,00	0,05
18	18 (MONTE)	8,33	0,03	0,03	0,00	0,03
19	19 (VALLE)	10,00	0,03	0,03	0,00	0,03
20	20 (PARAMENTO)	10,00	0,01	0,01	0,00	0,01
21	21 (MONTE)	10,00	0,01	0,01	0,00	0,01

LEGENDA Cedimenti assoluti

Id	Identificativo univoco del punto significativo.
Posizione	Posizione assoluta del punto significativo.
W_{ed}	Cedimento edometrico.
W₀	Cedimento iniziale.
W_c	Cedimento di consolidazione.
W_f	Cedimento finale.

CEDIMENTI DIFFERENZIALI

Cedimenti differenziali					
Id	L_{i-f}	ΔW_{i-f}	$(L / \Delta W_{i-f})$	$(L / \Delta W_{lim})$	CS
	[m]	[cm]			
Recinzione Collinetta					
SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 -					
1 - 4	1,67	0,05	3588,26	200,00	17,94
2 - 5	1,67	0,03	5024,31	200,00	25,12
3 - 6	1,67	0,01	12240,43	200,00	61,20
4 - 7	1,67	0,05	3379,28	200,00	16,90
5 - 8	1,67	0,04	4529,42	200,00	22,65
6 - 9	1,67	0,02	10549,93	200,00	52,75
7 - 10	1,67	0,02	7450,56	200,00	37,25
8 - 11	1,67	0,03	6506,52	200,00	32,53
9 - 12	1,67	0,01	13865,82	200,00	69,33
10 - 13	1,67	0,04	4149,61	200,00	20,75
11 - 14	1,67	0,03	6036,63	200,00	30,18
12 - 15	1,67	0,01	12530,48	200,00	62,65
13 - 16	1,67	0,04	4440,08	200,00	22,20
14 - 17	1,67	0,04	4231,34	200,00	21,16
15 - 18	1,67	0,02	10093,79	200,00	50,47
16 - 19	1,67	0,04	4305,04	200,00	21,53
17 - 20	1,67	0,03	5406,79	200,00	27,03
18 - 21	1,67	0,01	13029,63	200,00	65,15
SLE - Combinazione Tipo Frequente - Carico permanente * 1 -					
1 - 4	1,67	0,05	3588,26	200,00	17,94
2 - 5	1,67	0,03	5024,31	200,00	25,12
3 - 6	1,67	0,01	12240,43	200,00	61,20
4 - 7	1,67	0,05	3379,28	200,00	16,90
5 - 8	1,67	0,04	4529,42	200,00	22,65
6 - 9	1,67	0,02	10549,93	200,00	52,75
7 - 10	1,67	0,02	7450,56	200,00	37,25
8 - 11	1,67	0,03	6506,52	200,00	32,53
9 - 12	1,67	0,01	13865,82	200,00	69,33
10 - 13	1,67	0,04	4149,61	200,00	20,75
11 - 14	1,67	0,03	6036,63	200,00	30,18
12 - 15	1,67	0,01	12530,48	200,00	62,65
13 - 16	1,67	0,04	4440,08	200,00	22,20
14 - 17	1,67	0,04	4231,34	200,00	21,16
15 - 18	1,67	0,02	10093,79	200,00	50,47
16 - 19	1,67	0,04	4305,04	200,00	21,53
17 - 20	1,67	0,03	5406,79	200,00	27,03
18 - 21	1,67	0,01	13029,63	200,00	65,15
SLE - Combinazione Tipo Quasi Permanente - Carico permanente * 1 -					
1 - 4	1,67	0,05	3588,26	200,00	17,94
2 - 5	1,67	0,03	5024,31	200,00	25,12
3 - 6	1,67	0,01	12240,43	200,00	61,20
4 - 7	1,67	0,05	3379,28	200,00	16,90
5 - 8	1,67	0,04	4529,42	200,00	22,65
6 - 9	1,67	0,02	10549,93	200,00	52,75
7 - 10	1,67	0,02	7450,56	200,00	37,25
8 - 11	1,67	0,03	6506,52	200,00	32,53
9 - 12	1,67	0,01	13865,82	200,00	69,33
10 - 13	1,67	0,04	4149,61	200,00	20,75
11 - 14	1,67	0,03	6036,63	200,00	30,18
12 - 15	1,67	0,01	12530,48	200,00	62,65
13 - 16	1,67	0,04	4440,08	200,00	22,20
14 - 17	1,67	0,04	4231,34	200,00	21,16
15 - 18	1,67	0,02	10093,79	200,00	50,47
16 - 19	1,67	0,04	4305,04	200,00	21,53
17 - 20	1,67	0,03	5406,79	200,00	27,03
18 - 21	1,67	0,01	13029,63	200,00	65,15

LEGENDA Cedimenti differenziali

Id	Identificativo univoco del tratto soggetto a cedimento differenziale.
L_{i-f}	Lunghezza del tratto soggetto a cedimento differenziale.
ΔW_{i-f}	Cedimento differenziale.
$(L / \Delta W_{i-f})$	Distorsione angolare.
$(L / \Delta W_{lim})$	Distorsione angolare limite.
CS	Coefficiente di sicurezza.

VERIFICHE CEDIMENTI DIFFERENZIALI

Verifiche cedimenti differenziali				
Id	Combinazione	$(L / \Delta W_{i-f})$	$(L / \Delta W_{lim})$	CS

Recinzione Collinetta				
1 - 4	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 -	3588,26	200,00	17,94
2 - 5	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 -	5024,31	200,00	25,12
3 - 6	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 -	12240,43	200,00	61,20
4 - 7	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 -	3379,28	200,00	16,90
5 - 8	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 -	4529,42	200,00	22,65
6 - 9	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 -	10549,93	200,00	52,75
7 - 10	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 -	7450,56	200,00	37,25
8 - 11	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 -	6506,52	200,00	32,53
9 - 12	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 -	13865,82	200,00	69,33
10 - 13	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 -	4149,61	200,00	20,75
11 - 14	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 -	6036,63	200,00	30,18
12 - 15	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 -	12530,48	200,00	62,65
13 - 16	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 -	4440,08	200,00	22,20
14 - 17	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 -	4231,34	200,00	21,16
15 - 18	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 -	10093,79	200,00	50,47
16 - 19	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 -	4305,04	200,00	21,53
17 - 20	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 -	5406,79	200,00	27,03
18 - 21	SLE - Combinazione Tipo Rara - Carico permanente * 1 -	13029,63	200,00	65,15

LEGENDA Verifiche cedimenti differenziali

Id	Identificativo univoco del tratto soggetto a cedimento differenziale.
Combinazione	Identificativo della combinazione per la quale si riscontra il coefficiente di sicurezza minimo.
(L / ΔW_{i-r})	Distorsione angolare.
(L / ΔW_{lim})	Distorsione angolare limite.
CS	Coefficiente di sicurezza.

INDICE

INFORMAZIONI GENERALI	pag.	2
MATERIALI	pag.	2
TERRENI	pag.	2
CONDIZIONI DI CARICO	pag.	3
SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI QUASI PERMANENTE - COEFFICIENTI	pag.	3
SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI FREQUENTE - COEFFICIENTI	pag.	3
SLE: COMBINAZIONE DI AZIONI RARA - COEFFICIENTI	pag.	3
SLU: COMBINAZIONI DI CARICO IN ASSENZA DI SISMA - COEFFICIENTI	pag.	3
SLU: COMBINAZIONI DI CARICO IN PRESENZA DI SISMA - COEFFICIENTI	pag.	4
DATI GENERALI ANALISI SISMICA	pag.	4
GEOMETRIA	pag.	5
CARATTERISTICHE MECCANICHE DEGLI STRATI	pag.	6
CARICHI CONCENTRATI SUL PARAMENTO	pag.	6
SPINTE SUL PARAMENTO ALLO SLU	pag.	7
SPINTE SUL CUNEO ALLO SLU	pag.	7
SPINTE SUL PARAMENTO ALLO SLE	pag.	7
SPINTE SUL CUNEO ALLO SLE	pag.	7
SOLLECITAZIONI SUL PARAMENTO	pag.	8
SOLLECITAZIONI SULLA FONDAZIONE	pag.	9
TENSIONI SUL TERRENO	pag.	10
VERIFICHE DI STABILITA'	pag.	10
VERIFICHE A SCORRIMENTO	pag.	18

<u>VERIFICHE A RIBALTAMENTO</u>	pag.	18
<u>VERIFICHE A CARICO LIMITE</u>	pag.	18
<u>VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU</u>	pag.	19
<u>VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLE</u>	pag.	19
<u>VERIFICHE A TAGLIO PER PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU</u>	pag.	20
<u>CEDIMENTI ASSOLUTI</u>	pag.	21
<u>CEDIMENTI DIFFERENZIALI</u>	pag.	21
<u>VERIFICHE CEDIMENTI DIFFERENZIALI</u>	pag.	22