

REGIONE PIEMONTE

PROVINCIA DI CUNEO

COMUNE DI LIMONE PIEMONTE

*PIANO ESECUTIVO CONVENZIONATO IN ZONA URBANISTICA "3/TR2/G.2",
ZONA "MANEGGIO" E "CAMPO PRINCIPE"*

Integrazioni a Relazione geologica e geotecnica

(ai sensi dei § 6.2.1 – 6.2.2 delle Norme tecniche delle costruzioni del DM 17.01.2018)

Committente:

Porta Rossa S.p.A.

Via Alessandro Manzoni, 45

MILANO

S.A.I. S.r.l.

Via Galliano, 15

TORINO

Dott. Eraldo Viada

Geologo

Via Tetto Chiappello, 21D

12017 Robilante (CN)

3404917357



aprile 2019

Dott. **Eraldo Viada**
Geologo
Via Tetto Chiappello, 21D
12017 Robilante (CN)
3404917357

1 Premessa

La presente relazione è stata redatta in riferimento alla richiesta di integrazioni alla relazione geologica e geotecnica relativa a richiesta di parere sismico preventivo ai sensi dell'Art. 89 del D.P.R. 380/2001) per il Piano Esecutivo Convenzionato dell'area 3/TR2/G.2, da parte della Regione Piemonte (*Direzione Opere Pubbliche, Difesa del suolo, Montagna, Foreste, Protezione Civile, Trasporti e Logistica – Settore Geologico*).

2 Precisazioni in merito a indagine sismica

Nella tabella del paragrafo 5 della *Relazione tecnica* che illustra la prospezione sismica MASW, l'indicazione di velocità del terzo sismostrato <800 m/s corrisponde a un mero errore materiale. La velocità delle onde sismiche risulta >800 m/s in detto sismostrato e ne deriva che la velocità equivalente dal piano campagna è stata calcolata nei primi 9 m e trova corrispondenza con le indagini sismiche pregresse. Si precisa, a tale proposito, che la velocità >800 m/s riscontrata non indica comunque la presenza del substrato roccioso.

3 Verifiche di stabilità

Nel presente paragrafo sono illustrate le risultanze della verifica di stabilità eseguite lungo alcune sezioni di progetto, corrispondenti alle più gravose.

3.1 Modello geotecnico

3.1.1 Modello litotecnico

Sulla base di quanto riportato nella relazione geologica e geotecnica, nell'esecuzione delle verifiche di stabilità è stato adottato un modello litotecnico così di seguito schematizzabile (*All. 1*) nella sezione dello stato di fatto della sezione tipo adottata per tarare i parametri geotecnici.

<i>Profondità (m)</i>	<i>Litostrato</i>	<i>Caratteristiche litotecniche</i>
0	A	Limo sabbioso debolmente argilloso debolmente coesivo
0,5/0,8	B	Limo sabbioso con ghiaia e ciottoli e possibili trovanti. Terreno con grado di addensamento medio e debolmente coesivo
3/3,5	C	Limo sabbioso con ghiaia e ciottoli e possibili trovanti. Terreno addensato e coesivo

3.1.2 Modello geotecnico

I parametri geotecnici principali sono stati tarati mediante back - analysis basata su una verifica di stabilità di tipo analitico sulla sezione tipo più gravosa (sez. 5 – 5), caratterizzata da condizioni di stabilità buone anche a lungo termine, come confermato dall'assenza di dissesti, anche in età storica, che interessino la scarpata.

Sulla base della verifica sono stati pertanto adottati i valori caratteristici dei parametri geotecnici principali di seguito riportati:

<i>litostrato</i>	A	B	C
ϕ_k (angolo di attrito interno valore caratteristico)	28°	32°	35°
c_k (coesione efficace valore caratteristico) (kN/m ²)	5	5	5
γ_n (peso di volume) (kN/m ³)	17,5 – 18,5	18 – 19,5	19 – 20

Per quanto concerne i terreni costituenti i riporti (litostrato D) in progetto, sono stati adottati i valori caratteristici di seguito riportati e corrispondenti a valori intermedi tra quelli dello strato superficiale (litostrato A) e quello intermedio (litostrato B), trascurando la coesione.

<i>litostrato</i>	D
ϕ_k (angolo di attrito interno valore caratteristico)	30°
c_k (coesione efficace valore caratteristico) (kN/m ²)	0
γ_n (peso di volume) (kN/m ³)	18 - 19

3.2 Vulnerabilità sismica

3.2.1 Categoria del suolo di fondazione

Sulla base delle indagini corredate da prospezioni sismiche MASW, è stata adottata la categoria di suolo di fondazione B. A livello puntuale, per alcune porzioni di fabbricati fondate a profondità maggiore (fabbricati su pendio), i valori equivalenti delle velocità delle onde sismiche potrebbero verosimilmente anche rientrare nella categoria A. Trattandosi, però, di piccole porzioni, la categoria B appare la più corretta e cautelativa, precisando comunque che non vi sono casi di fondazioni che insistono in parte sul substrato roccioso (o terreni compatti con caratteristiche equivalenti) e in parte su terreni sciolti poco addensati.

3.2.2 Coefficienti sismici

In osservanza alle NTC di cui al DM 17.01.2018, sono stati adottati i seguenti parametri nella caratterizzazione sismica del sito:

Vita nominale (Vn)	50 anni
Classe d'uso (Cu)	II
Vita di riferimento (Vr)	50 anni
Categoria del suolo	A
Categoria topografica	T1

Parametri indipendenti

STATO LIMITE	SLV
a_g	0,141 g
S_s	1,200
S_T	1,000
S	1,200

3.3 Metodologia e risultati

Nei calcoli di verifica, sono stati analizzati differenti scenari corrispondenti a differenti geometrie e distribuzioni delle potenziali superfici di scivolamento.

3.3.1 Sezione 5 – 5 stato di fatto (di taratura parametri)

Nella verifica, sono state ipotizzate curve di scivolamento passanti per la strada alla sommità della scarpata e per il piede della scarpata.

3.3.1.1 Condizioni statiche

La verifica in condizioni statiche è stata condotta utilizzando valori caratteristici dei parametri geotecnici (§ 7.11.3.5 NTC 17.01.2018).

Tenuto conto della presenza di una strada alla sommità del pendio, è stato imposto un sovraccarico pari a 50 kN/m², in corrispondenza della medesima.

Dalle verifiche si ricava che il rapporto **Rd/Ed minimo** risulta pari a 1,67 (Cfr All. 2a).

3.3.1.2 Condizioni sismiche

La verifica in condizioni pseudostatiche è stata condotta utilizzando valori caratteristici dei parametri geotecnici (§ 7.11.3.5 NTC 17.01.2018).

Tenuto conto della presenza di una strada alla sommità del pendio, è stato imposto un sovraccarico pari a 50 kN/m², in corrispondenza della medesima.

Per quanto concerne l'azione sismica sono stati adottati i seguenti parametri:

$$a_{max} = A_g * S_s * S_t = 0,17$$

coefficiente riduttivo $\beta_s = 0,24$ (Tab. 7.11.1 NTC).

Dalle verifiche si ricava che il rapporto **Rd/Ed minimo** risulta pari a 1,52 (Cfr All. 2b).

3.3.2 Sezione 5 – 5 stato di progetto

Nella verifica sono stati ipotizzati 6 casi differenti di passaggio delle curve di scivolamento. Nel primo caso, è stata considerata la sezione comprensiva della strada soprastante con curve passanti per la strada e il piede della scarpata. Nei restanti casi, è stata presa in considerazione solo la scarpata con curve passanti per punti differenti della medesima.

Nella sezione con la strada alla sommità del pendio, è stato imposto un sovraccarico pari a 50 kN/m², in corrispondenza della medesima.

3.3.2.1 Condizioni statiche

La verifica della sezione, corrispondente a un fronte di scavo, è stata condotta secondo il DA1 – C2 (A2+M2+R2) con valori di progetto dei parametri geotecnici e coefficiente $\gamma_{R2} = 1,1$ (§ 7.11.4 NTC 17.01.2018).

Dalle verifiche si ricava che il rapporto **Rd/Ed minimo** varia da 1,138 (sezione completa) a 1,31 (caso 4 sezioni con sola scarpata) (Cfr All. 3a).

3.3.2.2 Condizioni sismiche

La verifica della sezione è stata condotta con il DA1 – C2 (A2+M2+R2) con valori

caratteristici dei parametri geotecnici e coefficiente $\gamma_{R2} = 1,2$ (§ 7.11.4 NTC 17.01.2018).

Per quanto concerne l'azione sismica sono stati adottati i seguenti parametri:

$$a_{max} = A_g * S_s * S_t = 0,17$$

coefficiente riduttivo $\beta_s = 0,38$ (Tab. 7.11.4 NTC).

Dalle verifiche si ricava che il rapporto **Rd/Ed minimo** varia da 1,244 (sezione completa) a 1,4 (caso 5 sezioni con sola scarpata) (Cfr All. 3b).

3.3.3 Sezione 1 – 1 stato di progetto

3.3.3.1 Condizioni statiche

La verifica della sezione, corrispondente a un rilevato, è stata condotta secondo il DA1 – C2 (A2+M2+R2) con valori di progetto dei parametri geotecnici e coefficiente $\gamma_{R2} = 1,1$ (§ 7.11.4 NTC 17.01.2018).

Dalle verifiche si ricava che il rapporto **Rd/Ed minimo** risulta pari a 1,6 (Cfr All. 4a).

3.3.3.2 Condizioni sismiche

La verifica della sezione è stata condotta con il DA1 – C2 (A2+M2+R2) con valori caratteristici dei parametri geotecnici e coefficiente $\gamma_{R2} = 1,2$ (§ 7.11.4 NTC 17.01.2018).

Per quanto concerne l'azione sismica sono stati adottati i seguenti parametri:

$$a_{max} = A_g * S_s * S_t = 0,17$$

coefficiente riduttivo $\beta_s = 0,38$ (Tab. 7.11.4 NTC).

Dalle verifiche si ricava che il rapporto **Rd/Ed minimo** risulta pari a 1,61 (Cfr All. 4b).

3.3.4 Sezione 5 – 5 stabilità globale

3.3.4.1 Condizioni statiche

La verifica della sezione è stata condotta secondo il DA1 – C2 (A2+M2+R2) con valori di progetto dei parametri geotecnici e coefficiente $\gamma_{R2} = 1,1$ (§ 7.11.4 NTC 17.01.2018).

Dalle verifiche si ricava che il rapporto **Rd/Ed minimo** risulta pari a 2,19 (Cfr All. 5a).

3.3.4.2 Condizioni sismiche

La verifica della sezione è stata condotta con il DA1 – C2 (A2+M2+R2) con valori caratteristici dei parametri geotecnici e coefficiente $\gamma_{R2} = 1,1$ (§ 7.11.3.4 NTC 17.01.2018).

Per quanto concerne l'azione sismica sono stati adottati i seguenti parametri:

$$a_{max} = A_g * S_s * S_t = 0,17$$

coefficiente riduttivo $\beta_s = 0,38$ (Tab. 7.11.4 NTC).

Dalle verifiche si ricava che il rapporto **Rd/Ed minimo** risulta pari a 2,17 (Cfr All. 5b).

4 Sistemazione scarpata a tergo di fabbricato "E"

Si prevede la realizzazione di un'opera di contenimento rappresentata da terre rinforzate (Cfr All. 6 e Tav. 6bS Studio Sintesi e Studio Martinelli).

5 *Precisazione in merito a esecuzione scavi*

Gli scavi saranno eseguiti, previa realizzazione delle opere provvisorie rappresentate da berlinesi, seguendo l'ordine rappresentato nell'allegato riportato in calce (*All. 7*).

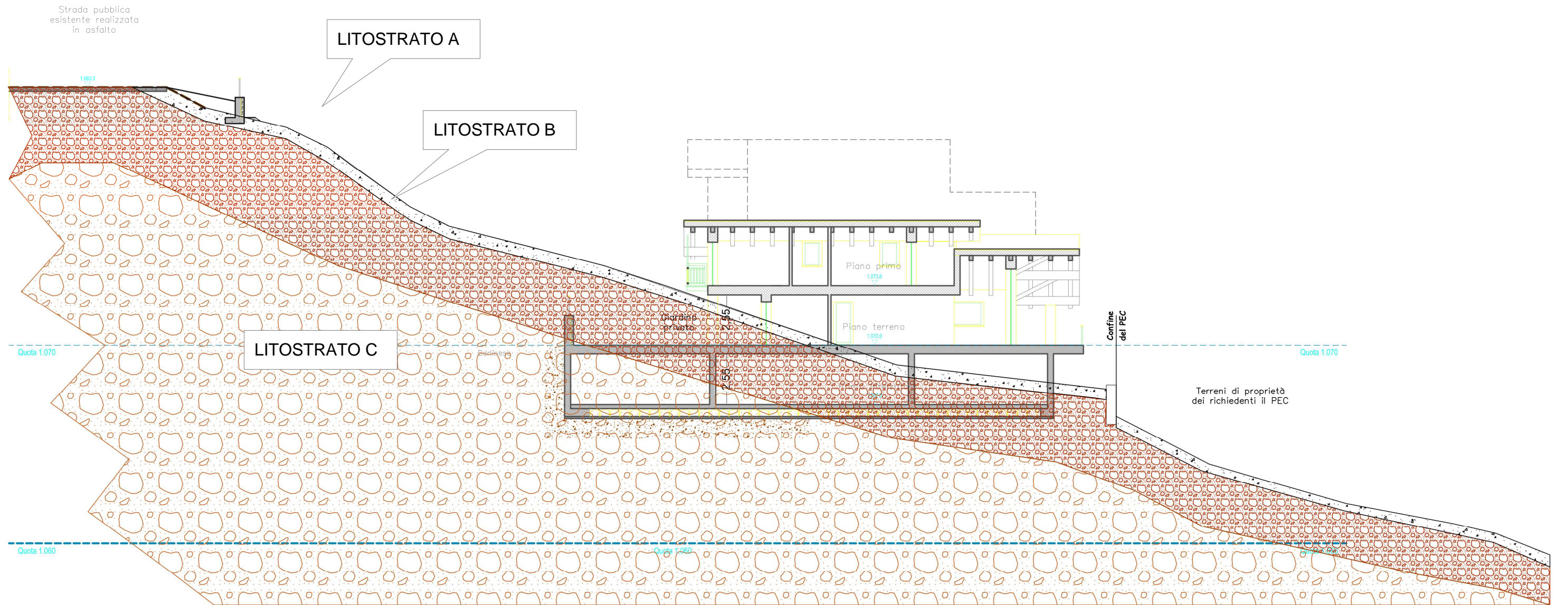
Ove non sono previste opere provvisorie, le scarpate di cantiere avranno pendenza comprese tra 32° e 34° (*Cfr All. 8a 8b e Tavv. 6aS 6bS Studio Sintesi e Studio Martinelli*).

Tra i fabbricati H e F (*Cfr Profilo 2-2*), nel tratto ove non è prevista la realizzazione di una berlinese, in fase di cantiere si prevede la realizzazione una berma con ampiezza di 3 m interposta tra due scarpate con altezze comprese tra 3,6 m e 4,5 m e acclività di 34°.

Nel medesimo profilo (*Cfr Profilo 2-2*), ove gli scavi interesseranno il sedime del fabbricato soprastante (edificio F), le fondazioni di quest'ultimo avranno un'altezza maggiore al fine di posarsi sul terreno naturale indisturbato (*Cfr All. 8a e Tav. 6aS Studio Sintesi e Studio Martinelli*).

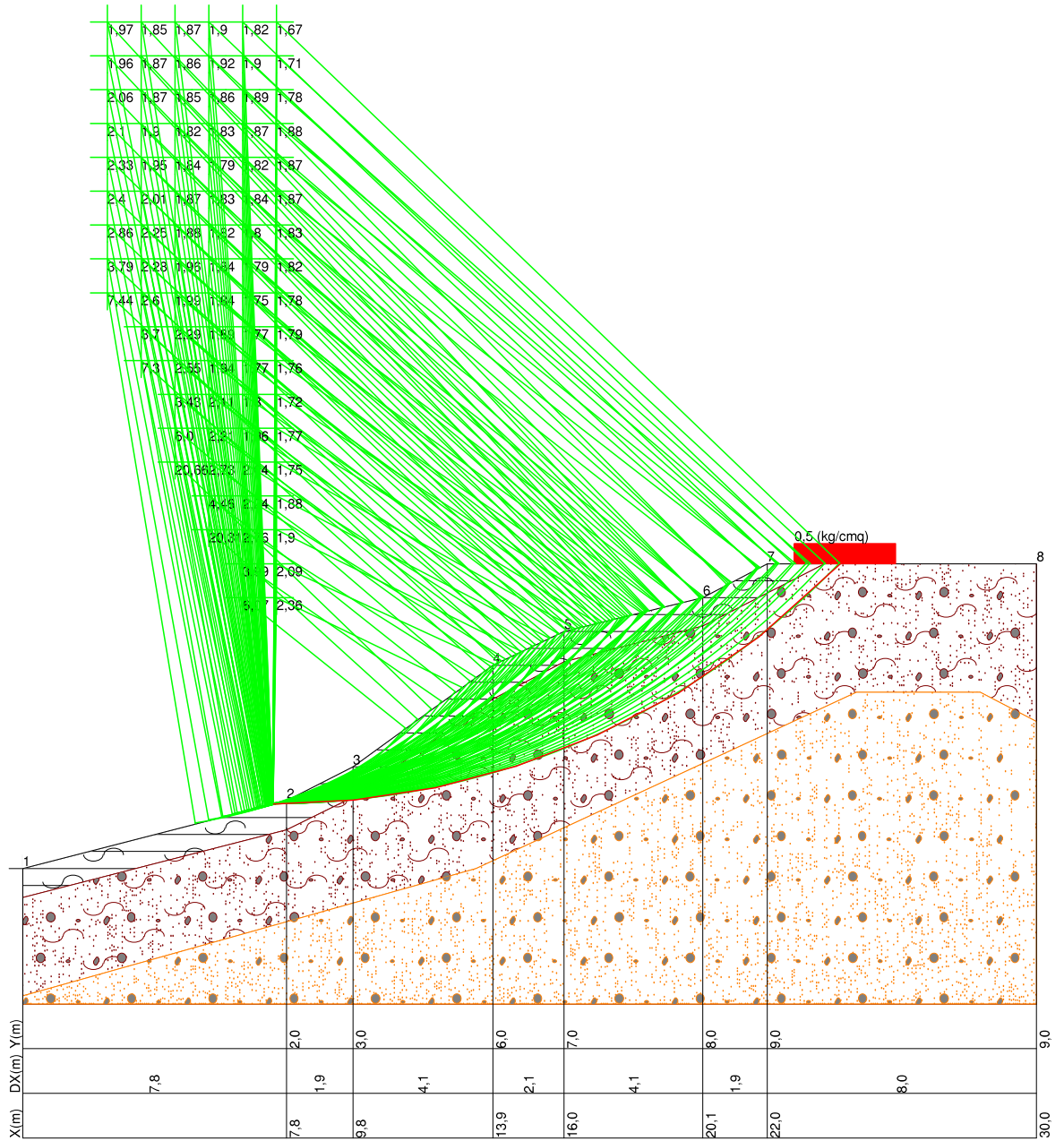
Dott. Eraldo Viada
Geologo
Via Tetto Chiappello, 21D
12017 Robilante (CN)
3404917357

ALLEGATO 1
MODELLO LITOTECNICO ADOTTATO NELLE VERIFICHE
Relativo alla sezione 5 – 5 nello stato di fatto
(scala 1:200)



ALLEGATO 2a

Sezione di verifica sezione 5-5 stato di fatto in condizioni statiche



Committente: _____

Località: _____ Data: _____

Riferimenti: _____

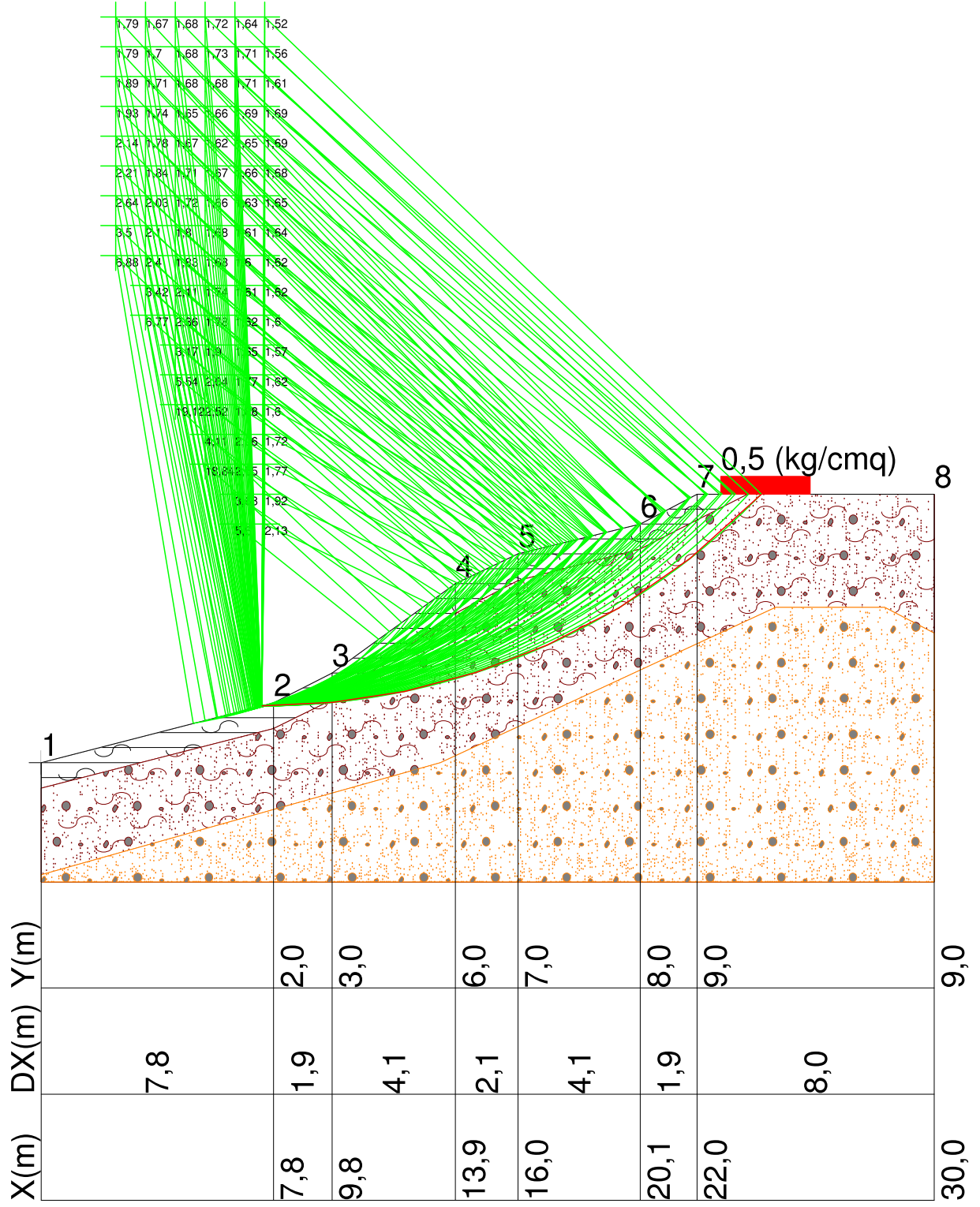
Analisi di stabilità: riepilogo generale delle superfici verificate

Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghezza m	Inclinazione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm du (m)		
10	7,436	Bishop semplificato	1	5,099	1,308											
			2	6,38	1,574	1,31	11,8	0,04	0	0	0	0	28	0,05	0	
			3	7,661	1,954	1,34	16,5	0,046	0	0	0	0	28	0,05	0	
11	3,794	Bishop semplificato	3	8,941	2,456	1,38	21,4	0,089	0	0	0	0	28	0,05	0	
			4	10,222	3,094	1,43	26,5	0,241	230,51	0	0	0	28	0,05	0	
			5	11,502	3,886	1,51	31,8	0,402	461,02	0	0	0	28	0,05	0	
			6	12,783	4,865	1,61	37,4	0,454	461,02	0	0	0	28	0,05	0	
			7	14,064	6,078	1,76	43,5	0,21	230,51	0	0	0	28	0,05	0	
			1	5,504	1,411											
			2	6,822	1,705	1,35	12,6	0,029	0	0	0	0	28	0,05	0	
12	2,862	Bishop semplificato	2	8,139	2,113	1,38	17,2	0,07	0	0	0	0	28	0,05	0	
			3	9,457	2,644	1,42	22	0,176	237,18	0	0	0	28	0,05	0	
			4	10,775	3,312	1,48	26,9	0,418	711,54	0	0	0	28	0,05	0	
			5	12,092	4,136	1,55	32	0,649	948,72	0	0	0	28	0,05	0	
			6	13,41	5,148	1,66	37,5	0,695	948,72	0	0	0	28	0,05	0	
			7	14,728	6,394	1,81	43,4	0,328	474,36	0	0	0	28	0,05	0	
			1	5,878	1,507											
13	2,399	Bishop semplificato	1	7,239	1,826	1,4	13,2	0,021	0	0	0	0	28	0,05	0	
			2	8,6	2,261	1,43	17,7	0,122	0	0	0	0	28	0,05	0	
			3	9,961	2,821	1,47	22,4	0,327	244,97	0	0	0	28	0,05	0	
			4	11,322	3,521	1,53	27,2	0,644	979,87	0	0	0	28	0,05	0	
			5	12,682	4,381	1,61	32,3	0,921	1469,8	0	0	0	28	0,05	0	
			6	14,043	5,429	1,72	37,6	0,938	1469,8	0	0	0	28	0,05	0	
			7	15,404	6,716	1,87	43,4	0,435	734,9	0	0	0	28	0,05	0	
14	2,327	Bishop semplificato	1	6,209	1,592											
			2	7,617	1,933	1,45	13,6	0,014	0	0	0	0	28	0,05	0	
			3	9,025	2,392	1,48	18,1	0,18	253,46	0	0	0	28	0,05	0	
			4	10,433	2,98	1,53	22,7	0,528	760,39	0	0	0	28	0,05	0	
			5	11,841	3,71	1,59	27,4	0,926	1520,79	0	0	0	28	0,05	0	
			6	13,249	4,603	1,67	32,4	1,216	2027,72	0	0	0	28	0,05	0	
			7	14,657	5,689	1,78	37,6	1,125	1774,25	0	0	0	28	0,05	0	

Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghezza m	Inclinazione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm du (m)	
			1	7,922	2,016	1,48	13,8	0,034	0	0	0	0	28	0,05	0
			2	9,361	2,487	1,51	18,1	0,26	259,03	0	0	0	28	0,05	0
			3	10,801	3,086	1,56	22,6	0,71	1036,13	0	0	0	28	0,05	0
			4	12,24	3,826	1,62	27,2	1,185	1813,23	0	0	0	28	0,05	0
			5	13,679	4,726	1,7	32	1,502	2338,49	0	0	0	32	0,05	0
			6	15,118	5,814	1,8	37,1	1,352	2079,46	0	0	0	32	0,05	0
15	2,103	Bishop semplificato	7	16,557	7,136	1,95	42,6	0,551	777,1	0	0	0	28	0,05	0
			1	6,696	1,717										
			2	8,174	2,08	1,52	13,8	0,083	0	0	0	0	28	0,05	0
			3	9,653	2,562	1,56	18,1	0,37	266,16	0	0	0	28	0,05	0
			4	11,132	3,172	1,6	22,4	0,899	1330,81	0	0	0	28	0,05	0
			5	12,611	3,923	1,66	26,9	1,458	2402,85	0	0	0	32	0,05	0
16	2,062	Bishop semplificato	5	14,089	4,833	1,74	31,6	1,776	2949,97	0	0	0	32	0,05	0
			6	15,568	5,93	1,84	36,6	1,568	2676,41	0	0	0	32	0,05	0
			7	17,047	7,255	1,99	41,9	0,639	1064,65	0	0	0	28	0,05	0
			1	6,851	1,757										
			2	8,377	2,127	1,57	13,7	0,129	0	0	0	0	28	0,05	0
			3	9,904	2,619	1,6	17,8	0,504	549,45	0	0	0	28	0,05	0
17	1,961	Bishop semplificato	4	11,43	3,24	1,65	22,1	1,119	1648,35	0	0	0	28	0,05	0
			5	12,956	4,003	1,71	26,6	1,747	2762,52	0	0	0	32	0,05	0
			6	14,482	4,927	1,78	31,2	2,034	3327,23	0	0	0	32	0,05	0
			7	16,009	6,038	1,89	36	1,767	2762,52	0	0	0	32	0,05	0
			1	6,962	1,785										
			2	8,542	2,162	1,62	13,4	0,173	284,4	0	0	0	28	0,05	0
18	1,968	Bishop semplificato	3	10,122	2,662	1,66	17,6	0,652	1137,61	0	0	0	28	0,05	0
			4	11,702	3,294	1,7	21,8	1,362	2283,12	0	0	0	28	0,05	0
			5	13,282	4,071	1,76	26,2	2,053	3444,43	0	0	0	32	0,05	0
			6	14,862	5,011	1,84	30,7	2,314	4029,03	0	0	0	32	0,05	0
			7	16,442	6,139	1,94	35,5	1,909	3152,13	0	0	0	32	0,05	0
			1	7,041	1,805										
26	7,296	Bishop semplificato	2	8,679	2,187	1,68	13,1	0,216	294,86	0	0	0	28	0,05	0
			3	10,318	2,695	1,72	17,2	0,802	1179,44	0	0	0	28	0,05	0
			4	11,956	3,339	1,76	21,4	1,614	2670,11	0	0	0	32	0,05	0
			5	13,594	4,13	1,82	25,8	2,378	4177,17	0	0	0	32	0,05	0
			6	15,232	5,087	1,9	30,3	2,617	4480,22	0	0	0	32	0,05	0
			7	16,87	6,235	2	35	2,067	3268,02	0	0	0	32	0,05	0
			1	18,508	7,612	2,14	40	0,8	1179,44	0	0	0	28	0,05	0

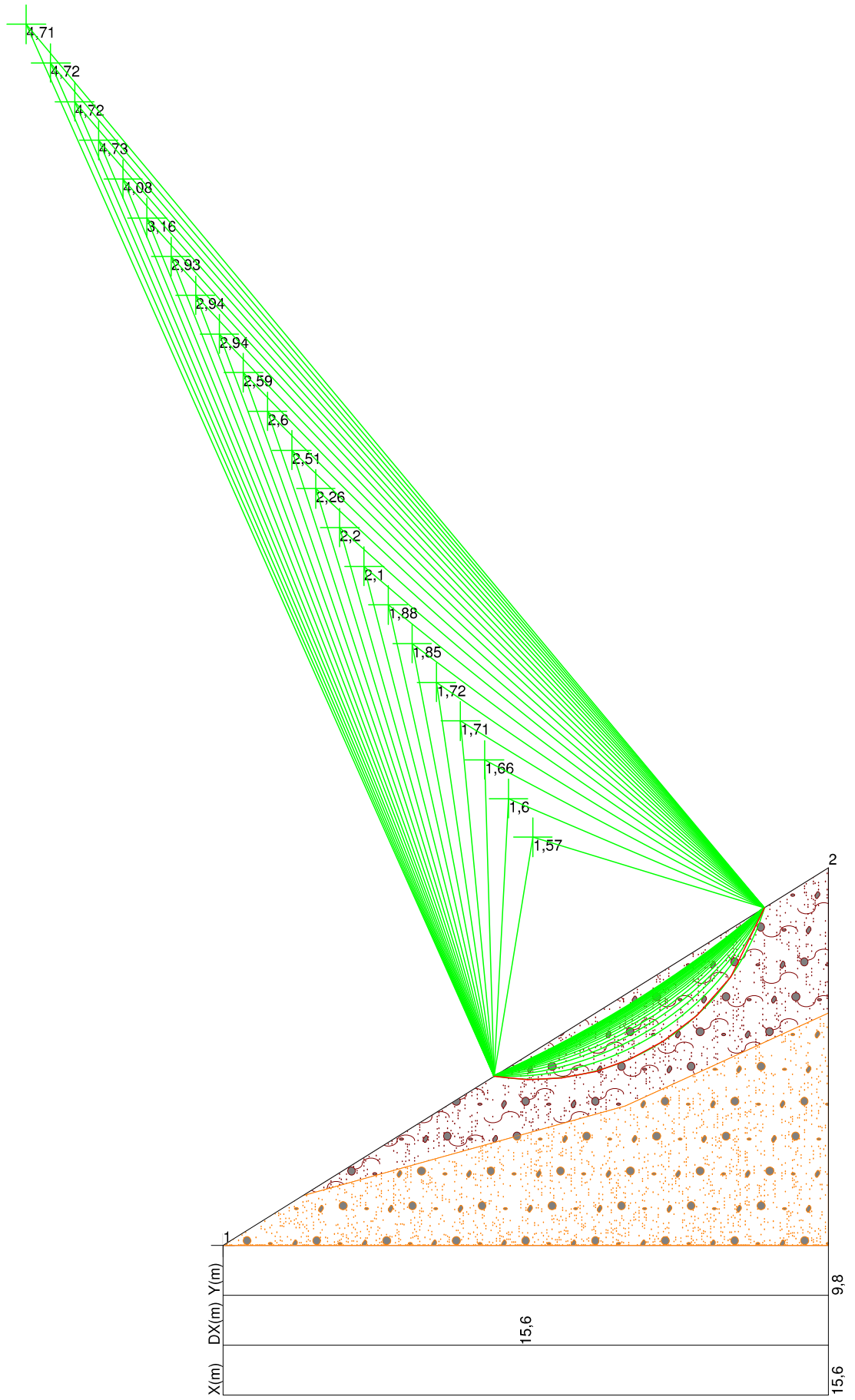
ALLEGATO 2b

Sezione di verifica sezione 5-5 stato di fatto in condizioni sismiche



ALLEGATO 3a

Sezioni di verifica sezione 5-5 stato di progetto in condizioni statiche



Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghez- za m	Inclina- zione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm du (m)	
			1	7,875	4,636	0,92	17,4	0,118	161,88	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	8,75	4,973	0,94	21,1	0,327	485,63	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	9,625	5,376	0,96	24,8	0,481	809,38	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	10,5	5,853	1	28,6	0,573	971,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	11,375	6,411	1,04	32,5	0,597	971,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	12,25	7,062	1,09	36,7	0,545	809,38	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,125	7,824	1,16	41	0,404	485,63	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	14	8,722	1,25	45,7	0,154	161,88	0	0	0	26,6	0,04	0
13	2,264	Bishop semplificato	1	7,875	4,636	0,92	18,5	0,11	161,87	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	8,75	5,006	0,94	21,9	0,305	485,63	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	9,625	5,42	0,97	25,3	0,447	647,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	10,5	5,903	1	28,9	0,531	809,37	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	11,375	6,462	1,04	32,6	0,552	971,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	12,25	7,108	1,09	36,4	0,502	809,38	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,125	7,854	1,15	40,5	0,37	485,63	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	14	8,722	1,23	44,8	0,141	161,88	0	0	0	26,6	0,04	0
14	2,507	Bishop semplificato	1	7,875	4,67	0,93	19,5	0,103	161,88	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	8,75	5,034	0,95	22,6	0,286	485,63	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	9,625	5,458	0,97	25,8	0,418	647,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	10,5	5,947	1	29,2	0,496	647,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	11,375	6,507	1,04	32,6	0,514	647,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	12,25	7,147	1,08	36,2	0,466	647,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,125	7,88	1,14	39,9	0,342	485,63	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	14	8,722	1,21	43,9	0,13	161,88	0	0	0	26,6	0,04	0
15	2,6	Bishop semplificato	1	7,875	4,684	0,93	20,3	0,097	161,87	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	8,75	5,06	0,95	23,2	0,268	323,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	9,625	5,492	0,98	26,3	0,392	485,63	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	10,5	5,985	1	29,4	0,464	647,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	11,375	6,545	1,04	32,6	0,48	647,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	12,25	7,181	1,08	36	0,434	647,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,125	7,901	1,13	39,5	0,318	485,63	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	14	8,722	1,2	43,2	0,121	161,88	0	0	0	26,6	0,04	0
16	2,592	Bishop semplificato	1	7,875	4,696	0,94	21	0,092	161,88	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	8,75	5,082	0,96	23,8	0,253	323,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	9,625	5,521	0,98	26,7	0,369	485,63	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	10,5	6,019	1,01	29,6	0,437	647,5	0	0	0	26,6	0,04	0

Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghez- za m	Inclina- zione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm du (m)	
			5	11,375	6,579	1,04	32,6	0,451	647,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	12,25	7,21	1,08	35,8	0,407	647,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,125	7,92	1,13	39,1	0,297	485,62	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	14	8,722	1,19	42,5	0,112	161,87	0	0	0	26,6	0,04	0
17	2,942	Bishop semplificato	1	7,875	4,708	0,94	21,6	0,087	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	8,75	5,102	0,96	24,3	0,24	161,87	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	9,625	5,548	0,98	27	0,349	485,63	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	10,5	6,049	1,01	29,8	0,412	647,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	11,375	6,609	1,04	32,6	0,425	647,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	12,25	7,236	1,08	35,6	0,382	485,62	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,125	7,937	1,12	38,7	0,278	323,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	14	8,722	1,18	41,9	0,105	161,87	0	0	0	26,6	0,04	0
18	2,938	Bishop semplificato	1	7,875	4,718	0,94	22,2	0,082	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	8,75	5,12	0,96	24,7	0,227	161,88	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	9,625	5,571	0,98	27,3	0,331	485,63	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	10,5	6,075	1,01	29,9	0,39	647,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	11,375	6,636	1,04	32,6	0,401	647,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	12,25	7,259	1,07	35,4	0,36	485,62	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,125	7,951	1,12	38,4	0,262	323,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	14	8,722	1,17	41,4	0,099	161,87	0	0	0	26,6	0,04	0
19	2,935	Bishop semplificato	1	7,875	4,727	0,95	22,7	0,079	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	8,75	5,136	0,97	25,1	0,216	161,87	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	9,625	5,593	0,99	27,5	0,314	485,63	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	10,5	6,099	1,01	30,1	0,37	647,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	11,375	6,66	1,04	32,6	0,38	647,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	12,25	7,279	1,07	35,3	0,341	485,63	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,125	7,964	1,11	38	0,247	323,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	14	8,722	1,16	40,9	0,093	161,88	0	0	0	26,6	0,04	0
20	3,163	Bishop semplificato	1	7,875	4,735	0,95	23,1	0,075	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	8,75	5,151	0,97	25,4	0,206	161,87	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	9,625	5,612	0,99	27,8	0,3	323,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	10,5	6,121	1,01	30,2	0,352	485,63	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	11,375	6,681	1,04	32,6	0,361	647,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	12,25	7,298	1,07	35,2	0,324	485,62	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,125	7,975	1,11	37,8	0,234	323,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	14	8,722	1,15	40,5	0,088	161,88	0	0	0	26,6	0,04	0

Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghezza m	Inclinazione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm ²)	du (m)	
21	4,084	Bishop semplificato		7	4,361											
			1	7,875	4,742	0,95	23,6	0,072	0	0	0	0	26,6	0,04	0	
			2	8,75	5,164	0,97	25,8	0,197	161,87	0	0	0	26,6	0,04	0	
			3	9,625	5,63	0,99	28	0,286	323,75	0	0	0	26,6	0,04	0	
			4	10,5	6,14	1,01	30,3	0,336	485,62	0	0	0	26,6	0,04	0	
			5	11,375	6,701	1,04	32,6	0,344	485,63	0	0	0	26,6	0,04	0	
			6	12,25	7,314	1,07	35	0,308	323,75	0	0	0	26,6	0,04	0	
22	4,731	Bishop semplificato	7	13,125	7,986	1,1	37,5	0,223	161,88	0	0	0	26,6	0,04	0	
			8	14	8,722	1,14	40,1	0,084	0	0	0	0	26,6	0,04	0	
				7	4,361											
			1	7,875	4,749	0,96	23,9	0,069	0	0	0	0	26,6	0,04	0	
			2	8,75	5,177	0,97	26	0,189	161,87	0	0	0	26,6	0,04	0	
			3	9,625	5,646	0,99	28,2	0,274	323,75	0	0	0	26,6	0,04	0	
			4	10,5	6,158	1,01	30,4	0,321	323,75	0	0	0	26,6	0,04	0	
23	4,725	Bishop semplificato	5	11,375	6,718	1,04	32,6	0,329	323,75	0	0	0	26,6	0,04	0	
			6	12,25	7,329	1,07	34,9	0,294	323,75	0	0	0	26,6	0,04	0	
			7	13,125	7,995	1,1	37,3	0,212	161,88	0	0	0	26,6	0,04	0	
			8	14	8,722	1,14	39,7	0,08	0	0	0	0	26,6	0,04	0	
				7	4,361											
			1	7,875	4,756	0,96	24,3	0,066	0	0	0	0	26,6	0,04	0	
			2	8,75	5,188	0,98	26,3	0,181	161,87	0	0	0	26,6	0,04	0	
24	4,719	Bishop semplificato	3	9,625	5,66	0,99	28,4	0,262	323,75	0	0	0	26,6	0,04	0	
			4	10,5	6,175	1,02	30,5	0,308	323,75	0	0	0	26,6	0,04	0	
			5	11,375	6,734	1,04	32,6	0,315	323,75	0	0	0	26,6	0,04	0	
			6	12,25	7,343	1,07	34,8	0,281	323,75	0	0	0	26,6	0,04	0	
			7	13,125	8,004	1,1	37,1	0,202	161,87	0	0	0	26,6	0,04	0	
			8	14	8,722	1,13	39,4	0,076	0	0	0	0	26,6	0,04	0	
				7	4,361											
25	4,714	Bishop semplificato	1	7,875	4,761	0,96	24,6	0,063	0	0	0	0	26,6	0,04	0	
			2	8,75	5,198	0,98	26,5	0,174	161,88	0	0	0	26,6	0,04	0	
			3	9,625	5,674	1	28,5	0,252	323,75	0	0	0	26,6	0,04	0	
			4	10,5	6,19	1,02	30,5	0,295	323,75	0	0	0	26,6	0,04	0	
			5	11,375	6,749	1,04	32,6	0,301	323,75	0	0	0	26,6	0,04	0	
			6	12,25	7,355	1,06	34,7	0,269	323,75	0	0	0	26,6	0,04	0	
			7	13,125	8,011	1,09	36,9	0,194	161,88	0	0	0	26,6	0,04	0	
			8	14	8,722	1,13	39,1	0,072	0	0	0	0	26,6	0,04	0	
				7	4,361											
			1	7,875	4,767	0,96	24,9	0,061	0	0	0	0	26,6	0,04	0	
			2	8,75	5,208	0,98	26,8	0,167	161,88	0	0	0	26,6	0,04	0	
			3	9,625	5,686	1	28,7	0,242	323,75	0	0	0	26,6	0,04	0	

Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghezza m	Inclinazione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm ²)	du (m)
			4	10,5	6,204	1,02	30,6	0,283	323,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	11,375	6,763	1,04	32,6	0,289	323,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	12,25	7,367	1,06	34,6	0,258	323,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,125	8,018	1,09	36,7	0,185	161,88	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	14	8,722	1,12	38,8	0,069	0	0	0	0	26,6	0,04	0

LEGENDA

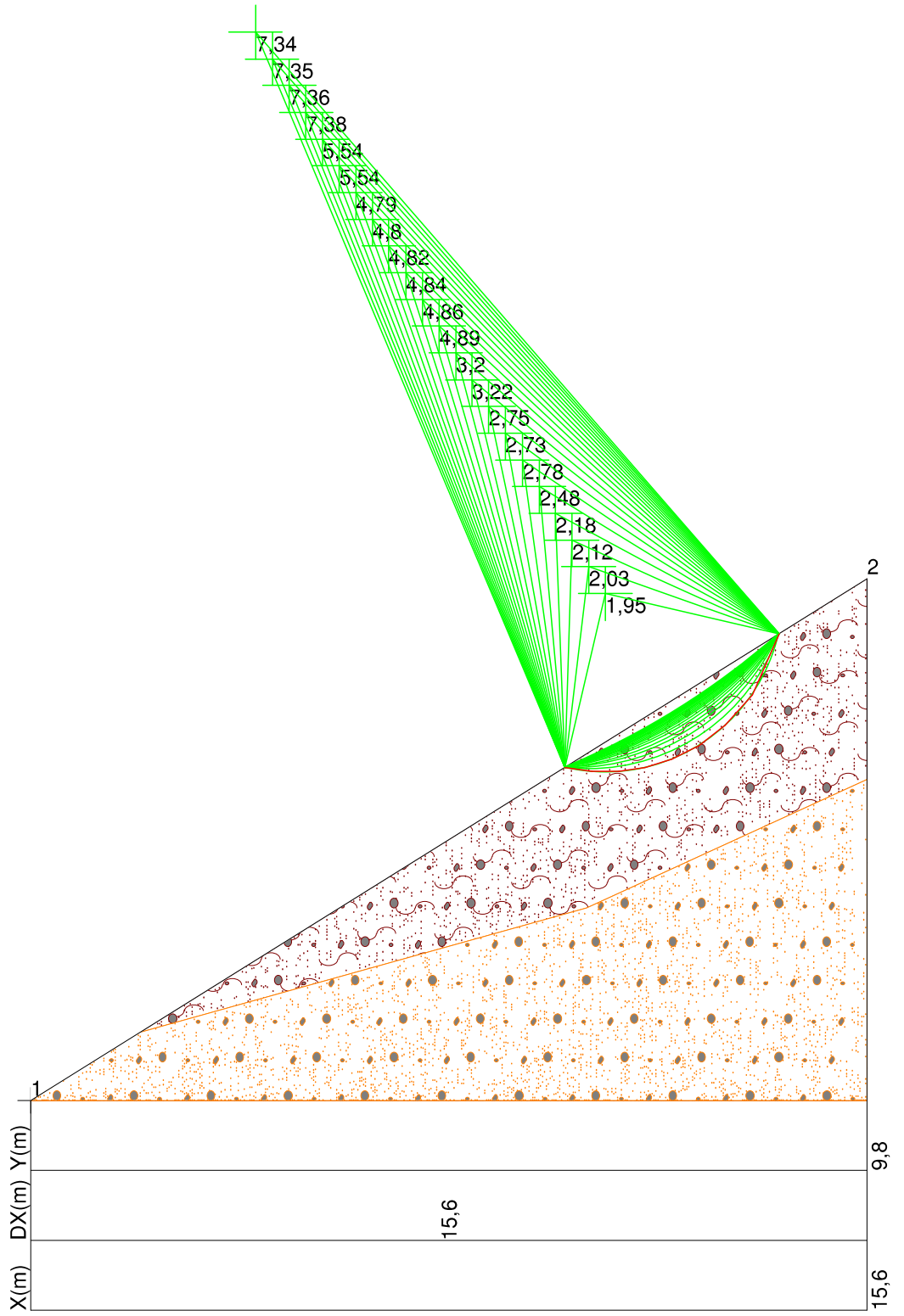
Carichi N= Carichi normali (kg) Carichi T= Carichi tangenziali (kg)

Phi= Angolo di resistenza al taglio (°) C= Coesione (kg/cm²)

Accelerazione sismica orizzontale (g):..... 0,0

Coefficiente beta.....:0,5

Accelerazione sismica verticale (g):..... 0,0



Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghezza m	Inclinazione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm ²)	du (m)
			1	10,5	6,369	0,52	15,5	0,043	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	11	6,546	0,53	19,5	0,12	92,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	11,5	6,765	0,55	23,7	0,177	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	12	7,03	0,57	27,9	0,211	277,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	12,5	7,347	0,59	32,4	0,222	370	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	13	7,725	0,63	37,1	0,204	277,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,5	8,176	0,67	42,1	0,152	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	14	8,722	0,74	47,5	0,059	92,5	0	0	0	26,6	0,04	0
13	3,205	Bishop semplificato	10	6,23											
			1	10,5	6,38	0,52	16,7	0,04	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	11	6,566	0,53	20,5	0,112	92,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	11,5	6,793	0,55	24,3	0,165	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	12	7,062	0,57	28,3	0,196	277,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	12,5	7,38	0,59	32,5	0,205	370	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	13	7,755	0,62	36,8	0,188	277,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,5	8,196	0,67	41,5	0,14	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	14	8,722	0,73	46,4	0,054	92,5	0	0	0	26,6	0,04	0
14	4,894	Bishop semplificato	10	6,23											
			1	10,5	6,39	0,52	17,7	0,038	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	11	6,585	0,54	21,3	0,105	92,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	11,5	6,817	0,55	24,9	0,154	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	12	7,09	0,57	28,7	0,183	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	12,5	7,409	0,59	32,5	0,191	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	13	7,78	0,62	36,6	0,174	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,5	8,213	0,66	40,9	0,129	92,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	14	8,722	0,71	45,5	0,049	0	0	0	0	26,6	0,04	0
15	4,864	Bishop semplificato	10	6,23											
			1	10,5	6,399	0,53	18,6	0,036	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	11	6,601	0,54	22	0,099	92,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	11,5	6,838	0,55	25,4	0,145	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	12	7,115	0,57	28,9	0,172	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	12,5	7,434	0,59	32,6	0,179	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	13	7,803	0,62	36,4	0,162	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,5	8,228	0,66	40,4	0,12	92,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	14	8,722	0,7	44,7	0,046	0	0	0	0	26,6	0,04	0
16	4,839	Bishop semplificato	10	6,23											
			1	10,5	6,407	0,53	19,5	0,034	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	11	6,615	0,54	22,6	0,093	92,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	11,5	6,857	0,56	25,8	0,136	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	12	7,136	0,57	29,2	0,162	185	0	0	0	26,6	0,04	0

Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghezza m	Inclinazione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm ²)	du (m)
			5	12,5	7,456	0,59	32,6	0,168	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	13	7,822	0,62	36,2	0,152	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,5	8,241	0,65	39,9	0,112	92,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	14	8,722	0,69	43,9	0,042	0	0	0	0	26,6	0,04	0
17	4,819	Bishop semplificato	10	6,23											
			1	10,5	6,414	0,53	20,2	0,032	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	11	6,628	0,54	23,2	0,088	92,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	11,5	6,874	0,56	26,2	0,129	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	12	7,155	0,57	29,4	0,153	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	12,5	7,476	0,59	32,6	0,158	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	13	7,839	0,62	36	0,143	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,5	8,252	0,65	39,5	0,105	92,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	14	8,722	0,69	43,3	0,04	0	0	0	0	26,6	0,04	0
18	4,801	Bishop semplificato	10	6,23											
			1	10,5	6,42	0,53	20,8	0,03	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	11	6,639	0,55	23,7	0,084	92,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	11,5	6,889	0,56	26,6	0,122	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	12	7,173	0,57	29,6	0,145	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	12,5	7,493	0,59	32,6	0,149	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	13	7,854	0,62	35,8	0,135	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,5	8,261	0,64	39,2	0,099	92,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	14	8,722	0,68	42,7	0,037	0	0	0	0	26,6	0,04	0
19	4,787	Bishop semplificato	10	6,23											
			1	10,5	6,426	0,54	21,4	0,029	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	11	6,649	0,55	24,1	0,08	92,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	11,5	6,903	0,56	26,9	0,116	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	12	7,188	0,58	29,7	0,137	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	12,5	7,509	0,59	32,6	0,142	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	13	7,868	0,62	35,7	0,128	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,5	8,27	0,64	38,8	0,093	92,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	14	8,722	0,67	42,1	0,035	0	0	0	0	26,6	0,04	0
20	5,54	Bishop semplificato	10	6,23											
			1	10,5	6,431	0,54	21,9	0,028	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	11	6,659	0,55	24,5	0,076	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	11,5	6,915	0,56	27,1	0,111	92,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	12	7,202	0,58	29,9	0,131	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	12,5	7,523	0,59	32,6	0,135	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	13	7,88	0,61	35,5	0,121	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,5	8,278	0,64	38,5	0,088	92,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	14	8,722	0,67	41,6	0,033	0	0	0	0	26,6	0,04	0

Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghezza m	Inclinazione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm ²)	du (m)	
21	5,538	Bishop semplificato	1	10	6,23											
			2	10,5	6,436	0,54	22,4	0,026	0	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	11,5	6,667	0,55	24,9	0,073	0	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	12	6,926	0,56	27,4	0,106	92,5	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	12,5	7,215	0,58	30	0,125	185	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	13	7,535	0,59	32,6	0,128	185	0	0	0	0	26,6	0,04	0
22	7,375	Bishop semplificato	7	13,5	7,89	0,61	35,4	0,115	185	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	14	8,284	0,64	38,2	0,084	92,5	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			1	10,5	6,23	0,66	41,2	0,032	0	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	11	6,44	0,54	22,8	0,025	0	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	11,5	6,675	0,55	25,2	0,07	0	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	12	6,937	0,56	27,6	0,101	92,5	0	0	0	0	26,6	0,04	0
23	7,362	Bishop semplificato	5	12,5	7,226	0,58	30,1	0,119	185	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	13	7,547	0,59	32,6	0,123	185	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,5	7,9	0,61	35,3	0,11	92,5	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	14	8,291	0,63	38	0,08	0	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			1	10,5	8,722	0,66	40,8	0,03	0	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	11	6,23	0,54	23,2	0,024	0	0	0	0	0	26,6	0,04	0
24	7,351	Bishop semplificato	3	11,5	6,444	0,54	25,5	0,067	0	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	12	6,682	0,55	27,8	0,097	92,5	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	12,5	6,946	0,57	30,2	0,114	185	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	13	7,237	0,58	32,6	0,117	185	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,5	7,557	0,59	35,1	0,105	92,5	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	14	7,909	0,61	37,7	0,076	0	0	0	0	0	26,6	0,04	0
25	7,342	Bishop semplificato	1	10,5	8,296	0,63	40,4	0,029	0	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	11	8,722	0,66	43,2	0,023	0	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	11,5	6,23	0,55	23,6	0,023	0	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	12	6,448	0,55	25,8	0,064	0	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	12,5	6,689	0,56	28	0,093	92,5	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	13	6,955	0,57	30,3	0,11	185	0	0	0	0	26,6	0,04	0

Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghezza m	Inclinazione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm ²)	du (m)
			4	12	7,256	0,58	30,4	0,105	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	12,5	7,576	0,59	32,6	0,108	185	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	13	7,925	0,61	34,9	0,096	92,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,5	8,306	0,63	37,3	0,07	0	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	14	8,722	0,65	39,8	0,026	0	0	0	0	26,6	0,04	0

LEGENDA

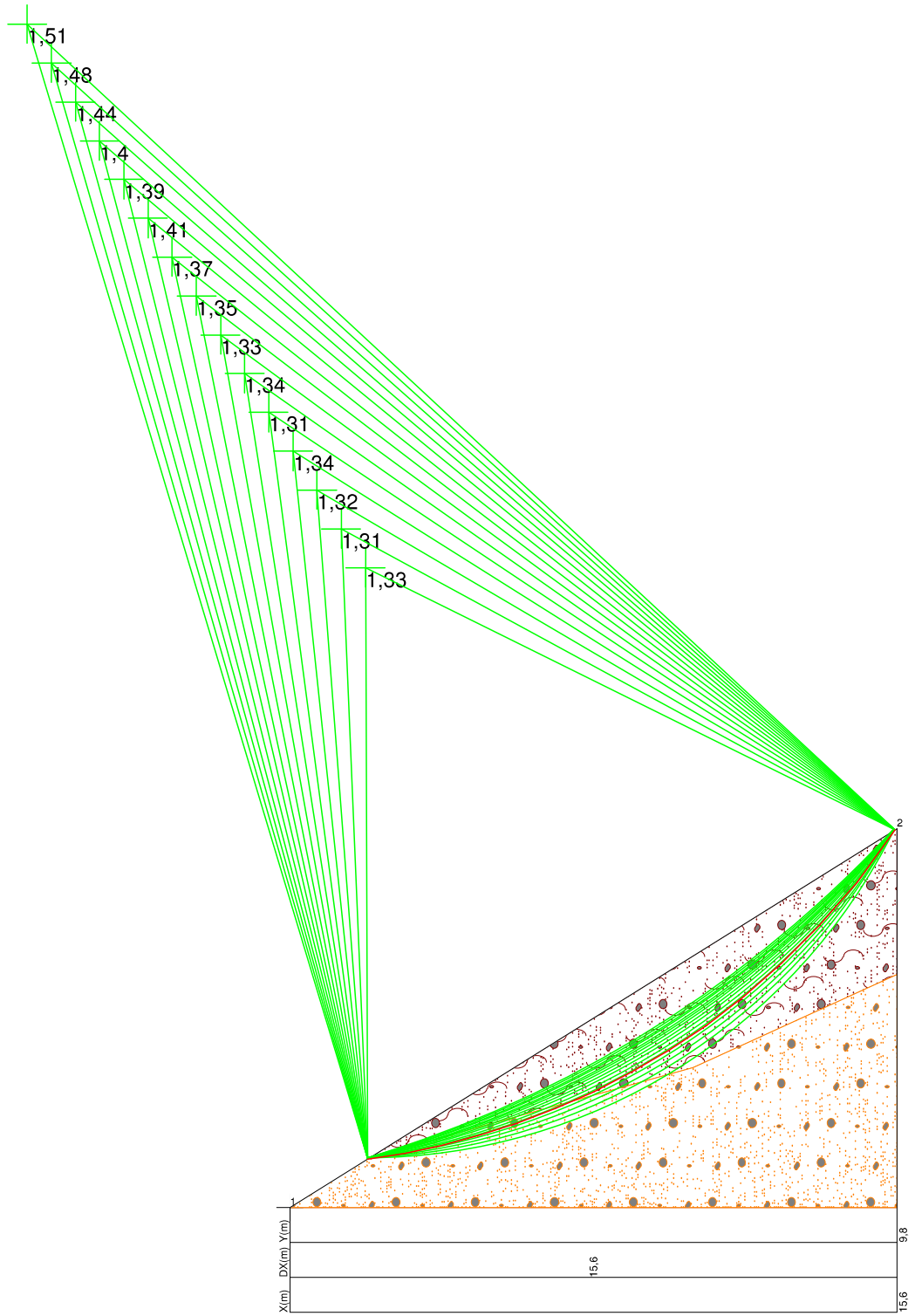
Carichi N= Carichi normali (kg) Carichi T= Carichi tangenziali (kg)

Phi= Angolo di resistenza al taglio (°) C= Coesione (kg/cm²)

Accelerazione sismica orizzontale (g):..... 0,0

Coefficiente beta.....:0,5

Accelerazione sismica verticale (g):..... 0,0



Committente:

Località:

Data:

Riferimenti:

Analisi di stabilità: riepilogo generale delle superfici verificate

Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghezza m	Inclinazione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm du (m)	
11	1,325	Bishop semplificato		2	1,246										
			1	2,971	1,28	0,97	2	0,277	369,14	0	0	0	29,3	0,04	0
			2	3,943	1,377	0,98	5,7	0,801	1287,14	0	0	0	29,3	0,04	0
			3	4,914	1,538	0,98	9,4	1,264	2205,14	0	0	0	29,3	0,04	0
			4	5,886	1,764	1	13,1	1,665	2933,71	0	0	0	29,3	0,04	0
			5	6,857	2,059	1,02	16,9	1,999	3652,57	0	0	0	29,3	0,04	0
			6	7,829	2,427	1,04	20,8	2,265	4182	0	0	0	29,3	0,04	0
			7	8,8	2,874	1,07	24,7	2,457	4531,71	0	0	0	29,3	0,04	0
			8	9,771	3,408	1,11	28,8	2,568	4692	0	0	0	29,3	0,04	0
			9	10,743	4,041	1,16	33,1	2,589	4672,57	0	0	0	26,6	0,04	0
			10	11,714	4,788	1,23	37,6	2,507	4492,86	0	0	0	26,6	0,04	0
12	1,314	Bishop semplificato		2	1,246										
			1	2,971	1,316	0,97	4,1	0,26	369,14	0	0	0	29,3	0,04	0
			2	3,943	1,444	0,98	7,5	0,752	1287,14	0	0	0	29,3	0,04	0
			3	4,914	1,634	0,99	11	1,185	2205,14	0	0	0	29,3	0,04	0
			4	5,886	1,885	1	14,5	1,559	2744,29	0	0	0	29,3	0,04	0
			5	6,857	2,203	1,02	18,1	1,87	3273,71	0	0	0	29,3	0,04	0
			6	7,829	2,591	1,05	21,8	2,116	3803,14	0	0	0	29,3	0,04	0
			7	8,8	3,054	1,08	25,5	2,29	4152,86	0	0	0	29,3	0,04	0
			8	9,771	3,6	1,11	29,4	2,388	4322,86	0	0	0	26,6	0,04	0
			9	10,743	4,24	1,16	33,4	2,4	4313,14	0	0	0	26,6	0,04	0
			10	11,714	4,988	1,23	37,6	2,314	4133,43	0	0	0	26,6	0,04	0
			11	12,686	5,864	1,31	42,1	2,113	3774	0	0	0	26,6	0,04	0
			12	13,657	6,901	1,42	46,9	1,771	3234,86	0	0	0	26,6	0,04	0
			13	14,629	8,152	1,58	52,2	1,248	2156,57	0	0	0	26,6	0,04	0
14	15,6	9,719	1,84	58,2	0,467	718,86	0	0	0	26,6	0,04	0			
13	1,315	Bishop semplificato		2	1,246										
			1	2,971	1,347	0,98	5,9	0,245	369,14	0	0	0	29,3	0,04	0
			2	3,943	1,504	0,98	9,2	0,708	1097,71	0	0	0	29,3	0,04	0

Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghezza m	Inclinazione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm du (m)	
			3	4,914	1,718	0,99	12,5	1,115	1826,29	0	0	0	29,3	0,04	0
			4	5,886	1,993	1,01	15,8	1,465	2554,86	0	0	0	29,3	0,04	0
			5	6,857	2,331	1,03	19,2	1,756	3084,29	0	0	0	29,3	0,04	0
			6	7,829	2,735	1,05	22,6	1,983	3424,28	0	0	0	29,3	0,04	0
			7	8,8	3,212	1,08	26,1	2,143	3774	0	0	0	29,3	0,04	0
			8	9,771	3,768	1,12	29,8	2,229	3953,72	0	0	0	26,6	0,04	0
			9	10,743	4,413	1,17	33,6	2,234	3953,71	0	0	0	26,6	0,04	0
			10	11,714	5,16	1,23	37,5	2,146	3774	0	0	0	26,6	0,04	0
14	1,338	Bishop semplificato		2	1,246										
			1	2,971	1,375	0,98	7,5	0,231	369,14	0	0	0	29,3	0,04	0
			2	3,943	1,557	0,99	10,6	0,668	1097,71	0	0	0	29,3	0,04	0
			3	4,914	1,794	1	13,7	1,052	1826,29	0	0	0	29,3	0,04	0
			4	5,886	2,089	1,02	16,9	1,382	2365,43	0	0	0	29,3	0,04	0
			5	6,857	2,444	1,03	20,1	1,654	2894,86	0	0	0	29,3	0,04	0
			6	7,829	2,863	1,06	23,3	1,866	3424,28	0	0	0	29,3	0,04	0
			7	8,8	3,352	1,09	26,7	2,013	3594,28	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	9,771	3,917	1,12	30,2	2,089	3594,29	0	0	0	26,6	0,04	0
			9	10,743	4,565	1,17	33,7	2,088	3594,29	0	0	0	26,6	0,04	0
			10	11,714	5,31	1,22	37,5	1,999	3414,57	0	0	0	26,6	0,04	0
			11	12,686	6,167	1,3	41,4	1,809	3055,14	0	0	0	26,6	0,04	0
			12	13,657	7,159	1,39	45,6	1,499	2516	0	0	0	26,6	0,04	0
			13	14,629	8,323	1,52	50,1	1,04	1617,43	0	0	0	26,6	0,04	0
14	15,6	9,719	1,7	55,2	0,384	539,14	0	0	0	26,6	0,04	0			
15	1,313	Bishop semplificato		2	1,246										
			1	2,971	1,4	0,98	9	0,219	369,14	0	0	0	29,3	0,04	0
			2	3,943	1,605	0,99	11,9	0,633	1097,71	0	0	0	29,3	0,04	0
			3	4,914	1,862	1,01	14,9	0,996	1636,86	0	0	0	29,3	0,04	0
			4	5,886	2,175	1,02	17,8	1,307	2176	0	0	0	29,3	0,04	0
			5	6,857	2,546	1,04	20,9	1,563	2705,43	0	0	0	29,3	0,04	0
			6	7,829	2,978	1,06	24	1,761	3055,14	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	8,8	3,477	1,09	27,2	1,897	3414,57	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	9,771	4,048	1,13	30,5	1,965	3594,29	0	0	0	26,6	0,04	0
			9	10,743	4,7	1,17	33,8	1,959	3414,57	0	0	0	26,6	0,04	0
			10	11,714	5,442	1,22	37,4	1,87	3234,86	0	0	0	26,6	0,04	0
			11	12,686	6,289	1,29	41,1	1,686	3055,14	0	0	0	26,6	0,04	0
12	13,657	7,261	1,37	45	1,39	2516	0	0	0	26,6	0,04	0			

Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghez za m	Inclina zione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm du (m)				
16	1,344	Bishop semplificato	13	14,629	8,388	1,49	49,2	0,959	1617,43	0	0	0	26,6	0,04	0			
			14	15,6	9,719	1,65	53,9	0,353	539,14	0	0	0	26,6	0,04	0			
			2	1,246														
			1	2,971	1,422	0,99	10,3	0,208	369,14	0	0	0	29,3	0,04	0			
			2	3,943	1,647	1	13,1	0,601	1097,71	0	0	0	29,3	0,04	0			
			3	4,914	1,923	1,01	15,9	0,946	1636,86	0	0	0	29,3	0,04	0			
			4	5,886	2,252	1,03	18,7	1,24	2176	0	0	0	29,3	0,04	0			
			5	6,857	2,637	1,04	21,6	1,481	2705,43	0	0	0	29,3	0,04	0			
			6	7,829	3,081	1,07	24,6	1,667	2875,43	0	0	0	26,6	0,04	0			
			7	8,8	3,589	1,1	27,6	1,792	3055,14	0	0	0	26,6	0,04	0			
			8	9,771	4,165	1,13	30,7	1,853	3234,86	0	0	0	26,6	0,04	0			
			9	10,743	4,819	1,17	33,9	1,844	3234,86	0	0	0	26,6	0,04	0			
			10	11,714	5,558	1,22	37,3	1,756	3055,14	0	0	0	26,6	0,04	0			
			11	12,686	6,395	1,28	40,8	1,578	2695,71	0	0	0	26,6	0,04	0			
			12	13,657	7,349	1,36	44,5	1,296	2156,57	0	0	0	26,6	0,04	0			
			17	1,329	Bishop semplificato	13	14,629	8,443	1,46	48,4	0,889	1437,71	0	0	0	26,6	0,04	0
						14	15,6	9,719	1,6	52,7	0,326	539,14	0	0	0	26,6	0,04	0
2	1,246																	
1	2,971	1,443				0,99	11,4	0,198	369,14	0	0	0	29,3	0,04	0			
2	3,943	1,686				1	14,1	0,573	908,29	0	0	0	29,3	0,04	0			
			3	4,914	1,979	1,01	16,8	0,9	1447,43	0	0	0	29,3	0,04	0			
			4	5,886	2,322	1,03	19,5	1,179	1986,57	0	0	0	29,3	0,04	0			
			5	6,857	2,72	1,05	22,2	1,407	2336,29	0	0	0	26,6	0,04	0			
			6	7,829	3,174	1,07	25,1	1,581	2695,71	0	0	0	26,6	0,04	0			
			7	8,8	3,689	1,1	27,9	1,698	2875,43	0	0	0	26,6	0,04	0			
			8	9,771	4,271	1,13	30,9	1,754	3055,14	0	0	0	26,6	0,04	0			
			9	10,743	4,925	1,17	34	1,741	3055,14	0	0	0	26,6	0,04	0			
			10	11,714	5,661	1,22	37,1	1,654	2875,43	0	0	0	26,6	0,04	0			
			11	12,686	6,489	1,28	40,5	1,482	2695,71	0	0	0	26,6	0,04	0			
			12	13,657	7,426	1,35	43,9	1,213	2156,57	0	0	0	26,6	0,04	0			
			13	14,629	8,491	1,44	47,7	0,828	1437,71	0	0	0	26,6	0,04	0			
			18	1,357	Bishop semplificato	14	15,6	9,719	1,57	51,6	0,302	539,14	0	0	0	26,6	0,04	0
2	1,246																	
1	2,971	1,461				0,99	12,5	0,189	179,71	0	0	0	29,3	0,04	0			
2	3,943	1,722				1,01	15	0,546	718,86	0	0	0	29,3	0,04	0			
3	4,914	2,029				1,02	17,6	0,858	1447,43	0	0	0	29,3	0,04	0			
4	5,886	2,386				1,03	20,2	1,123	1986,57	0	0	0	29,3	0,04	0			
5	6,857	2,795				1,05	22,8	1,34	2336,29	0	0	0	26,6	0,04	0			
6	7,829	3,258	1,08	25,5	1,504	2695,71	0	0	0	26,6	0,04	0						
7	8,8	3,78	1,1	28,3	1,613	2875,43	0	0	0	26,6	0,04	0						

Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghez za m	Inclina zione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm du (m)				
			8	9,771	4,366	1,13	31,1	1,663	2875,43	0	0	0	26,6	0,04	0			
			9	10,743	5,021	1,17	34	1,649	2875,43	0	0	0	26,6	0,04	0			
			10	11,714	5,753	1,22	37	1,563	2695,72	0	0	0	26,6	0,04	0			
			11	12,686	6,573	1,27	40,2	1,397	2336,29	0	0	0	26,6	0,04	0			
			12	13,657	7,493	1,34	43,5	1,139	1976,86	0	0	0	26,6	0,04	0			
19	1,366	Bishop semplificato	13	14,629	8,533	1,42	46,9	0,775	1258	0	0	0	26,6	0,04	0			
			14	15,6	9,719	1,53	50,7	0,282	359,43	0	0	0	26,6	0,04	0			
			2	1,246														
			1	2,971	1,478	1	13,4	0,181	179,71	0	0	0	29,3	0,04	0			
			2	3,943	1,754	1,01	15,9	0,522	718,86	0	0	0	29,3	0,04	0			
			3	4,914	2,075	1,02	18,3	0,82	1258	0	0	0	29,3	0,04	0			
			4	5,886	2,444	1,04	20,8	1,073	1797,14	0	0	0	26,6	0,04	0			
			5	6,857	2,863	1,06	23,3	1,278	2336,29	0	0	0	26,6	0,04	0			
			6	7,829	3,334	1,08	25,9	1,434	2516	0	0	0	26,6	0,04	0			
			7	8,8	3,862	1,11	28,5	1,536	2695,71	0	0	0	26,6	0,04	0			
			8	9,771	4,451	1,14	31,2	1,582	2875,43	0	0	0	26,6	0,04	0			
			9	10,743	5,107	1,17	34	1,565	2695,72	0	0	0	26,6	0,04	0			
			10	11,714	5,836	1,21	36,9	1,481	2516	0	0	0	26,6	0,04	0			
			11	12,686	6,647	1,27	39,9	1,32	2336,29	0	0	0	26,6	0,04	0			
			12	13,657	7,553	1,33	43	1,074	1797,14	0	0	0	26,6	0,04	0			
			13	14,629	8,569	1,41	46,3	0,729	1078,29	0	0	0	26,6	0,04	0			
			20	1,402	Bishop semplificato	14	15,6	9,719	1,51	49,8	0,264	359,43	0	0	0	26,6	0,04	0
2	1,246																	
1	2,971	1,494				1	14,3	0,174	179,71	0	0	0	29,3	0,04	0			
2	3,943	1,784				1,01	16,6	0,501	718,86	0	0	0	29,3	0,04	0			
3	4,914	2,117				1,03	19	0,785	1258	0	0	0	26,6	0,04	0			
4	5,886	2,497				1,04	21,4	1,027	1617,43	0	0	0	26,6	0,04	0			
5	6,857	2,925				1,06	23,8	1,222	1976,86	0	0	0	26,6	0,04	0			
6	7,829	3,404	1,08	26,2	1,37	2336,29	0	0	0	26,6	0,04	0						
			7	8,8	3,937	1,11	28,8	1,466	2516	0	0	0	26,6	0,04	0			
			8	9,771	4,529	1,14	31,4	1,507	2516	0	0	0	26,6	0,04	0			
			9	10,743	5,185	1,17	34	1,489	2516	0	0	0	26,6	0,04	0			
			10	11,714	5,91	1,21	36,8	1,407	2336,29	0	0	0	26,6	0,04	0			
			11	12,686	6,714	1,26	39,6	1,252	1976,86	0	0	0	26,6	0,04	0			
			12	13,657	7,606	1,32	42,6	1,016	1617,43	0	0	0	26,6	0,04	0			
			13	14,629	8,601	1,39	45,7	0,687	1078,29	0	0	0	26,6	0,04	0			
			14	15,6	9,719	1,48	49	0,249	359,43	0	0	0	26,6	0,04	0			
			21	1,394	Bishop semplificato	2	1,246											
						1	2,971	1,508	1,01	15,1	0,167	179,71	0	0	0	29,3	0,04	0
			2	3,943	1,811	1,02	17,3	0,48	718,86	0	0	0	29,3	0,04	0			

Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghez za m	Inclina zione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm du (m)	
			3	4,914	2,156	1,03	19,6	0,753	1258	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	5,886	2,546	1,05	21,9	0,984	1617,43	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	6,857	2,982	1,06	24,2	1,171	1976,86	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	7,829	3,468	1,09	26,6	1,311	2336,29	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	8,8	4,006	1,11	29	1,402	2516	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	9,771	4,6	1,14	31,5	1,439	2516	0	0	0	26,6	0,04	0
			9	10,743	5,256	1,17	34	1,42	2516	0	0	0	26,6	0,04	0
			10	11,714	5,978	1,21	36,6	1,339	2336,29	0	0	0	26,6	0,04	0
22	1,406	Bishop semplificato	11	12,686	6,774	1,26	39,3	1,19	1976,86	0	0	0	26,6	0,04	0
			12	13,657	7,654	1,31	42,2	0,963	1617,43	0	0	0	26,6	0,04	0
			13	14,629	8,63	1,38	45,1	0,65	1078,29	0	0	0	26,6	0,04	0
			14	15,6	9,719	1,46	48,3	0,235	359,43	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	1,246											
			1	2,971	1,521	1,01	15,8	0,16	179,71	0	0	0	29,3	0,04	0
			2	3,943	1,836	1,02	18	0,462	718,86	0	0	0	29,3	0,04	0
			3	4,914	2,192	1,03	20,1	0,724	1258	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	5,886	2,591	1,05	22,3	0,945	1617,43	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	6,857	3,035	1,07	24,6	1,123	1976,86	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	7,829	3,527	1,09	26,8	1,257	2156,57	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	8,8	4,069	1,11	29,2	1,342	2336,29	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	9,771	4,665	1,14	31,5	1,377	2516	0	0	0	26,6	0,04	0
			9	10,743	5,32	1,17	34	1,357	2336,29	0	0	0	26,6	0,04	0
			10	11,714	6,039	1,21	36,5	1,278	2156,57	0	0	0	26,6	0,04	0
			11	12,686	6,829	1,25	39,1	1,133	1976,86	0	0	0	26,6	0,04	0
			12	13,657	7,697	1,3	41,8	0,916	1617,43	0	0	0	26,6	0,04	0
			13	14,629	8,656	1,36	44,6	0,616	1078,29	0	0	0	26,6	0,04	0
			14	15,6	9,719	1,44	47,6	0,222	359,43	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	1,246											
			1	2,971	1,533	1,01	16,5	0,154	179,71	0	0	0	29,3	0,04	0
			2	3,943	1,859	1,02	18,5	0,444	539,14	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	4,914	2,225	1,04	20,6	0,696	1078,29	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	5,886	2,633	1,05	22,8	0,909	1617,43	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	6,857	3,084	1,07	24,9	1,079	1797,14	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	7,829	3,581	1,09	27,1	1,207	1976,86	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	8,8	4,127	1,11	29,3	1,288	2156,57	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	9,771	4,725	1,14	31,6	1,32	2156,57	0	0	0	26,6	0,04	0
			9	10,743	5,38	1,17	34	1,3	2156,57	0	0	0	26,6	0,04	0
			10	11,714	6,095	1,21	36,4	1,222	2156,57	0	0	0	26,6	0,04	0
			11	12,686	6,878	1,25	38,9	1,082	1976,86	0	0	0	26,6	0,04	0
			12	13,657	7,736	1,3	41,4	0,873	1437,71	0	0	0	26,6	0,04	0

Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghez za m	Inclina zione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm du (m)	
			13	14,629	8,679	1,35	44,1	0,586	898,57	0	0	0	26,6	0,04	0
			14	15,6	9,719	1,42	47	0,211	359,43	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	1,246											
			1	2,971	1,545	1,02	17,1	0,149	179,71	0	0	0	29,3	0,04	0
			2	3,943	1,881	1,03	19,1	0,428	539,14	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	4,914	2,256	1,04	21,1	0,671	1078,29	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	5,886	2,671	1,06	23,1	0,875	1437,71	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	6,857	3,129	1,07	25,2	1,039	1617,43	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	7,829	3,631	1,09	27,3	1,161	1976,86	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	8,8	4,181	1,12	29,5	1,238	2156,57	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	9,771	4,78	1,14	31,7	1,267	2156,57	0	0	0	26,6	0,04	0
			9	10,743	5,434	1,17	33,9	1,246	2156,57	0	0	0	26,6	0,04	0
			10	11,714	6,147	1,2	36,3	1,17	1976,86	0	0	0	26,6	0,04	0
			11	12,686	6,924	1,24	38,7	1,035	1617,43	0	0	0	26,6	0,04	0
			12	13,657	7,772	1,29	41,1	0,833	1258	0	0	0	26,6	0,04	0
			13	14,629	8,7	1,34	43,7	0,559	898,57	0	0	0	26,6	0,04	0
			14	15,6	9,719	1,41	46,4	0,201	359,43	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	1,246											
			1	2,971	1,555	1,02	17,7	0,144	179,71	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	3,943	1,901	1,03	19,6	0,413	539,14	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	4,914	2,284	1,04	21,5	0,647	898,57	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	5,886	2,707	1,06	23,5	0,844	1258	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	6,857	3,171	1,08	25,5	1,001	1617,43	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	7,829	3,678	1,1	27,6	1,118	1797,14	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	8,8	4,23	1,12	29,6	1,191	1976,86	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	9,771	4,831	1,14	31,8	1,219	2156,57	0	0	0	26,6	0,04	0
			9	10,743	5,485	1,17	33,9	1,197	2156,57	0	0	0	26,6	0,04	0
			10	11,714	6,194	1,2	36,2	1,123	1976,86	0	0	0	26,6	0,04	0
			11	12,686	6,965	1,24	38,4	0,992	1617,43	0	0	0	26,6	0,04	0
			12	13,657	7,804	1,28	40,8	0,797	1258	0	0	0	26,6	0,04	0
			13	14,629	8,719	1,33	43,3	0,534	718,86	0	0	0	26,6	0,04	0
			14	15,6	9,719	1,39	45,8	0,192	179,71	0	0	0	26,6	0,04	0

--

Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghez za m	Inclina zione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm du (m)
---------	--------------	-------------------	--------	-------------	-------------	-----------------	--------------------	--------------	---------	--------------------	--------------	--------------	---------	-------------------

LEGENDA

Carichi N= Carichi normali (kg)

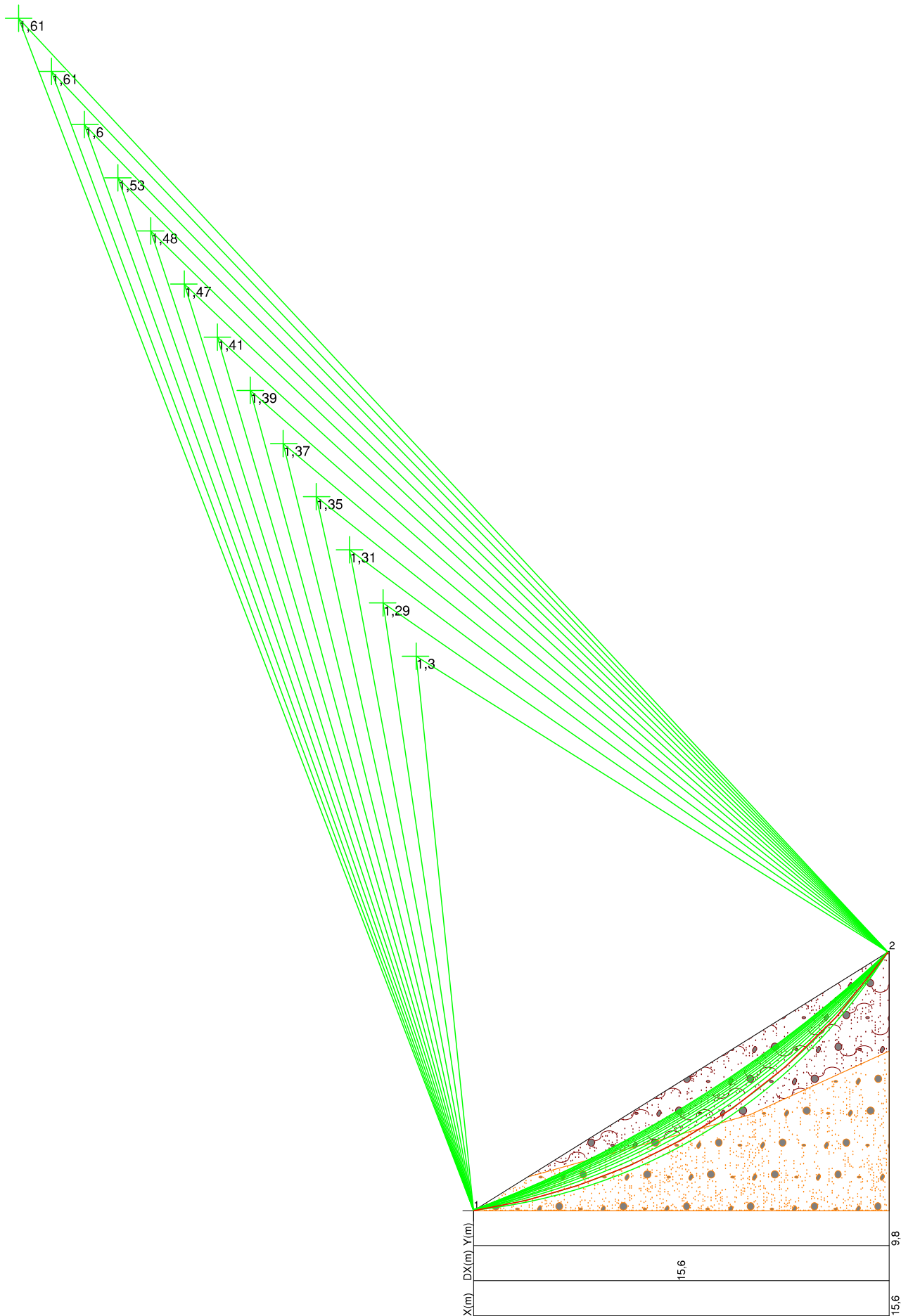
Carichi T= Carichi tangenziali (kg)

Phi= Angolo di resistenza al taglio (°) C= Coesione (kg/cmq)

Accelerazione sismica orizzontale (g):..... 0,0

Coefficiente beta.....:0,5

Accelerazione sismica verticale (g):..... 0,0



Committente:

Località:

Data:

Riferimenti:

Analisi di stabilità: riepilogo generale delle superfici verificate

Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghezza m	Inclinazione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm du (m)	
8	1,301	Bishop semplificato		0	0										
			1	1,95	0,296	1,97	8,6	0,896	1521	0	0	0	29,3	0,04	0
			2	3,9	0,785	2,01	14,1	2,5	4504,5	0	0	0	29,3	0,04	0
			3	5,85	1,481	2,07	19,6	3,713	6669	0	0	0	29,3	0,04	0
9	1,292	Bishop semplificato		0	0										
			4	7,8	2,408	2,16	25,4	4,5	8073	0	0	0	29,3	0,04	0
			5	9,75	3,603	2,29	31,5	4,799	8716,5	0	0	0	29,3	0,04	0
			6	11,7	5,128	2,48	38	4,517	7936,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,65	7,09	2,77	45,2	3,487	6132,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	15,6	9,719	3,27	53,4	1,379	2525,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			1	1,95	0,378	1,99	11	0,816	1521	0	0	0	29,3	0,04	0
			2	3,9	0,934	2,03	15,9	2,274	4124,25	0	0	0	29,3	0,04	0
10	1,309	Bishop semplificato		0	0										
			3	5,85	1,684	2,09	21	3,369	5908,5	0	0	0	29,3	0,04	0
			4	7,8	2,649	2,18	26,3	4,066	7312,5	0	0	0	29,3	0,04	0
			5	9,75	3,862	2,3	31,9	4,312	7975,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	11,7	5,373	2,47	37,8	4,026	7215	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,65	7,27	2,72	44,2	3,071	5411,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	15,6	9,719	3,13	51,5	1,203	2164,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			1	1,95	0,446	2	12,9	0,75	1140,75	0	0	0	29,3	0,04	0
11	1,353	Bishop semplificato		0	0										
			2	3,9	1,06	2,04	17,5	2,085	3363,75	0	0	0	29,3	0,04	0
			3	5,85	1,854	2,11	22,2	3,082	5148	0	0	0	29,3	0,04	0
			4	7,8	2,849	2,19	27	3,706	6552	0	0	0	29,3	0,04	0
			5	9,75	4,073	2,3	32,1	3,911	7234,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	11,7	5,571	2,46	37,5	3,626	6493,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,65	7,411	2,68	43,3	2,741	4689,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	15,6	9,719	3,02	49,8	1,066	1803,75	0	0	0	26,6	0,04	0

Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghezza m	Inclinazione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm du (m)	
12	1,348	Bishop semplificato		0	0										
			6	11,7	5,733	2,45	37,3	3,296	5772	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,65	7,524	2,65	42,6	2,473	3968,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	15,6	9,719	2,94	48,4	0,956	1443	0	0	0	26,6	0,04	0
13	1,387	Bishop semplificato		0	0										
			1	1,95	0,554	2,03	15,9	0,644	1140,75	0	0	0	29,3	0,04	0
			2	3,9	1,257	2,07	19,8	1,787	2983,5	0	0	0	29,3	0,04	0
			3	5,85	2,121	2,13	23,9	2,629	4387,5	0	0	0	29,3	0,04	0
			4	7,8	3,16	2,21	28,1	3,143	5430,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	9,75	4,398	2,31	32,4	3,291	5772	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	11,7	5,868	2,44	37	3,02	5411,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,65	7,616	2,62	41,9	2,252	3968,25	0	0	0	26,6	0,04	0
8	15,6	9,719	2,87	47,2	0,866	1443	0	0	0	26,6	0,04	0			
14	1,41	Bishop semplificato		0	0										
			1	1,95	0,598	2,04	17,1	0,601	1140,75	0	0	0	29,3	0,04	0
			2	3,9	1,337	2,09	20,7	1,667	2983,5	0	0	0	29,3	0,04	0
			3	5,85	2,227	2,14	24,5	2,448	4387,5	0	0	0	29,3	0,04	0
			4	7,8	3,283	2,22	28,4	2,919	5070	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	9,75	4,525	2,31	32,5	3,047	5050,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	11,7	5,982	2,43	36,8	2,785	4689,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,65	7,692	2,59	41,3	2,066	3607,5	0	0	0	26,6	0,04	0
8	15,6	9,719	2,81	46,1	0,791	1443	0	0	0	26,6	0,04	0			
15	1,473	Bishop semplificato		0	0										
			1	1,95	0,636	2,05	18,1	0,564	760,5	0	0	0	29,3	0,04	0
			2	3,9	1,406	2,1	21,5	1,562	2603,25	0	0	0	29,3	0,04	0
			3	5,85	2,32	2,15	25,1	2,29	4007,25	0	0	0	29,3	0,04	0
			4	7,8	3,39	2,22	28,8	2,725	4689,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	9,75	4,635	2,31	32,6	2,836	5050,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	11,7	6,079	2,43	36,5	2,583	4689,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,65	7,757	2,57	40,7	1,908	3246,75	0	0	0	26,6	0,04	0
8	15,6	9,719	2,77	45,2	0,728	1082,25	0	0	0	26,6	0,04	0			
16	1,48	Bishop semplificato		0	0										
			1	1,95	0,67	2,06	19	0,531	760,5	0	0	0	29,3	0,04	0
			2	3,9	1,467	2,11	22,2	1,469	2223	0	0	0	29,3	0,04	0
			3	5,85	2,401	2,16	25,6	2,151	3627	0	0	0	29,3	0,04	0
			4	7,8	3,483	2,23	29	2,554	4329	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	9,75	4,73	2,31	32,6	2,652	4329	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	11,7	6,163	2,42	36,3	2,408	3968,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,65	7,812	2,55	40,2	1,772	2886	0	0	0	26,6	0,04	0
8	15,6	9,719	2,73	44,4	0,675	1082,25	0	0	0	26,6	0,04	0			

Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghezza m	Inclinazione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm ²)	du (m)
			1	1,95	0,7	2,07	19,8	0,502	760,5	0	0	0	29,3	0,04	0
			2	3,9	1,522	2,12	22,8	1,387	2223	0	0	0	29,3	0,04	0
			3	5,85	2,473	2,17	26	2,027	3266,25	0	0	0	29,3	0,04	0
			4	7,8	3,566	2,24	29,3	2,403	3968,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	9,75	4,814	2,32	32,6	2,49	4329	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	11,7	6,237	2,41	36,1	2,255	3968,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,65	7,86	2,54	39,8	1,654	2886	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	15,6	9,719	2,69	43,6	0,628	1082,25	0	0	0	26,6	0,04	0
17	1,534	Bishop semplificato	1	1,95	0,727	2,08	20,5	0,475	760,5	0	0	0	29,3	0,04	0
			2	3,9	1,57	2,12	23,4	1,313	2223	0	0	0	29,3	0,04	0
			3	5,85	2,538	2,18	26,4	1,917	3266,25	0	0	0	29,3	0,04	0
			4	7,8	3,639	2,24	29,5	2,269	3968,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	9,75	4,888	2,32	32,6	2,346	3968,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	11,7	6,301	2,41	35,9	2,119	3246,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,65	7,901	2,52	39,4	1,551	2525,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	15,6	9,719	2,67	43	0,588	1082,25	0	0	0	26,6	0,04	0
18	1,579	Bishop semplificato	1	1,95	0,752	2,09	21,1	0,452	760,5	0	0	0	29,3	0,04	0
			2	3,9	1,614	2,13	23,9	1,247	2223	0	0	0	29,3	0,04	0
			3	5,85	2,596	2,18	26,7	1,818	3266,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	7,8	3,705	2,24	29,6	2,148	3607,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	9,75	4,954	2,32	32,6	2,218	3607,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	11,7	6,359	2,4	35,8	1,999	3246,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,65	7,938	2,51	39	1,459	2164,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	15,6	9,719	2,64	42,4	0,552	721,5	0	0	0	26,6	0,04	0
19	1,614	Bishop semplificato	1	1,95	0,774	2,1	21,6	0,43	760,5	0	0	0	29,3	0,04	0
			2	3,9	1,654	2,14	24,3	1,187	1842,75	0	0	0	29,3	0,04	0
			3	5,85	2,648	2,19	27	1,728	2525,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	7,8	3,764	2,25	29,8	2,04	3246,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	9,75	5,013	2,32	32,6	2,102	3607,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	11,7	6,41	2,4	35,6	1,892	3246,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,65	7,97	2,5	38,7	1,378	2164,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	15,6	9,719	2,62	41,9	0,52	721,5	0	0	0	26,6	0,04	0
20	1,611	Bishop semplificato	1	1,95	0,794	2,11	22,1	0,411	760,5	0	0	0	29,3	0,04	0
			2	3,9	1,69	2,15	24,7	1,132	1842,75	0	0	0	29,3	0,04	0
			3	5,85	2,695	2,19	27,3	1,647	2525,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	7,8	3,817	2,25	29,9	1,942	3246,75	0	0	0	26,6	0,04	0

Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghezza m	Inclinazione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm ²)	du (m)
			5	9,75	5,067	2,32	32,6	1,998	3607,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	11,7	6,455	2,39	35,5	1,795	3246,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,65	7,999	2,49	38,4	1,305	2164,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	15,6	9,719	2,6	41,4	0,492	721,5	0	0	0	26,6	0,04	0

LEGENDA

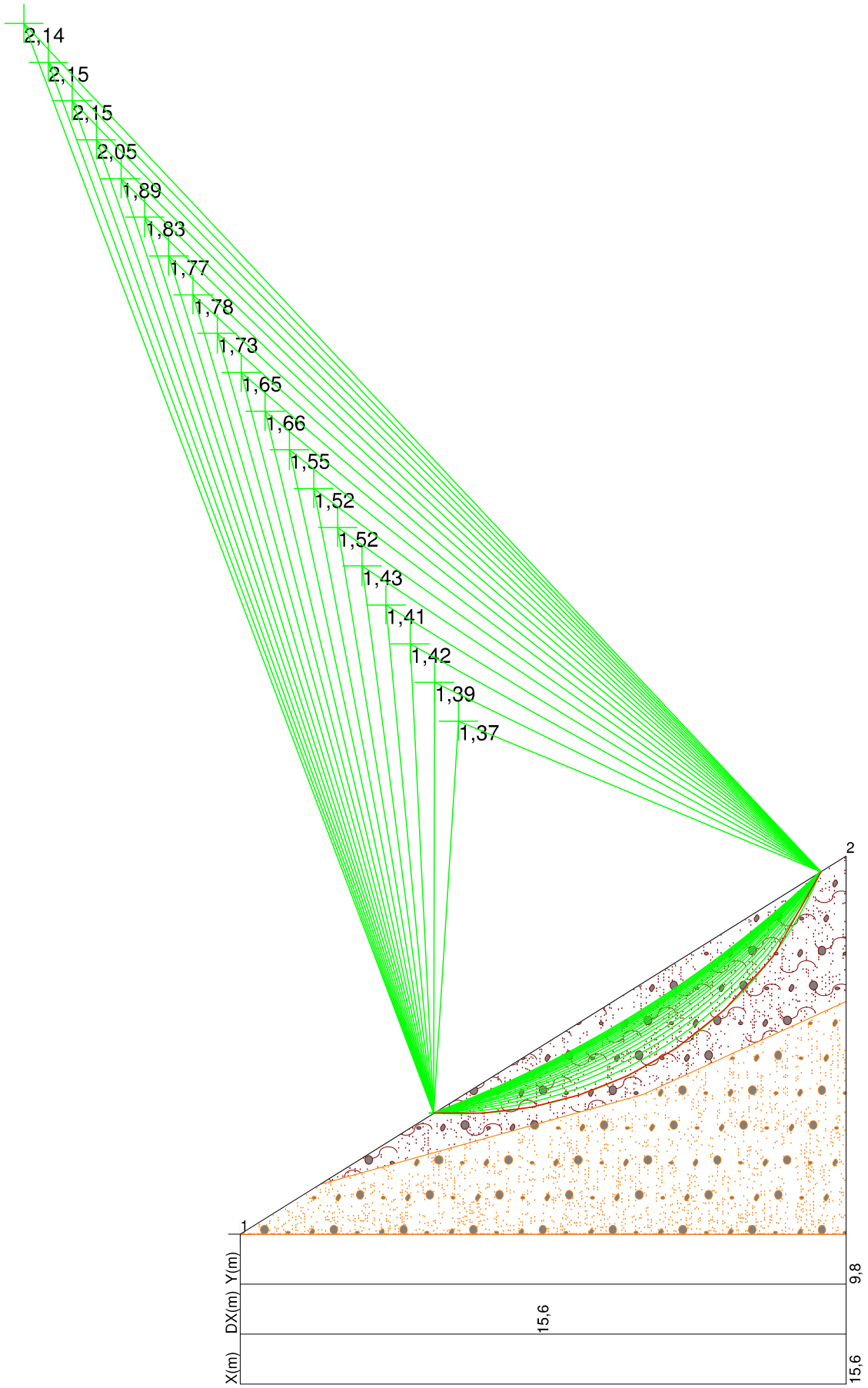
Carichi N= Carichi normali (kg) Carichi T= Carichi tangenziali (kg)

Phi= Angolo di resistenza al taglio (°) C= Coesione (kg/cm²)

Accelerazione sismica orizzontale (g):..... 0,0

Coefficiente beta.....:0,0

Accelerazione sismica verticale (g):..... 0,0

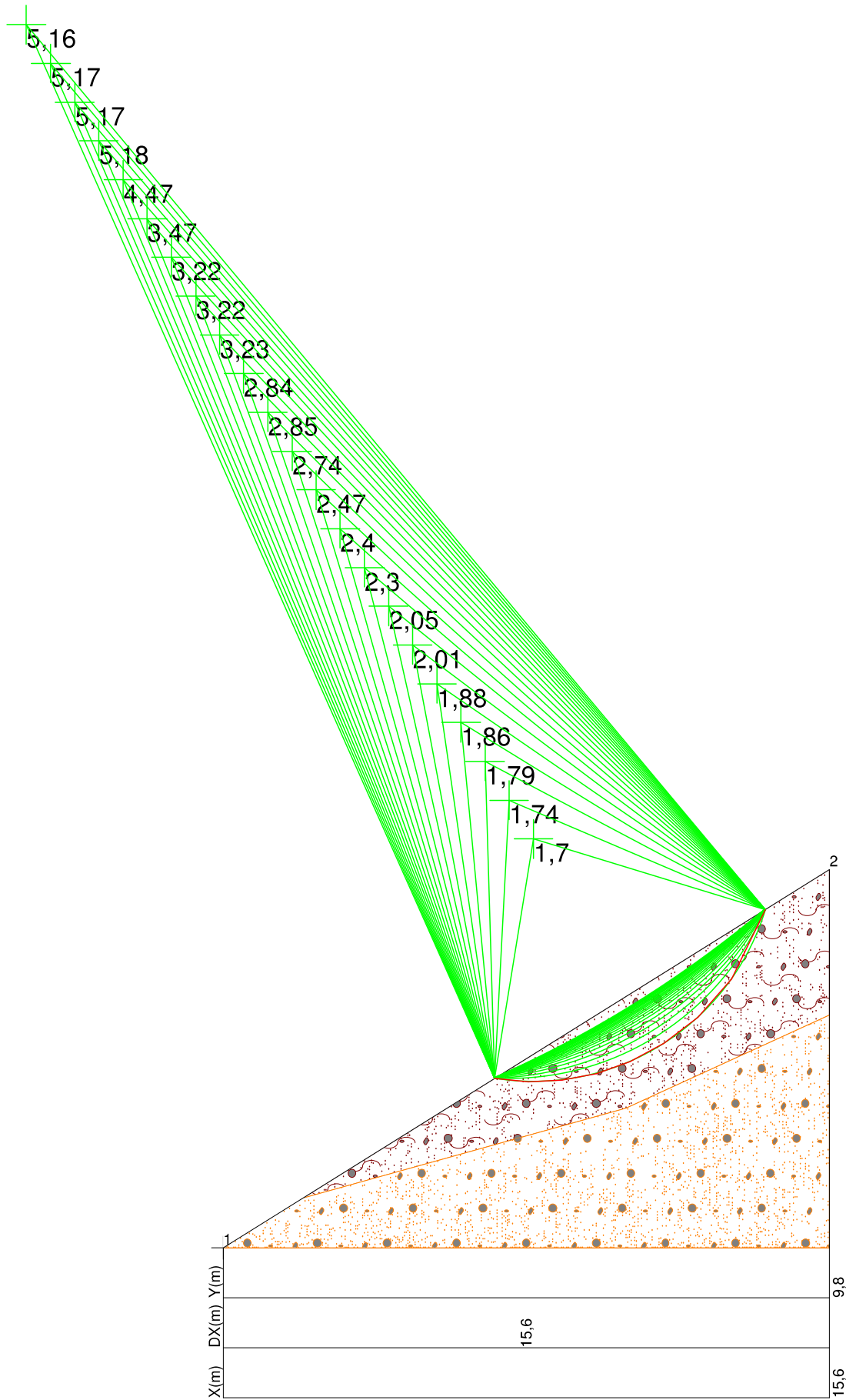


Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghezza m	Inclinazione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm du (m)	
			1	6,25	3,461	1,3	15,5	0,27	462,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	7,5	3,904	1,33	19,5	0,75	1156,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	8,75	4,452	1,36	23,7	1,105	1618,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	10	5,115	1,41	27,9	1,322	2081,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	11,25	5,908	1,48	32,4	1,385	2312,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	12,5	6,852	1,57	37,1	1,273	2081,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,75	7,98	1,68	42,1	0,951	1387,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	15	9,345	1,85	47,5	0,366	462,5	0	0	0	26,6	0,04	0
16	1,65	Bishop semplificato	1	5	3,115										
			1	6,25	3,484	1,3	16,5	0,256	462,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	7,5	3,946	1,33	20,3	0,71	1156,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	8,75	4,508	1,37	24,2	1,043	1618,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	10	5,18	1,42	28,3	1,246	2081,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	11,25	5,975	1,48	32,5	1,302	2312,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	12,5	6,913	1,56	36,9	1,193	2081,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,75	8,022	1,67	41,6	0,887	1387,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	15	9,345	1,82	46,6	0,34	462,5	0	0	0	26,6	0,04	0
17	1,726	Bishop semplificato	1	5	3,115										
			1	6,25	3,505	1,31	17,3	0,243	231,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	7,5	3,984	1,34	21	0,673	925	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	8,75	4,559	1,38	24,7	0,988	1618,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	10	5,238	1,42	28,5	1,178	1850	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	11,25	6,035	1,48	32,5	1,228	1850	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	12,5	6,967	1,56	36,7	1,122	1850	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,75	8,057	1,66	41,1	0,831	1387,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	15	9,345	1,79	45,8	0,318	462,5	0	0	0	26,6	0,04	0
18	1,779	Bishop semplificato	1	5	3,115										
			1	6,25	3,524	1,32	18,1	0,231	231,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	7,5	4,018	1,34	21,6	0,64	925	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	8,75	4,604	1,38	25,1	0,939	1618,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	10	5,291	1,43	28,8	1,117	1850	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	11,25	6,089	1,48	32,6	1,162	1850	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	12,5	7,014	1,56	36,5	1,058	1618,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,75	8,089	1,65	40,7	0,782	1156,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	15	9,345	1,77	45,1	0,298	462,5	0	0	0	26,6	0,04	0
19	1,772	Bishop semplificato	1	5	3,115										
			1	6,25	3,541	1,32	18,8	0,221	231,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	7,5	4,049	1,35	22,1	0,61	925	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	8,75	4,645	1,38	25,5	0,894	1618,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	10	5,338	1,43	29	1,061	1850	0	0	0	26,6	0,04	0

Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghezza m	Inclinazione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm du (m)	
			5	11,25	6,137	1,48	32,6	1,103	1850	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	12,5	7,057	1,55	36,3	1,002	1618,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,75	8,117	1,64	40,3	0,738	1156,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	15	9,345	1,75	44,5	0,281	462,5	0	0	0	26,6	0,04	0
20	1,831	Bishop semplificato	1	5	3,115										
			1	6,25	3,556	1,33	19,5	0,211	231,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	7,5	4,077	1,35	22,6	0,583	693,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	8,75	4,683	1,39	25,8	0,853	1156,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	10	5,38	1,43	29,2	1,011	1618,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	11,25	6,18	1,48	32,6	1,049	1850	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	12,5	7,095	1,55	36,2	0,951	1618,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,75	8,142	1,63	39,9	0,698	1156,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	15	9,345	1,74	43,9	0,265	462,5	0	0	0	26,6	0,04	0
21	1,891	Bishop semplificato	1	5	3,115										
			1	6,25	3,571	1,33	20	0,202	231,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	7,5	4,103	1,36	23,1	0,558	693,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	8,75	4,717	1,39	26,2	0,815	1156,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	10	5,419	1,43	29,3	0,966	1618,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	11,25	6,22	1,48	32,6	1	1618,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	12,5	7,129	1,55	36	0,905	1387,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,75	8,164	1,62	39,6	0,663	1156,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	15	9,345	1,72	43,4	0,252	462,5	0	0	0	26,6	0,04	0
22	2,051	Bishop semplificato	1	5	3,115										
			1	6,25	3,584	1,34	20,6	0,194	231,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	7,5	4,126	1,36	23,5	0,535	693,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	8,75	4,748	1,4	26,4	0,781	1156,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	10	5,455	1,44	29,5	0,924	1387,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	11,25	6,256	1,48	32,6	0,955	1387,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	12,5	7,161	1,54	35,9	0,863	1387,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,75	8,184	1,62	39,3	0,631	925	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	15	9,345	1,71	42,9	0,239	231,25	0	0	0	26,6	0,04	0
23	2,152	Bishop semplificato	1	5	3,115										
			1	6,25	3,596	1,34	21	0,186	231,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			2	7,5	4,148	1,37	23,8	0,514	693,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			3	8,75	4,777	1,4	26,7	0,749	1156,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			4	10	5,488	1,44	29,6	0,886	1387,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			5	11,25	6,288	1,48	32,6	0,914	1387,5	0	0	0	26,6	0,04	0
			6	12,5	7,189	1,54	35,8	0,824	1156,25	0	0	0	26,6	0,04	0
			7	13,75	8,202	1,61	39	0,602	693,75	0	0	0	26,6	0,04	0
			8	15	9,345	1,69	42,4	0,228	231,25	0	0	0	26,6	0,04	0

ALLEGATO 3b

Sezioni di verifica sezione 5-5 stato di progetto in condizioni sismiche



Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghezza m	Inclinazione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm du (m)	
			1	7,875	4,636	0,92	17,4	0,118	161,88	0	0	0	32	0,05	0
			2	8,75	4,973	0,94	21,1	0,327	485,63	0	0	0	32	0,05	0
			3	9,625	5,376	0,96	24,8	0,481	809,38	0	0	0	32	0,05	0
			4	10,5	5,853	1	28,6	0,573	971,25	0	0	0	32	0,05	0
			5	11,375	6,411	1,04	32,5	0,597	971,25	0	0	0	32	0,05	0
			6	12,25	7,062	1,09	36,7	0,545	809,38	0	0	0	32	0,05	0
			7	13,125	7,824	1,16	41	0,404	485,63	0	0	0	32	0,05	0
			8	14	8,722	1,25	45,7	0,154	161,88	0	0	0	32	0,05	0
13	2,472	Bishop semplificato	1	7,875	4,636	0,92	18,5	0,11	161,87	0	0	0	32	0,05	0
			2	8,75	5,006	0,94	21,9	0,305	485,63	0	0	0	32	0,05	0
			3	9,625	5,42	0,97	25,3	0,447	647,5	0	0	0	32	0,05	0
			4	10,5	5,903	1	28,9	0,531	809,37	0	0	0	32	0,05	0
			5	11,375	6,462	1,04	32,6	0,552	971,25	0	0	0	32	0,05	0
			6	12,25	7,108	1,09	36,4	0,502	809,38	0	0	0	32	0,05	0
			7	13,125	7,854	1,15	40,5	0,37	485,63	0	0	0	32	0,05	0
			8	14	8,722	1,23	44,8	0,141	161,88	0	0	0	32	0,05	0
			1	7,875	4,67	0,93	19,5	0,103	161,88	0	0	0	32	0,05	0
			2	8,75	5,034	0,95	22,6	0,286	485,63	0	0	0	32	0,05	0
			3	9,625	5,458	0,97	25,8	0,418	647,5	0	0	0	32	0,05	0
			4	10,5	5,947	1	29,2	0,496	647,5	0	0	0	32	0,05	0
			5	11,375	6,507	1,04	32,6	0,514	647,5	0	0	0	32	0,05	0
			6	12,25	7,147	1,08	36,2	0,466	647,5	0	0	0	32	0,05	0
			7	13,125	7,88	1,14	39,9	0,342	485,63	0	0	0	32	0,05	0
			8	14	8,722	1,21	43,9	0,13	161,88	0	0	0	32	0,05	0
			1	7,875	4,684	0,93	20,3	0,097	161,87	0	0	0	32	0,05	0
			2	8,75	5,06	0,95	23,2	0,268	323,75	0	0	0	32	0,05	0
			3	9,625	5,492	0,98	26,3	0,392	485,63	0	0	0	32	0,05	0
			4	10,5	5,985	1	29,4	0,464	647,5	0	0	0	32	0,05	0
			5	11,375	6,545	1,04	32,6	0,48	647,5	0	0	0	32	0,05	0
			6	12,25	7,181	1,08	36	0,434	647,5	0	0	0	32	0,05	0
			7	13,125	7,901	1,13	39,5	0,318	485,63	0	0	0	32	0,05	0
			8	14	8,722	1,2	43,2	0,121	161,88	0	0	0	32	0,05	0
			1	7,875	4,361										
			1	7,875	4,696	0,94	21	0,092	161,88	0	0	0	32	0,05	0
			2	8,75	5,082	0,96	23,8	0,253	323,75	0	0	0	32	0,05	0
			3	9,625	5,521	0,98	26,7	0,369	485,63	0	0	0	32	0,05	0
			4	10,5	6,019	1,01	29,6	0,437	647,5	0	0	0	32	0,05	0

Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghezza m	Inclinazione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm du (m)	
			5	11,375	6,579	1,04	32,6	0,451	647,5	0	0	0	32	0,05	0
			6	12,25	7,21	1,08	35,8	0,407	647,5	0	0	0	32	0,05	0
			7	13,125	7,92	1,13	39,1	0,297	485,62	0	0	0	32	0,05	0
			8	14	8,722	1,19	42,5	0,112	161,87	0	0	0	32	0,05	0
17	3,226	Bishop semplificato	7	4,361											
			1	7,875	4,708	0,94	21,6	0,087	0	0	0	0	32	0,05	0
			2	8,75	5,102	0,96	24,3	0,24	161,87	0	0	0	32	0,05	0
			3	9,625	5,548	0,98	27	0,349	485,63	0	0	0	32	0,05	0
			4	10,5	6,049	1,01	29,8	0,412	647,5	0	0	0	32	0,05	0
			5	11,375	6,609	1,04	32,6	0,425	647,5	0	0	0	32	0,05	0
			6	12,25	7,236	1,08	35,6	0,382	485,62	0	0	0	32	0,05	0
			7	13,125	7,937	1,12	38,7	0,278	323,75	0	0	0	32	0,05	0
			8	14	8,722	1,18	41,9	0,105	161,87	0	0	0	32	0,05	0
			1	7,875	4,718	0,94	22,2	0,082	0	0	0	0	32	0,05	0
			2	8,75	5,12	0,96	24,7	0,227	161,88	0	0	0	32	0,05	0
			3	9,625	5,571	0,98	27,3	0,331	485,63	0	0	0	32	0,05	0
			4	10,5	6,075	1,01	29,9	0,39	647,5	0	0	0	32	0,05	0
			5	11,375	6,636	1,04	32,6	0,401	647,5	0	0	0	32	0,05	0
			6	12,25	7,259	1,07	35,4	0,36	485,62	0	0	0	32	0,05	0
			7	13,125	7,951	1,12	38,4	0,262	323,75	0	0	0	32	0,05	0
			8	14	8,722	1,17	41,4	0,099	161,87	0	0	0	32	0,05	0
			1	7,875	4,727	0,95	22,7	0,079	0	0	0	0	32	0,05	0
			2	8,75	5,136	0,97	25,1	0,216	161,87	0	0	0	32	0,05	0
			3	9,625	5,593	0,99	27,5	0,314	485,63	0	0	0	32	0,05	0
			4	10,5	6,099	1,01	30,1	0,37	647,5	0	0	0	32	0,05	0
			5	11,375	6,66	1,04	32,6	0,38	647,5	0	0	0	32	0,05	0
			6	12,25	7,279	1,07	35,3	0,341	485,63	0	0	0	32	0,05	0
			7	13,125	7,964	1,11	38	0,247	323,75	0	0	0	32	0,05	0
			8	14	8,722	1,16	40,9	0,093	161,88	0	0	0	32	0,05	0
			1	7,875	4,361										
			1	7,875	4,735	0,95	23,1	0,075	0	0	0	0	32	0,05	0
			2	8,75	5,151	0,97	25,4	0,206	161,87	0	0	0	32	0,05	0
			3	9,625	5,612	0,99	27,8	0,3	323,75	0	0	0	32	0,05	0
			4	10,5	6,121	1,01	30,2	0,352	485,63	0	0	0	32	0,05	0
			5	11,375	6,681	1,04	32,6	0,361	647,5	0	0	0	32	0,05	0
			6	12,25	7,298	1,07	35,2	0,324	485,62	0	0	0	32	0,05	0
			7	13,125	7,975	1,11	37,8	0,234	323,75	0	0	0	32	0,05	0
			8	14	8,722	1,15	40,5	0,088	161,88	0	0	0	32	0,05	0

Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghezza m	Inclinazione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm ²)	du (m)	
21	4,469	Bishop semplificato		7	4,361											
			1	7,875	4,742	0,95	23,6	0,072	0	0	0	0	32	0,05	0	
			2	8,75	5,164	0,97	25,8	0,197	161,87	0	0	0	32	0,05	0	
			3	9,625	5,63	0,99	28	0,286	323,75	0	0	0	32	0,05	0	
			4	10,5	6,14	1,01	30,3	0,336	485,62	0	0	0	32	0,05	0	
			5	11,375	6,701	1,04	32,6	0,344	485,63	0	0	0	32	0,05	0	
			6	12,25	7,314	1,07	35	0,308	323,75	0	0	0	32	0,05	0	
			7	13,125	7,986	1,1	37,5	0,223	161,88	0	0	0	32	0,05	0	
22	5,179	Bishop semplificato		14	4,361											
			8	7,875	4,749	0,96	23,9	0,069	0	0	0	0	32	0,05	0	
			1	8,75	5,177	0,97	26	0,189	161,87	0	0	0	32	0,05	0	
			2	9,625	5,646	0,99	28,2	0,274	323,75	0	0	0	32	0,05	0	
			3	10,5	6,158	1,01	30,4	0,321	323,75	0	0	0	32	0,05	0	
			4	11,375	6,718	1,04	32,6	0,329	323,75	0	0	0	32	0,05	0	
			5	12,25	7,329	1,07	34,9	0,294	323,75	0	0	0	32	0,05	0	
23	5,173	Bishop semplificato		13,125	7,995	1,1	37,3	0,212	161,88	0	0	0	32	0,05	0	
			8	14	8,722	1,14	39,7	0,08	0	0	0	0	32	0,05	0	
				7	4,361											
			1	7,875	4,756	0,96	24,3	0,066	0	0	0	0	32	0,05	0	
			2	8,75	5,188	0,98	26,3	0,181	161,87	0	0	0	32	0,05	0	
			3	9,625	5,66	0,99	28,4	0,262	323,75	0	0	0	32	0,05	0	
			4	10,5	6,175	1,02	30,5	0,308	323,75	0	0	0	32	0,05	0	
24	5,167	Bishop semplificato		11,375	6,734	1,04	32,6	0,315	323,75	0	0	0	32	0,05	0	
			6	12,25	7,343	1,07	34,8	0,281	323,75	0	0	0	32	0,05	0	
			7	13,125	8,004	1,1	37,1	0,202	161,87	0	0	0	32	0,05	0	
			8	14	8,722	1,13	39,4	0,076	0	0	0	0	32	0,05	0	
				7	4,361											
			1	7,875	4,761	0,96	24,6	0,063	0	0	0	0	32	0,05	0	
			2	8,75	5,198	0,98	26,5	0,174	161,88	0	0	0	32	0,05	0	
			3	9,625	5,674	1	28,5	0,252	323,75	0	0	0	32	0,05	0	
25	5,163	Bishop semplificato		10,5	6,19	1,02	30,5	0,295	323,75	0	0	0	32	0,05	0	
			5	11,375	6,749	1,04	32,6	0,301	323,75	0	0	0	32	0,05	0	
			6	12,25	7,355	1,06	34,7	0,269	323,75	0	0	0	32	0,05	0	
			7	13,125	8,011	1,09	36,9	0,194	161,88	0	0	0	32	0,05	0	
			8	14	8,722	1,13	39,1	0,072	0	0	0	0	32	0,05	0	
				7	4,361											
			1	7,875	4,767	0,96	24,9	0,061	0	0	0	0	32	0,05	0	
			2	8,75	5,208	0,98	26,8	0,167	161,88	0	0	0	32	0,05	0	
			3	9,625	5,686	1	28,7	0,242	323,75	0	0	0	32	0,05	0	

Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghezza m	Inclinazione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm ²)	du (m)
			4	10,5	6,204	1,02	30,6	0,283	323,75	0	0	0	32	0,05	0
			5	11,375	6,763	1,04	32,6	0,289	323,75	0	0	0	32	0,05	0
			6	12,25	7,367	1,06	34,6	0,258	323,75	0	0	0	32	0,05	0
			7	13,125	8,018	1,09	36,7	0,185	161,88	0	0	0	32	0,05	0
			8	14	8,722	1,12	38,8	0,069	0	0	0	0	32	0,05	0

LEGENDA

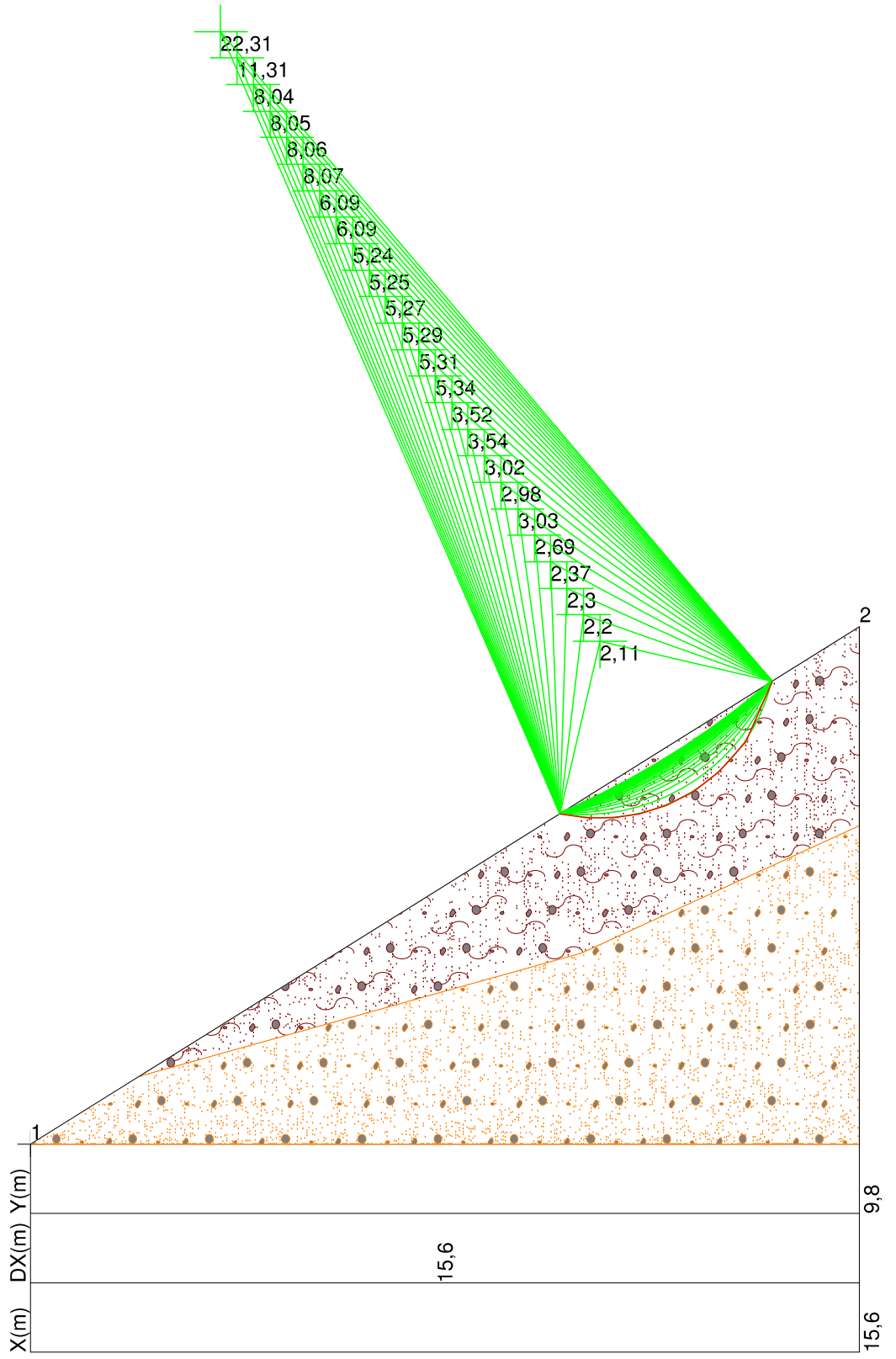
Carichi N= Carichi normali (kg) Carichi T= Carichi tangenziali (kg)

Phi= Angolo di resistenza al taglio (°) C= Coesione (kg/cm²)

Accelerazione sismica orizzontale (g):..... 0,17

Coefficiente beta.....:0,38

Accelerazione sismica verticale (g):..... 0,08



Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghezza m	Inclinazione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm ²)	du (m)
			1	10,5	6,369	0,52	15,5	0,043	0	0	0	0	32	0,05	0
			2	11	6,546	0,53	19,5	0,12	92,5	0	0	0	32	0,05	0
			3	11,5	6,765	0,55	23,7	0,177	185	0	0	0	32	0,05	0
			4	12	7,03	0,57	27,9	0,211	277,5	0	0	0	32	0,05	0
			5	12,5	7,347	0,59	32,4	0,222	370	0	0	0	32	0,05	0
			6	13	7,725	0,63	37,1	0,204	277,5	0	0	0	32	0,05	0
			7	13,5	8,176	0,67	42,1	0,152	185	0	0	0	32	0,05	0
			8	14	8,722	0,74	47,5	0,059	92,5	0	0	0	32	0,05	0
13	3,521	Bishop semplificato	10	6,23											
			1	10,5	6,38	0,52	16,7	0,04	0	0	0	0	32	0,05	0
			2	11	6,566	0,53	20,5	0,112	92,5	0	0	0	32	0,05	0
			3	11,5	6,793	0,55	24,3	0,165	185	0	0	0	32	0,05	0
			4	12	7,062	0,57	28,3	0,196	277,5	0	0	0	32	0,05	0
			5	12,5	7,38	0,59	32,5	0,205	370	0	0	0	32	0,05	0
			6	13	7,755	0,62	36,8	0,188	277,5	0	0	0	32	0,05	0
			7	13,5	8,196	0,67	41,5	0,14	185	0	0	0	32	0,05	0
			8	14	8,722	0,73	46,4	0,054	92,5	0	0	0	32	0,05	0
			10	6,23											
			1	10,5	6,39	0,52	17,7	0,038	0	0	0	0	32	0,05	0
			2	11	6,585	0,54	21,3	0,105	92,5	0	0	0	32	0,05	0
			3	11,5	6,817	0,55	24,9	0,154	185	0	0	0	32	0,05	0
			4	12	7,09	0,57	28,7	0,183	185	0	0	0	32	0,05	0
			5	12,5	7,409	0,59	32,5	0,191	185	0	0	0	32	0,05	0
			6	13	7,78	0,62	36,6	0,174	185	0	0	0	32	0,05	0
			7	13,5	8,213	0,66	40,9	0,129	92,5	0	0	0	32	0,05	0
			8	14	8,722	0,71	45,5	0,049	0	0	0	0	32	0,05	0
			10	6,23											
			1	10,5	6,399	0,53	18,6	0,036	0	0	0	0	32	0,05	0
			2	11	6,601	0,54	22	0,099	92,5	0	0	0	32	0,05	0
			3	11,5	6,838	0,55	25,4	0,145	185	0	0	0	32	0,05	0
			4	12	7,115	0,57	28,9	0,172	185	0	0	0	32	0,05	0
			5	12,5	7,434	0,59	32,6	0,179	185	0	0	0	32	0,05	0
			6	13	7,803	0,62	36,4	0,162	185	0	0	0	32	0,05	0
			7	13,5	8,228	0,66	40,4	0,12	92,5	0	0	0	32	0,05	0
			8	14	8,722	0,7	44,7	0,046	0	0	0	0	32	0,05	0
			10	6,23											
			1	10,5	6,407	0,53	19,5	0,034	0	0	0	0	32	0,05	0
			2	11	6,615	0,54	22,6	0,093	92,5	0	0	0	32	0,05	0
			3	11,5	6,857	0,56	25,8	0,136	185	0	0	0	32	0,05	0
			4	12	7,136	0,57	29,2	0,162	185	0	0	0	32	0,05	0

Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghezza m	Inclinazione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm ²)	du (m)
			5	12,5	7,456	0,59	32,6	0,168	185	0	0	0	32	0,05	0
			6	13	7,822	0,62	36,2	0,152	185	0	0	0	32	0,05	0
			7	13,5	8,241	0,65	39,9	0,112	92,5	0	0	0	32	0,05	0
			8	14	8,722	0,69	43,9	0,042	0	0	0	0	32	0,05	0
17	5,266	Bishop semplificato	10	6,23											
			1	10,5	6,414	0,53	20,2	0,032	0	0	0	0	32	0,05	0
			2	11	6,628	0,54	23,2	0,088	92,5	0	0	0	32	0,05	0
			3	11,5	6,874	0,56	26,2	0,129	185	0	0	0	32	0,05	0
			4	12	7,155	0,57	29,4	0,153	185	0	0	0	32	0,05	0
			5	12,5	7,476	0,59	32,6	0,158	185	0	0	0	32	0,05	0
			6	13	7,839	0,62	36	0,143	185	0	0	0	32	0,05	0
			7	13,5	8,252	0,65	39,5	0,105	92,5	0	0	0	32	0,05	0
			8	14	8,722	0,69	43,3	0,04	0	0	0	0	32	0,05	0
			10	6,23											
			1	10,5	6,42	0,53	20,8	0,03	0	0	0	0	32	0,05	0
			2	11	6,639	0,55	23,7	0,084	92,5	0	0	0	32	0,05	0
			3	11,5	6,889	0,56	26,6	0,122	185	0	0	0	32	0,05	0
			4	12	7,173	0,57	29,6	0,145	185	0	0	0	32	0,05	0
			5	12,5	7,493	0,59	32,6	0,149	185	0	0	0	32	0,05	0
			6	13	7,854	0,62	35,8	0,135	185	0	0	0	32	0,05	0
			7	13,5	8,261	0,64	39,2	0,099	92,5	0	0	0	32	0,05	0
			8	14	8,722	0,68	42,7	0,037	0	0	0	0	32	0,05	0
			10	6,23											
			1	10,5	6,426	0,54	21,4	0,029	0	0	0	0	32	0,05	0
			2	11	6,649	0,55	24,1	0,08	92,5	0	0	0	32	0,05	0
			3	11,5	6,903	0,56	26,9	0,116	185	0	0	0	32	0,05	0
			4	12	7,188	0,58	29,7	0,137	185	0	0	0	32	0,05	0
			5	12,5	7,509	0,59	32,6	0,142	185	0	0	0	32	0,05	0
			6	13	7,868	0,62	35,7	0,128	185	0	0	0	32	0,05	0
			7	13,5	8,27	0,64	38,8	0,093	92,5	0	0	0	32	0,05	0
			8	14	8,722	0,67	42,1	0,035	0	0	0	0	32	0,05	0
			10	6,23											
			1	10,5	6,431	0,54	21,9	0,028	0	0	0	0	32	0,05	0
			2	11	6,659	0,55	24,5	0,076	0	0	0	0	32	0,05	0
			3	11,5	6,915	0,56	27,1	0,111	92,5	0	0	0	32	0,05	0
			4	12	7,202	0,58	29,9	0,131	185	0	0	0	32	0,05	0
			5	12,5	7,523	0,59	32,6	0,135	185	0	0	0	32	0,05	0
			6	13	7,88	0,61	35,5	0,121	185	0	0	0	32	0,05	0
			7	13,5	8,278	0,64	38,5	0,088	92,5	0	0	0	32	0,05	0
			8	14	8,722	0,67	41,6	0,033	0	0	0	0	32	0,05	0

Superf.	Fs minimo	Metodo di calcolo	Concio	X base m	Y base m	Lunghezza m	Inclinazione °	Volume mc	Peso kg	Altezza falda m	Carichi N	Carichi T	Phi (°)	C(kg/cm du (m)	
21	6,089	Bishop semplificato	10	6,23											
			1	10,5	6,436	0,54	22,4	0,026	0	0	0	0	32	0,05	0
			2	11	6,667	0,55	24,9	0,073	0	0	0	0	32	0,05	0
			3	11,5	6,926	0,56	27,4	0,106	92,5	0	0	0	32	0,05	0
			4	12	7,215	0,58	30	0,125	185	0	0	0	32	0,05	0
			5	12,5	7,535	0,59	32,6	0,128	185	0	0	0	32	0,05	0
22	8,073	Bishop semplificato	6	13	7,89	0,61	35,4	0,115	185	0	0	0	32	0,05	0
			7	13,5	8,284	0,64	38,2	0,084	92,5	0	0	0	32	0,05	0
			8	14	8,722	0,66	41,2	0,032	0	0	0	0	32	0,05	0
			10	6,23											
			1	10,5	6,44	0,54	22,8	0,025	0	0	0	0	32	0,05	0
			2	11	6,675	0,55	25,2	0,07	0	0	0	0	32	0,05	0
23	8,06	Bishop semplificato	3	11,5	6,937	0,56	27,6	0,101	92,5	0	0	0	32	0,05	0
			4	12	7,226	0,58	30,1	0,119	185	0	0	0	32	0,05	0
			5	12,5	7,547	0,59	32,6	0,123	185	0	0	0	32	0,05	0
			6	13	7,9	0,61	35,3	0,11	92,5	0	0	0	32	0,05	0
			7	13,5	8,291	0,63	38	0,08	0	0	0	0	32	0,05	0
			8	14	8,722	0,66	40,8	0,03	0	0	0	0	32	0,05	0
24	8,049	Bishop semplificato	10	6,23											
			1	10,5	6,444	0,54	23,2	0,024	0	0	0	0	32	0,05	0
			2	11	6,682	0,55	25,5	0,067	0	0	0	0	32	0,05	0
			3	11,5	6,946	0,57	27,8	0,097	92,5	0	0	0	32	0,05	0
			4	12	7,237	0,58	30,2	0,114	185	0	0	0	32	0,05	0
			5	12,5	7,557	0,59	32,6	0,117	185	0	0	0	32	0,05	0
25	8,04	Bishop semplificato	6	13	7,909	0,61	35,1	0,105	92,5	0	0	0	32	0,05	0
			7	13,5	8,296	0,63	37,7	0,076	0	0	0	0	32	0,05	0
			8	14	8,722	0,66	40,4	0,029	0	0	0	0	32	0,05	0
			10	6,23											
			1	10,5	6,448	0,55	23,6	0,023	0	0	0	0	32	0,05	0
			2	11	6,689	0,56	25,8	0,064	0	0	0	0	32	0,05	0
25	8,04	Bishop semplificato	3	11,5	6,955	0,57	28	0,093	92,5	0	0	0	32	0,05	0
			4	12	7,247	0,58	30,3	0,11	185	0	0	0	32	0,05	0
			5	12,5	7,567	0,59	32,6	0,112	185	0	0	0	32	0,05	0
			6	13	7,917	0,61	35	0,101	92,5	0	0	0	32	0,05	0
			7	13,5	8,301	0,63	37,5	0,073	0	0	0	0	32	0,05	0
			8	14	8,722	0,65	40,1	0,027	0	0	0	0	32	0,05	0
25	8,04	Bishop semplificato	10	6,23											
			1	10,5	6,451	0,55	23,9	0,023	0	0	0	0	32	0,05	0
			2	11	6,695	0,56	26	0,062	0	0	0	0	32	0,05	0
3	11,5	6,963	0,57	28,2	0,09	92,5	0	0	0	32	0,05	0			

