Lokacija: Vukovski Vrh 7 Nivo podtalnice: 1,2 Datum: 21.03.2022
Sonda: S1 ERr: 60%

SONDA	Globina	Sloj	N30	σv`	Cn	λ	N60	N1,60	φ po Gibbs-u
	[m]			kPa					[°]
S1	0,3	UN	20	6	1,886792	0,65	25	24	37,6
S1	0,6	UN	30	12	1,785714	0,65	35	33	45,6
S1	0,9	UN	30	18	1,694915	0,65	33	31	44,2
S1	1,2	CL	5	23,7	1,616815	0,65	5	5	22,5
S1	1,5	CL	7	29,4	1,545595	0,65	7	7	23,9
S1	1,8	CL	15	35,1	1,480385	0,65	14	14	29,7
S1	2,1	CL	13	40,8	1,420455	0,65	12	12	27,8
S1	2,4	CL	15	46,5	1,365188	0,65	13	13	33,1
S1	2,7	CL	20	52,2	1,31406	0,65	17	17	33,7
S1	3	CL	17	57,9	1,266624	0,75	16	16	33,5
S1	3,3	CL	19	63,6	1,222494	0,75	17	17	33,7
S1	3,6	CL	18	69,3	1,181335	0,75	16	16	33,5
S1	3,9	prep	20	75	1,142857	0,75	17	17	33,7
S1	4,2	prep	21	80,7	1,106807	0,85	20	19	34,1
S1	4,5	prep	23	86,4	1,072961	0,85	21	20	34,3
S1	4,8	prep	24	92,7	1,037883	0,85	21	21	34,4
S1	5,1	prep	26	99	1,005025	0,95	25	24	35,0
S1	5,4	prep	30	105,3	0,974184	0,95	28	27	35,5
S1	5,7	hrib	55	111,9	0,961847	0,95	50	46	39,2
S1	6	hrib	60	118,5	0,941915	0,95	54	49	39,8

Globina	λ
0 - 3 m	0,65
3 - 4 m	0,75
4 - 6 m	0,85
6 - 10 m	0,95
10 m >	1

Določitev φ po Gibbs-u
GFs, GP, GW:
φ=(N-4)×0,1667+31,5°

CI, CH, CL, ML, MI:
φ=(N-2)*0,7807+20°

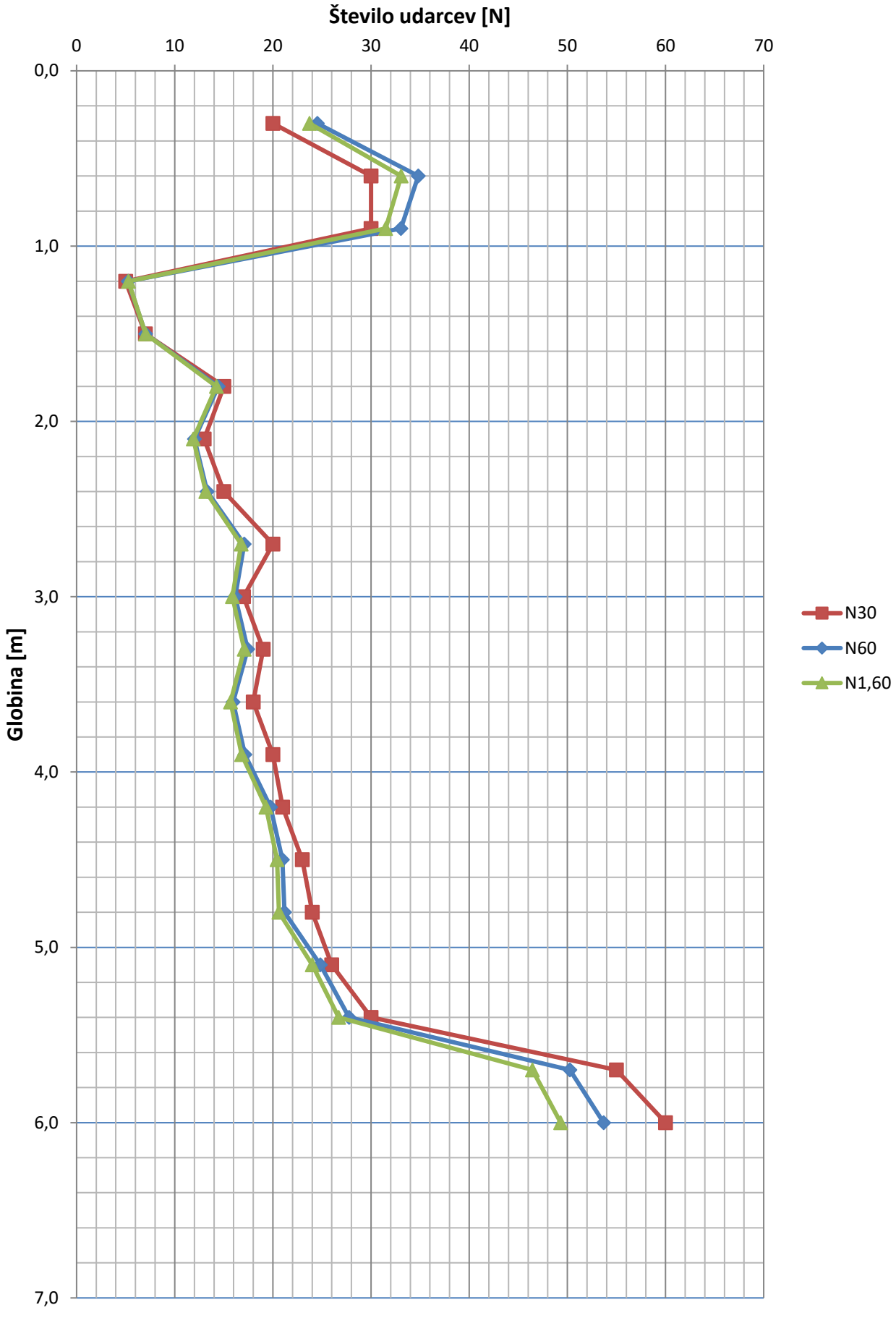
SU, SFs, SFc:
φ=27°+ 0,347×N-0,0014×N×N

N30 število udarcev za penetracijo 30 cm zemljine SPT
N60 število udarcev, korigirano na 60% teoretične energije
N1,60 število udarcev, korigirano na 60% teoretične energije in efektivni tlak σv`= 100kPa
σv` efektivna vertikalna napetost
Cn koeficient napetosti v zemljini, prekonsolidacije in gostote
λ koeficient korekcije glede na dolžino drogovja

N60= ERr/60×λ×Cn×N30
N1,60=0,77*LOG((2000/((6*(16+0,1*N60)))))*N60

	Rel. gostota	
normalno	40 -60 %	Cn=200/(100+σv`)
konsolidirano	60 - 80 %	Cn=300/(200+σv`)
prekonsolidirano		Cn=170/(70+σv`)

SONDA S1


Število udarcev [N]
0
10
20
30
40
50
60
70
0,0
1,0
2,0
3,0
4,0
5,0
6,0
7,0
Globina [m]
N30
N60
N1,60

Lokacija: Vukovski Vrh 7 Nivo podtalnice: 1,2 Datum: 21.03.2022
Sonda: S2 ERr: 60%

SONDA	Globina	Sloj	N30	σv`	Cn	λ	N60	N1,60	φ po Gibbs-u
	[m]			kPa					[°]
S2	0,3	UN	30	6	1,886792	0,55	31	30	36,4
S2	0,6	UN	30	12	1,785714	0,55	29	28	36,0
S2	0,9	UN	40	18	1,694915	0,55	37	35	38,0
S2	1,2	CL	11	23,7	1,616815	0,55	10	10	26,1
S2	1,5	CL	8	29,4	1,545595	0,55	7	7	23,7
S2	1,8	CL	3	35,1	1,480385	0,65	3	3	20,7
S2	2,1	CL	6	40,8	1,420455	0,65	6	6	22,8
S2	2,4	CL	4	46,5	1,365188	0,65	4	4	21,2
S2	2,7	CL	5	52,2	1,31406	0,65	4	4	21,8
S2	3	CL	11	57,9	1,266624	0,75	10	10	26,6
S2	3,3	CL	19	63,6	1,222494	0,75	17	17	32,0
S2	3,6	CL	18	69,3	1,181335	0,75	16	16	30,9
S2	3,9	CL	20	75	1,142857	0,75	17	17	31,8
S2	4,2	CL	21	80,7	1,106807	0,85	20	19	33,9
S2	4,5	CL	23	86,4	1,072961	0,85	21	20	34,8
S2	4,8	CL	15	92,1	1,041124	0,85	13	13	28,8
S2	5,1	CL	15	97,8	1,011122	0,85	13	13	28,5
S2	5,4	prep	18	103,8	0,987492	0,85	15	15	30,2
S2	5,7	prep	22	109,8	0,968367	0,85	18	18	32,6
S2	6	prep	25	115,8	0,949968	0,95	23	22	36,0
S2	6,3	prep	21	121,8	0,932256	0,95	19	18	32,9
S2	6,6	prep	25	127,8	0,915192	0,95	22	21	35,4
S2	6,9	prep	23	133,8	0,898742	0,95	20	19	33,8
S2	7,2	hrib	55	140,4	0,881316	0,95	46	43	40,0

Globina	λ
0 - 3 m	0,65
3 - 4 m	0,75
4 - 6 m	0,85
6 - 10 m	0,95
10 m >	1

Določitev φ po Gibbs-u
GFs, GP, GW:
φ=(N-4)×0,1667+31,5°

CI, CH, CL, ML, MI:
φ=(N-2)*0,7807+20°

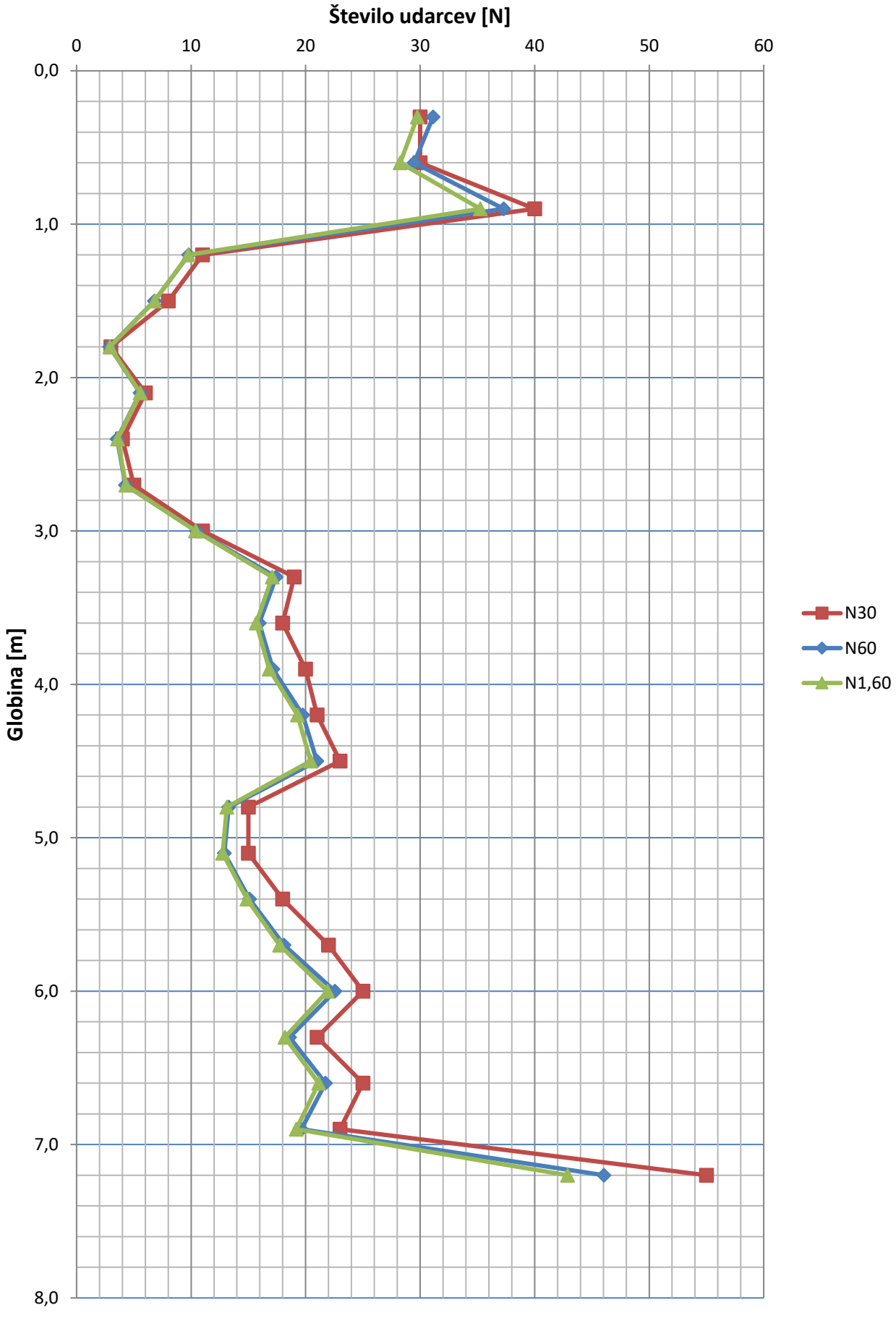
SU, SFs, SFc:
φ=27°+ 0,347×N-0,0014×N×N

N30 število udarcev za penetracijo 30 cm zemljine SPT
N60 število udarcev, korigirano na 60% teoretične energije
N1,60 število udarcev, korigirano na 60% teoretične energije in efektivni tlak σv`= 100kPa
σv` efektivna vertikalna napetost
Cn koeficient napetosti v zemljini, prekonsolidacije in gostote
λ koeficient korekcije glede na dolžino drogovja

N60= ERr/60×λ×Cn×N30
N1,60=0,77*LOG((2000/((6*(16+0,1*N60)))))*N60

Rel. gostota		
normalno	40 -60 %	Cn=200/(100+σv`)
konsolidirano	60 - 80 %	Cn=300/(200+σv`)
prekonsolidirano		Cn=170/(70+σv`)

SONDA S2


Število udarcev [N]
0
10
20
30
40
50
60
0,0
1,0
2,0
3,0
4,0
5,0
6,0
7,0
8,0
Globina [m]
N30
N60
N1,60

Lokacija: Vukovski Vrh 7 Nivo podtalnice: 1,2 Datum: 21.03.2022
Sonda: S3 ERr: 60%

SONDA	Globina	Sloj	N30	σv`	Cn	λ	N60	N1,60	φ po Gibbs-u
	[m]			kPa					[°]
S3	0,3	U.N.	40	6	1,886792	0,55	42	39	37,8
S3	0,6	U.N.	40	12	1,785714	0,55	39	37	37,4
S3	0,9	U.N.	40	18	1,694915	0,55	37	35	37,0
S3	1,2	CL	18	23,7	1,616815	0,55	16	16	30,9
S3	1,5	CL	20	29,4	1,545595	0,55	17	17	31,7
S3	1,8	CL	29	35,1	1,480385	0,65	28	27	40,2
S3	2,1	CL	14	40,8	1,420455	0,65	13	13	28,5
S3	2,4	CL	15	46,5	1,365188	0,65	13	13	28,8
S3	2,7	CL	11	52,2	1,31406	0,65	9	9	25,8
S3	3	CL	6	57,9	1,266624	0,75	6	6	22,9
S3	3,3	CL	19	63,6	1,222494	0,75	17	17	32,0
S3	3,6	CL	18	69,3	1,181335	0,75	16	16	30,9
S3	3,9	prep	20	75	1,142857	0,75	17	17	31,8
S3	4,2	prep	21	81,3	1,066477	0,75	17	16	32,4
S3	4,5	prep	23	87,6	1,043115	0,75	18	18	32,8
S3	4,8	prep	19	93,9	1,020755	0,75	15	14	31,8
S3	5,1	prep	16	100,2	0,999334	0,75	12	12	31,0
S3	5,4	prep	17	106,5	0,978793	0,85	14	14	31,6
S3	5,7	prep	19	112,8	0,959079	0,85	15	15	32,0
S3	6	prep	24	119,1	0,940144	0,95	21	21	33,8
S3	6,3	prep	24	125,4	0,921942	0,95	21	20	33,7
S3	6,6	hrib	50	132	0,903614	0,95	43	40	39,3
S3	6,9	hrib	55	138,6	0,886001	0,95	46	43	40,1

Globina	λ
0 - 3 m	0,65
3 - 4 m	0,75
4 - 6 m	0,85
6 - 10 m	0,95
10 m >	1

Določitev φ po Gibbs-u

GFs, GP, GW:
φ=(N-4)×0,1667+31,5°

CI, CH, CL, ML, MI:
φ=(N-2)*0,7807+20°

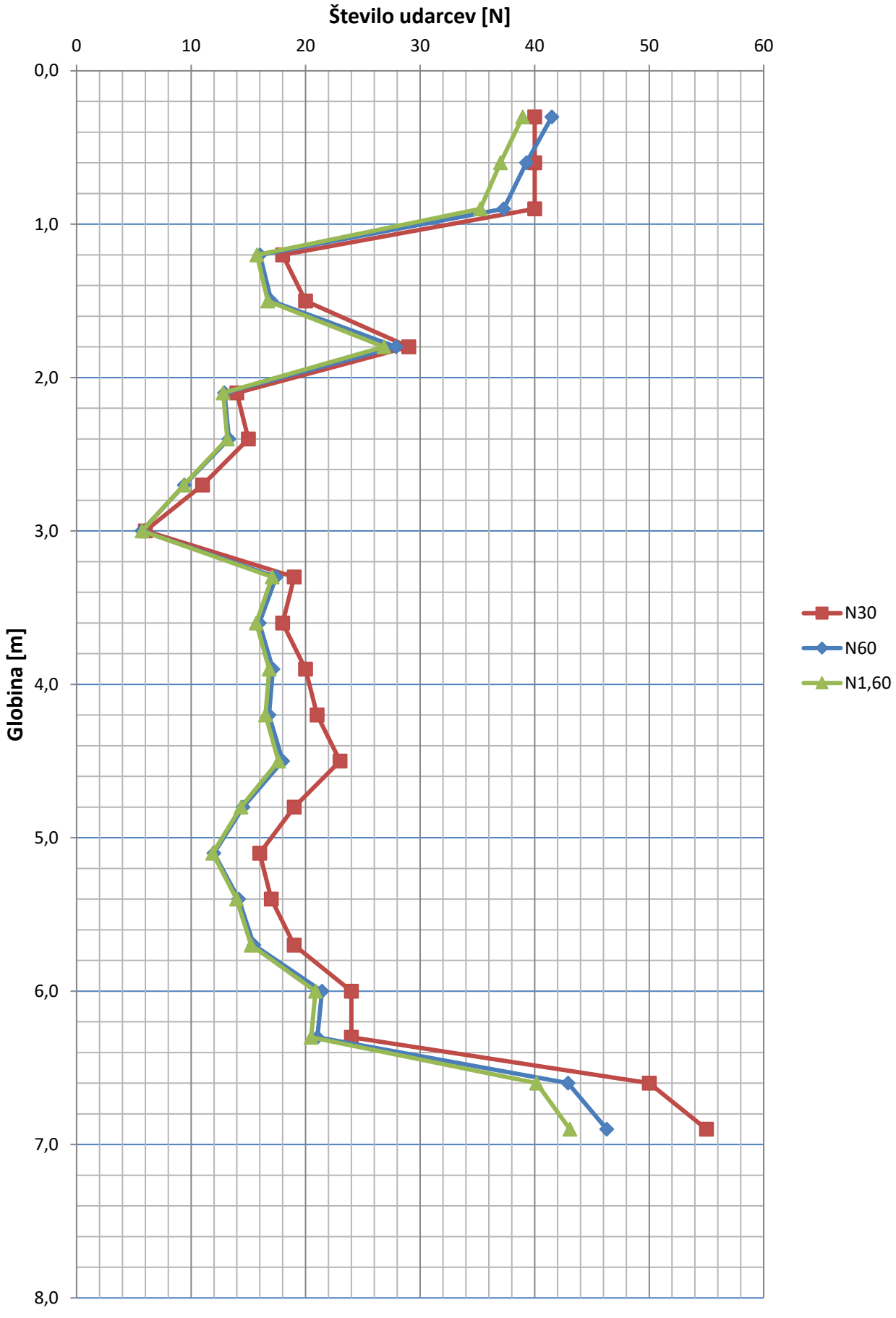
SU, SFs, SFc:
φ=27°+ 0,347×N-0,0014×N×N

N30 število udarcev za penetracijo 30 cm zemljine SPT
N60 število udarcev, korigirano na 60% teoretične energije
N1,60 število udarcev, korigirano na 60% teoretične energije in efektivni tlak σv`= 100kPa
σv` efektivna vertikalna napetost
Cn koeficient napetosti v zemljini, prekonsolidacije in gostote
λ koeficient korekcije glede na dolžino drogovja

N60= ERr/60×λ×Cn×N30
N1,60=0,77*LOG((2000/((6*(16+0,1*N60)))))*N60

	Rel. gostota	
normalno	40 -60 %	Cn=200/(100+σv`)
konsolidirano	60 - 80 %	Cn=300/(200+σv`)
prekonsolidirano		Cn=170/(70+σv`)

SONDA S3


Število udarcev [N]
0
10
20
30
40
50
60
0,0
1,0
2,0
3,0
4,0
5,0
6,0
7,0
8,0
Globina [m]
N30
N60
N1,60