

PRILOGA 1B

NASLOVNA STRAN NAČRTA

OSNOVNI PODATKI O GRADNJI

naziv gradnje SANACIJA PLAZU "SOCKA" NA JP 964131 SOCKA - TRNOVLJE - SELCE

kratak opis gradnje

Sanacija plazu s AB podporno sidrano pilotno steno, opornim kamnitim zidom, kamnitimi drenažnimi rebri, ter rekonstrukcijo ceste in ureditvijo odvodnjavanja

Seznam objektov, ureditev površin in komunalnih naprav z navedbo vrste gradnje.

vrste gradnje ☐ novogradnja - novozgrajen objektOznačiti vse ustrezne vrste gradnje ☐ novogradnja - prizidava☒ rekonstrukcija☐ sprememba namembnosti☐ odstranitev

DOKUMENTACIJA

vrsta dokumentacije PZI (projektna dokumentacija za izvedbo gradnje)

(IZP, DGD, PZI, PID)

številka projekta 991

☐ sprememba dokumentacije

PODATKI O NAČRTU

strokovno področje načrta Geološko geotehnični načrt

številka načrta 991 Geo

datum izdelave november 2023

PODATKI O IZDELOVALCU NAČRTA

ime in priimek pooblaščenega arhitekta, pooblaščenega inženirja Mitja Birsa, univ.dipl.inž.grad.

identifikacijska številka G-0969

podpis pooblaščenega arhitekta,
pooblaščenega inženirja

PODATKI O PROJEKTANTU

projektant (naziv družbe) GRADING podjetje za gradbeni inženiring d.o.o.

naslov Obrežna ulica 1, 2000 Maribor

vodja projekta Mitja Birsa, univ.dipl.inž.grad.

identifikacijska številka G-0969

podpis vodje projekta



odgovorna oseba projektanta Manica Škrabl

podpis odgovorne osebe projektanta



po potrebi dodaj vrstice

KAZALO VSEBINE NAČRTA

GEOLOŠKO GEOTEHNIČNI NAČRT

naziv načrta	številka načrta	naziv načrta	oznaka
S	SPLOŠNI DEL		
	Naslovna stran načrta		S.1
	Kazalo vsebine projekta		S.3.1
	Kazalo vsebine načrta		S.3.2
T	TEHNIČNI DEL		
	Geološko geomehansko poročilo		T.1.1
	Poročilo o dinamičnem sondiranju tal (DPL)		T.1.2
G	GRAFIČNE PRILOGE	merilo	
	<i>G.1 Inženirsko geološka karta z vrisanimi raiskovalnimi vrtinami</i>	<i>M 1:250</i>	
	<i>G.2 Geološki prečni profili</i>	<i>M 1:100</i>	
	<i>P.1 Popis vrtin</i>		
	<i>P.2 Fotografije vrtin</i>		

GEOLOŠKO GEOMEHANSKO POROČILO

T.1.1 GEOLOŠKO GEOMEHANSKO POROČILO

T.1.1.1 Splošno

Po naročilu občine Vojnik smo izdelali geološko geomehansko poročilo za izdelavo PZI sanacije plazu »Socka« na JP 964131 Socka – Trnovlje – Selce.

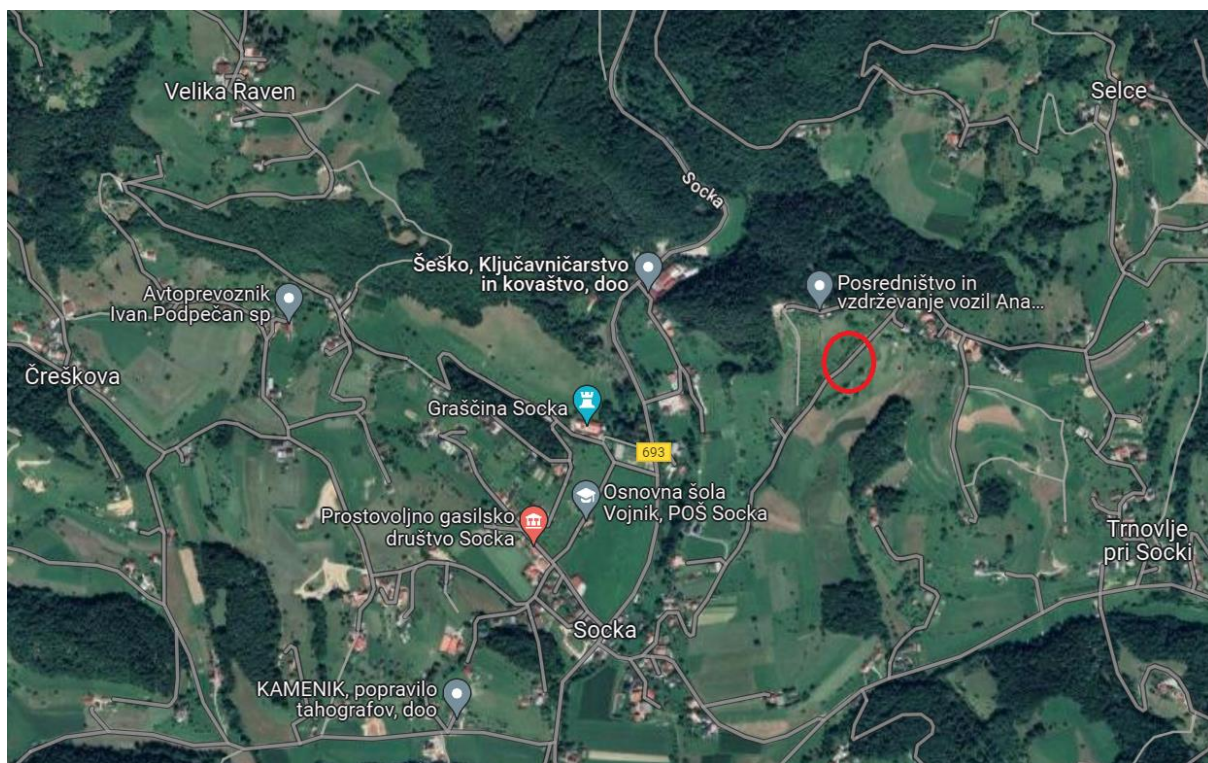
Na obravnavanem območju je prišlo do aktiviranja plazu v dolžini 100m. Območje plazu je cestišče, brežina nad in pod cestiščem.

Plaz se nahaja na gričevnatem območju na parcelnih št. 180, 182/1, 179/2 in 547 v k.o. 1048 Socka.

Cesta je v mešanem cestnem profilu, z nasipno brežino na desni strani cestišča in vkopno brežino na levi strani. Vozišče je le delno v asfaltni utrditvi, saj je cesta zaradi plazenja delno posedena (slika 1). Obe brežini sta urejeni kot kmetijsko zemljišče.

Odlomnih robov plazu je več in so različnih globin. Na območju plazu je globina posedka vozišča do 2,45m (merjeno po sredini ceste). Neizrazit izrivni rob je na brežini pod cestiščem.

Brežina pod in nad cestiščem je urejena kot kmetijsko zemljišče (travnik). Na brežini neposredno nad cestiščem so posamezna drevesa. Pri prepustu poteka na zgornjo brežino travniška cesta. Na območju plazu se na desni brežini pod cestiščem nahaja podzemni telekom kabel.



karta lege plazu in širše okolice

Odvodnjavanje cestne površine ni posebej urejeno. Na območju plazu se nahajata dva cevna prepusta z jaški ob vtoku, prvi cca 5m od začetka plazu in drugi cca 9m pred koncem plazu. Voda iz prepustov izteka prosto po nasipni brežini. Ob intenzivnih padavinah na cestišče priteče večja količina vode iz pobočja nad cesto.

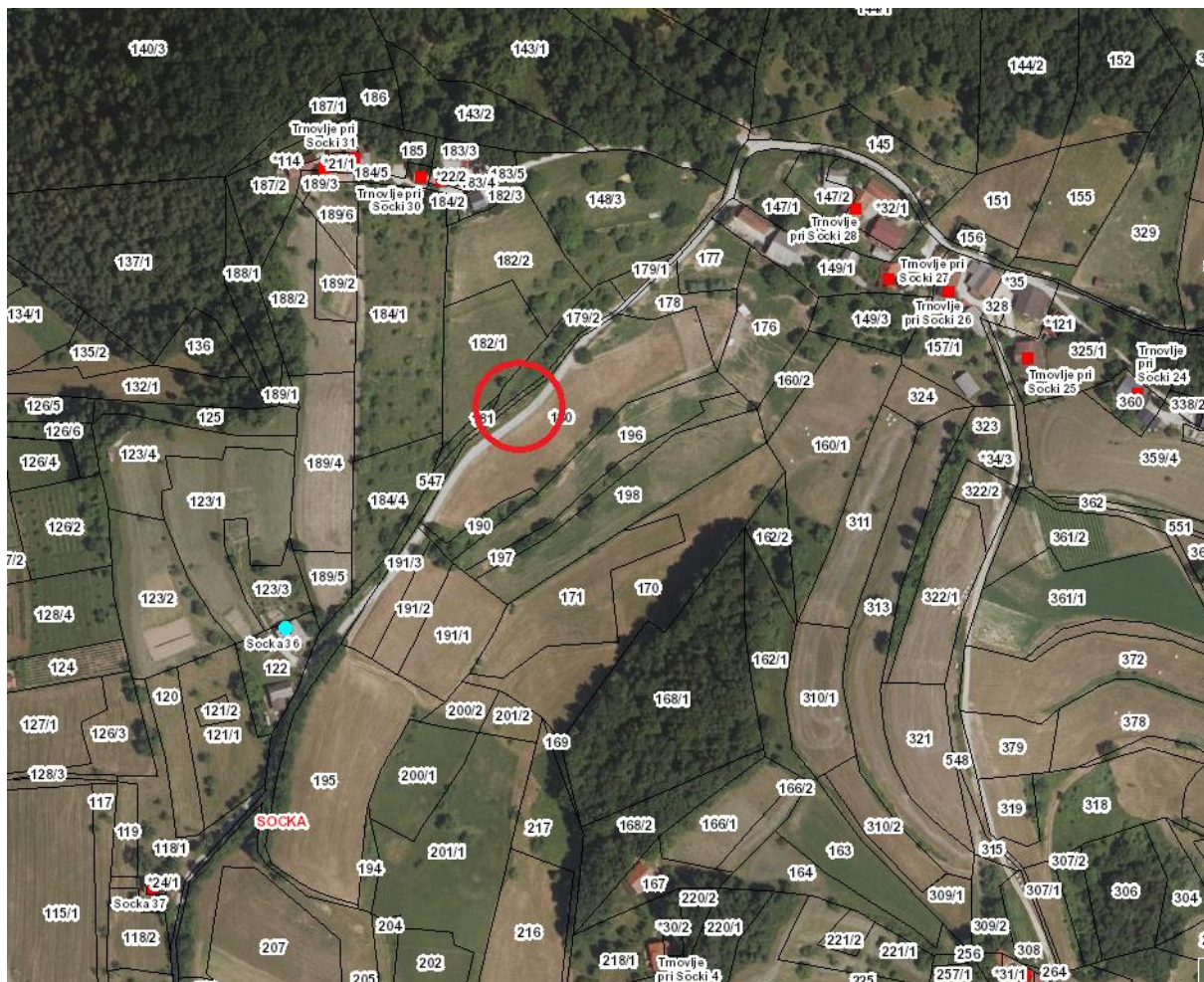


foto posnetek z označeno lego plazu

Glede na dane razmere obstaja velika nevarnost, da se ob novem poslabšanju razmer območje obstoječega plazu poveča, kar lahko vodi k popolni neprevoznosti ceste. Predlagamo, da se čim prej pristopi k sanaciji plazu.

Za potrebe pridobitve potrebnih podatkov za izdelavo projektne dokumentacije sanacije plazu in obnove vozišča smo izvedli geomehanski ogled, izdelali terenske preiskave ter geodetski posnetek terena z izrisom situacije in prečnih profilov. Na osnovi pridobljenih podatkov smo izdelali geološko geomehansko poročilo in podali predlog sanacije plazu.

T.1.1.2 Terenske preiskave

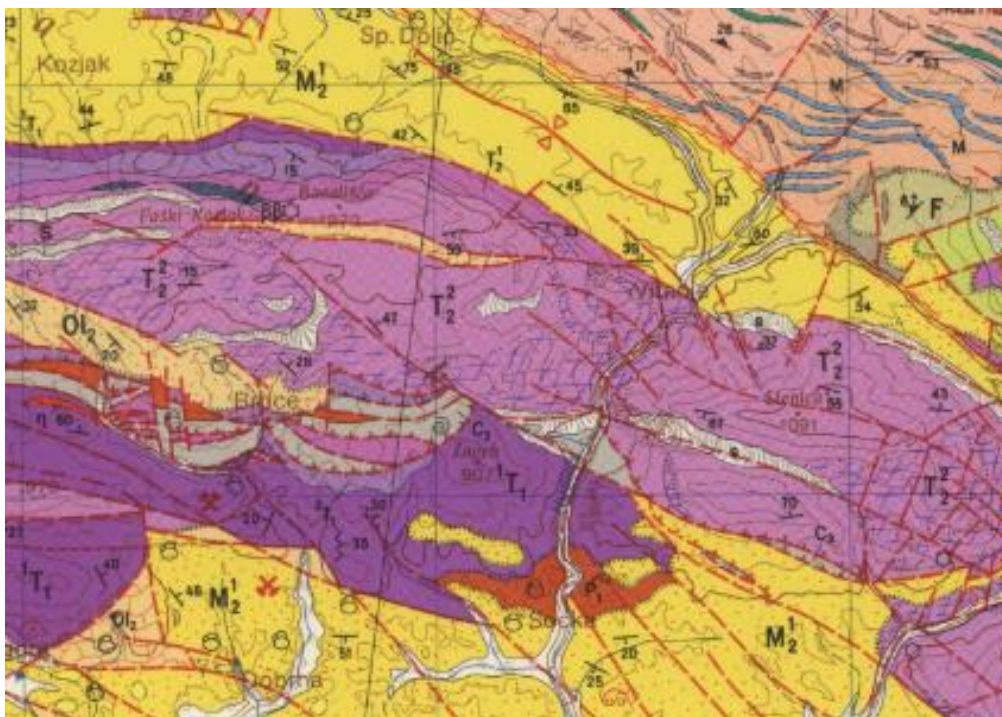
Na obravnavanem območju smo za ugotovitev sestave brežine in temeljnih tal izvedli osem sondažnih vrtin in 23 standardnih penetracijskih preizkusov (SPP). Sondažne vrtine V1, V2, V3 in V4 so bile izvedene na brežini pod cestro, vrtine V5, V7 in V8 na desnem robu cestišča, vrtina V6 pa na levem robu cestišča. Pri popisu sondažnih vrtin smo izvedli vizualno klasifikacijo, v koherentnih materialih smo ugotavljali tudi enoosno tlačno trdnost z ročnim penetrometrom. Talna voda se je v času vrtanja in po vrtanju pojavila v vrtinah V1, V2, V3, V5 in V6 v vrtinah V4, V7 in V8 pa se ni pojavila.

T.1.1.3 Geološko-geotehnični opis področja

Obravnavano območje se nahaja v občini Vojnik, na poti med Vitanjem in Novo Cerkvijo, ob JP 964131, najbližji objekt je Socka 36.

Obravnavana brežina se nahaja na gričevnatem predelu. Nadmorska višina cestišča na obravnavanem območju je cca 405m.

Geološka zgradba območja je bila določena na podlagi Osnovne geološke karte list Slovenj Gradec, ter na podlagi inženirsko geološkega ogleda in podatkov o sestavi tal, pridobljenih pri vrtanju.



izsek iz osnovne geološke karte, list Slovenj Gradec L 33-55

Obravnavano območje širšem smislu spada v geotektonsko enoto Alpsko – Dinarska mejna cona. Na geološki karti je območje označeno M₂¹.

Obravnavano območje zastopata peščenjak in peščen lapor. To so helvetski sedimenti (miocen). Helvetski sedimenti vsebujejo znatno manj konglomerata kot podobne ivniške plasti. V spodnjem delu je sljudnat peščenjak, v zgornjem pa je več peščenega laporja. Spodnja meja z oligocenskimi sedimenti je dokaj nejasna in ne moremo slediti podrobnejšega razvoja sedimentacije iz oligocena v miocen, saj se fosilni ostanki pojavijo šele v zgornjem delu, ko se pojavi lapor.

T.1.1.4 Sestava tal (povzetek terenskih preiskav)

Na obravnavanem območju smo izvedli osem globokih sondažnih vrtin, skupne dolžine 62,5m. Vrtine so locirane v petih geoloških prečnih profilih in enem geološkem vzdolžnem profilu. Mesta vrtanja in sestava vrtin so razvidna iz situacije, geoloških prečnih profilov in geološkega vzdolžnega profila v grafičnih prilogah.

Vrtalna dela je izvajalo podjetje Geodrill d.o.o iz Maribora. Vrtalna dela so se vršila s strojno vrtalno garnituro Beretta T35.

Na območju vrtine V1 se pod površjem nahaja 30cm debela plast humusa, na globini od 0,30 do 2,80m je peščeno meljna glina. Sledi 10cm debela samica trdnega peščenjaka. Na globini od 2,90 do 6,50m je močno prepereli sljudnati peščeni laporovec, mestoma plasti peščeno meljne glin. Na globini 6,50m se začne sljudnati peščenjak, ki tvori trdno podlago.

Na območju vrtine V2 se pod površjem nahaja 30cm debela plast humusa. Na globini od 0,30 do 4,00m je peščeno meljna glina. Na globini od 4,00 do 5,50m je zelo peščena glina. Na globini 5,50 do 6,50m je peščeni laporovec, na globini od 6,50 do 7,00m je laporovec. Na globini 7,00m se začne peščenjak, ki tvori trdno podlago.

Na območju vrtine V3 se pod površjem nahaja 30cm debela plast humusa. Na globini od 0,30 do 5,20m je peščeno meljna glina. Na globini od 5,20 do 5,80m je peščeni laporovec. Na globini od 7,20 do 8,30m je meljna glina. Na globini 8,30m se začne laporovec (s kosi peščenjaka), ki tvori trdno podlago.

Na območju vrtine V4 se pod površjem nahaja 20cm humusa. Na globini od 0,20 do 2,50m je peščeno meljna glina, na globini od 2,50 do 4,00m je meljna glina. Na globini 4,00m se začne laporovec do peščeni laporovec, ki tvori trdno podlago.

Na območju vrtine V5 se pod površjem nahaja 10cm humusa. Na globini od 0,10 do 0,50m je zaglinjeni umetni nasip, na globini od 0,50 do 1,40m je peščeno meljna glina z gruščem, na globini od 1,40 do do 3,00m je peščeno meljna glina, na globini od 3,00 do 4,80m je zaglinjeni pesek. Na globini od 4,80 do 5,50m je peščeno meljna glina, na globini od 5,50 do 6,00m je prepereli laporovec, na globini od 6,00 do 6,50 je prepereli peščeni laporovec. Na globini 6,50m se začne peščenjak, ki tvori trdno podlago.

Na območju vrtine V6 se pod površjem nahaja 30cm umetnega nasipa. Na globini od 0,30 do 5,20m je peščeno meljna glina (mestoma grušč). Na globini od 5,20 do 6,50m je prepereli peščeni laporovec. Na globini 6,50m je se začne peščenjak, ki tvori trdno podlago.

Na območju vrtine V7 se pod površjem nahaja 30cm humusa. Na globini od 0,30 do 0,50m je grušč, na globini od 0,50 do 1,80m je peščeno meljna glina. Na globini od 1,80 do 3,00m je zelo peščena glina. Na globini od 3,00 do 5,00m je prepereli peščeni laporovec. Na globini 5,00m se začne peščenjak, ki tvori trdno podlago.

Na območju vrtine V8 se pod površjem nahaja 40cm umetnega nasipa. Na globini od 0,40 do 1,00m je pusta peščeno meljna glina. Na globini od 1,00 do 4,00m je prepereli peščeni laporovec. Na globini od 4,00 do 5,20m je peščeno meljna glina, na globini od 5,20 do 6,00m je prepereli laporovec. Na globini 6,00m se začne peščenjak, ki tvori trdno podlago.

Geotehnične meritve v vrtinah so obsegale tudi meritve standardnih penetracijskih preizkusov (SPP), opazovali pa smo tudi morebiten pojav talne vode v času vrtanja in po vrtanju. Pri popisu vrtin smo v koherentnih materialih izvajali tudi meritve z ročnim penetrometrom.

V času vrtanja in po vrtanju se je pojavila talna voda v vrtinah V1, V2, V3, V5 in V6. V vrtinah V4, V7 in V8 se talna voda v času vrtanja in po vrtanju ni pojavila.

Preglednica 1: Podatki o nadmorskih višinah ustij vrtin, dolžinah vrtin in nivojih vode

Oznaka vrtine	Kota terena (m)	Dolžina Vrtine (m)	Nivo vode (m)	
			V času vrtanja	Po vrtanju
V1	402,96	8,5		-8,20
V2	403,70	8,0	-5,80	-7,10
V3	399,85	9,0	-7,20	
V5	405,59	8,0		-7,50
V6	404,82	8,0	-4,00	

Pri izvedbi vrtanja je bilo izvedenih triindvajset standardnih penetracijskih preizkusov. Rezultati SPP so izraženi s številom udarcev N prosto padajoče uteži mase 63,5kg z višine 76,5cm, ki so bili potrebni za zabijte penetracijske konice v globino 30,5cm, njihovi rezultati pa so podani na geoloških prečnih profilih, geološkem vzdolžnem profilu in popisih vrtin v grafičnih prilogah.

Tabela 2: Podatki SPT (izmerjeni N)

VRTINA	GLOBINA (m)	N
V1	3,0	20
	4,5	42
V2	4,1	6
	6,0	67
V3	5,0	9
	7,0	28
	9,0	39
V4	4,0	15
	6,0	68
V5	3,0	11
	6,0	84
V6	3,0	12
	5,2	28
V7	2,5	6
	4	45
V8	2,0	58

Preiskave so izvedene skladno z zahtevami SIST EN ISO 22476-3:2005/A1:2012.

Preiskave standardnih penetracijskih preizkusov se izvajajo predvsem v nevezljivih zemljinah za določitev njihove relativne gostote in strižnega kota. V primeru meritev SPP v glinah ali penetrabilnosti v hribini, lahko ti podatki služijo le kot primerjalne vrednosti konsistence teh materialov.

Na vzorcih koherentnih zemljin smo izvedli tudi preiskave z ročnim penetrometrom (RP) za ugotavljanje enosne tlačne trdnosti (q_u) in ocenitev konsistence.

Konsistenco kohezivnih zemljin lahko ocenimo na osnovi nekorigiranih vrednosti po tabeli:

NEKOHEZIVNE ZEMLJINE				KOHEZIVNE ZEMLJINE			
Odpor proti prodiranju konice MPa	št. udarcev za 1 čevljev =30.5cm penetracije N	Relativna gostota RD %	Stanje gostote	Odpor proti prodiranju konice C MPa	Št. Udarcev za 1 čevljev =30.5cm penetracije N	Konsistenca	Enosna tlačna trdnost MPa
<15	4	0-20	Zelo rahlo	<5	2	Židka	0.25
15-40	4-10	20-40	Rahlo	5-10	2-4	Lah. gnetna	0.25-0.50
40-120	10-30	40-60	Sredn. gosto	10-15	4-8	Srednje	0.50-1.00
120-200	30-50	60-80	Gosto	15-30	8-15	Težko gnetna	1.00-2.00
>200	50	80-100	Zelo gosto	30-60	15-30	Poltrdna	2.00-4.00
				>60	>30	Trdna	>4.00

Penetrabilnost, oziroma stopnjo preperelosti hribine smo ovrednotili po A.C. Stamatopaulusu in Kotziasu, ki podajata naslednje merilo za penetrabilnost glede na pomik konice po izvedenih 60 udarcih:

penetrabilnost	cm/60udarcev
zelo nizka	0-1
nizka	2-4
srednja	5-8
visoka	9-15
zelo visoka	16-30

Tabela 3: Podatki SPT (izmerjeni P)

VRTINA	GLOBINA (m)	P
V1	5,5	60ud/6cm
	8,5	60ud/5cm
V2	8,0	60ud/6cm
V5	8,0	60ud/2cm
V6	8,0	60ud/3cm
V7	7,0	60ud/4cm
V8	5,0	60ud/8cm
	8,0	60ud/3cm

S sondažnimi vrtinami je bilo ugotovljeno, da na obravnavanem območju trdno podlago sestavlja peščenjak in peščeni laporovec. Nad podlago je nad peščenjakom (prepereli/peščeni) laporovec. Raščen teren nad podlago sestavlja meljna do peščeno meljna glina.

Iz rezultatov SPP (primerjalne vrednosti) je razvidno, da so koherentni materiali srednje gnetne do poltrdne konsistence, podlaga pa srednje do nizke penetrabilnosti.

Iz rezultatov meritev z ročnim penetrometrom pa je razvidno, da so glineni materiali v židkem, lahko, srednje, težko gnetnem, poltrdnem do trdnem konsistenčnem stanju.

T.1.1.5 Fizikalno mehanske lastnosti zemljin

Na osnovi podatkov iz izvedenih terenskih preiskav in stabilnostnih analiz, podajamo fizikalno mehanske lastnosti zemljin in hribine, ki se nahajajo v območju plazu:

- | | | | |
|-------------|------------------------------|-------------------------|--------------------|
| - glina | $\gamma=19,0 \text{ kN/m}^3$ | $c= 0,1 \text{ kN/m}^2$ | $\varphi=12^\circ$ |
| - peščenjak | $\gamma=22,0 \text{ kN/m}^3$ | $c= 20 \text{ kN/m}^2$ | $\varphi=40^\circ$ |

Navedene karakteristike je potrebno upoštevati pri izdelavi statičnih in stabilnostnih izračunov za stanje po izvedeni sanaciji.

T.1.1.6 Zaključek s predlogom sanacije

Glede na stanje poškodb predlagamo, da se čim prej pristopi k sanaciji plazu, saj bi ob ponovnem poslabšanju razmer lahko bila cesta neprevozna.

Na osnovi pridobljenih podatkov predlagamo, da se za sanacijo plazu na nasipni strani ceste predvidi izvedba podporne sidrane pilotne stene iz pilotov povezanih z gredo, sidrane s trajnimi geotehničnimi sidri. Na vkopni brežini pa se predvidi izvedba opornega zidu in kamnitih drenažnih reber. Izvede pa se naj tudi obnova vozišča ter uredit odvodnjavanja površinskih in pronicajočih vod.

Maribor, november 2023

Sestavila:

Lucija Pretner, univ.dipl.inž.geol.

Priloga:

- Fotodokumentacija obstoječega stanja



Odlom nad cesto



Pogled na brežino pod cesto



Posedeno cestišče

POROČILO O DINAMIČNEM SONDIRANJU TAL (DPL)



GEOPET, geotehnološke storitve, Miha Peternel s.p.
Župančičeva ulica 4, 6310 Izola, Slovenija
Mobile.: +386 (0)31 507 895 e-mail.: info.geopet@gmail.com
MŠ: 8760110000; IBAN: SI56 0311 2100 0740 558

Logatec, 10.05.2024

POROČILO
O DINAMIČNEM SONDIRANJU TAL (DPL)
za objekt
»SANACIJA PLAZU "SOCKA" NA JP 964131 SOCKA -
TRNOVLJE - SELCE«

Naročnik:

GRADING d.o.o.
OBREŽNA ULICA 1
2000 MARIBOR



Miha Peternel s.p.

Izdelava poročila ter izvedba meritev: Miha Peternel, mag. inž. geotehnol.



Kazalo vsebine

1. UVOD	3
2. SONDIRANJE Z LAHKIM DINAMIČNIM PENETROMETROM (DPL).....	3
3. ZAKLJUČEK	6

PRILOGE

PRILOGA 1: **Rezultati sondiranja z lahkim dinamičnim penetrometrom tipa DPL**

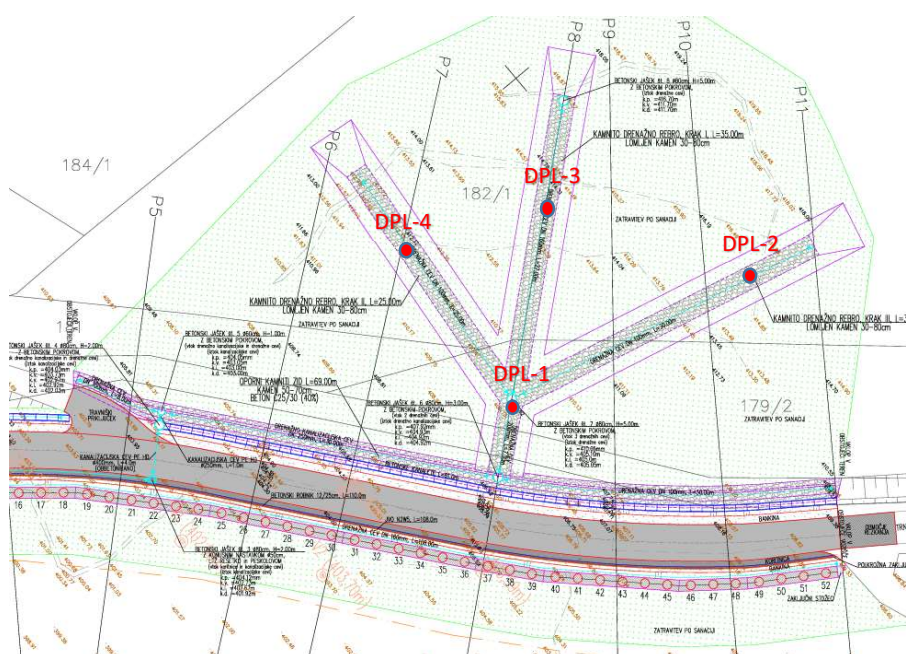
PRILOGA 2: **Fotodokumentacija**

1. UVOD

Po naročilu podjetja GRADING d.o.o., smo izvedli geotehnične raziskave tal, za projekt »SANACIJA PLAZU "SOCKA" NA JP 964131 SOCKA - TRNOVLJE - SELCE«

Na območju lokacij smo izvedli štiri(4) lahke dinamične penetracije, z namenom ugotavljanja slojevitosti in geomehanskih parametrov tal.

Lokacije je določil naročnik in so prikazane na spodnji sliki (slika1).



Slika 1: Lokacije preiskav (DPL)

Sondiranje smo opravili skladno s standardom SIST EN ISO 22476-2:2005.

Sondirali smo do globin, kjer je odpor tal presegel priporočene vrednosti, ki so podane s strani proizvajalca opreme oz. do globin, kjer smo dosegli ustrezno raziskanost tal na posamezni lokaciji (podlaga).

2. SONDIRANJE Z LAHKIM DINAMIČNIM PENETROMETROM (DPL)

Pri DPL sondiranju smo bat z maso 10 kg spuščali z višine 50 cm, pri tem pa beležili število udarcev potrebnih za 10 cm penetracije (število N_{10}).

Skladno s standardom SIST EN ISO 22476-2:2005 v odvisnosti od globine podajamo število udarcev, dinamični točkovni odpor q_d in točkovni odpor na enoto r_d .

Oceno materialnih lastnosti pa smo izvedli po nestandardiziranem postopku. Iz razmerja specifičnega dela, ki je potrebno za korak penetracije (30 cm pri SPT in 10 cm pri DPL), smo določili ekvivalentno število SPT udarcev N_{SPT} . Upoštevali smo še korekcijski faktor efektivne napetosti, dolžine drogova in ocenjen faktor izgub zaradi trenja drogova (C_{trenje}).

V strokovni literaturi sicer najdemo empirične korelacije med udarci DP in SPT, ki naj bi po ugotovitvah bile odvisne tudi od tipa preiskovane zemljine (Cestari, 2005).



Slika 1: uporabljena oprema

Sestavo tal smo predpostavili s pomočjo preostalih poznanih podatkov iz bližnjih sondažnih jaškov in osnovne geološke sestave posameznega območja.

Po tem postopku korigirane in in normalizirane vrednosti števila udarcev SPT pridobljene na podlagi preiskave DPL so v našem primeru:

$$(N_1)_{60} = N_{10} \cdot C_{trenje} \cdot C_{drugo} \cdot C_e \cdot \lambda \cdot C_N, \text{ kjer je}$$

$(N_1)_{60}$ korigirana vrednost udarcev/30 cm pri SPT testu

N_{10} izmerjena vrednost udarcev/10 cm pri DPL testu

C_{trenje} koeficient odvisen od trenja drogova z zemljino (med 0.5 in 1)

C_{drugo} koeficient odvisen od vrste zemljine (3 in 1)

C_e koeficient prenosa energije (1)

λ koeficient dolžine drogova

C_N korekcija zaradi efektivne napetosti

Normalizirane SPT vrednosti $(N_1)_{60}$ so nam služile za oceno nekaterih materialnih karakteristik preiskanih zemljin. Nekoherentnim zemljinam smo določili indeks gostote in strižni kot v skladu s preglednico 1:

gostota	zelo rahlo		rahlo	srednje gsto		gsto	zelo gsto
$(N_1)_{60}$	0	3	8	15	25	42	58
I_d (%)	0	15	35	50	65	85	100
ϕ (°)		28	30	33	36	41	44

Preglednica 1: ocena gostotnega stanja iz $(N_1)_{60}$ (Skempton, 1986)

Za koherentne zemljine pa smo ocenili nedrenirano strižno trdnost s_u , kot je to določeno v preglednici 3, ob tem da velja $c_u = q_u/2$:

$(N_1)_{60}$	Konsistenčno stanje	q_u [kPa]	$(N_1)_{60}$	Konsistenčno stanje	q_u [kPa]
< 2	židko	< 25	8 – 15	težko gnetno	100 – 200
2 – 4	lahko gnetno	25 – 50	15 – 30	poltrdno	200 – 400
4 – 8	srednje gnetno	50 – 100	> 30	trdno	> 400

Preglednica 2: ocena konsistenčnega stanja iz $(N_1)_{60}$ (Terzaghi & Peck, 1946)

Podajamo tudi oceno edometerskega modula, kjer smo za nekoherentne materiale uporabili metodo, ki jo je podal Begemann, (1974):

$$E_{oed} = 4 + c \cdot ((N_1)_{60} - 6) \quad (\text{za } (N_1)_{60} > 15) \quad [\text{MPa}]$$

$$E_{oed} = c \cdot ((N_1)_{60} + 6) \quad (\text{za } (N_1)_{60} < 15) \quad [\text{MPa}]$$

$$(c = 0.3 \text{ za drobne peske in peske z meljem, } c = 1.2 \text{ za grušč s peskom})$$

Za koherentne zemljine pa smo edometerski modul ocenili po relaciji, ki sta jo podala Stroud in Butler, (1975):

$$M_v = 1/(450 \cdot N_{60}) \quad [\text{m}^2/\text{kN}] \quad \text{iz česar sledi} \quad E_{oed} = 1/m_v \quad [\text{kPa}].$$


3. ZAKLJUČEK

Rezultate DPL sondiranja podajamo v prilogah 1 do 8, kjer prikazujemo numerične vrednosti za vsak merjen interval ter grafični prikaz z aritmetičnimi sredinskimi vrednostmi geomehanskih parametrov za značilne plasti na posamezni lokaciji.

Karakteristike, ki jih za značilne plasti podajamo v tem poročilu, slonijo na empiričnih relacijah in so pretežno njihova konzervativna ocena, zato naj se smiselno upoštevajo v kombinaciji s podatki ostalih preiskav.

PRILOGA 1:


Rezultati sondiranja z lahkim dinamičnim penetrometrom tipa DPL

<div>  <div> GEOTEHNOLOŠKE STORITVE Miha Peternel s.p. mag. inž. geotehnologije M: +386 (0)31 507 895 E: info.geopet@gmail.com </div> </div>	oznaka sonde: DPL-1	DINAMIČNI PENETRACIJSKI PRESKUS DPL (SIST EN ISO 22476-2:2005) opomba: korelacije na vrednost udarcev SPT in iz tega empirično ocenjeni parametri tal niso predmet standarda SIST EN ISO 22476-2:2005
---	-------------------------------	---

naročnik: GRADING d.o.o. objekt: SANACIJA PLAZU "SOCKA" NA JP 964131 SOCKA - TRNOVLJE - SELCE izvedba testa: 7.05.2024 datum: 10. 5. 2024 presikave izvedel: Miha Peternel, mag. inž. geotehnol. obdelal: Miha Peternel, mag. inž. geotehnol.	globina vode [m]: 4.0	<div> <div> masa uteži m [kg]: 10 masa palice m' [kg]: 3.0 masa nakovala m' [kg]: 6.0 višina pada h [m]: 0.5 konica [cm2]: 5 </div> <div> energijski faktor E_r [%]: 60% specif. delo/udarec E_n [kJ/m2]: 98.1 $k_{60}=E_r/60=$ 1.00 </div> </div>
--	------------------------------	---

		uporaba korekcije:		uporaba korekcije:	uporaba korekcije:	$\Delta\sigma$ [kPa]															
		DA		DA	DA	0															
globina	izmerjeno število udarcev	korekcija zaradi z vodo nasičenih tal	korekcija zaradi trenja drogova	korekcijski faktor efektivne napetosti	korekcijski faktor drogova (upošt. 1 m zunanj. drog.)	korigirano število udarcev N'_{10}	točkovni odpor na enoto	dinamični točkovni odpor	dop. obremenitev tal (Olandesi & L'Herminier)	predpost. vrsta zemljine	predpost. prost. teža zemljine	efektivna vertikalna napetost	indeks gostote iz peske (SP) iz N'_{10}	edometrijski modul iz N'_{10} (DPL)	ekvivalentno število udarcev SPT	ekvivalentna vrednost penetrabilnosti SPT	indeks gostote [Skempton]	strižni kot [Skempton]	nedrženirana strižna trdnost [Terzaghi&Peck]	edometrijski modul [Begmann-nekch., Stroud&Butler-Koh.]	
d [m]	N_{10} [u/10cm]	N'_{10} voda [u/10cm]	C_{trenje}	C_N	λ	$(N'_{10})_{60}$ [u/10cm]	r_d [MPa]	q_d [MPa]	q_{dop} [kPa]												γ [kN/m ³]

0.1	2	2	1.00	1.50	0.75	2.3	1.32	0.70	66	peščeno meljna glina , lg.	19.0	1.9		0.364	2.8				18	1.252
0.2	3	3	0.99	1.50	0.75	3.3	1.97	1.04	98	peščeno meljna glina , sg.	19.0	3.8		0.613	4.1				27	1.859
0.3	2	2	0.98	1.50	0.75	2.2	1.30	0.68	65	peščeno meljna glina , lg.	19.0	5.7		0.700	2.7				18	1.227
0.4	4	4	0.97	1.50	0.75	4.4	2.57	1.35	128	peščeno meljna glina , sg.	19.0	7.6		1.016	5.4				36	2.429
0.5	4	4	0.96	1.50	0.75	4.3	2.54	1.34	127	peščeno meljna glina , sg.	19.0	9.5		1.158	5.3				35	2.404
0.6	4	4	0.95	1.50	0.75	4.3	2.52	1.32	126	peščeno meljna glina , sg.	19.0	11.4		1.286	5.3				35	2.379
0.7	5	5	0.94	1.50	0.75	5.3	3.11	1.64	156	peščeno meljna glina , sg.	19.0	13.3		1.532	6.5				43	2.942
0.8	5	5	0.93	1.50	0.75	5.2	3.08	1.62	154	peščeno meljna glina , sg.	19.0	15.2		1.653	6.5				43	2.911
0.9	5	5	0.92	1.50	0.75	5.2	3.05	1.38	152	peščeno meljna glina , sg.	19.0	17.1		1.766	6.4				42	2.880
1.0	4	4	0.91	1.50	0.75	4.1	2.41	1.10	121	peščeno meljna glina , sg.	19.0	19.0		1.721	5.1				34	2.279
1.1	5	5	0.90	1.50	0.75	5.1	2.98	1.35	149	peščeno meljna glina , sg.	19.0	20.9		1.975	6.3				42	2.817
1.2	3	3	0.89	1.50	0.75	3.0	1.77	0.80	88	peščeno meljna glina , lg.	19.0	22.8		1.739	3.7				25	1.671
1.3	4	4	0.88	1.50	0.75	4.0	2.33	1.06	117	peščeno meljna glina , sg.	19.0	24.7		1.991	4.9				32	2.204
1.4	5	5	0.87	1.50	0.75	4.9	2.88	1.31	144	peščeno meljna glina , sg.	19.0	26.6		2.251	6.1				40	2.723
1.5	5	5	0.86	1.50	0.75	4.8	2.85	1.29	142	peščeno meljna glina , sg.	19.0	28.5		2.336	6.0				40	2.692
1.6	5	5	0.85	1.50	0.75	4.8	2.81	1.28	141	peščeno meljna glina , sg.	19.0	30.4		2.417	5.9				39	2.661
1.7	4	4	0.84	1.50	0.75	3.8	2.22	1.01	111	peščeno meljna glina , sg.	19.0	32.3		2.302	4.7				31	2.103
1.8	5	5	0.83	1.50	0.75	4.7	2.75	1.25	137	peščeno meljna glina , sg.	19.0	34.2		2.570	5.8				38	2.598
1.9	3	3	0.82	1.50	0.75	2.8	1.63	0.65	81	peščeno meljna glina , lg.	19.0	36.1		2.240	3.4				23	1.540
2.0	4	4	0.81	1.50	0.75	3.6	2.15	0.86	107	peščeno meljna glina , sg.	19.0	38.0		2.508	4.5				30	2.028
2.1	5	5	0.80	1.50	0.75	4.5	2.65	1.06	132	peščeno meljna glina , sg.	19.0	39.9		2.780	5.6				37	2.504
2.2	5	5	0.79	1.50	0.75	4.4	2.62	1.05	131	peščeno meljna glina , sg.	19.0	41.8		2.845	5.5				36	2.473
2.3	5	5	0.78	1.50	0.75	4.4	2.58	1.03	129	peščeno meljna glina , sg.	19.0	43.7		2.907	5.4				36	2.437
2.4	5	5	0.77	1.47	0.75	4.2	2.49	1.00	125	peščeno meljna glina , sg.	19.0	45.6		2.945	5.2				35	2.355
2.5	4	4	0.76	1.44	0.75	3.3	1.93	0.77	96	peščeno meljna glina , sg.	19.0	47.5		2.772	4.0				27	1.822
2.6	4	4	0.75	1.41	0.75	3.2	1.87	0.75	93	peščeno meljna glina , lg.	19.0	49.4		2.810	3.9				26	1.763
2.7	4	4	0.74	1.38	0.75	3.1	1.81	0.72	90	peščeno meljna glina , lg.	19.0	51.3		2.847	3.8				25	1.707
2.8	6	6	0.73	1.36	0.75	4.5	2.62	1.05	131	peščeno meljna glina , sg.	19.0	53.2		3.293	5.5				37	2.481
2.9	5	5	0.72	1.33	0.75	3.6	2.12	0.76	106	peščeno meljna glina , sg.	19.0	55.1		3.121	4.5				30	2.004
3.0	6	6	0.71	1.31	0.85	4.7	2.79	1.00	140	peščeno meljna glina , sg.	19.0	57.0		3.515	5.9				39	2.642
3.1	6	6	0.70	1.29	0.85	4.6	2.71	0.97	136	peščeno meljna glina , sg.	19.0	58.9		3.543	5.7				38	2.562
3.2	7	7	0.69	1.27	0.85	5.2	3.07	1.10	153	peščeno meljna glina , sg.	19.0	60.8		3.792	6.4				43	2.900
3.3	7	7	0.68	1.25	0.85	5.1	2.98	1.06	149	peščeno meljna glina , sg.	19.0	62.7		3.816	6.3				42	2.815
3.4	8	8	0.67	1.23	0.85	5.6	3.30	1.18	165	peščeno meljna glina , sg.	19.0	64.6		4.056	6.9				46	3.123
3.5	9	9	0.66	1.21	0.85	6.1	3.61	1.29	180	peščeno meljna glina , sg.	19.0	66.5		4.290	7.6				50	3.411
3.6	8	8	0.65	1.20	0.85	5.3	3.11	1.11	156	peščeno meljna glina , sg.	19.0	68.4		4.095	6.5				43	2.944/2

<div>  <div> GEOTEHNOLOŠKE STORITVE Miha Peternel s.p. <small>mag. inž. geotehnologije</small> M: +386 (0)31 507 895 E: info.geopet@gmail.com </div> </div>	oznaka sonde: DPL-1	DINAMIČNI PENETRACIJSKI PRESKUS DPL (SIST EN ISO 22476-2:2005) opomba: korelacije na vrednost udarcev SPT in iz tega empirično ocenjeni parametri tal niso predmet standarda SIST EN ISO 22476-2:2005
--	-----------------------------------	---

naročnik: GRADING d.o.o. objekt: SANACIJA PLAZU "SOCKA" NA JP 964131 SOCKA - TRNOVLJE - SELCE izvedba testa: 7.05.2024 datum: 10. 5. 2024 presikave izvedel: Miha Peternel, mag. inž. geotehnol. obdelal: Miha Peternel, mag. inž. geotehnol.	globina vode [m]: 4.0	masa uteži m [kg]: 10 masa palice m' [kg]: 3.0 masa nakovalja m' [kg]: 6.0 višina pada h [m]: 0.5 konica [cm2]: 5	energijski faktor E _i [%]: 60% specif. delo/udarec E _n [kJ/m2]: 98.1 k ₆₀ =E _i /60= 1.00
--	------------------------------	--	---

globina	izmerjeno število udarcev	uporaba korekcije:	korekcija zaradi trenja drogova	uporaba korekcije:	korekcijski faktor efektivne napetosti	korekcijski faktor drogova (upošt. 1 m zunanj. drog.)	korigirano število udarcev N ₁₀	točkovni odpor na enoto	dinamični točkovni odpor	dop. obremenitev tal (Olandesi & L'Herminier)	predpost. vrsta zemljine	predpost. prost. teža zemljine	efektivna vertikalna napetost	indeks gostote za peske (SP) iz N ₁₀	edometrijski modul iz N ₁₀ (DPL)	ekvivalentno število udarcev SPT	ekvivalentna vrednost penetrabilnosti SPT	indeks gostote [Skempton]	strižni kot [Skempton]	nedrženirana strižna trdnost [Terzaghi&Peck]	edometrijski modul [Begemann-nekeh., Stroud&Bullockh.]
		DA		DA													(P ₁) ₆₀				
d	N ₁₀	N ₁₀ voda	C _{trenje}	C _N	λ	(N ₁₀) ₆₀	r _d	q _d	q _{dop}			γ	σ _v '	I _d	E _{oed}	(N ₁) ₆₀	(P ₁) ₆₀	I _D	φ	c _u	E _{oed}
[m]	[u/10cm]	[u/10cm]				[u/10cm]	[MPa]	[MPa]	[kPa]			[kN/m ³]	[kPa]	[%]	[MPa]	[ud./30cm]	cm/60ud.	[%]	[o]	[kPa]	[MPa]
3.7	13	13	0.64	1.18	0.85	8.3	4.91	1.76	246	peščeno meljna glina , tg.		19.0	70.3		5.158	10.3				69	4.646
3.8	11	11	0.63	1.16	0.85	6.9	4.04	1.44	202	zaglinjen pesek , sred. gos.		20.5	72.4		4.753	8.5		35.7	30.5		4.343
3.9	15	15	0.62	1.15	0.85	18.1	10.68	3.45	534	zaglinjen pesek , sred. gos.		20.5	74.4		8.635	22.4		61.6	35.3		8.931
4.0	16	16	0.61	1.13	0.85	28.2	16.59	5.35	829	zaglinjen pesek , gos.		20.5	76.5		12.211	34.8		76.9	38.8		12.653
4.1	20	42	0.60	1.12	0.85	96.3	56.67	18.28	2834	peščen preperel lapor , zelo gos.		21.5	77.6			119.1	15.1	100.0	>47.5		139.675
4.2	23	48	0.59	1.12	0.85	134.3	79.03	25.49	3951	peščen preperel lapor , zelo gos.		21.5	78.8			166.0	10.8	100.0	>47.5		196.034
4.3	28	58	0.58	1.11	0.85	190.0	111.84	36.08	5592	peščen preperel lapor , zelo gos.		21.5	79.9			235.0	7.7	100.0	>47.5		278.742
4.4	28	58	0.57	1.10	0.85	216.3	127.31	41.07	6366	peščen preperel lapor , zelo gos.		21.5	81.1			267.5	6.7	100.0	>47.5		317.760
4.5	32	66	0.56	1.09	0.85	274.4	161.52	52.10	8076	peščen preperel lapor , zelo gos.		21.5	82.2			339.3	5.3	100.0	>47.5		404.004
4.6	33	68	0.55	1.08	0.85	310.2	182.61	58.90	9130	peščen preperel lapor , zelo gos.		21.5	83.4			383.6	4.7	100.0	>47.5		457.150
4.7	35	72	0.54	1.08	0.85	355.9	209.48	67.58	10474	peščen preperel lapor , zelo gos.		21.5	84.5			440.1	4.1	100.0	>47.5		524.910
4.8	49	100	0.53	1.07	0.85	529.9	311.91	100.62	15596	lapor , zelo gos.		22.0	85.7			655.3	2.7	100.0	>47.5		783.130
4.9	44	90	0.52	1.06	0.85	506.9	298.38	87.76	14919	lapor , zelo gos.		22.0	86.9			626.8	2.9	100.0	>47.5		749.018
5.0	61	124	0.51	1.05	0.95	823.3	484.57	142.52	24229	peščenjak ,		23.0	88.2			1018.0	1.8	100.0	>47.5		1218.409

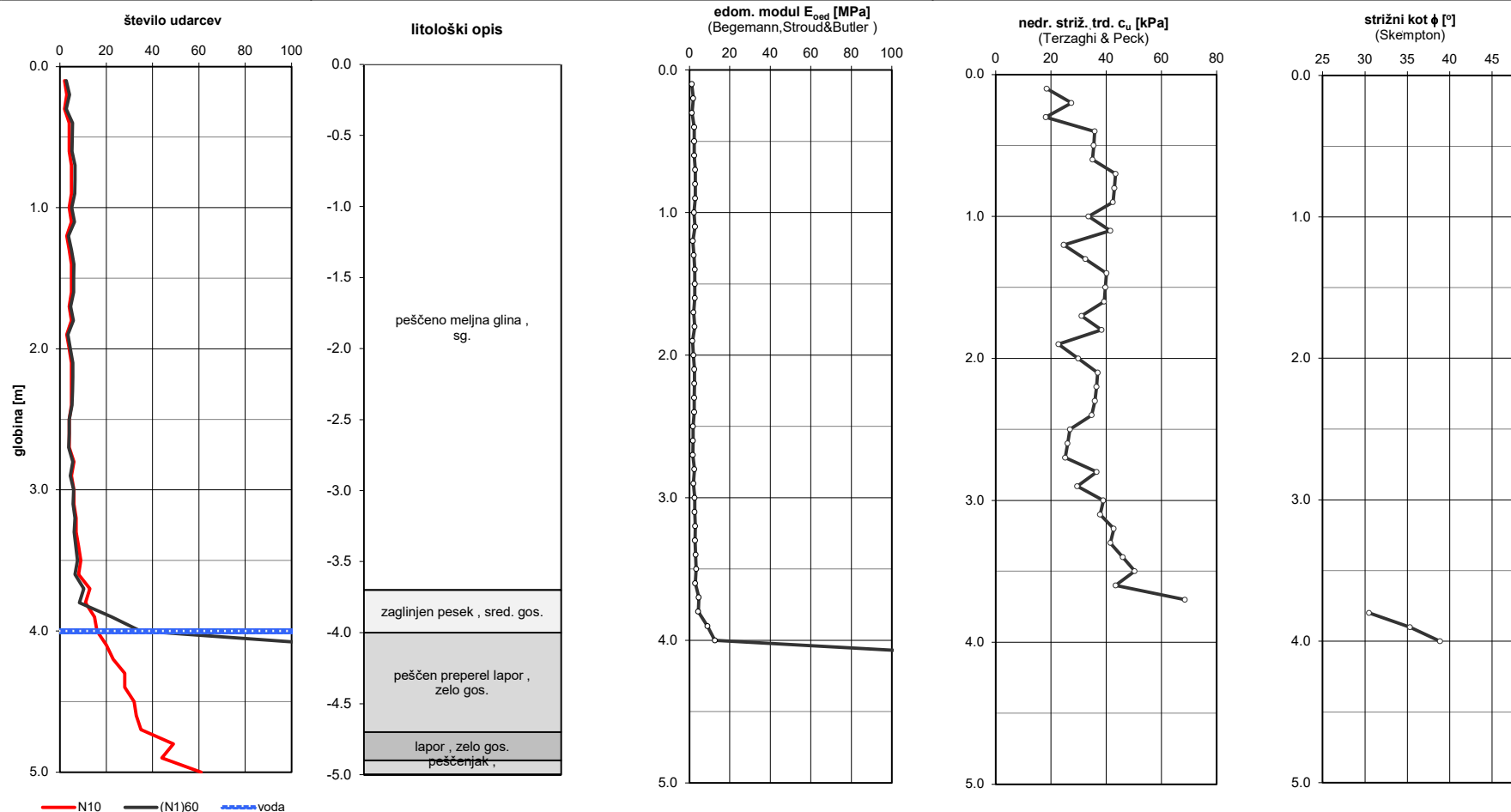


GEOTEHNOLOŠKE STORITVE


Miha Peternel s.p.
reg. št. geotehnologijeM: +386 (0)31 507 895
E: info.geopet@gmail.com

SANACIJA PLAZU "SOCKA" NA JP 964131 SOCKA - TRNOVLJE - SELCE

DPL-1



globina	karakteristične (povprečne) vrednosti parametrov v posamezni plasti			material
	ϕ [°]	c_u [kPa]	E_{oed} [kPa]	
0 - 3.7 m	/	36	2438	peščeno meljna glina, sg.
3.7 - 4 m	34.9	/	8643	zaglinjen pesek, sred. gos.
4 - 4.7 m	/	/	331182	peščen preperel lapor, zelo gos.
4.7 - 4.9 m	/	/	766074	lapor, zelo gos.
4.9 - 5 m	/	/	1218409	peščenjak

<div>  <div> GEOTEHNOLOŠKE STORITVE Miha Peternel s.p. <small>mag. inž. geotehnik</small> M: +386 (0)31 507 895 E: info.geopet@gmail.com </div> </div>	oznaka sonde: DPL-2	DINAMIČNI PENETRACIJSKI PRESKUS DPL (SIST EN ISO 22476-2:2005) opomba:korelacije na vrednost udarcev SPT in iz tega empirično ocenjeni parametri tal niso predmet standarda SIST EN ISO 22476-2:2005
---	-----------------------------------	--

naročnik: **GRADING d.o.o.**
 objekt: **SANACIJA PLAZU "SOCKA" NA JP 964131**
SOCKA - TRNOVLJE - SELCE
 izvedba testa: **7.05.2024**
 datum: **10. 5. 2024**
 presikave izdelvedel: **Miha Peternel, mag. inž. geotehno.**
 obdelal: **Miha Peternel, mag. inž. geotehno.**

globina vode [m]: 1.8

masa uteži **m** [kg]: **10**
 masa palice **m'** [kg]: **3.0**
 masa nakovalia **m'** [kg]: **6.0**
 višina pada **h** [m]: **0.5**
 konica [cm2]: **5**
 energijski faktor E_r [%]: **60%**
 specif. delo/udarec E_{60} [kJ/m2]: **98.1**
 $K_{60}=E_r/60=$ **1.00**

															Δσ [kPa]	
															0	
globina	izmerjeno število udarcev	uporaba korekcije: DA		uporaba korekcije: DA	uporaba korekcije: DA						predpost. vrsta zemljine					
		korekcija zaradi z vodo zasitih tal	korekcija zaradi trenja drogova	korekcijski faktor efektivne napetosti	korekcijski faktor drogova (upošt. 1 m zunan drog.)	korrigirano število udarcev N'10	točkovni odpor na enoto	dinamični točkovni odpor	dop. obremenitev tal (Olandesi & L'Hermier)			predpost. prost. teža zemljine	efektivna vertikalna napetost	indeks gostote za peske (SP) iz N10	edometriški modul iz N10 (DPL)	ekvivalentno število udarcev SPT
d	N10	N'10 voda	C trenje	CN	λ	(N'10)60	rd	qd	qdop			γ	σv'	Id	Eoed	(N1)60
[m]	[u/10cm]	[u/10cm]				[u/10cm]	[MPa]	[MPa]	[kPa]			[kN/m³]	[kPa]	[%]	[MPa]	[ud./30cm]

0.1	2	2	1.00	1.50	0.75	2.3	1.32	0.70	66	peščeno meljna glina , lg.	19.0	1.9		0.364	2.8				18	1.252
0.2	3	3	0.99	1.50	0.75	3.3	1.97	1.04	98	peščeno meljna glina , sg.	19.0	3.8		0.613	4.1				27	1.859
0.3	4	4	0.98	1.50	0.75	4.4	2.60	1.37	130	peščeno meljna glina , sg.	19.0	5.7		0.859	5.5				36	2.454
0.4	3	3	0.97	1.50	0.75	3.3	1.93	1.01	96	peščeno meljna glina , sg.	19.0	7.6		0.923	4.0				27	1.822
0.5	3	3	0.96	1.50	0.75	3.2	1.91	1.00	95	peščeno meljna glina , sg.	19.0	9.5		1.052	4.0				27	1.803
0.6	3	3	0.95	1.50	0.75	3.2	1.89	0.99	94	peščeno meljna glina , lg.	19.0	11.4		1.170	4.0				26	1.784
0.7	3	3	0.94	1.50	0.75	3.2	1.87	0.98	93	peščeno meljna glina , lg.	19.0	13.3		1.279	3.9				26	1.765
0.8	3	3	0.93	1.50	0.75	3.1	1.85	0.97	92	peščeno meljna glina , lg.	19.0	15.2		1.381	3.9				26	1.747
0.9	3	3	0.92	1.50	0.75	3.1	1.83	0.83	91	peščeno meljna glina , lg.	19.0	17.1		1.478	3.8				25	1.728
1.0	4	4	0.91	1.50	0.75	4.1	2.41	1.10	121	peščeno meljna glina , sg.	19.0	19.0		1.721	5.1				34	2.279
1.1	3	3	0.90	1.50	0.75	3.0	1.79	0.81	89	peščeno meljna glina , lg.	19.0	20.9		1.656	3.8				25	1.690
1.2	4	4	0.89	1.50	0.75	4.0	2.36	1.07	118	peščeno meljna glina , sg.	19.0	22.8		1.905	5.0				33	2.229
1.3	7	7	0.88	1.50	0.75	6.9	4.08	1.85	204	zaglinjen pesek , sred. gos.	20.5	24.9		2.516	8.6		36.0	30.5		4.371
1.4	6	6	0.87	1.50	0.75	5.9	3.46	1.57	173	zaglinjen pesek , rah.	20.5	26.9		2.446	7.3		32.0	30.0		3.979
1.5	10	10	0.86	1.50	0.75	9.7	5.69	2.59	285	zaglinjen pesek , sred. gos.	20.5	29.0		3.282	12.0		44.4	31.8		5.389
1.6	13	13	0.85	1.50	0.75	12.4	7.32	3.33	366	zaglinjen pesek , sred. gos.	20.5	31.0		3.969	15.4		51.0	33.0		6.812
1.7	18	18	0.84	1.50	0.75	17.0	10.01	4.55	501	peščen preperel lapor , sred. gos.	21.5	33.2			21.0		59.7	34.9		22.041
1.8	20	20	0.83	1.50	0.75	18.7	10.99	5.00	550	peščen preperel lapor , sred. gos.	21.5	35.3			23.1		62.4	35.5		24.511
1.9	35	72	0.82	1.50	0.75	66.4	39.09	15.64	1955	peščen preperel lapor , zelo gos.	21.5	36.5			82.1	21.9	100.0	46.6		95.358
2.0	40	82	0.81	1.50	0.75	74.7	43.98	17.59	2199	lapor , zelo gos.	22.0	37.7			92.4	19.5	100.0	47.3		107.678
2.1	45	92	0.80	1.50	0.75	82.8	48.74	19.49	2437	lapor , zelo gos.	22.0	38.9			102.4	17.6	100.0	>47.5		119.664
2.2	50	102	0.79	1.50	0.75	90.7	53.36	21.34	2668	lapor , zelo gos.	22.0	40.1			112.1	16.1	100.0	>47.5		131.316
2.3	70	142	0.78	1.50	0.75	124.6	73.34	29.34	3667	peščenjak ,	23.0	41.4			154.1	11.7	100.0	>47.5		181.697

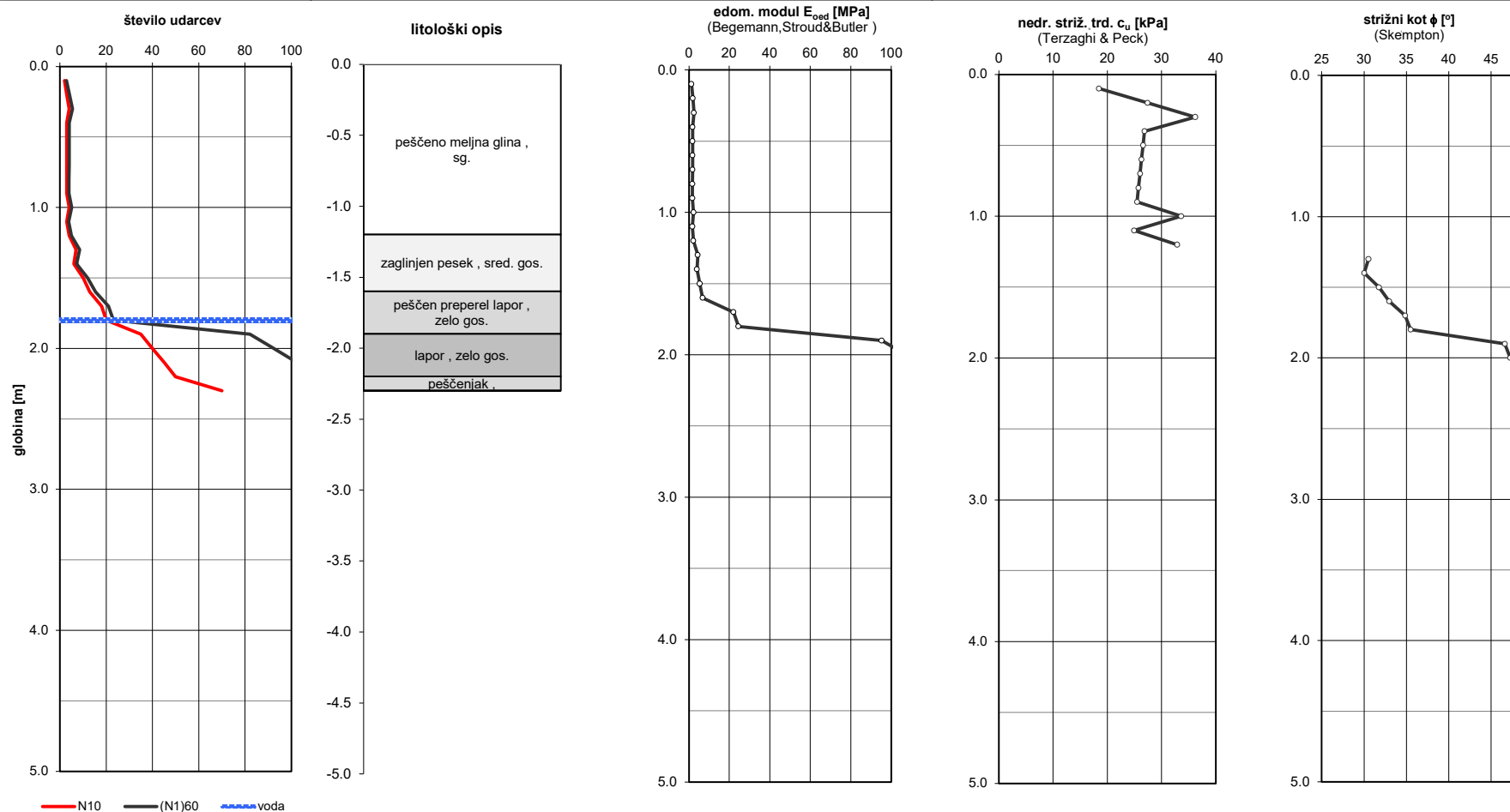


GEOTEHNOLOŠKE STORITVE


Miha Peternel s.p.
reg. št. podjetništvaM: +386 (0)31 507 895
E: info.geopet@gmail.com

SANACIJA PLAZU "SOCKA" NA JP 964131 SOCKA - TRNOVLJE - SELCE

DPL-2




globina	karakteristične (povprečne) vrednosti parametrov v posamezni plasti			material
	ϕ [°]	c_u [kPa]	E_{oed} [kPa]	
0 - 1.2 m	/	28	1868	peščeno meljna glina , sg.
1.2 - 1.6 m	31.3	/	5137	zaglinjen pesek , sred. gos.
1.6 - 1.9 m	39.0	/	47303	peščen preperel lapor , zelo gos.
1.9 - 2.2 m	15.8	/	119553	lapor , zelo gos.
2.2 - 2.3 m	/	/	181697	peščenjak ,

<div>  <div> <div>GEOTEHNOLOŠKE STORITVE</div> <div>Miha Peternel s.p.</div> <div>mag. inž. geotehnologije</div> <div>M: +386 (0)31 507 895</div> <div>E: info.geopet@gmail.com</div> </div> </div>	<div>oznaka sonde:</div> <div>DPL-3</div>	<div>DINAMIČNI PENETRACIJSKI PRESKUS DPL (SIST EN ISO 22476-2:2005)</div> <div>opomba:korelacije na vrednost udarcev SPT in iz tega empirično ocenjeni parametri tal niso predmet standarda SIST EN ISO 22476-2:2005</div>
--	---	--

<div>naročnik: GRADING d.o.o.</div> <div>objekt: SANACIJA PLAZU "SOCKA" NA JP 964131</div> <div>izvedba testa: 7.05.2024</div> <div>datum: 10. 5. 2024</div> <div>presikave izdelvedel: Miha Peternel, mag. inž. geotehnol.</div> <div>obdelal: Miha Peternel, mag. inž. geotehnol.</div>	<div>globina vode [m]: 3.4</div>	<div> <div>masa uteži m [kg]: 10</div> <div>masa palice m' [kg]: 3.0</div> <div>masa nakovala m' [kg]: 6.0</div> <div>višina pada h [m]: 0.5</div> <div>konica [cm2]: 5</div> </div> <div> <div>energijski faktor E_r [%]: 60%</div> <div>specif. delo/udarec E_n [kJ/m2]: 98.1</div> <div>K₆₀=E_r/60= 1.00</div> </div>
---	----------------------------------	---

globina	izmerjeno število udarcev	<div> <div>uporaba korekcije:</div> <div>DA</div> </div> <div>korekcija zaradi z vodo zasičenih tal</div>	<div> <div>uporaba korekcije:</div> <div>DA</div> </div> <div>korekcija zaradi trenja drogovja</div>	<div> <div>uporaba korekcije:</div> <div>DA</div> </div> <div>korekcijski faktor efektivne napetosti</div>	<div> <div>uporaba korekcije:</div> <div>DA</div> </div> <div>korekcijski faktor drogovja (upošt. 1 m zunanj. drog.)</div>	<div> <div>uporaba korekcije:</div> <div>DA</div> </div> <div>korrigirano število udarcev N₁₀</div>	<div> <div>uporaba korekcije:</div> <div>DA</div> </div> <div>točkovni odpor na enoto</div>	<div> <div>uporaba korekcije:</div> <div>DA</div> </div> <div>dinamični točkovni odpor</div>	<div> <div>uporaba korekcije:</div> <div>DA</div> </div> <div>dop. obremenitev tal (Olandesi & L'Herminier)</div>	<div> <div>uporaba korekcije:</div> <div>DA</div> </div> <div>predpost. vrsta zemljine</div>	<div> <div>uporaba korekcije:</div> <div>DA</div> </div> <div>predpost. prost. teža zemljine</div>	<div> <div>uporaba korekcije:</div> <div>DA</div> </div> <div>efektivna vertikalna napetost</div>	<div> <div>uporaba korekcije:</div> <div>DA</div> </div> <div>lindeks gostote za peske (SP) iz N10</div>	<div> <div>uporaba korekcije:</div> <div>DA</div> </div> <div>edometrijski modul iz N10 (DPL)</div>	<div> <div>uporaba korekcije:</div> <div>DA</div> </div> <div>ekvivalentno število udarcev SPT</div>	<div> <div>uporaba korekcije:</div> <div>DA</div> </div> <div>ekvivalente ntna vrednost penetrabil nosti SPT</div>	<div> <div>uporaba korekcije:</div> <div>DA</div> </div> <div>indeks gostote [Skempton]</div>	<div> <div>uporaba korekcije:</div> <div>DA</div> </div> <div>strižni kot [Skempton]</div>	<div> <div>uporaba korekcije:</div> <div>DA</div> </div> <div>nedrženirana strižna trdnost [Terzaghi&Peck]</div>	<div> <div>uporaba korekcije:</div> <div>DA</div> </div> <div>edometrijski modul [Begmann-nekeh., Stroud&Buller-keh.]</div>
d	N ₁₀	N ₁₀ voda	C _{trenje}	C _N	λ	(N ₁₀) ₆₀	r _d	q _d	q _{dop}		γ	σ _v	I _d	E _{oed}	(N ₁) ₆₀	(p ₁) ₆₀	I _p	φ	c _u	E _{oed}
[m]	[u/10cm]	[u/10cm]				[u/10cm]	[MPa]	[MPa]	[kPa]		[kN/m ³]	[kPa]	[%]	[MPa]	[ud./30cm]	cm/60ud.	[%]	[o]	[kPa]	[MPa]

0.1	2	2	1.00	1.50	0.75	2.3	1.32	0.70	66	peščeno meljna glina , lg.	19.0	1.9		0.364	2.8				18	1.252
0.2	3	3	0.99	1.50	0.75	3.3	1.97	1.04	98	peščeno meljna glina , sg.	19.0	3.8		0.613	4.1				27	1.859
0.3	3	3	0.98	1.50	0.75	3.3	1.95	1.02	97	peščeno meljna glina , sg.	19.0	5.7		0.779	4.1				27	1.840
0.4	3	3	0.97	1.50	0.75	3.3	1.93	1.01	96	peščeno meljna glina , sg.	19.0	7.6		0.923	4.0				27	1.822
0.5	4	4	0.96	1.50	0.75	4.3	2.54	1.34	127	peščeno meljna glina , sg.	19.0	9.5		1.158	5.3				35	2.404
0.6	3	3	0.95	1.50	0.75	3.2	1.89	0.99	94	peščeno meljna glina , lg.	19.0	11.4		1.170	4.0				26	1.784
0.7	2	2	0.94	1.50	0.75	2.1	1.24	0.66	62	peščeno meljna glina , lg.	19.0	13.3		1.152	2.6				17	1.177
0.8	3	3	0.93	1.50	0.75	3.1	1.85	0.97	92	peščeno meljna glina , lg.	19.0	15.2		1.381	3.9				26	1.747
0.9	4	4	0.92	1.50	0.75	4.1	2.44	1.11	122	peščeno meljna glina , sg.	19.0	17.1		1.622	5.1				34	2.304
1.0	3	3	0.91	1.50	0.75	3.1	1.81	0.82	90	peščeno meljna glina , lg.	19.0	19.0		1.569	3.8				25	1.709
1.1	4	4	0.90	1.50	0.75	4.1	2.38	1.08	119	peščeno meljna glina , sg.	19.0	20.9		1.815	5.0				33	2.254
1.2	4	4	0.89	1.50	0.75	4.0	2.36	1.07	118	peščeno meljna glina , sg.	19.0	22.8		1.905	5.0				33	2.229
1.3	3	3	0.88	1.50	0.75	3.0	1.75	0.79	87	peščeno meljna glina , lg.	19.0	24.7		1.819	3.7				24	1.653
1.4	4	4	0.87	1.50	0.75	3.9	2.30	1.05	115	peščeno meljna glina , sg.	19.0	26.6		2.074	4.8				32	2.179
1.5	3	3	0.86	1.50	0.75	2.9	1.71	0.78	85	peščeno meljna glina , lg.	19.0	28.5		1.969	3.6				24	1.615
1.6	3	3	0.85	1.50	0.75	2.9	1.69	0.77	84	peščeno meljna glina , lg.	19.0	30.4		2.041	3.5				24	1.596
1.7	2	2	0.84	1.50	0.75	1.9	1.11	0.51	56	peščeno meljna glina , lg.	19.0	32.3		1.916	2.3				16	1.052
1.8	3	3	0.83	1.50	0.75	2.8	1.65	0.75	82	peščeno meljna glina , lg.	19.0	34.2		2.176	3.5				23	1.559
1.9	3	3	0.82	1.50	0.75	2.8	1.63	0.65	81	peščeno meljna glina , lg.	19.0	36.1		2.240	3.4				23	1.540
2.0	3	3	0.81	1.50	0.75	2.7	1.61	0.64	80	peščeno meljna glina , lg.	19.0	38.0		2.303	3.4				22	1.521
2.1	3	3	0.80	1.50	0.75	2.7	1.59	0.64	79	peščeno meljna glina , lg.	19.0	39.9		2.363	3.3				22	1.502
2.2	4	4	0.79	1.50	0.75	3.6	2.09	0.84	105	peščeno meljna glina , sg.	19.0	41.8		2.634	4.4				29	1.978
2.3	3	3	0.78	1.50	0.75	2.6	1.55	0.62	77	peščeno meljna glina , lg.	19.0	43.7		2.478	3.2				22	1.462
2.4	3	3	0.77	1.47	0.75	5.1	2.99	1.20	149	peščeno meljna glina , sg.	19.0	45.6		3.158	6.3				42	2.827
2.5	3	3	0.76	1.44	0.75	7.4	4.34	1.73	217	peščeno meljna glina , tg.	19.0	47.5		3.825	9.1				60	4.100
2.6	4	4	0.75	1.41	0.75	12.7	7.46	2.98	373	peščeno meljna glina , ptd.	19.0	49.4		5.314	15.7				104	7.054
2.7	10	10	0.74	1.38	0.75	38.3	22.54	9.02	1127	zaglinjen pesek , zelo gos.	20.5	51.5		12.359	47.4		90.4	41.7		16.408
2.8	12	12	0.73	1.35	0.75	53.4	31.40	12.56	1570	zaglinjen pesek , zelo gos.	20.5	53.5		16.811	66.0	27.3	100.0	44.9		21.992
2.9	15	15	0.72	1.33	0.75	75.3	44.33	15.83	2216	zaglinjen pesek , zelo gos.	20.5	55.6		23.399	93.1	19.3	100.0	47.3		30.138
3.0	10	10	0.71	1.30	0.85	63.0	37.07	13.24	1853	zaglinjen pesek , zelo gos.	20.5	57.6		20.351	77.9	23.1	100.0	46.3		25.562
3.1	8	8	0.70	1.28	0.85	54.9	32.32	11.54	1616	zaglinjen pesek , zelo gos.	20.5	59.7		18.405	67.9	26.5	100.0	45.2		22.570
3.2	6	6	0.69	1.26	0.85	44.3	26.10	9.32	1305	zaglinjen pesek , zelo gos.	20.5	61.7		15.603	54.8		97.1	43.2		18.652
3.3	5	5	0.68	1.24	0.85	39.4	23.20	8.29	1160	zaglinjen pesek , zelo gos.	20.5	63.8		14.398	48.7		91.7	42.0		16.822
3.4	8	8	0.67	1.22	0.85	66.7	39.27	14.03	1964	zaglinjen pesek , zelo gos.	20.5	65.8		23.215	82.5	21.8	100.0	46.7		26.951
3.5	25	52	0.66	1.21	0.85	458.8	270.06	96.45	13503	peščen preperel lapor , zelo gos.	21.5	67.0			567.4	3.2	100.0	>47.5		677.635
3.6	24	50	0.65	1.20	0.85	463.9	273.08	97.53	13654	peščen preperel lapor , zelo gos.	21.5	68.1			573.7	3.1	100.0	>47.5		685.237

<div>  <div> GEOTEHNOLOŠKE STORITVE Miha Peternel s.p. <small>mag. inž. geotehnik</small> M: +386 (0)31 507 895 E: info.geopet@gmail.com </div> </div>	oznaka sonde: DPL-3	DINAMIČNI PENETRACIJSKI PRESKUS DPL (SIST EN ISO 22476-2:2005) opomba:korelacije na vrednost udarcev SPT in iz tega empirično ocenjeni parametri tal niso predmet standarda SIST EN ISO 22476-2:2005
---	-------------------------------	--

naročnik: **GRADING d.o.o.**
 objekt: **SANACIJA PLAZU "SOCKA" NA JP 964131**
 izvedba testa: **7.05.2024**
 datum: **10. 5. 2024**
 presikave izvedel: **Miha Peternel, mag. inž. geotehno.**
 obdelal: **Miha Peternel, mag. inž. geotehno.**

globina vode [m]: **3.4**

masa uteži m [kg]: **10**
 masa palice m' [kg]: **3.0**
 masa nakovalna m' [kg]: **6.0**
 višina pada h [m]: **0.5**
 konica [cm2]: **5**

energijski faktor E_r [%]: **60%**
 specif. delo/udarec E_n [kJ/m2]: **98.1**
 k₆₀=E_r/60= **1.00**

		uporaba korekcije: DA		uporaba korekcije: DA	uporaba korekcije: DA	Δσ [kPa]														
						0														
globina	izmerjeno število udarcev	korekcija zaradi z vodo zasičenih tal	korekcija zaradi trenja drogova	korekcijski faktor efektivne napetosti	korekcijski faktor drogova (upošt. 1 m zunanj. drog.)	korrigirano število udarcev N ₁₀	točkovni odpor na enoto	dinamični točkovni odpor	dop. obremenitev tal (Olandesi & L'Herminier)	predpost. vrsta zemljine	predpost. prost. teža zemljine	efektivna vertikalna napetost	lindeks gostote za peske (SP) iz N ₁₀	edometrijski modul iz N ₁₀ (DPL)	ekvivalentno število udarcev SPT	ekvivalente ntna vrednost penetrabil nosti SPT	indeks gostote [Skempton]	strižni kot [Skempton]	nedrenirana strižna trdnost [Terzaghi&Peck]	edometrijski modul [Begemann- nekh., Stroud&Butler- koh.]
d	N ₁₀	N ₁₀ voda	C _{trenje}	C _N	λ	(N ₁₀) ₆₀	r _d	q _d	q _{dop}		γ	σ _v '	I _d	E _{oed}	(N ₁) ₆₀	(p ₁) ₆₀	I _p	φ	C _u	E _{oed}
[m]	[u/10cm]	[u/10cm]				[u/10cm]	[MPa]	[MPa]	[kPa]		[kN/m ³]	[kPa]	[%]	[MPa]	[ud./30cm]	cm/60ud.	[%]	[o]	[kPa]	[MPa]
3.7	25	52	0.64	1.19	0.85	504.8	297.11	106.11	14855	peščen preperel lapor , zelo gos.	21.5	69.3			624.2	2.9	100.0	>47.5		745.816
3.8	35	72	0.63	1.18	0.85	727.6	428.26	152.95	21413	lapor , zelo gos.	22.0	70.5			899.7	2.0	100.0	>47.5		1076.440
3.9	42	86	0.62	1.17	0.85	901.1	530.38	171.09	26519	lapor , zelo gos.	22.0	71.7			1114.2	1.6	100.0	>47.5		1333.880
4.0	70	142	0.61	1.16	0.85	1536.1	904.13	291.65	45206	peščenjak ,	23.0	73.0			1899.4	0.9	100.0	>47.5		2276.116

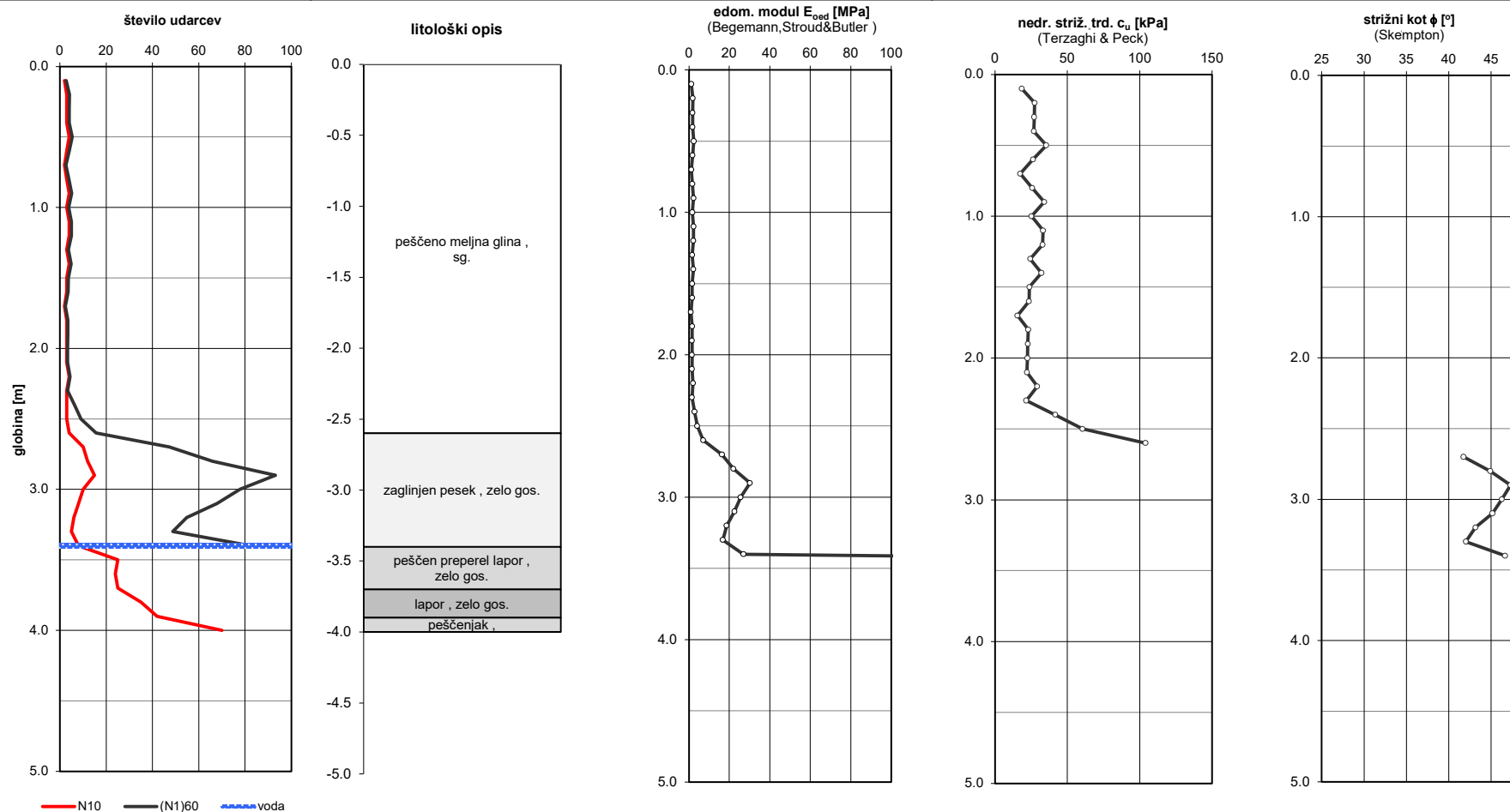


GEOTEHNOLOŠKE STORITVE


Miha Peternel s.p.
reg. št. geotehno199M: +386 (0)31 507 895
E: info.geopet@gmail.com

SANACIJA PLAZU "SOCKA" NA JP 964131 SOCKA - TRNOVLJE - SELCE

DPL-3



globina	karakteristične (povprečne) vrednosti parametrov v posamezni plasti			material
	ϕ [°]	c_u [kPa]	E_{ed} [kPa]	
0 - 2.6 m	/	31	2078	peščeno meljna glina , sg.
2.6 - 3.4 m	44.7	/	22387	zaglinjen pesek , zelo gos.
3.4 - 3.7 m	/	/	702896	peščen preperel lapor , zelo gos.
3.7 - 3.9 m	/	/	1205160	lapor , zelo gos.
3.9 - 4.0 m	/	/	2276116	peščenjak ,

<div>  <div> GEOTEHNOLOŠKE STORITVE Miha Peternel s.p. mag. inž. geotehnologije M: +386 (0)31 507 895 E: info.geopet@gmail.com </div> </div>	oznaka sonde: DPL-4	DINAMIČNI PENETRACIJSKI PRESKUS DPL (SIST EN ISO 22476-2:2005) opomba: korelacije na vrednost udarcev SPT in iz tega empirično ocenjeni parametri tal niso predmet standarda SIST EN ISO 22476-2:2005
---	-------------------------------	---

naročnik: **GRADING d.o.o.**
 objekt: **SANACIJA PLAZU "SOCKA" NA JP 964131**
SOCKA - TRNOVLJE - SELCE
 izvedba testa: **7.05.2024**
 datum: **10. 5. 2024**
 presikave izdelal: **Miha Peternel, mag. inž. geotehnol.**
 obdelal: **Miha Peternel, mag. inž. geotehnol.**

globina vode [m]: **2.5**

masa uteži **m** [kg]: **10**
 masa palice **m'** [kg]: **3.0**
 masa nakovala **m'** [kg]: **6.0**
 višina pada **h** [m]: **0.5**
 konica [cm2]: **5**
 energijski faktor E_r [%]: **60%**
 specif. delo/udarec E_n [kJ/m2]: **98.1**
 $k_{60}=E_r/60=$ **1.00**

		uporaba korekcije:		uporaba korekcije:		uporaba korekcije:		Δσ [kPa]														
		DA		DA		DA		0														
globina	izmerjeno število udarcev	korekcija zaradi z vodo zasičenih tal	korekcija zaradi trenja drogovja	korekcijski faktor efektivne napetosti	korekcijski faktor drogovja (upošt. 1 m zunan. drog.)	korigirano število udarcev N'10	točkovni odpor na enoto	dinamični točkovni odpor	dop. obremenitev tal (Olandesi & L'Herminier)	predpost. vrsta zemljine	predpost. prost. teža zemljine	efektivna vertikalna napetost	indeks gostote iz peske (SP) iz N10	edometrijski modul iz N10 (DPL)	ekvivalentno število udarcev SPT	ekvivalente ntna vrednost penetrabilnosti SPT	indeks gostote [Skempton]	strižni kot [Skempton]	nedrenirana strižna trdnost [Terzaghi&Peck]	edometrijski modul [Begemann-nekech., Stroud&Butler-koh.]		
d	N10	N'10 voda	Ctrenje	CN	λ	(N'10)60	rd	qd	qdop		γ	σv'	Id	Eoed	(N1)60	(p1)60	Ip	φ	cu	Eoed		
[m]	[u/10cm]	[u/10cm]				[u/10cm]	[MPa]	[MPa]	[kPa]		[kN/m³]	[kPa]	[%]	[MPa]	[ud./30cm]	cm/60ud.	[%]	[o]	[kPa]	[MPa]		

0.1	2	2	1.00	1.50	0.75	2.3	1.32	0.70	66	peščeno meljna glina , lg.	19.0	1.9		0.364	2.8				18	1.252
0.2	1	1	0.99	1.50	0.75	1.1	0.66	0.35	33	peščeno meljna glina , žid.	19.0	3.8		0.487	1.4				9	0.620
0.3	2	2	0.98	1.50	0.75	2.2	1.30	0.68	65	peščeno meljna glina , lg.	19.0	5.7		0.700	2.7				18	1.227
0.4	2	2	0.97	1.50	0.75	2.2	1.28	0.68	64	peščeno meljna glina , lg.	19.0	7.6		0.829	2.7				18	1.214
0.5	2	2	0.96	1.50	0.75	2.2	1.27	0.67	64	peščeno meljna glina , lg.	19.0	9.5		0.946	2.7				18	1.202
0.6	2	2	0.95	1.50	0.75	2.1	1.26	0.66	63	peščeno meljna glina , lg.	19.0	11.4		1.053	2.6				18	1.189
0.7	3	3	0.94	1.50	0.75	3.2	1.87	0.98	93	peščeno meljna glina , lg.	19.0	13.3		1.279	3.9				26	1.765
0.8	3	3	0.93	1.50	0.75	3.1	1.85	0.97	92	peščeno meljna glina , lg.	19.0	15.2		1.381	3.9				26	1.747
0.9	2	2	0.92	1.50	0.75	2.1	1.22	0.55	61	peščeno meljna glina , lg.	19.0	17.1		1.334	2.6				17	1.152
1.0	3	3	0.91	1.50	0.75	3.1	1.81	0.82	90	peščeno meljna glina , lg.	19.0	19.0		1.569	3.8				25	1.709
1.1	4	4	0.90	1.50	0.75	4.1	2.38	1.08	119	peščeno meljna glina , sg.	19.0	20.9		1.815	5.0				33	2.254
1.2	4	4	0.89	1.50	0.75	4.0	2.36	1.07	118	peščeno meljna glina , sg.	19.0	22.8		1.905	5.0				33	2.229
1.3	3	3	0.88	1.50	0.75	3.0	1.75	0.79	87	peščeno meljna glina , lg.	19.0	24.7		1.819	3.7				24	1.653
1.4	3	3	0.87	1.50	0.75	2.9	1.73	0.79	86	peščeno meljna glina , lg.	19.0	26.6		1.896	3.6				24	1.634
1.5	2	2	0.86	1.50	0.75	1.9	1.14	0.52	57	peščeno meljna glina , lg.	19.0	28.5		1.786	2.4				16	1.077
1.6	3	3	0.85	1.50	0.75	2.9	1.69	0.77	84	peščeno meljna glina , lg.	19.0	30.4		2.041	3.5				24	1.596
1.7	3	3	0.84	1.50	0.75	2.8	1.67	0.76	83	peščeno meljna glina , lg.	19.0	32.3		2.109	3.5				23	1.578
1.8	2	2	0.83	1.50	0.75	1.9	1.10	0.50	55	peščeno meljna glina , lg.	19.0	34.2		1.979	2.3				15	1.039
1.9	3	3	0.82	1.50	0.75	2.8	1.63	0.65	81	peščeno meljna glina , lg.	19.0	36.1		2.240	3.4				23	1.540
2.0	5	5	0.81	1.50	0.75	4.6	2.68	1.07	134	peščeno meljna glina , sg.	19.0	38.0		2.713	5.6				37	2.535
2.1	8	8	0.80	1.50	0.75	7.2	4.24	1.70	212	zaglinjen pesek , sred. gos.	20.5	40.1		3.413	8.9		36.9	30.6		4.471
2.2	10	10	0.79	1.50	0.75	8.9	5.23	2.09	262	zaglinjen pesek , sred. gos.	20.5	42.1		3.921	11.0		42.2	31.4		5.097
2.3	15	15	0.78	1.49	0.75	13.1	7.70	3.08	385	zaglinjen pesek , sred. gos.	20.5	44.2		5.065	16.2		52.4	33.2		7.050
2.4	16	16	0.77	1.46	0.75	26.9	15.84	6.34	792	zaglinjen pesek , gos.	20.5	46.2		8.706	33.3		75.1	38.4		12.185
2.5	16	16	0.76	1.43	0.75	39.0	22.95	9.18	1148	zaglinjen pesek , zelo gos.	20.5	48.3		12.072	48.2		91.2	41.9		16.665
2.6	24	50	0.75	1.41	0.75	158.5	93.27	37.31	4663	peščen preperel lapor , zelo gos.	21.5	49.4			195.9	9.2	100.0	>47.5		231.924
2.7	21	44	0.74	1.39	0.75	170.0	100.07	40.03	5003	peščen preperel lapor , zelo gos.	21.5	50.6			210.2	8.6	100.0	>47.5		249.068
2.8	25	52	0.73	1.38	0.75	235.2	138.43	55.37	6921	peščen preperel lapor , zelo gos.	21.5	51.7			290.8	6.2	100.0	>47.5		345.780
2.9	26	54	0.72	1.36	0.75	278.0	163.60	58.43	8180	peščen preperel lapor , zelo gos.	21.5	52.9			343.7	5.2	100.0	>47.5		409.249
3.0	39	80	0.71	1.35	0.85	520.1	306.12	109.33	15306	lapor , zelo gos.	22.0	54.1			643.1	2.8	100.0	>47.5		768.533
3.1	41	84	0.70	1.33	0.85	599.1	352.62	125.94	17631	lapor , zelo gos.	22.0	55.3			740.8	2.4	100.0	>47.5		885.756
3.2	67	136	0.69	1.32	0.85	1050.0	618.05	220.73	30903	peščenjak ,	23.0	56.6			1298.4	1.4	100.0	>47.5		1554.910

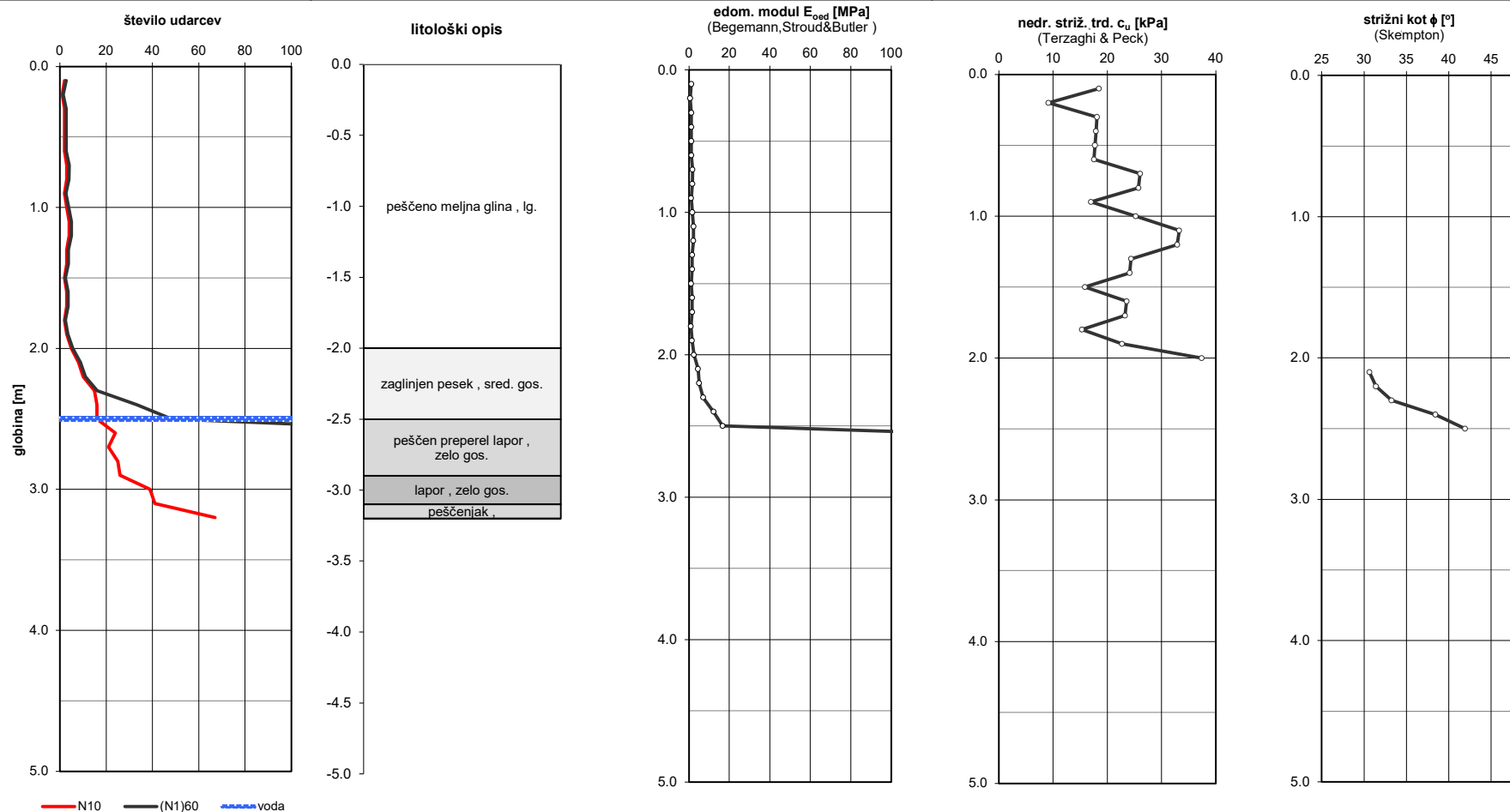


GEOTEHNOLOŠKE STORITVE

Miha Peternel s.p.
reg. št. geotehnologijeM: +386 (0)31 507 895
E: info.geopet@gmail.com

SANACIJA PLAZU "SOCKA" NA JP 964131 SOCKA - TRNOVLJE - SELCE

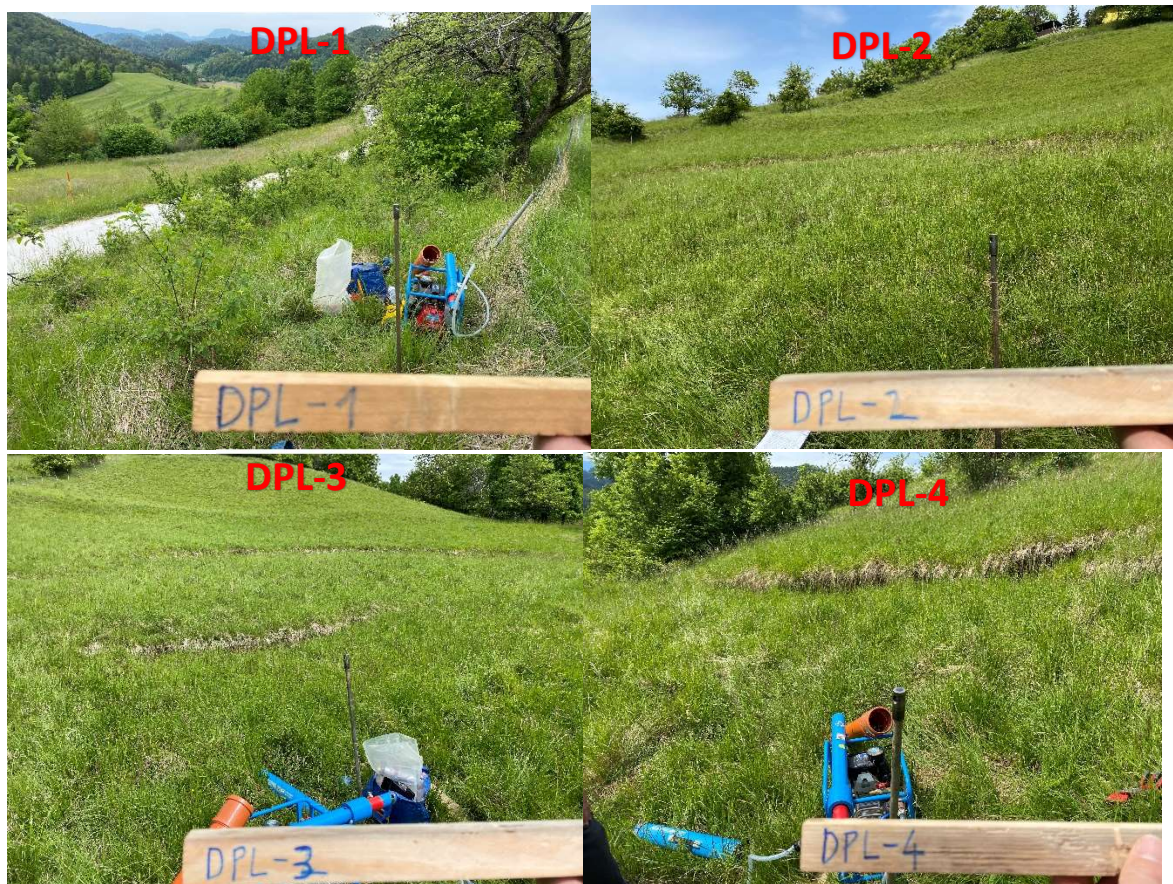
DPL-4



globina	karakteristične (povprečne) vrednosti parametrov v posamezni plasti			material
	ϕ [°]	c_u [kPa]	E_{oed} [kPa]	
0 - 2 m	/	22	1511	peščeno meljna glina , lg.
2 - 2.5 m	35.1	/	9093	zaglinjen pesek , sred. gos.
2.5 - 2.9 m	/	/	309005	peščen preperel lapor , zelo gos.
2.9 - 3.1 m	/	/	827144	lapor , zelo gos.
3.1 - 3.2 m	/	/	1554910	peščenjak ,

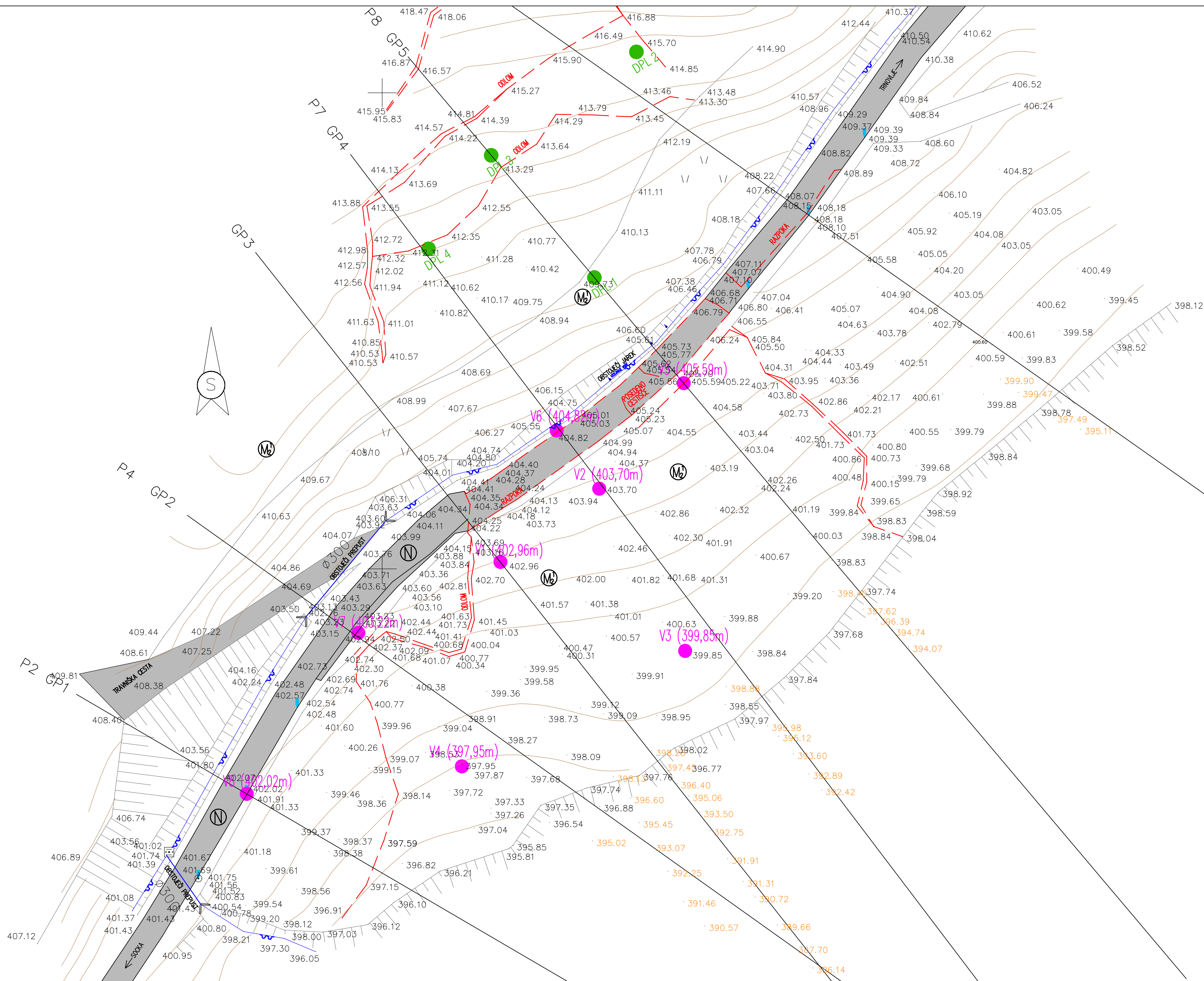
PRILOGA 2:

Fotodokumentacija



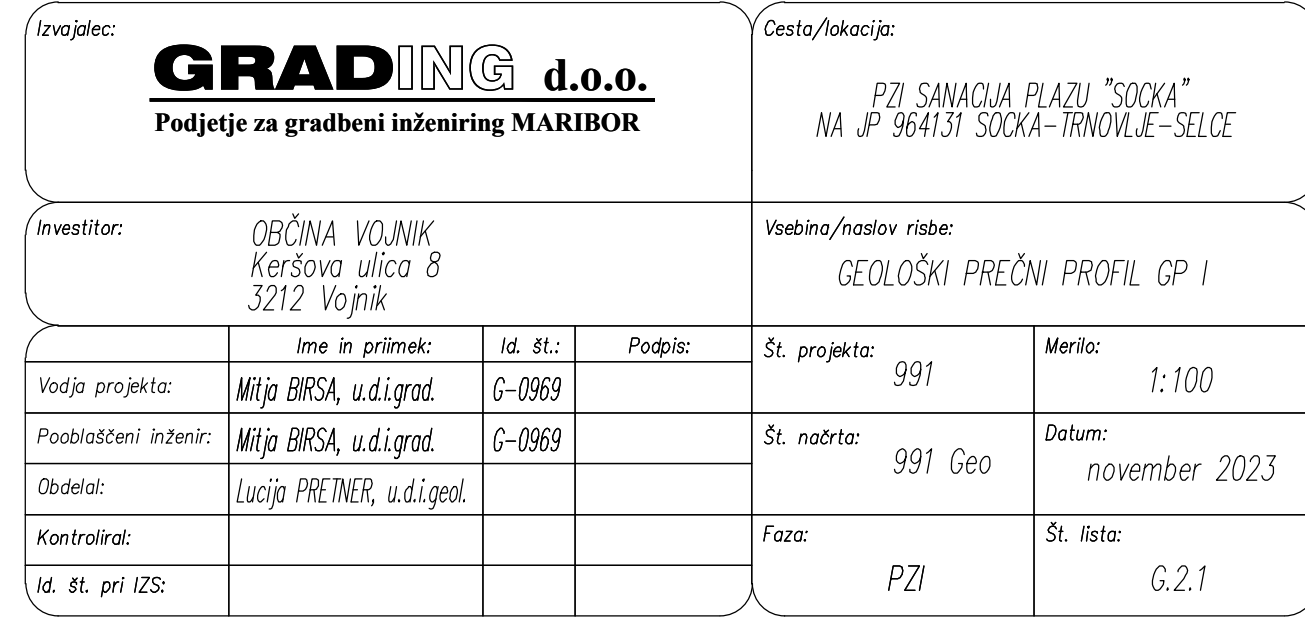
GRAFIČNE PRILOGE

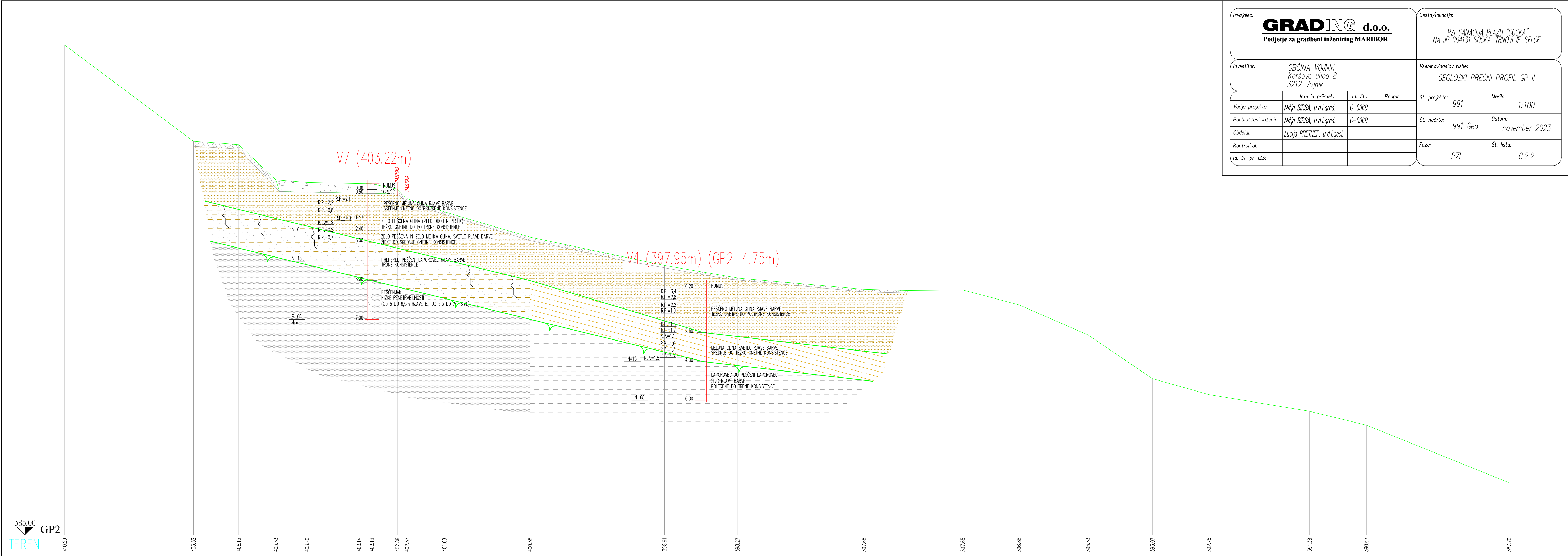
G	GRAFIČNE PRILOGE	merilo	
	<i>G.1 Inženirsko geološka karta z vrisanimi raziskovalnimi vrtinami</i>	<i>M 1:250</i>	
	<i>G.2 Geološki prečni profili</i>	<i>M 1:100</i>	
	<i>P.1 Popis vrtin</i>		
	<i>P.2 Fotografije vrtin</i>		



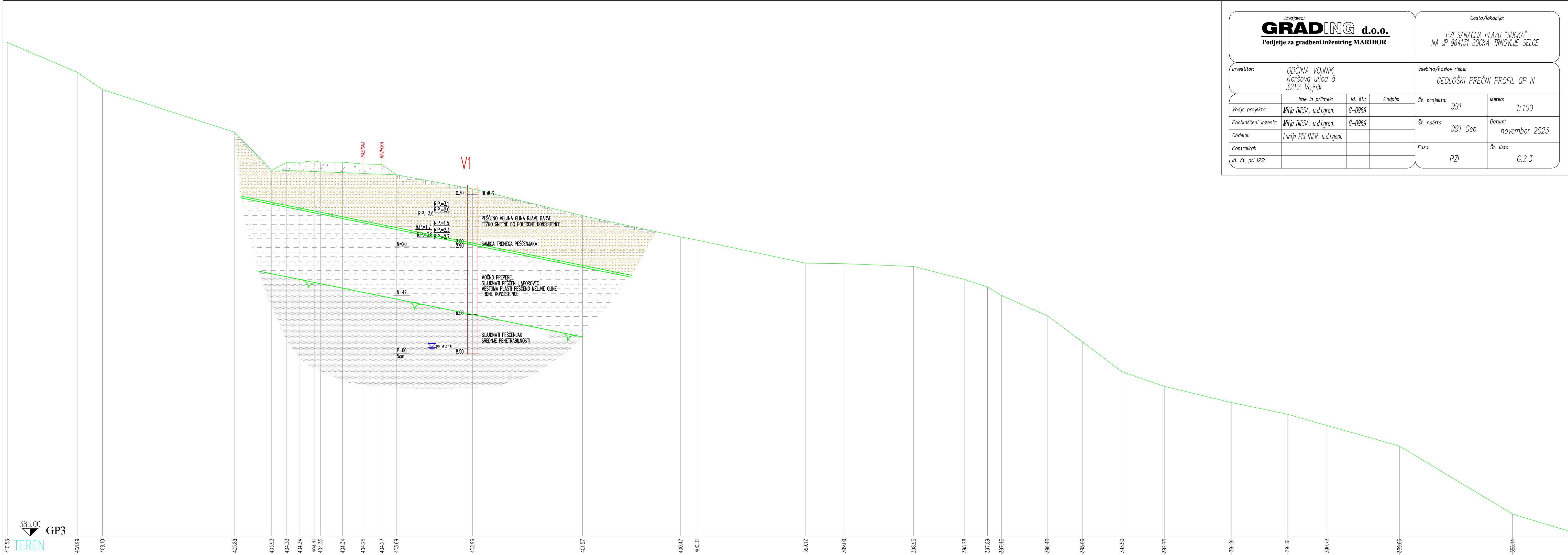
- Legenda:**
- GP III ————— geološki prečni profili
 - V1 (402,96m) raziskovalne vrtnine
 - DPL 1 DINAMIČNI PENETRACIJSKI PREIZKUS
 - ODLOM odlom na brežini
 - razpoka na vozišču
 - N drobljen kamniti material (cestni nasip)
 - M2 sedimentno-vulkanogena serija

Izvajalec: GRADING d.o.o. Podjetje za gradbeni inženiring MARIBOR				Cesta/lokacija: PZI SANACIJA PLAZU "SOČKA" NA JP 964131 SOČKA-TRNOVLJE-SELCE	
Investitor: OBČINA VOJNIK Keršova ulica 8 3212 Vojnik				Vsebina/naslov risbe: INŽENIRSKO GEOLOŠKA KARTA Z VRŠANIM RAZISKOVALNIMI VRTINAMI	
Vodja projekta:	Ime in priimek: Mija BRSA, u.d.igrad.	Id. št.:	Podpis:	Št. projekta:	Merilo:
Pooblaščen inženir:	Mija BRSA, u.d.igrad.	G-0969		991	1:250
Obdelal:	Lucija PRETNER, u.d.igrad.			Št. načrta:	Datum:
Kontroliral:				991 Geo	november 2023
Id. št. pri IZS:				Faza:	Št. lista:
				PZI	G.1

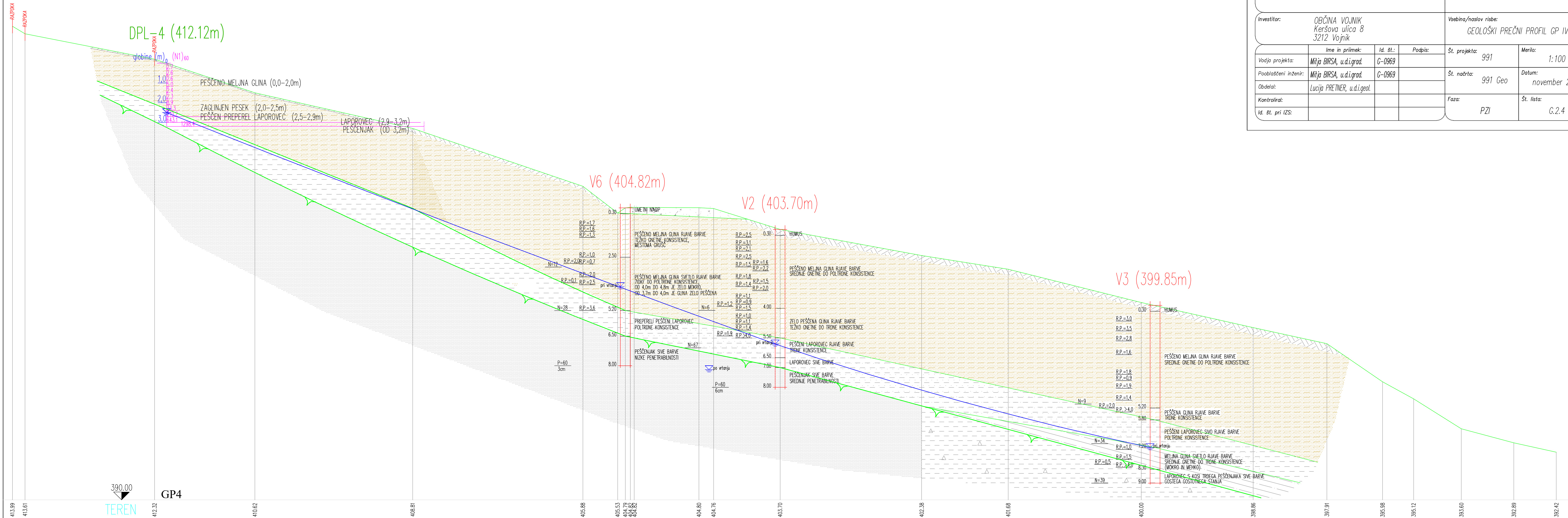




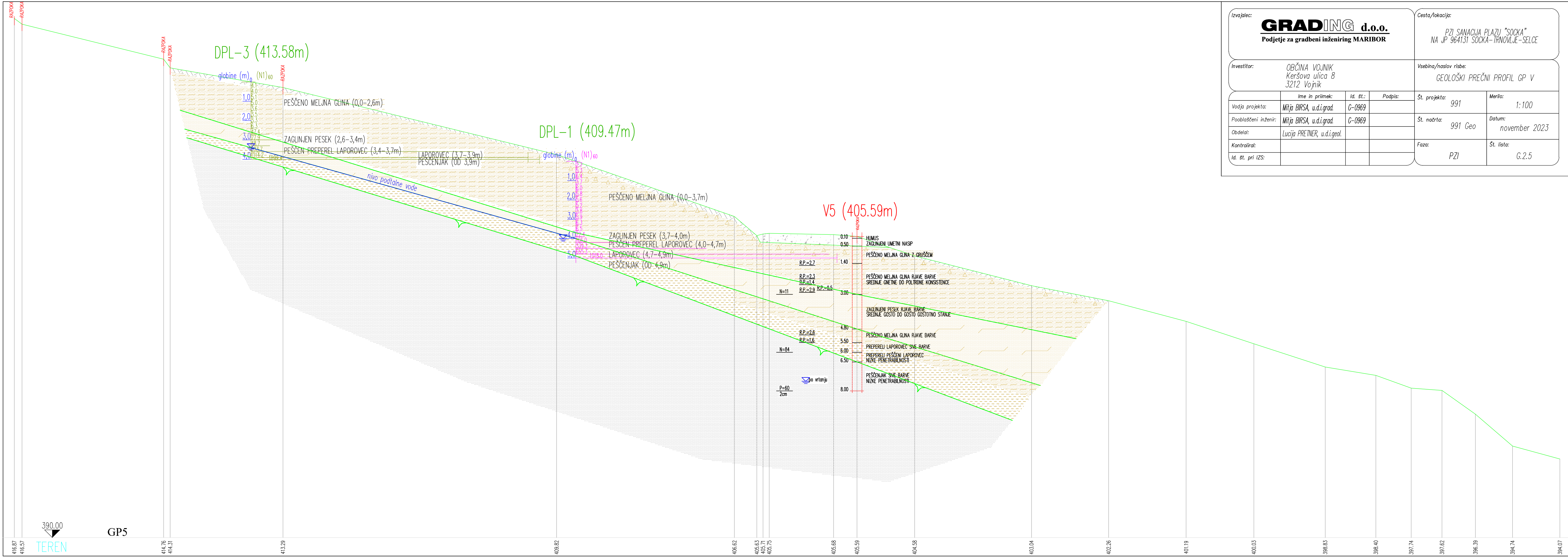
Izvajalec: GRADING d.o.o. Podjetje za gradbeni inženiring MARIBOR				Cesta/lokacija: PZI SANACIJA PLAZU "SOČKA" NA JP 964131 SOČKA-TRNOVLJE-SELCE	
Investitor: OBČINA VOJNIK Keršova ulica 8 3212 Vojnik				Vsebina/naslov risbe: GEOLOŠKI PREČNI PROFIL GP II	
	Ime in priimek:	Id. št.:	Podpis:	Št. projekta:	Merilo:
Vodja projekta:	Mitja BIRSA, u.d.i.grad.	G-0969		991	1:100
Pooblaščen inženir:	Mitja BIRSA, u.d.i.grad.	G-0969		Št. načrta:	Datum:
Obdelal:	Lucija PRETNER, u.d.i.geol.			991 Geo	november 2023
Kontroliral:				Faza:	Št. lista:
Id. št. pri IZS:				PZI	G.2.2



Izvajalec: GRADING d.o.o. Podjetje za gradbeni inženiring MARIBOR				Cesta/lokacija: PZI SANACIJA PLAZU "SOCKA" NA JP 964131 SOCKA-TRNOVLJE-SELCE	
Investitor: OBČINA VOJNIK Keršova ulica 8 3212 Vojnik				Vsebina/naslov risbe: GEOLOŠKI PREČNI PROFIL GP III	
	Ime in priimek:	Id. št.:	Podpis:	Št. projekta:	Merilo:
Vodja projekta:	Mitja BIRSA, u.d.i.grad.	G-0969		991	1:100
Pooblaščen inženir:	Mitja BIRSA, u.d.i.grad.	G-0969		Št. načrta:	Datum:
Obdelal:	Lucija PRETNER, u.d.i.geol.			991 Geo	november 2023
Kontroliral:				Faza:	Št. lista:
Id. št. pri IZS:				PZI	G.2.3



Izvajalec: GRADING d.o.o. Podjetje za gradbeni inženiring MARIBOR				Cesta/lokacija: PZI SANACIJA PLAZU "SOCKA" NA JP 964131 SOCKA-TRNOVLJE-SELCE	
Investitor: OBČINA VOJNIK Keršova ulica 8 3212 Vojnik				Vsebina/naslov risbe: GEOLOŠKI PREČNI PROFIL GP IV	
	Ime in priimek:	Id. št.:	Podpis:	Št. projekta:	Merilo:
Vodja projekta:	Mitja BIRSA, u.d.i.grad.	G-0969		991	1:100
Pooblaščen inženir:	Mitja BIRSA, u.d.i.grad.	G-0969		Št. načrta:	Datum:
Obdelal:	Lucija PRETNER, u.d.i.geol.			991 Geo	november 2023
Kontroliral:				Faza:	Št. lista:
Id. št. pri IZS:				PZI	G.2.4



Izvajalec: GRADING d.o.o. Podjetje za gradbeni inženiring MARIBOR				Cesta/lokacija: PZI SANACIJA PLAZU "SOCKA" NA JP 964131 SOCKA-TRNOVLJE-SELCE	
Investitor: OBČINA VOJNIK Keršova ulica 8 3212 Vojnik				Vsebina/naslov risbe: GEOLOŠKI PREČNI PROFIL GP V	
Vodja projekta:	Ime in priimek:	Id. št.:	Podpis:	Št. projekta:	Merilo:
	Mitja BIRSA, u.d.i.grad.	G-0969		991	1:100
	Pooblaščen inženir:	Mitja BIRSA, u.d.i.grad.	G-0969	Št. načrta:	Datum:
	Lucija PRETNER, u.d.i.geol.			991 Geo	november 2023
Kontroliral:				Faza:	Št. lista:
Id. št. pri IZS:				PZI	G.2.5

(Izvajalec:

GRADING d.o.o.
Podjetje za gradbeni inženiring MARIBOR

Cesta /lokacija:

PZI SANACIJA PLAZU "SOCKA"
NA JP 964131 SOCKA-TRNOVLJE-SELCE

Investitor:

OBČINA VOJNIK
Keršova ulica 8
3212 Vojnik

Vsebina/naslov risbe:

GEOLOŠKI VZDOLŽNI PROFIL

Ime in priimek:	Id. št.:	Podpis:
-----------------	----------	---------

Mitig. BIRSA u di grad

[illegible]

Št. projekta:	Merilo:
---------------	---------

991

1:100/100

Pooblašчени inženir:	Mitja BIRSA u.d.i.grad	G-0969
----------------------	------------------------	--------

Mitja BIRSA, u.d.i.grad.

G-0969

Št. načrta:	Datum:
-------------	--------

991 G

november 2023

Obdelal: Lucija PRETNER u.d.i.god/

Lucija PRETNER, u.d.i.ge

100

551 000 november 2023

Št. lista:

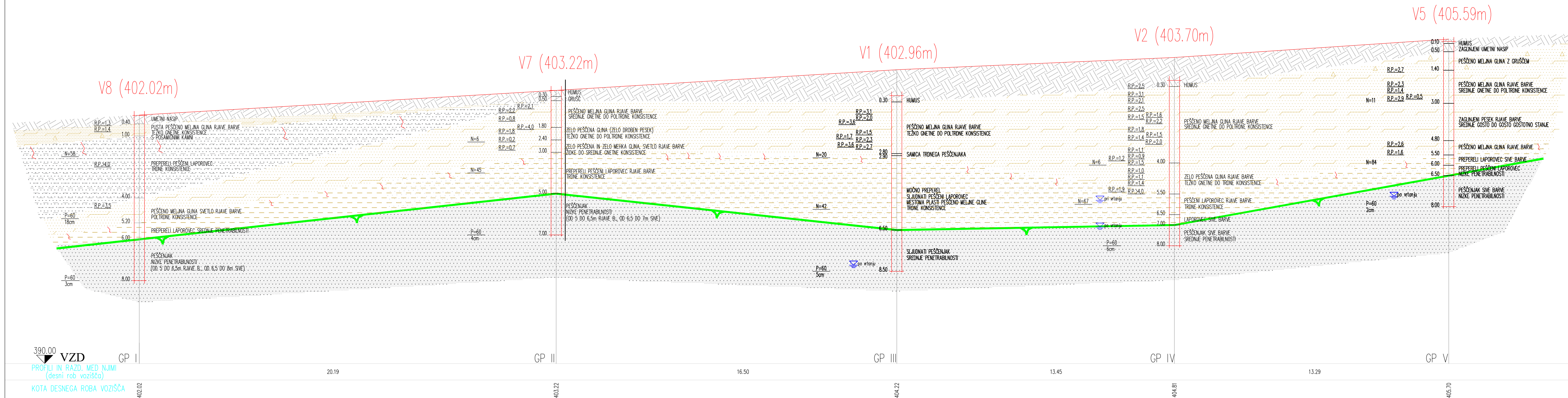
071	18	170		
-----	----	-----	--	--






--	--

--	--








P71	C3
-----	----

171

















GRADING d.o.o			ŠT. NAČRTA: 991 Geo			P.1.1		
GEOLOŠKO GEOTEHNIČNI PROFIL VRTINE V-1								
OBJEKT: Sanacija plazu "Socka" na cesti JP 964131 Socka - Trnovlje - Selce								
INVESTITOR: občina Vojnik					KOTA USTJA VRTINE: 402.96m			
IZVAJALEC: Grading - Geodrill					VRTANO S STROJEM: BERETTA			
KOORDINATA X: 134150.7090 Y: 521562.3910					ČAS VRTANJA: 02.10.2023			
					OBDELAL: Lucija Pretner, univ. dipl. inž. geol.			
GLOBINA: 8.5m								
PODTALNA VODA	GLOBINA m	GRAFIČNI OPIS	OPIS JEDRA	VRSTA PLASTI	VZOREC	TERENSKÉ PREISKAVE		LAB. PREISKAVE
						R.P.	SPT	
 po vrtanju	0.30		HUMUS					
			PEŠČENO MELJNA GLINA RJAVE BARVE TEŽKO GNETNE DO POLTRDNE KONSISTENCE			R.P.=3,1		
						R.P.=2,0		
						R.P.=3,6		
						R.P.=1,5		
						R.P.=1,7		
						R.P.=2,3		
						R.P.=3,6		
						R.P.=2,7		
	2.80							
	2.90		SAMICA TRDNEGA PEŠČENJAKA				N=20	
			MOČNO PREPEREL SLJUDNATI PEŠČENI LAPOROVEC MESTOMA PLASTI PEŠČENO MELJNE GLINE TRDNE KONSISTENCE				N=42	
	6.50							
			SLJUDNATI PEŠČENJAK SREDNJE PENETRABILNOSTI					
	8.50						P=60 5cm	






[illegible]







GRADING d.o.o			ŠT. NAČRTA: 991 Geo			P.1.3		
GEOLOŠKO GEOTEHNIČNI PROFIL VRTINE V-3								
OBJEKT: Sanacija plazu "Socka" na cesti JP 964131 Socka - Trnovlje - Selce								
INVESTITOR: občina Vojnik					KOTA USTJA VRTINE: 399.85m			
IZVAJALEC: Grading - Geodrill					VRTANO S STROJEM: BERETTA			
KOORDINATA X: 134141.3750 Y: 521581.7940					ČAS VRTANJA: 02.10.2023			
					OBDELAL: Lucija Pretner, univ. dipl. inž. geol.			
GLOBINA: 9.0m								
PODTALNA VODA	GLOBINA m	GRAFIČNI OPIS	OPIS JEDRA	VRSTA PLASTI	VZOREC	TERENSKÉ PREISKAVE		LAB. PREISKAVE
						R.P.	SPT	
 po vrtanju	0.30		HUMUS					
			PEŠČENO MELJNA GLINA RJAVE BARVE SREDNJE GNETNE DO POLTRDNE KONSISTENCE			R.P.=3,0		
						R.P.=3,5		
						R.P.=2,8		
						R.P.=1,6		
						R.P.=1,8		
						R.P.=0,9		
						R.P.=1,9		
						R.P.=1,4		
	5.20					R.P.=2,0	N=9	
						R.P. >4,0		
	5.80		PEŠČENA GLINA RJAVE BARVE TRDNE KONSISTENCE					
			PEŠČENI LAPOROVEC SIVO RJAVE BARVE POLTRDNE KONSISTENCE				N=28	
	7.20					R.P.=1,0		
						R.P.=1,5		
	8.30		MELJNA GLINA SVETLO RJAVE BARVE (MOKRO IN MEHKO) SREDNJE GNETNE DO TRDNE KONSISTENCE			R.P.=0,5		
			LAPOROVEC S KOSI TRDEGA PEŠČENJAKA SIVE BARVE TRDNE KONSISTENCE			R.P. >4,0		
	9.00						N=39	

[illegible]

GRADING d.o.o			ŠT. NAČRTA: 991 Geo			P.1.5			
GEOLOŠKO GEOTEHNIČNI PROFIL VRTINE V-5									
OBJEKT: Sanacija plazu "Socka" na cesti JP 964131 Socka - Trnovlje - Selce									
INVESTITOR: občina Vojnik					KOTA USTJA VRTINE: 405.59m				
IZVAJALEC: Grading - Geodrill					VRTANO S STROJEM: BERETTA				
KOORDINATA X: 134169.8470 Y: 521582.0320					ČAS VRTANJA: 03.10.2023				
					OBDELAL: Lucija Pretner, univ. dipl. inž. geol.				
GLOBINA: 8.0m									
PODTALNA VODA	GLOBINA m	GRAFIČNI OPIS	OPIS JEDRA	VRSTA PLASTI	VZOREC	TERENSKÉ PREISKAVE		LAB. PREISKAVE	
						R.P.	SPT		
do vrtanja	0.10		HUMUS						
	0.50		ZAGLJENJENI UMETNI NASIP						
	1.40		PEŠČENO MELJNA GLINA Z GRUŠČEM						R.P.=2,7
			PEŠČENO MELJNA GLINA RJAVE BARVE SREDNJE GNETNE DO POLTRDNE KONSISTENCE						R.P.=2,3
	R.P.=1,4								
	3.00						R.P.=2,9		
	R.P.=0,5								
	N=11								
	4.80		ZAGLJENJENI PESEK RJAVE BARVE SREDNJE GOSTO DO GOSTO GOSTOTNO STANJE			N=84			
						PEŠČENO MELJNA GLINA RJAVE BARVE	R.P.=2,6		
5.50			R.P.=1,6						
6.00		PREPERELI LAPOROVEC SIVE BARVE				P=60 2cm			
6.50		PREPERELI PEŠČENI LAPOROVEC NIZKE PENETRABILNOSTI							
8.00		PEŠČENJAK SIVE BARVE NIZKE PENETRABILNOSTI							

GRADING d.o.o			ŠT. NAČRTA: 991 Geo			P.1.6			
GEOLOŠKO GEOTEHNIČNI PROFIL VRTINE V-6									
OBJEKT: Sanacija plazu "Socka" na cesti JP 964131 Socka - Trnovlje - Selce									
INVESTITOR: občina Vojnik					KOTA USTJA VRTINE: 404.82m				
IZVAJALEC: Grading - Geodrill					VRTANO S STROJEM: BERETTA				
KOORDINATA X: 134164.5100 Y: 521568.3010					ČAS VRTANJA: 03.10.2023				
					OBDELAL: Lucija Pretner, univ. dipl. inž. geol.				
GLOBINA: 8.0m									
PODTALNA VODA	GLOBINA m	GRAFIČNI OPIS	OPIS JEDRA	VRSTA PLASTI	VZOREC	TERENSKÉ PREISKAVE		LAB. PREISKAVE	
						R.P.	SPT		
pri vrtanju	0.30		UMETNI NASIP				N=12		
			PEŠČENO MELJNA GLINA RJAVE BARVE TEŽKO GNETNE KONSISTENCE, MESTOMA GRUŠČ			R.P.=1,7			
						R.P.=1,6			
						R.P.=1,3			
	2.50		PEŠČENO MELJNA GLINA SVETLO RJAVE BARVE ŽIDKE DO POLTRDNE KONSISTENCE, OD 4,0m DO 4,8m JE ZELO MOKRO, OD 3,7m DO 4,0m JE GLINA ZELO PEŠČENA			R.P.=1,0			
	R.P.=2,0								
	R.P.=0,7								
	R.P.=2,0								
	R.P.=0,1								
	R.P.=2,5								
	5.20		PREPERELI PEŠČENI LAPOROVEC POLTRDNE KONSISTENCE			R.P.=3,6			N=28
	6.50								
			PEŠČENJAK SIVE BARVE NIZKE PENETRABILNOSTI						P=60 3cm
						8.00			

GRADING d.o.o			ŠT. NAČRTA: 991 Geo			P.1.7			
GEOLOŠKO GEOTEHNIČNI PROFIL VRTINE V-7									
OBJEKT: Sanacija plazu "Socka" na cesti JP 964131 Socka - Trnovlje - Selce									
INVESTITOR: občina Vojnik					KOTA USTJA VRTINE: 403.22m				
IZVAJALEC: Grading - Geodrill					VRTANO S STROJEM: BERETTA				
KOORDINATA X: 134144.0210 Y: 521547.8990					ČAS VRTANJA: 04.10.2023				
					OBDELAL: Lucija Pretner, univ. dipl. inž. geol.				
GLOBINA: 7.0m									
PODTALNA VODA	GLOBINA m	GRAFIČNI OPIS	OPIS JEDRA	VRSTA PLASTI	VZOREC	TERENSKÉ PREISKAVE		LAB. PREISKAVE	
						R.P.	SPT		
	0.30		HUMUS						
	0.50		GRUŠČ						
			PEŠČENO MELJNA GLINA RJAVE BARVE SREDNJE GNETNE DO POLTRDNE KONSISTENCE			R.P.=2.1			
						R.P.=2.2			
						R.P.=0.8			
						R.P.=4.0			
	1.80		ZELO PEŠČENA GLINA (ZELO DROBEN PESEK) TEŽKO GNETNE DO POLTRDNE KONSISTENCE			R.P.=1.8			N=6
	2.40					R.P.=0.2			
	3.00		ZELO PEŠČENA IN ZELO MEHKA GLINA, SVETLO RJAVE BARVE ŽIDKE DO SREDNJE GNETNETNE KONSISTENCE			R.P.=0.7			
			MOČNO PREPERELI PEŠČENI LAPOROVEC RJAVE BARVE TRDNE KONSISTENCE						
5.00									
		PEŠČENJAK NIZKE PENETRABILNOSTI (OD 5 DO 6,5m RJAVE B., OD 6,5 DO 7m SIVE)							
7.00									
						P=60 4cm			

GRADING d.o.o			ŠT. NAČRTA: 991 Geo			P.1.8				
GEOLOŠKO GEOTEHNIČNI PROFIL VRTINE V-8										
OBJEKT: Sanacija plazu "Socka" na cesti JP 964131 Socka - Trnovlje - Selce										
INVESTITOR: občina Vojnik					KOTA USTJA VRTINE: 402.02m					
IZVAJALEC: Grading - Geodrill					VRTANO S STROJEM: BERETTA					
KOORDINATA X: 134144.0210 Y: 521547.8990					ČAS VRTANJA: 04.10.2023					
					OBDELAL: Lucija Pretner, univ. dipl. inž. geol.					
GLOBINA: 8.0m										
PODTALNA VODA	GLOBINA m	GRAFIČNI OPIS	OPIS JEDRA	VRSTA PLASTI	VZOREC	TERENSKÉ PREISKAVE		LAB. PREISKAVE		
						R.P.	SPT			
	0.40		UMETNI NASIP			R.P.=1,3				
	1.00		PUSTA PEŠČENO MELJNA GLINA RJAVE BARVE TEŽKO GNETNE KONSISTENCE, S POSAMIČNIMI KAMNI			R.P.=1,4				
			PREPERELI PEŠČENI LAPOROVEC			R.P.>4,0	N=58			
	4.00									
	5.20		PEŠČENO MELJNA GLINA SVETLO RJAVE BARVE POLTRDNE KONSISTENCE			R.P.=3,5	P=60 18cm			
			PREPERELI LAPOROVEC SREDNJE PENETRABILNOSTI							
	6.00		PEŠČENJAK NIZKE PENETRABILNOSTI (OD 5 DO 6,5m RJAVE B., OD 6,5 DO 8m SIVE)							
	8.00					P=60 3cm				

vrtna V1



vrtna V2



vrtna V3



vrtna V4



vrtna V5



vrtna V6



vrtna V7



vrtna V8

