

ENVIGEO, a.s., Kynceľová 2, 974 11 Banská Bystrica



CESTA II/526 LÁTKY – KOKAVA, KM 71,030 – 71,100, SANÁCIA ZOSUVU

Inžinierskogeologický prieskum

Záverečná správa

Banská Bystrica, apríl 2016

Objednávateľ:

Banskobystrická regionálne správa
ciest, a.s.
Majerská cesta 94
974 96 Banská Bystrica

Zhotoviteľ:



ENVIGEO, a.s.
Kynčelová 2
974 11 Banská Bystrica

Názov úlohy

CESTA II/526 LÁTKY – KOKAVA, KM 71,030 – 71,100, SANÁCIA ZOSUVU

Inžinskogeologický prieskum

ZÁVEREČNÁ SPRÁVA

Dátum vyhotovenia:

apríl 2016

ENVIGEO, a.s.
Kynčelová 2
974 11 Banská Bystrica
IČO: 31600891
IČ DPH: SK2020454579

Zástupca zhotoviteľa:

RNDr. Pavol TUPÝ

Zodpovedný riešiteľ úlohy:

RNDr. Ferdinand LAFFÉRS

Spoluriešiteľ:

Mgr. Jozef MIHALKOVIČ

Lafférs
Zodpovednosť na inžinskogeologickej činnosti
č. 229/83
RNDr. Ferdinand LAFFÉRS

OBSAH

1. ÚVOD	5
2. ÚDAJE O GEOLOGICKEJ ÚLOHE	6
2.1 ZÁKLADNÉ ÚDAJE O GEOLOGICKEJ ÚLOHE	6
2.2 CIELE GEOLOGICKÝCH PRÁC	6
2.3 ÚDAJE O PROJEKTE A JEHO ZMENÁCH	7
3. STRUČNÁ CHARAKTERISTIKA ZÁUJMOVÉHO ÚZEMIA	7
3.1 STRUČNÁ MORFOLOGICKÁ CHARAKTERISTIKA ZÁUJMOVÉHO ÚZEMIA	7
3.2 KLIMATICKÁ CHARAKTERISTIKA ZÁUJMOVÉHO ÚZEMIA	7
3.3 STRUČNÁ GEOLOGICKÁ CHARAKTERISTIKA ŠIRŠIEHO OKOLIA ZÁUJMOVÉHO ÚZEMIA	7
3.4 STRUČNÁ HYDROGEOLOGICKÁ CHARAKTERISTIKA ŠIRŠIEHO OKOLIA ZÁUJMOVÉHO ÚZEMIA	8
3.5 INŽINIERSKOGEOLOGICKÁ RAJONIZÁCIA	8
3.6 DOTERAJSIA PRESKÚMANOSÍ	8
4. METODIKA PRÁC	9
4.1 TECHNICKÉ (VRTNÉ) PRÁCE	9
4.2 VZORKOVACIE PRÁCE	10
4.3 LABORATÓRNE PRÁCE	10
4.4 GEODETICKÉ ČINNOSTI	11
4.5 GEOLOGICKÉ ČINNOSTI	11
5. DOSIAHNUTÉ VÝSLEDKY	12
5.1 INŽINIERSKOGEOLOGICKÁ CHARAKTERISTIKA ZÁUJMOVÉHO ÚZEMIA	12
5.2 INŽINIERSKOGEOLOGICKÉ CHARAKTERISTIKY ZEMÍN BUDUJÚCICH ZÁUJMOVÉ ÚZEMIE	13
5.3 HYDROGEOLOGICKÁ CHARAKTERISTIKA ZÁUJMOVÉHO ÚZEMIA	15
5.4 ROZPOJITEĽNOSŤ ZEMÍN	16
5.5 SKLONY SVAHOV VÝKOPOV	17
5.6 STABILITA ZÁUJMOVÉHO ÚZEMIA	17
5.7 SEIZMICITA ZÁUJMOVÉHO ÚZEMIA	18
5.8 PREMÝZAVOSŤ PODLOŽIA ZÁUJMOVÉHO ÚZEMIA	18
6. ZÁVERY A ODPORÚČANIA	19
6.1 ZHODNOTENIE ÚZEMIA	19
6.2 DOPORUČENIA A NÁVRH SPÓSOBU SANÁCIE	20
7. LITERATÚRA	21



Cesta II/526 Látky – Kokava, km 71,030 – 71,100, sanácia zosuvu

April 2016

podrobný inžinierskogeologický prieskum

Zoznam príloh:

A - prílohy – v texte

A1 Situačná mapa záujmového územia M 1 : 50 000

B – prílohy – grafické

B1 Situácia prieskumných diel M 1 : 200

B2.1 Inžinierskogeologický rez 1 – 1' M 1 : 200

B2.2 Inžinierskogeologický rez 2 - 2' M 1 : 200

C- prílohy – písomné

C1 Grafická dokumentácia a fotodokumentácia prieskumných vrtov VIK-1 až VIK-4

C2 Výsledky laboratórnych rozborov

C3 Meračská správa so zoznamom súradníc

1. Úvod

Predkladaná záverečná správa zhodnocuje výsledky inžinierskogeologickeho prieskumu (ďalej IGP) realizovaného v rámci úlohy „Cesta II/526 Látky - Kokava, km 71,030 – 71,100. Práce boli realizované na základe objednávky banskobystrickej regionálnej správy cest, a.s. č. 20160095/10/LC zo dňa 17. 3. 2016.

V záujmovom území došlo k porušeniu a poklesu vozovky, počas extrémnych zrážok dňa 10. 2. 2016.

Na základe mimoriadnej obhliadky vykonanej 16. 2. 2016 bola v uvedenom úseku obmedzená premávka dočasným dopravným značením. Okresný úrad v Lučenci vydal povolenie na obmedzenie cestnej premávky dopravným značením a dopravným zariadením, nakoľko ide o havarijný stav.



Obr. 1: Poruchy na vozovke II/526

Predmetom objednávky bola realizácia podrobného inžinierskogeologickeho prieskumu na ceste II/526, v mieste poruchy vozovky.

Objednávateľ nám poskytol:

- povolenie vstupu na pozemky,
- vyjadrenie o podzemných inžinierskych sietach.

Obsah záverečnej správy a jej členenie je spracované podľa zákona č. 569/2007 Z.z. o geologickej práci (geologickej zákon) v znení neskorších predpisov, §38 Vyhlášky Ministerstva životného prostredia Slovenskej republiky č. 51/2008 Z. z. ktorou sa vykonáva geologickej zákon (ďalej Vyhláška č. 51/2008) a podľa smernice MŽP SR č. 2/2000 o zásadách spracovania a odovzdávania úloh a projektov v Geografickom informačnom systéme, pričom jej rozsah a osnova bola prispôsobená cielom geologickej úlohy. Geologickej úloha bola zaregistrovaná v Štátom geologickom ústave Dionýza Štúra, odbor Geofond pod číslom 173/2016.

2. Údaje o geologickej úlohe

2.1 Základné údaje o geologickej úlohe

Tab. č. 1: Základné údaje o geologickej úlohe

Názov úlohy:	Cesta II/526 Látky – Kokava, km 71,030 – 71,100, sanácia zosuvu
Číslo úlohy:	11404/2016
Dátum vyhotovenia:	apríl 2016
Druh prác:	inžinierskogeologický prieskum
Etapa prieskumu:	podrobny prieskum
Objednávateľ:	Banskobystrická regionálna správa ciest, a.s. Majerská cesta 94 974 96 Banská Bystrica
Štatutárny zástupca objednávateľa	Mgr. Rastislav SCHLOSÁR, predseda predstavenstva
Zhotoviteľ:	ENVIGEO, a.s., Kynčel'ová 2, 974 11 BANSKÁ BYSTRICA
Štatutárny zástupca zhotoviteľa:	RNDr. Pavol TUPÝ, predseda predstavenstva
Názov a číselný kód obce:	Kokava nad Rimavicou 511498
Názov a číselný kód katastrálneho územia	Kokava nad Rimavicou 825298
Názov a číselný kód okresu:	Poltár 607

2.2 Ciele geologických prác

Cieľom geologickej úlohy je:

- overenie inžinierskogeologických a hydrogeologických pomerov záujmového územia.

V rámci podrobného inžinierskogeologickeho prieskumu budú vykonané nasledujúce druhy prác:

- rekognoskácia terénu,
- lokalizácia a vytýčenie inžinierskogeologickej vrtovej sústavy,
- technické práce - realizácia inžinierskogeologickej vrtovej sústavy,
- geodetické zameranie inžinierskogeologickej vrtovej sústavy,
- dokumentácia prieskumných vrtovej sústavy,
- vzorkovacie práce - odber vzoriek zemín a podzemnej vody,
- laboratórne práce – mechanika zemín a agresívnych vlastností podzemných vôd na oceľové a betónové konštrukcie,
- vypracovanie záverečnej správy s návrhom sanačných opatrení.

2.3 Údaje o projekte a jeho zmenách

Realizácia geologickej úlohy prebiehala v súlade s projektom geologickej úlohy. Projekt bol vypracovaný podľa postupov uvedených vo vyhláške MŽP SR č. 141/2000 (§ 16 Projekt).

Počas riešenia úlohy nebola vypracovaná žiadna zmena projektu.

3. Stručná charakteristika záujmového územia

3.1 Stručná morfologická charakteristika záujmového územia

Záujmové územie sa nachádza na ceste II/526 v katastri obce Kokava nad Rimavicom (príl. A1). Územie patrí k nižším hornatinám s veľmi silne členitým reliéfom.

V zmysle geomorfologického členenia (Miklós, 2002) sa záujmové územie zaraduje do celku Slovenského rudohoria, podcelku Veporské vrchy, časti Sihlianska planina. Reliéf územia je prevažne pahorkatinový až vrchovinový. Lokalita je situovaná v úzkom odreze cesty. Z morfologického hľadiska je územie tvarované do písmena V, podmieňuje to erozívna činnosť malého toku v bezprostrednej blízkosti.

3.2 Klimatická charakteristika záujmového územia

Podľa Atlasu krajiny SR 2002 sa územie sčasti zaraduje do oblasti M6 – mierne teplej, vlhkéj oblasti s vrchovinovým reliéfom, s priemerným počtom letných dní menej ako 50 za rok a sčasti do oblasti C1 – mierne chladnej. Úhrn zrážok vo vegetačnom období prestavuje rozpätie 800 až 900 mm, v zimných mesiacoch je to 200 až 350 mm. Priemerné teploty v januári dosahujú približne -5 až -6,5 °C, v júli 13,5 – 16,0 °C.

Typ režimu odtoku vód je snehovo-dažďový, s akumuláciou v mesiacoch november - február, s vysokou vodnosťou v mesiacoch marec - máj, podružné zvýšenie vodnosti koncom jesene a začiatkom zimy je mierne výrazné.

3.3 Stručná geologická charakteristika širšieho okolia záujmového územia

Na geologickej stavbe záujmového územia sa zúčastňujú paleozoické komplexy a sedimenty kvartéru.

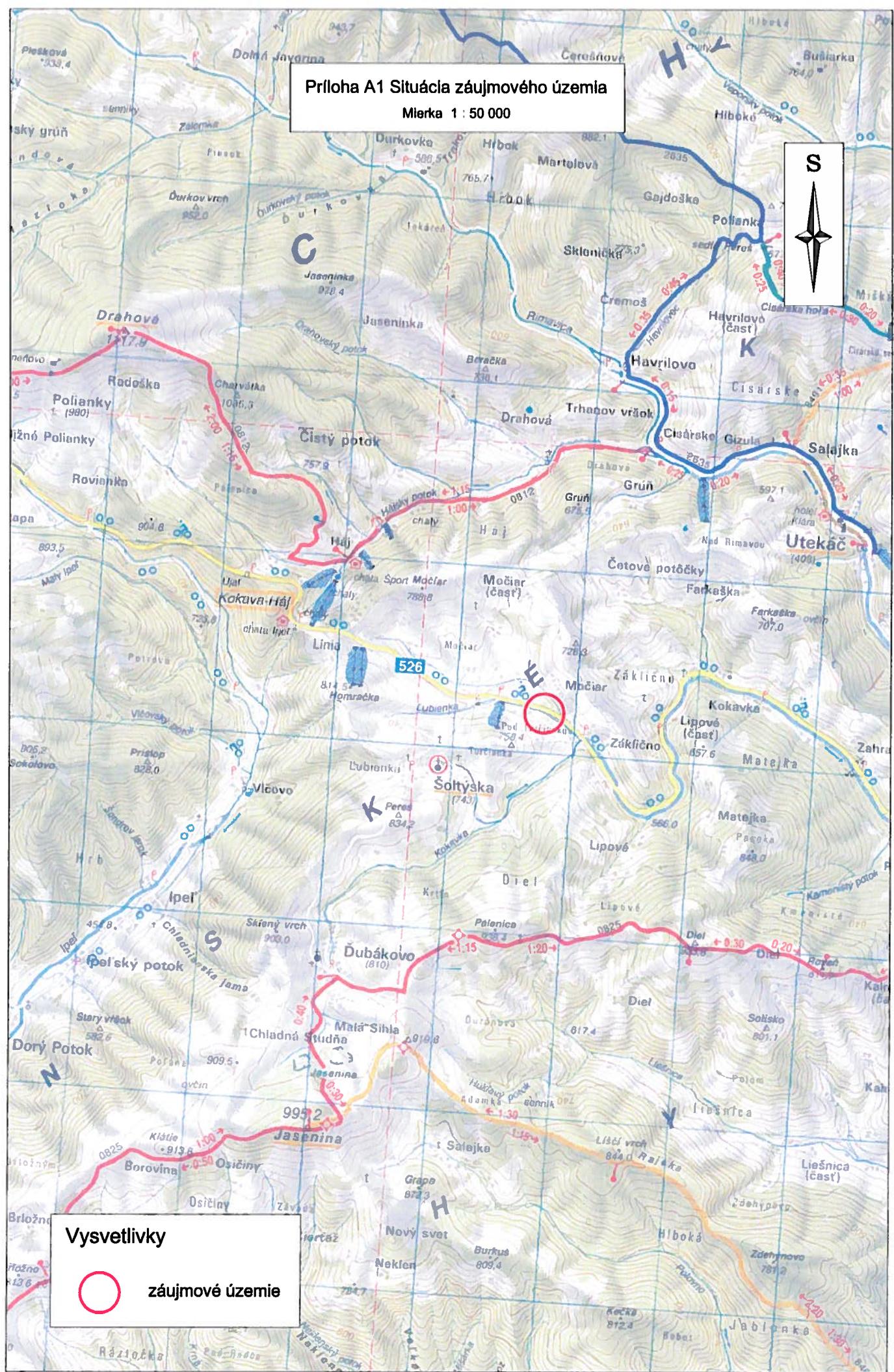
Širšie okolie lokality je budované paleozoickými granitoidmi veporská kráľovohoľského príkrovu, s charakteristickou prevahou granitoidov nad kryštalickými bridlicami. Z granitoidov prevláda biotitický granodiorit (granit) veporského typu a granodiorit (kremenný diorit) sihlianskeho typu.

Biotitický granodiorit až kremenný diorit predstavuje strednozrnnú všeobecne zrnitú horninu s prevažne monotoným charakterom. Negatívnu vlastnosťou vyskytujúcich sa typov hornín je ich pomerne malá odolnosť voči hypergénnym činiteľom v dôsledku čoho horniny pomerne hlboko zvetrvávajú a vytvárajú elúviá.

Elúvium je produktom exogénnych procesov pôsobiacich na granitoidné horniny. Intenzita zvetrvávania v granitoidoch smerom do hĺbky klesá, elúvium pozvoľne prechádza do zón zvetraných až navetraných pevných hornín.

Príloha A1 Situácia záujmového územia

Miera 1 : 50 000



Kvartér je vyvinutý prakticky na celom území, pričom ho zastupujú komplexy eluviálno-deluviálnych a fluviálnych komplexov.

Komplex eluviálno-deluviálnych sedimentov vytvára nepravidelne hrubý pokryv svahov. Delúvia reprezentujú piesčité silty pevnej až tvrdej konzistencie, s prechodom do siltovitých pieskov s premenlivým obsahom úlomkovitej frakcie. Často majú svahové uloženiny charakter kamenito-siltovitých sutí.

Komplex fluviálnych sedimentov je viazaný na pomerne úzke údolné nivy potokov, vyskytujúcich sa v záujmovej oblasti. V najvyšších polohách komplexu sa vyskytujú 1 až 2 m hrubé vrstvy ílov a piesčitých ílov, pokrývajúce polohy hlinito-piesčitých až hlinitých štrkov. Štrky sú stredno až hrubožrnné s výskytom poloopracovaných úlomkov až obliakov aj nad 20 cm.

3.4 Stručná hydrogeologická charakteristika širšieho okolia záujmového územia

Záujmové územie je odvodňované potokom Kokavka, ktorá tečie južne od záujmového územia a je prítokom Rimavice (príl. A1).

Záujmové územie podľa hydrogeologickej rajonizácie (Kullman, 2005) patrí do útvaru SK200280KF Útvar puklinových a krasovopuklinových podzemných vôd Nízkych Tatier a Slovenského Rudohoria oblasti povodí Hron, rajónu G 127 Kryštalínikum Stolických vrchov a Revúckej vrchoviny v povodí Slanej (Šuba, 1981).

Územie rajóna je budovaný kryštalickými bridlicami, migmatitmi a granitoidmi. Kryštalické bridlice malú infiltráčnu schopnosť sú nízko zvodnené. Iba u granitoidov dochádza relatívne k väčšiemu akumulovaniu podzemných vôd v puklinovom systéme a preto ako celok sú granitoidy stredne zvodnené.

3.5 Inžinierskogeologická rajonizácia

Z pohľadu inžinierskogeologickej rajonizácie záujmové územie patrí do oblasti jadrových stredohorí (Veporské Rudohorie), rajóna intruzívnych hornín. Rajón je budovaný rôznymi typmi granitov často tektonicky porušenými a mylonitizovanými zónami. Rajón sa vyznačuje stredným puklinovým zvodnením, v poruchových zónach intenzívnym zvodnením. Podzemné vody sú málo nasýtené (mäkké) často s obsahom agresívneho CO₂.

Zakladanie stavieb komplikujú časté strmé svahy a tektonicky porušené zóny so zníženou únosnosťou a stabilitou (Matula, 1989).

3.6 Doterajšia preskúmanosť

Poslednou komplexnou prácou v oblasti bolo zostavenie a publikovanie Geologickej mapy Slovenského Rudohoria – západná časť v mierke 1:50 000 s vysvetlivkami (Bezák, et al., 1999), v ktorej sú zahrnuté súčasné poznatky na vývoj a stavbu územia a tiež podáva podrobny prehľad doterajších výskumov.

V roku 2006 bol vykonaný podrobny inžinierskogeologickej prieskum spoločnosťou ENVIGEO, a.s. na ceste II/526 západne od záujmového územia (Lafférs, 2006).

4. Metodika prác

4.1 Technické (vrtné) práce

Z vrtných prác boli realizované 4 prieskumné vrty. Vrty boli vytýčené za účasti zástupcov objednávateľa a zhotoviteľa. Vrtné práce boli realizované pracovníkmi spoločnosti ENVIGEO, a.s. pásovou vrtnou súpravou Fraste Mito 40.



Obr. 2: Vrtná súprava Fraste Mito 40 na vrte VIK-3 (foto 20. 3. 2016).

V tabuľke č. 2 uvádzame prehľad realizovaných vrtov.

Tab. č. 2: Prehľad realizovaných prieskumných vrtov.

Označ. vrtu	Dátum realizácie	Projekt.	Skutočná metráž (m)	Priemer vrtu	
				175	156
VIK-1	18. 3. 2016		10,0	10,0	0,0 – 9,0
VIK-2	18. – 20. 3. 2016		10,0	11,0	0,0 – 8,0
VIK-3	20. 3. 2016		10,0	10,0	0,0 – 7,2
VIK-4	21. 3. 2016		10,0	9,0	0,0 – 7,0
Spolu			40,0	40,0	

Vrty slúžili na zdokumentovanie geologickej stavby, hĺbky hladiny podzemnej vody a pre získanie vzoriek horninového materiálu na laboratórne spracovanie.

Vrty po zdokumentovaní a ovezorkovaní boli zlikvidované záhozom, ústie vrtov bolo zabetónované. Grafickú dokumentáciu prieskumných vrtov uvádzame v prílohe C1.

4.2 Vzorkovacie práce

Z vrtného jadra, získaného technickými prácami, bolo odobratých 10 vzoriek horninového materiálu. V tabuľke č. 3 uvádzame prehľad odobratých vzoriek horninového materiálu.

Tab. č. 3: Prehľad odobratých vzoriek na laboratórne spracovanie

Ozn. vrtu	Ozn. vzorky	Metráž vzorky	Laboratórne rozbory
VIK-1	VIK-1/1	1,80 – 2,00	Klasifikačný rozbor
	VIK-1/2	3,40 – 3,60	Klasifikačný rozbor
	VIK-1/3	5,80 – 6,10	Klasifikačný rozbor
VIK-2	VIK-2/1	4,60 – 4,80	Klasifikačný rozbor
	VIK-2/2	7,50 – 7,70	Klasifikačný rozbor
	VIK-2/3	8,20 – 8,40	Klasifikačný rozbor, šmyková pevnosť
VIK-3	VIK-3/1	3,50 – 3,70	Klasifikačný rozbor
	VIK-3/2	4,80 – 5,10	Klasifikačný rozbor
VIK-4	VIK-4/1	1,00 – 1,20	Klasifikačný rozbor
	VIK-4/2	7,00 – 7,20	Klasifikačný rozbor

4.3 Laboratórne práce

Laboratórne práce boli realizované v laboratóriách spoločnosti GEL, s.r.o. Turčianske Teplice a TerraTest, s.r.o. Bratislava. Na všetkých vzorkách zemín bol vykonaný klasifikačný rozbor v nasledujúcom rozsahu:

- granulometrický rozbor osievaním, doplnený hustomernou metódou (Cassagrande) u zín veľkosti pod 0,1 mm,
- stanovenie vlhkosti,
- stanovenie konzistenčných medzí podľa Atterberga. Medza tekutosti bola stanovená štvorbodovou metódou pomocou Atterbergovej misky, medza plasticity bola stanovená metódou valčekovania zeminy.

Na jednej vzorke bola okrem klasifikačného rozboru vykonaná šmyková skúška v čelust'ovom prístroji.

Na jednej vzorke podzemnej vody z vrtu VIK-3 boli vykonané rozbory na zistenie agresívnych vlastností na betónové a oceľové konštrukcie.

Výsledky laboratórnych rozborov a skúšok uvádzame v prílohe C2.

4.4 Geodetické činnosti

Prieskumné diela boli polohopisne a výškopisne zamerané pracovníkmi spoločnosti ENVIGEO, a.s. metódou podrobného merania GNSS RTK s využitím stanic SKPOS. V teréne namerané údaje boli transformované do siete S-JTSK. Meračská správa so zoznamom súradníc tvorí prílohu C5.

4.5 Geologické činnosti

4.4.1 Spracovanie archívnych údajov

Pozostávalo zo zhromaždenia a spracovania dostupných archívnych údajov, relevantných pre danú úlohu (s využitím archívu Štátneho geologického ústavu Dionýza Štúra v Bratislave).

4.4.2 Projektovanie

Zahrňovalo spracovanie projektu geologickej úlohy a prejednanie spolupráce so subdodávateľskými organizáciami.

4.4.3 Dokumentácia územia

Pozostávala z obhliadky a dokumentácie lokality s dôrazom na zdokumentovanie výskytu prípadných prejavov porušenia stability územia a výskytu objektov umožňujúcich získať informácií o hydrogeologických pomeroch (zamokrené plochy, vodné toky, studne, existujúce vrty a iné) i s dôrazom na zdokumentovanie prístupnosti lokality pre vrtnú techniku.

4.4.4 Sled, riadenie a koordinácia

Cinnosť zodpovedného riešiteľa v prvom rade spočívala v riešení stretov záujmov a povolení vstupov na pozemky. Po získaní potrebných povolení nasledovalo situovanie, resp. vytýčenie prieskumných diel za prítomnosti zástupcu objednávateľa geologickej úlohy. Počas realizácie prác, činnosť zodpovedného riešiteľa spočívala:

- v geologickej dokumentácii a usmerňovaní prác v teréne podľa schváleného projektu,
- v určovaní miest a spôsobu odberov vzoriek zemín,
- vo vedení evidencie prieskumných prác,
- v geologickej koordinácii subdodávateľských prác.

4.4.5 Spracovanie záverečnej správy

Pri spracovaní informácií, získaných realizáciou geologickej, technických, vzorkovacích, a laboratórnych prác sme postupovali tak, aby výsledky záverečnej správy obsahovali všetky údaje potrebné k vypracovaniu projektu pre sanácie.

5. Dosiahnuté výsledky

5.1 Inžinierskogeologická charakteristika záujmového územia

Na základe vykonaných prieskumných prác sme zistili, že záujmové územie je budované **antropogénnymi uloženinami, deluviálnymi sedimentmi a horninami paleozoika**. V tabuľke č. 4 uvádzame prehľad zdokumentovaných súvrství.

Tab. č. 4: Prehľad zdokumentovaných súvrství

Vrt	Hĺbka vrtu (m)	Kvartér				Paleozoikum	
		Antropogénne uloženiny		Deluviálne sedimenty		Skalné horniny	
		asfalt	makadam	F	G	navetrané	zvetrané
VIK-1	10,00	0,0-0,2 / 0,2	0,2-0,8 / 0,6	0,8-2,0 / 1,2	2,0-4,0 / 2,0	4,0-10,0 / 6,0	
VIK-2	11,00	0,0-0,2 / 0,2	0,2-0,6 / 0,4	1,1-4,8 / 3,7	0,6-1,1 / 0,5	4,8-8,1 / 3,3	8,1-11,0 / 2,9
VIK-3	10,00	0,0-0,2 / 0,2	0,2-0,7 / 0,5	4,5-5,5 / 1,0	0,7-4,5 / 3,8 5,5-6,9 / 1,4	6,9-10,0 / 3,1	
VIK-4	9,00	0,0-0,2 / 0,2	0,2-0,6 / 0,4	0,6-1,6 / 1,0	1,6-3,3 / 1,7	3,3-6,4 / 3,1	6,4-9,0 / 2,6

F – jemnozrnné sedimenty, G – štrkovité sedimenty

5.1.1 Kvartér

Kvartér je zastúpený **antropogénnymi uloženinami a deluviálnymi sedimentmi**.

Antropogénne uloženiny boli zdokumentované vo všetkých prieskumných vrtoch. Ide o materiály tvoriace konštrukciu vozovky – asfalt a lôžko z drveného kameniva (makadam).

Vrchná vrstva vozovky je budovaná živičným pokryvom a lôžkom z makadamu. Živičný pokryv sme zdokumentovali v hrúbke 0,20 m. Pod ním sme zdokumentovali lôžko vozovky o hrúbke 0,40 - 0,60 m. Lôžko je budované úlomkami skalných hornín veľkosti až do 20 cm s prímesou siltu piesčitého (makadam).

Deluviálne sedimenty

Deluviálne sedimenty sme zdokumentovali vo fácii **jemnozrnných a štrkovitých zemín**. Zeminy sa navzájom striedajú. Ich zdokumentovaná hrúbka je od 2,00 m vo vrte VIK-1 do 6,20 m vo vrte VIK-3.

Jemnozrnné zeminy deluviálnych sedimentov sme zdokumentovali v hrúbkach od 1,00 m do 3,70 m. Ide o súdržné ľily piesčité s tuhou až pevnou konzistenciou. Na základe vykonaných laboratórnych rozborov jemnozrnné zeminy delúvií zodpovedajú triede:

F4 CS ľl piesčitý, tuhej konzistencie a

F4 CS ľl piesčitý, pevnej konzistencie.

Štrkovité zeminy sme zdokumentovali vo všetkých vrtoch, vo vrte VIK-3 tvorí dve samostatné polohy. Ide o nesúdržné zeminy s obsahom štrkovitej frakcie od cca 46,1% do 57,3%, piesčitej frakcie od 26,57% do 30,7% a jemnozrnnnej frakcie od 16,24% do 23,2%. Obliaky sú

 ENVIGEO [®]	<i>Cesta II/526 Látky – Kokava, km 71,030 – 71,100, sanácia zosuvu</i>	<i>April 2016</i>
<i>podrobný inžinierskogeologický prieskum</i>		

slabo opracované čo nasvedčuje na krátke transport materiálu. Zdokumentovaná hrúbka štrkovitých zemín deluviálnych sedimentov bola od 0,50 m do 3,8 m. Na základe vykonaných laboratórnych rozborov sme štrkovité zeminy deluviálnych sedimentov zaradili do triedy

G5 GC štrk īlovity

5.1.2 Paleozoikum

Paleozoické horniny tvoria podložie kvartérnych sedimentov. Ich strop sme zdokumentovali v hĺbke od 3,30 m (vrť VIK-4) do 6,90 m pod terénom (vrť VIK-3). Ide o granitoidový masív typu Sihla. Masív je tektonicky porušený, tektonické poruchy zdokumentované vo vrtoch VIK-1, VIK-2 a VIK-4 malí hrúbku 0,30 m až 1,00 m. Materiál v tektonických poruchách má charakter zeminy triedy F2 CG īlu štrkovitého a G5 GC štrku īlovity.

Granitový masív nepravidelne zvetráva pozdĺž tektonických porúch a puklín až hornina má charakter jemnozrnnej zeminy. Navetrané granitové horniny na základe makroskopického popisu zaradujeme do skalného masívu triedy R3 v zmysle STN 72 1001.

Silne zvetrané granitové horniny majú charakter jemnozrnnej zeminy a na základe vykonaných laboratórnych rozborov sme ich zaradili do skupiny F, triedy

F2 CG īl štrkovitý veľmi pevnej až tvrdej konzistencie a

F4 CS īl piesčitý veľmi pevnej až tvrdej konzistencie.

5.2 Inžinierskogeologicke charakteristiky zemín budujúcich záujmové územie

5.2.1 Antropogénne uloženiny

Antropogénne uloženiny sú reprezentované materiálmi tvoriacimi konštrukciu vozovky – asfalt, lôžko z drveného kameniva (makadam) a cestný násyp. Asfalt a lôžko z drveného kameniva necharakterizujeme doporučenými charakteristikami.

5.2.2 Deluviálne sedimenty

Deluviálne sedimenty sme zdokumentovali vo fáciu jemnozrnných a štrkovitých zemín. *Jemnozrnné zeminy* na základe vykonaných laboratórnych rozborov sme zaradili do triedy:

F4 CS īl piesčitý, tuhej konzistencie a

F4 CS īl piesčitý, pevnej konzistencie.

a doporučujeme im priradiť nasledovné charakteristiky.

 ENVIGEO	<i>Cesta II/526 Látky – Kokava, km 71,030 – 71,100, sanácia zosuvu</i>	<i>April 2016</i>
<i>podrobny inžinierskogeologickej prieskum</i>		

Tab. č. 5: Doporučené charakteristiky jemnozrnných zemin deluviálnych sedimentov

Vrt	Vzorka [od – do] [m]	Trieda a symbol zeminy [STN 73 1001]	Poisson. číslo v	Index konzistencie lc*	Koeficient β	Objemová hmotnosť γ [kg.m ⁻³]	Modul deformácie E _{def} [MPa]	Totálna súdržnosť zeminy c _u [kPa]	Totálny uhol vnútorného trenia φ _u [°]	Doporučená výpočtová únosnosť R _d [kPa]**
VIK-1	1,4-2,0	F4 CS	0,35	0,91	0,62	1850	5 - 6	60	22 – 27	200
VIK-2	4,6-4,8	F4 CS	0,35	1,09	0,62	1850	5 - 8	70	22 – 27	250
VIK-3	4,8-5,1	F4 CS	0,35	0,73	0,62	1850	4 - 6	50	22 – 27	150
VIK-4	1,0-1,2	F4 CS	0,35	0,89	0,62	1850	5 - 6	60	22 – 27	200

* - hodnota zistená laboratórnym rozborom a skúškou

** - hodnoty výpočtovej únosnosti R_d pre zeminy skupiny F platia pre hĺbku založenia 0,8 – 1,5 m a šírku základu ≤ 3 m

Podľa STN 73 6133 sú jemnozrnné zeminy pre použitie do podložia vozovky **nevzhodné**. Zeminy triedy F4 CS₂ majú menšiu stabilitu a pri väčšej vlhkosti klesá ich pevnosť až na 40% pevnosti pri optimálnej vlhkosti. Sú to zeminy namízavé až nebezpečne namízavé. Zvýšenie odolnosti podložia sa dá dosiahnuť pridaním potrebnej dávky vápna.

Štrkovité zeminy sme na základe vykonaných laboratórnych rozborov zaradili do triedy

G5 GC štrk ilovitý veľmi pevnej až tvrdej konzistencie

a doporučujeme im priradiť nasledovné charakteristiky.

Tab. č. 6: Smerné normové charakteristiky štrkovitých zemín deluviálnych sedimentov.

Vrt	Vzorka (od – do) (m)	Trieda a symbol zeminy (STN 73 1001)	Poisson. číslo v	Koeficient β	Objemová hmotnosť γ [kg.m ⁻³]	Modul deformácie E _{def} [MPa]	Efektívna súdržnosť zeminy c _{ef} (kPa)	Efektívny uhol vnútorného trenia φ _{ef} [°]	Doporuč. výpočtová únosnosť R _{di} (kPa)*
VIK-1	3,4-3,6	G5 GC	0,30	0,74	1950	40 - 60	2 - 10	28 - 32	200
VIK-3	3,5-3,7	G5 GC	0,30	0,74	1950	40 - 60	2 - 10	28 - 32	200

* - hodnoty tabuľkovej výpočtovej únosnosti R_{di} platia pre hĺbku založenia 1 m a šírku základu 1 m.

Podľa STN 73 6133 sú jemnozrnné zeminy pre použitie do podložia vozovky **podmienečne vhodné**. Zeminy sú namízavé a preto v podloží vozoviek treba vykonať potrebné opatrenia proti nepriaznivým účinkom premízania zeminy podložia. Zeminy sa dajú dobre zhutňovať, ale len v malom intervale vlhkosti okolo optimálnej vlhkosti. Čiastočné zlepšenie sa dá dosiahnuť malým dávkovaním hydraulických spojív alebo pomaly tuhnúcim spojivom.

Paleozoické horniny

Paleozoickým horninám reprezentovaných slabo navetranými granitmi na základe makroskopického popisu doporučujeme priradiť charakteristiky skalného masívu triedy R3.

Tab. č. 7: Doporučené charakteristiky horninového masívu granitoidných hornín

Vrt	Poloха (od – do) (m)	Trieda a symbol zeminy (STN 73 1001)	Poisson. číslo v	Pevnosť v prostom tlaku σ_c (MPa)	Modul deformácie E_{def} [MPa]	Tabuľková výpočtová únosnosť R_d (MPa)
VIK-1	4,00-5,80	R3	0,2	15 - 50	1500	0,8
	6,20-8,80	R3	0,2	15 - 50	1500	0,8
	9,20-10,00	R3	0,2	15 - 50	1500	0,8
VIK-2	4,80-7,10	R3	0,2	15 - 50	1500	0,8
VIK-3	6,90-10,00	R3	0,2	15 - 50	1500	0,8
VIK-4	3,30-6,40	R3	0,2	15 - 50	1500	0,8

Zvetraným granitoidným horninám reprezentovaných jemnozrnnými zeminami na základe vykonaných laboratórnych rozborov a makroskopického popisu doporučujeme priradiť charakteristiky jemnozrnných zemín.

Tab. č. 8: Doporučené charakteristiky zvetraných granitoidných hornín a poruchových pásiem

Vrt	Poloха [od – do] [m]	Trieda a symbol zeminy [STN 73 1001]	Poisson. číslo v	Index konzistencie lc*	Koeficient β	Objemová hmotnosť γ [kg.m^{-3}]	Modul deformácie E_{def} [MPa]	Efektívne súdržnosť zeminy c_u [kPa]	Efektívny uhol vnútorného trenia ϕ_u [°]	Doporučená výpočtová únosnosť R_d [kPa]**
VIK-1	5,8-6,2	G5 GC	0,30	1,29*	0,74	1950	40 - 60	2 - 10	28 - 32	200
	8,8-9,2	G5 GC	0,30	>1,30	0,74	1950	40 - 60	2 - 10	28 - 32	200
VIK-2	7,1-8,1	F2 CG	0,35	1,47*	0,62	1950	-	18 - 26	-	450
	8,1-11,0	F4 CS	0,35	1,36*	0,62	1977*	-	4,8*	28,2*	400
VIK-4	6,4-6,7	G5 GC	0,30	>1,30	0,74	1950	40 - 60	2 - 10	28 - 32	200
	6,7-9,0	F2 CG	0,35	1,32*	0,62	1950	-	18 - 26	-	450

* - hodnota zistená laboratórnym rozborom a skúškou

** - hodnoty výpočtovej únosnosti R_d pre zeminy skupiny F platia pre hĺbkmu založenia 0,8 – 1,5 m a šírku základu ≤ 3 m pre zeminy skupiny G platia pre hĺbkmu založenia 1 m a šírku základu 1 m.

G5 GC – poruchové pásmo- silne alterované skalné horniny

5.3 Hydrogeologická charakteristika záujmového územia

Podzemná voda v záujmovom území nevytvára súvislý horizont a je viazaná na prieplustnejšie polohy poruchových pásiem granitoidového masívu.

Podzemné vody v záujmovom území sú dopĺňané z atmosférických zrážok. V následnej tabuľke uvádzame namerané hĺbky narazených a ustálených hladín a nadmorské výšky hladín podzemnej vody v odvŕtaných vrtoch.

Tab. č. 9: Hladiny naražených a ustálených hladín podzemných vôd s nadmorskými výškami

Označenie vrtu	Naražená h.p.v. (m)	Naražená (m n.m.)	Ustálená h.p.v. (m)	Ustálená (m n.m.)
VIK-1	5,80	625,58	7,19	624,19
VIK-2	4,70	628,62	8,85	624,47
VIK-3	7,20	628,10	7,00	628,30
VIK-4	7,20	624,54	nezistená	

Hydrogeologickým kolektorom v granitoidných horninách sú puklinové zóny s puklinovou prieplustnosťou. Sú to strmo až zvisle prebiehajúce pásmo sústredeného intenzívneho rozpukania horninového masívu na tektonických zlomoch.

5.3.3 Agresivita podzemných vôd

Na zistenie agresívnych vlastností podzemnej vody bola odobratá jedna vzorka podzemnej vody z vrtu VIK-3.

5.3.3.1 Agresivita podzemných vôd na betónové konštrukcie

Z porovnania výsledkov analýz s medznými hodnotami (SO_4^{2-} , Mg^{2+} , NH_4^+ , agresívny CO_2 , hodnota pH) podľa STN EN 206-1 (agresivita podzemných vôd na betónové konštrukcie) vyplýva, že podzemná voda vytvára na betónové konštrukcie **X A1 slabo agresívne chemické prostredie** v dôsledku zvýšeného obsahu agresívneho CO_2 ($26,2 \text{ mg.l}^{-1}$). Vyššie citovaná norma udáva pre „X A1 slabo agresívne chemické prostredie“ hraničné hodnoty obsahu agresívneho CO_2 - $15 - 40 \text{ mg.l}^{-1}$.

5.3.3.2 Agresivita na oceľové konštrukcie

Z porovnania výsledkov analýz s medznými hodnotami (elektrolytická vodivosť, obsah SO_3+Cl , agresívny CO_2 , hodnota pH) podľa STN 03 8375 (Ochrana kovových potrubí uložených v pôde alebo vo vode proti korózii) vyplýva, že podzemná voda predstavuje **IV. veľmi vysokú agresivitu na prostredia na oceľové konštrukcie** z dôvodu vysokého obsahu agresívneho CO_2 ($43,6 \text{ mg.l}^{-1}$). Všetky oceľové telesá, ktoré budú uložené v zemi a prídu do styku s podzemnou vodou, treba chrániť ochranou, ktorá zodpovedá prostrediu s veľmi vysokou agresivitou.

Oceľové konštrukcie uložené pod hladinou podzemnej vody vyžadujú zosilnenú izoláciu. Najrozšírenejším druhom pasívnej ochrany sú izolácie bitúmenové, z plastov a špeciálne (epoxi, epoxidecht, polyuretán a pod.).

5.4 Rozpojiteľnosť zemín

Podľa STN 73 3050 „Zemné práce“ zaradujeme horniny budujúce záujmové územie podľa charakteristických vlastností a obtiažnosti rozpojovania do nasledovných tried ľahko rozpojiteľnosti:

Tab. č. 10: Rozpojiteľnosť hornín

Kvartér	Trieda ľažiteľnosti
Deluviálne sedimenty – jemnozrnné	2. - 3. trieda
Deluviálne sedimenty – štrkovité	3. – 4. trieda
Paleozoikum	
Granitoidový masív navetraný	6. trieda
Granitoidový masív silne zvetraný	4. - 5. trieda

Podľa citovanej normy do 2. triedy patria rypné horniny rozpojiteľné rýlom, nakladačom, do 3. triedy patria kopné horniny rozpojiteľné čakanom, rýpadlom,
do 4. triedy patria drobivé pevné horniny rozpojiteľné klinom, rýpadlom,
do 5. triedy patria ľahko trhatelne pevné horniny rozpojiteľné rozrývačom, ľažkým rýpadlom, trhavinami,
do 6. triedy patria pevné horniny ľažko trhatelne ľažkým rozrývačom, trhavinami.

5.5 Sklon svahov výkopov

Pri realizácii dočasných výkopov do hĺbky 3 m doporučujeme pre jemnozrnné zeminy priradiť prípustnú hodnotu sklonu svahu $1:0,5$, t.j. cca 60° , pre štrkovité zeminy hodnotu $1:1$, t.j. cca 45° .

Normou (*STN 73 3050 Zemné práce*) uvedená hodnota sklonu platí len pre dočasné výkopy realizované do hĺbky 3 m. Pri navrhovaní svahov výkopov hlbších ako 3 m, alebo výkopov trvalých doporučujeme svah zabezpečiť podľa návrhu vyplývajúceho z výpočtu jeho stability.

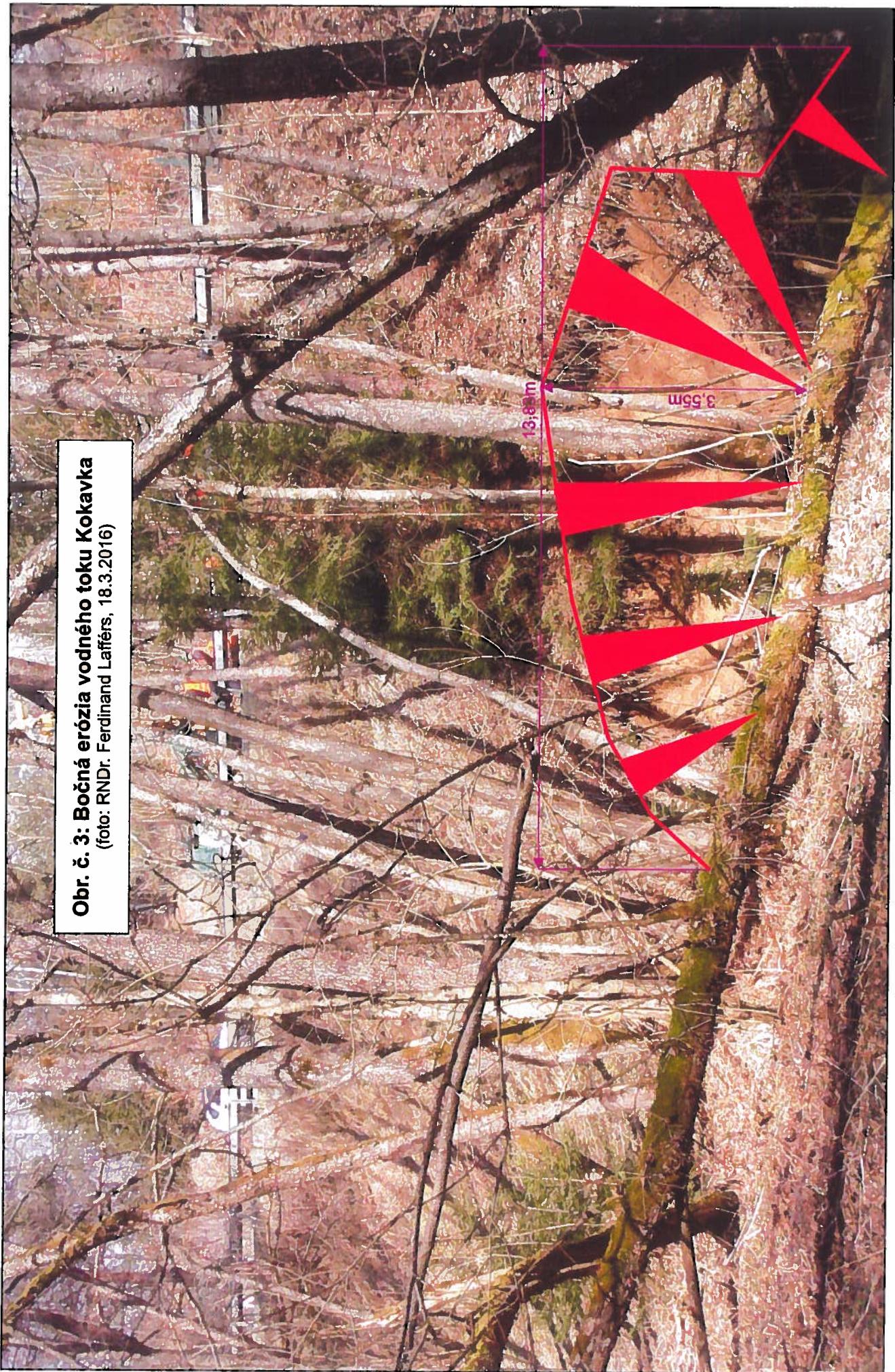
5.6 Stabilita záujmového územia

Podľa Atlasu máp stability svahov SR (Šimeková, Martinčeková, 2006) patrí záujmové územie do rajónu stabilných území. V území rajónu nemožno vylúčiť sporadický výskyt zosuvov, najmä v územiach s menším stupňom preskúmania. Zosuvné pohyby sa môžu aktivovať v závislosti od výskytu extrémnych prírodných faktorov i v dôsledku nevhodných antropogénnych zásahov.

Cca 300 m juhovýchodne od záujmového územia bol registrovaný potenciálny zosuv na ploche cca 0,03 ha, ktorý bol založený v zmiešaných a suťových zeminách. Svah mal sklon cca 20° a bol suchý. Príčinou vzniku zosuvu boli klimatické pomery a bočná vodná erózia povrchového toku.

Poruchy na komunikácii v km 71,030 – 71,100 sú prejavom nestability jej podložia. Uvedené poruchy spôsobuje kombinácia nasledovných faktorov.

1. na južnej päte svahu pod odrezom komunikácie (obr. 3) dochádza k rozvoju erózie. Ide o prúdovú vodnú bočnú eróziu vodného toku Kokavka vyvinutú na vonkajšom



Obr. č. 3: Bočná erózia vodného toku Kokavka
(foto: RNDr. Ferdinand Lafférs, 18.3.2016)

brehu jeho meandra. Pôsobením vodnej erózie dochádza k podrezávaniu päty svahu pod komunikáciou, znižovaniu jeho stability, zosúvaniu časti delúvií do vodného toku. Prejavy uvedeného javu spolu z pomalými svahovými pohybmi typu plazenia delúvií zasahujú až do územia komunikácie (vychýlené nosníky zvodidla komunikácie na hrane odrezu svahu, obr. 4).

2. Zrážkové vody nahromadené v úseku komunikácie sú odvádzané cestným rigolom umiestneným v päte odrezu komunikácie. Rigol je zanesený, vody v ňom nahromadené bez možnosti rýchleho odtoku infiltrujú do podložia komunikácie a znižujú únosnosť zemín v jej podloží.
3. Prítomnosť zemín triedy F4 CS₂, ktoré sú podľa STN 73 6133 nevhodné do podložia vozoviek. Zeminy majú menšiu stabilitu a pri väčšej vlhkosti klesá ich pevnosť až na 40% pevnosti pri optimálnej vlhkosti. Sú to zeminy namŕzavé až nebezpečne namŕzavé.

Skalný masív v podloží komunikácie je miestami prestúpený tektonickými poruchami (zdokumentované vo vrtoch VIK-1, VIK-2 a VIK-4) s hrúbkou hrúbkou 0,30 m až 1,00 m). Uvedené oslabené a zvodené časti skalného masívu vyplnené materiálom charakteru piesčitých a štrkovitých ílov môžu prispievať k vzniku deformácií komunikácie.

5.7 Seizmickita záujmového územia

Podľa Seismotektonickej mapy Slovenska, ktorá tvorí prílohu technickej normy *STN 73 0036 (Seismické zaťaženie stavebných konštrukcií)* patrí záujmové územie do oblasti v ktorej sa v historicky známom období vyskytlo zemetrasenie s intenzitou 6°MSK-64. Táto hodnota zodpovedá taktiež siedmemu stupňu 12-stupňovej Európskej makroseizmickej stupnice (EMS-98) používanej dnes v európskych štátach vrátane Slovenska.

Podľa STN EN 1998-1:2005/NA/Z2 (Navrhovanie konštrukcií na seismickú odolnosť), patrí podložie územia do kategórie A, ktorá je charakterizovaná skalným podložím alebo inou geologickou formáciou, ktoré môže obsahovať najviac 5 m menej tuhého materiálu v povrchovej vrstve. Priemerná hodnota rýchlosťi šírenia šmykových S vĺn v horných 30 m podložia pri šmykovej pomernej deformácii 10^{-5} alebo menší $v_{s,30} > 800 \text{ m.s}^{-1}$.

Referenčné špičkové seismické zrýchlenie podložia pre záujmové územie je $a_{gR} = 0,63 \text{ m.s}^{-1}$. Táto hodnota môže byť s pravdepodobnosťou 10% prekročená počas 50 rokov, t.j. hodnota a_{gR} pre návratovú períodu 475 rokov.

5.8 Premŕzavosť podložia záujmového územia

Premŕzavosť záujmového územia sme riešili podľa ON 73 6196 „Ochrana cestných komunikácií pred účinkami premŕzania podložia“. Podľa mapy mrazových indexov prislúcha záujmovému územiu index mrazu 650. Hĺbku premŕzania potom môžeme vypočítať zo vzťahu:

$$H_{pr} = 16 \sqrt[3]{Jm_n} = 16 \sqrt[3]{650} = 138 \text{ cm}$$

6. Závery a odporúčania

6.1 Zhodnotenie územia

Hodnotená komunikácia bola postavená v 30. rokoch minulého storočia. Komunikácia nebola dimenzované pre parametre súčasnej dopravy. Cesta v poškodenom úseku je vybudovaná v umelom odreze vo svahu so sklonom cca 30° .

Dňa 10. 2. 2016 počas extrémnych zrážok došlo k deformáciám povrchu komunikácie (trhliny na asfaltovom povrchu, vychýlenie zvodidiel).

Podložie vozovky v hodnotenom úseku budujú deluviálne sedimenty vyvinuté vo fácií jemnozrnných a štrkovitých zemín (príl. B2). Jemnozrnné zeminy deluviálnych sedimentov tvoria podložie vozovky vo vrtoch VIK-1 a VIK-4. Vo vrte VIK-2 boli jemnozrnné zeminy zdokumentované pod 0,5 m hrubou vrstvou štrkovitej zeminy (0,60 m – 1,10 m). Podľa STN 73 6133 „Stavba ciest. Teleso pozemných komunikácií“ sú jemnozrnné zeminy triedy F4 CS₂ **nevzhodné** do podložia vozovky. Štrkovité zeminy deluviálnych sedimentov sú podľa STN 73 6133 **podmienečne vhodné** do podložia vozovky.

Podložné horniny skalného masívu sú tektonicky porušené a nepravidelne zvetrané miestami až na jemnozrnné zeminy triedy F2 a F4.

Podzemná voda nevytvára súvislý horizont. Je viazaná na porušené (alternované) pásmá skalného masívu. Vlastnosti podzemnej vody zodpovedajú horninovému zloženiu územia, voda je nízko mineralizovaná s obsahom agresívneho CO₂.



Obr. 4: Poškodené zvodidlá.

Na južnej päte svahu pod odrezom komunikácie dochádza k rozvoju vodnej bočnej erózie vodného toku Kokavka, ktorá spôsobuje zosúvanie delúvií do vodného toku. Uvedený jav spolu s nedostatočne udržiavaným odvodňovacím rigolom komunikácie spôsobujú vznik a rozvoj porúch na povrchu komunikácie.

V širšom okolí záujmového okrem tejto poruchy a trhlín vo vozovke sme nezdokumentovali žiadne iné prejavy svahových pohybov (príl B I).

6.2 Doporučenia a návrh spôsobu sanácie

1. Teleso komunikácie situované v odreze

Hlavnými príčinami vzniku deformácií v tejto časti záujmového územia je výskyt zemín nevhodných do podložia komunikácií, nevyhovujúci stav odvodňovacieho rigola a občasné neštandardné zaťaženie komunikácie nákladnými vozidlami.

Deluviálne sedimenty v podloží komunikácie majú charakter jemnozrnnej (íl piesčitý) a štrkovitej zeminy (štrk ľlovitý). Jemnozrnné zeminy sú **nevhodné** do podložia cestnej komunikácie (kap. 5.2.) a preto ich počas rekonštrukcie, resp. sanačných prác odporúčame z miesta budúcej stavby odstrániť a nahradíť vhodnými zeminami. Štrkovité zeminy sú **podmienečne vhodné**.

Cestné teleso odporúčame zakladať **minimálne do hĺbky premŕzania pôdy - 1,40 m pod terénom**.

Zrážkové vody nahromadené v hodnotenom úseku komunikácie sú odvádzané cestným rigolom ktorý **neumožňuje rýchle odtekanie nahromadených vôd** (vody infiltrujú do podložia komunikácie). **Odporúčame vykonať revíziu a rekonštrukciu rigola.**

2. Sval pod odrezom komunikácie

Pätu svahu pod komunikáciou odporúčame stabilizovať oporným múrom založeným **hĺbkovo** na pilótach. Za optimálne považujeme pilóty oprieť do skalného masívu. Hĺbku výskytu skalného masívu uvádzame v kapitolách 5.1 a 5.2.

Orientačné hodnoty pre zvislú tabuľkovú únosnosť $U_{v,tab}$ vŕtaných pilót v horninách triedy R1 až R3 uvádzame v tabuľke č. 11.

Tab. č. 11: Hodnoty zvislej tabuľkovej únosnosti vŕtaných pilót podľa STN 73 1002

Dĺžka vtoknutia pilóty (m)	Únosnosť vŕtaných pilót [kN] pre priemery d [m]				
	d = 0,30	d = 0,40	d = 0,50	d = 0,60	d = 1,0
0 – 0,5	200	380	600	850	2300
1,5	300	500	720	1000	2500

Pre elimináciu rozvoja vodnej erózie na vodnom toku Kokavka odporúčame realizáciu protieróznych opatrení (úprava profilu a sklonu koryta, opevnenie brehov v problematických úsekokoch toku ...).

7. Literatúra

Miklós L. et al., 2002: Atlas krajiny SR

Šuba J., 1981: Hydrogeologická rajonizácia Slovenska

Kullman E. et al., 2005: Vymedzenie útvarov podzemných vôd na Slovensku v zmysle rámcovej smernice o vodách 2000/60/ES

Vass D. et al., 1988: Regionálne geologické členenie Západných Karpát a severných výbežkov panónskej panvy na území ČSSR. GÚDŠ Bratislava.

Matula M., 1989: Atlas inžinierskogeologickej máp SSR.

Šimeková J., Martinčeková T., 2006: Atlas máp stability svahov SR.

Bezák V. et al., 1999: Geologická mapa Slovenského rudoohoria, západná časť.

Lafférs, 2006: Sanácia oporného múru na ceste II/526. ENVIGEO, a.s.

STN 73 1001 Geotechnické konštrukcie. Zakladanie stavieb.

ON 73 6196 Ochrana cestných komunikácií pred účinkami premrzania podložia.

STN 73 0036 Seizmické zaťaženie stavieb.

STN 73 3050 Zemné práce.

STN 73 6133 Stavba ciest. Teleso pozemných komunikácií.

Prílohová časť

B – prílohy – grafické

B1	Situácia prieskumných diel	M 1 : 200
B2.1	Inžinierskogeologický rez 1 – 1'	M 1 : 200
B2.2	Inžinierskogeologický rez 2 – 2'	M 1 : 200

C- prílohy – písomné

C1 Geologická dokumentácia a fotodokumentácia inžinierskogeologických vrtov VIK-1 až VIK-4

C2 Výsledky laboratórnych rozborov

C3 Meračská správa so zoznamom súradníc

Príloha C1

Geologická dokumentácia a fotodokumentácia inžinierskogeologických vrtov VIK-1 až VIK-4

Cesta II/526 Látky – Kokava, km 71,030 – 71,100, sanácia zosuvu

Záverečná správa



ENVIGEO, a.s.
Kynclcová 2
974 11 Banská Bystrica

Dielo: Cesta II/526 ...
Etapa: Podrobny IGP
Objednávateľ: BB RSC

Pries.územie.: Kokava nad Rimavicom
 Okres.....: Poltár
 Kraj.....: B. Bystrica
 Súradnice X.: 1248202.550 m
 Súradnice Y.: 373630.340 m
 Kóta terénu.: 631.38 m n.m.
 Kóta pažnice.: 631.38 m n.m.

Vrt: VIK-1

Účel: Inž.-geologický
Mierka hľabok 1:75
Hľbka vrtu: 10.00 m

Výtvor: ENVIGEO, a.s.
Súprava: Fraste Mito 40
Vŕtmajster: M. Chrobák
Doba vŕtania: 18. 3. 2016
Geolog: RNDr. F. Lafféra



0,00 1,00



1,00 2,00



2,00 3,00



3,00 4,00



4,00 5,00



5,00 6,00



6,00 7,00



7,00

8,00



8,00

9,00



9,00

10,00

Profil vrtu VIK-1

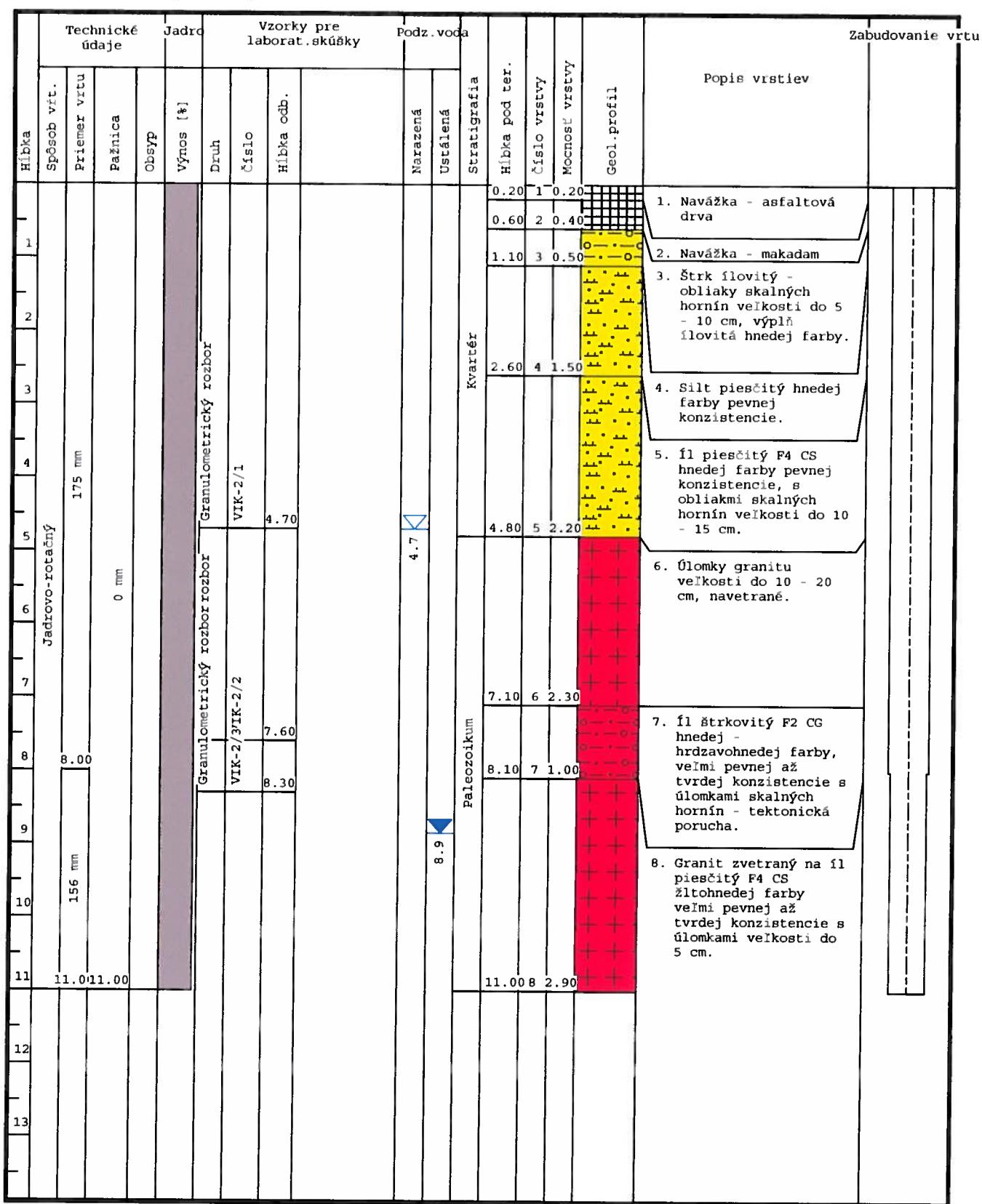


Pries.územie.: Kokava nad Rimavicom
Okres.....: Poltár
Kraj.....: B. Bystrica
Súradnice X...: 1248194.270 m
Súradnice Y...: 373568.830 m
Kóta terénu..: 633.32 m n.m.
Kóta pažnice.: 633.32 m n.m.

Vrt: VIK-2

Účel: Inž.-geologický
Mierka hibok 1:75
Hibka vrtu: 11.00 m

Vŕtal: ENVIGEO, a.s.
Súprava: Fraste Miyo 40
Vrtmajster: M. Chrobák
Doba vŕtania: 20. 3. 2016
Geológ: RNDr. F. Lafférs





0,00

1,00



1,00

2,00



2,00

3,00



3,00

4,00



4,00

5,00



5,00

6,00



6,00

7,00



Profil vrtu VIK-2



ENVIGEO, a.s.
Kynceľová 2
974 11 Banská Bystrica

Dielo: Cesta II/526
Etapa: podrobný IGP
Objednávateľ: BB RSC

Pries.územie.: Kokava nad Rimovicou
 Okres.....: Poltár
 Kraj.....: B.Bystrica
 Súradnice X.: 1248185.540 m
 Súradnice Y.: 373689.160 m
 Kóta terénu.: 635.30 m n.m.
 Kóta pažnice.: 635.30 m n.m.

Vrt: VIK-3

Účel: Inž.-geologický
Mierka híbok 1:75
Hibka vrtu: 10,00 m

Vŕtal: ENVIGEO, a.s.
Súprava: Fraste Mito 40
Vrtmajster: M. Chrobák
Doba vŕtania: 20. 3. 2016
Geológ: RNDr. F. Lafférs



0,00

1,00



1,00

2,00



2,00

3,00



3,00

4,00



4,00

5,00



5,00

6,00



6,00

7,00



7,00

8,00



8,00

9,00



9,00

10,00

Profil vrtu VIK-3



ENVIGEO, a.s.
Kynclová 2
974 11 Banská Bystrica

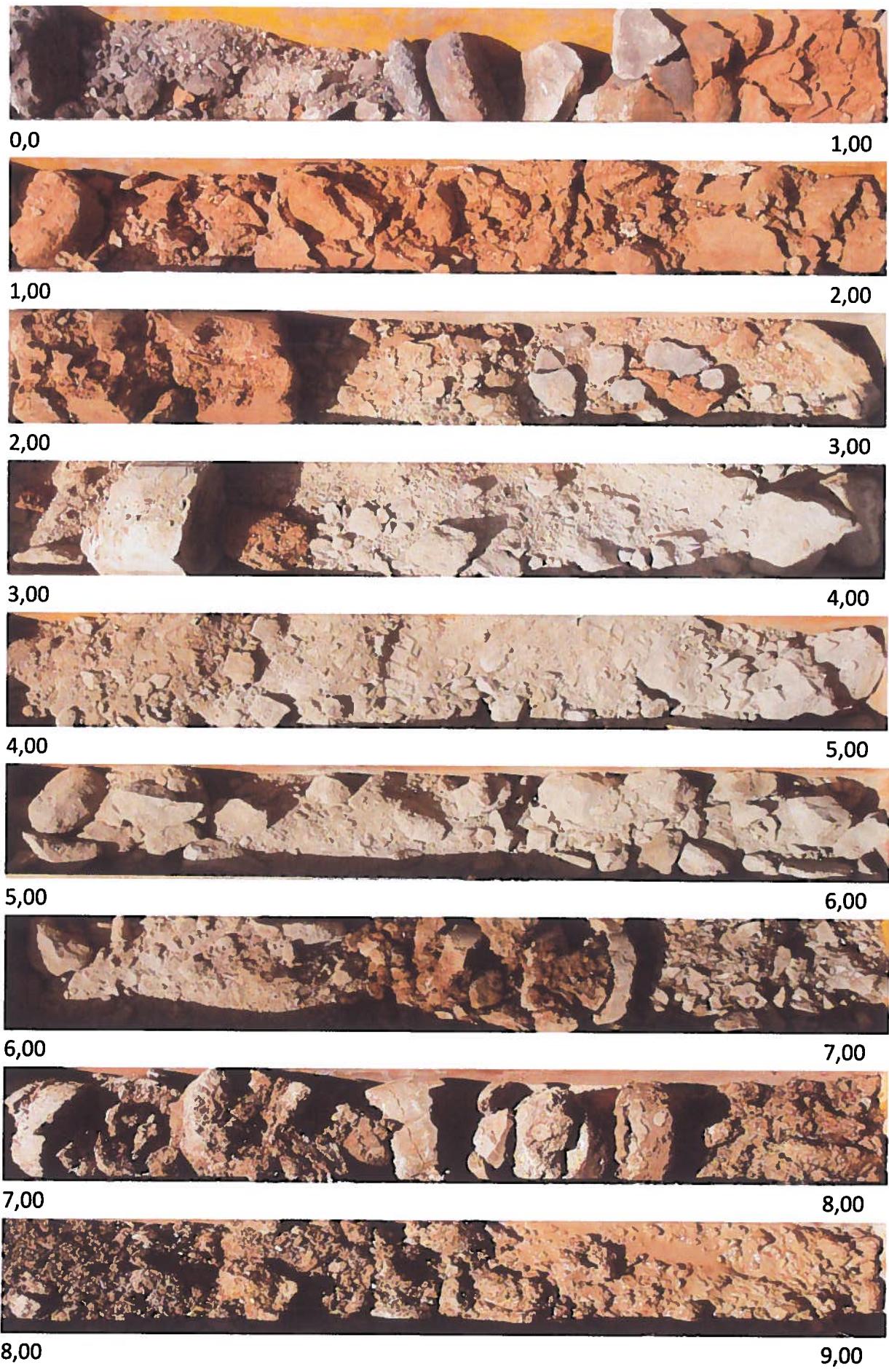
Dielo: Cesta II/526
Etapa: podrobný IGP
Objednávateľ: BB RSC

Pries.územie.: Kokava nad Rimavicom
 Okres.....: Poltár
 Kraj.....: B. Bystrica
 Súradnice X.: 1248195.340 m
 Súradnice Y.: 373634.740 m
 Kóta terénu.: 631.74 m n.m.
 Kóta pažnice.: 631.74 m n.m.

Vrt: VIK-4

Účel: Inž.-geologický
Mierka hibok 1:75
Hibka vrtu: 11.00 m

Výťatal: ENVIGEO, a.s.
Súprava: Fraste Miyo 40
Vŕtmajster: P. Kopál
Doba výťania: 20. 3. 2016
Geolog: RNDr. F. Lafférs



Profil vrtu VIK-4

Príloha C2

Výsledky laboratórnych rozborov

Laboratórne rozby zemín (EUROFINS BEL/NOVAMANN s.r.o., skúšobné laboratórium GEL Turčianske Teplice, TerraTest s.r.o., Bratislava)

Cesta II/526 Látky – Kokava, km 71,030 – 71,100, sanácia zosuvu

Záverečná správa



BEL/NOVAMANN

Skúšobné laboratórium
EUROFINS BEL/NOVAMANN s.r.o.
Komjatická 73, 940 02 Nové Zámky
IČO: 31 329 209
Skúšobné laboratórium GEL Turčianske Teplice
Robotnícka 820/36, 039 01 Turčianske Teplice

Výtlačok č.2 z 2

Tel.: 043/490 1562
Fax: 043/492 2203
E-mail: MarketingGELTT@eurofins.sk

Výsledky laboratórnych skúšok z mechaniky zemín

Názov úlohy: **Cesta II/8 / 526 Látky-Kokava, km 71,030-71,100, sanácia zosuvu**

Miesto odberu: **II/526**

Číslo úlohy: **11404/2016**

Objednávateľ: **ENVIGEO a.s. Banská Bystrica**

Riešitelia úlohy: **RNDr. Ferdinand Lafférs**



BEL/NOVAMANN

Skúšobné laboratórium
EUROFINS BEL/NOVAMANN s.r.o.
 Komjatická 73, 940 02 Nové Zámky
 IČO: 31 329 209
 Skúšobné laboratórium GEL Turčianske Teplice
 Robotnícka 820/36, 039 01 Turčianske Teplice

Výtlakok č.2 z 2

Tel.: 043/490 1562
 Fax: 043/492 2203
 E-mail: MarketingGELTT@eurofins.sk

➤ Úvod

Na základe objednávky firmy ENVIGEO s.r.o., Kynčelová 2, 97411 Banská Bystrica boli do SL- technologické laboratórium dodané vzorky zemin v počte: **10 vzoriek – z toho 9 vzoriek porušených zemín a 1 vzorka neporušená zemina.**
 Vzorky boli zaevdované pod **zákazkou č. 16-6594 a pod lab.číslami (16-34097 až 16-34106).**

Vzorky zemin boli dodané u zavretých igelitových vreckách a riadne označené etiketami.
 Odber vzoriek zabezpečil objednávateľ a odbery sa uskutočnili z nasledujúcich sond.

VIK - 1/1 1,80-2,00 porušená zemina	VIK - 1/2 3,40-3,60 porušená zemina	VIK - 1/3 5,80-6,10 porušená zemina	VIK - 2/1 4,60-4,80 porušená zemina	VIK - 2/2 7,50-7,70 porušená zemina
VIK - 3/1 3,50-3,70 porušená zemina	VIK - 3/2 4,80-5,10 porušená zemina	VIK - 4/1 1,00-1,20 porušená zemina	VIK - 4/1 7,00-7,20 porušená zemina	VIK - 2/3 8,20-8,40 neporušená zemina

➤ Metodiky skúšok

V súlade s požiadavkami objednávateľa sa v technologickom laboratóriu uskutočnili laboratórne rozboru a skúsky v nasledujúcom rozsahu:

➤ Granulometrický rozbor :

podľa STN-EN 933-1/2012, podiel frakcií nad 0,2mm zistený osieváním na sítach, frakcia pod 0,2mm stanovená hustomernou metódou.
 Podľa zrnitostného zloženia a konzistenčných vlastností (wL, wp ,lc a Ip) boli vzorky zemin zatriedené podľa STN 72 1001.

➤ Konzistenčné medze

Medza tekutosti – stanovená štvorbodovou metódou pomocou Atterbergovej misky -metóda B podľa STN 72 1014.

Medza plasticity stanovená metódou vŕalčekovania zeminy – podľa STN 72 1013.

Hodnoty wL, wp ,lc a Ip, zatriedenie a pomenovanie zemin sú uvedené v protokoloch o skúške: 34097-34106/2016

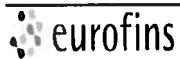
➤ Vlhkosť – prirodzená vlhkosť stanovená pomocou vysúšania zeminy– metóda gravimetrická „A“ podľa STN 72 1012

➤ Subdodávka:

Vo vzorke VIK - 2/3 8,20-8,40 boli skúsky: klasifikačný rozbor a šmyková pevnosť- efektívne parametre stanovené subdodávateľsky. Výsledky skúšok a metódy sú uvedené v prílohe od subdodávateľa.

Súčasťou správy sú prílohy:

Protokol o skúške č.	34097-34106/2016
Číslo dokumentu	27116/2016
Krivky zrnitosti STN 72 1001	Príloha č.1,2
Krivky zrnitosti (hodnoty prepakov v %)	Príloha č.3,4
Granulometrický rozbor zeminy STN 72 1001	Príloha č.5
Grafy plasticity zemin	Príloha č.6,7,8
Granulometrický rozbor zeminy STN 73 6133	Príloha č.9,10
Krivky zrnitosti STN 73 6133	Príloha č.11
klasifikačný rozbor,	Príloha č.12
Šmyková pevnosť-efektívne parametre	Správa od subdodávateľa



BEL/NOVAMANN

Skúšobné laboratórium
EUROFINS BEL/NOVAMANN s.r.o.
Komjatická 73, 940 02 Nové Zámky
IČO: 31 329 209
Skúšobné laboratórium GEL Turčianske Teplice
Robotnická 820/36, 039 01 Turčianske Teplice

Výtlačok č.2 z 2

Tel.: 043/490 1562
Fax: 043/492 2203
E-mail: MarketingGELTT@eurofins.sk

Počet vykonaných rozborov:

Granulometrický rozbor	10
Medza tekutosti	10
Medza plasticity	10
Vlhkosť	10
Šmyková pevnosť-efektívne parametre	1

Protokol o skúške vyholobil
Koraušová Iveta



Protokol o skúške schválil
Ing. Kohút Ján
zást.ved.skúš.lab. GEL

Protokol o skúške č.

34097-34106/2016

Názov a adresa skúšobného laboratória: EUROFINS BEL/NOVAMANN s. r. o. Komjatická 73, 940 02 Nové Zámky IČO: 31 329 209 Pracovisko: Skúšobné laboratórium GEL Turčianske Teplice Robotnická 820/36, 039 01 Turčianske Teplice tel.: 043/4901562, fax: 043/4922203 MarketingGELTT@eurofins.sk, www.eurofins.sk	Názov a adresa zákazníka: ENVIGEO, a.s. Kynceľová 2 974 11 Banská Bystrica IČO: 31600891
---	--

Informácie o vzorke:

Materiál: Zeminy porušené a zemina neporušená
 Názov úlohy: cesta II/8 / 526 Látky-Kokava,km 71,030-71,100,sanácia zosuvu

Informácie o odbere vzorky:

Dátum odberu: 22.03.2016
 Vzorku odobral: Objednávateľ
 Miesto odberu: II/526

Dátum prevzatia vzorky: 23.03.2016 Dátum vykonania skúšky: 23.03.2016 - 08.04.2016 Dátum vystavenia protokolu: 08.04.2016

Výsledky skúšok

P.č. 1	Číslo vzorky 16 - 34097	Označenie vzorky VIK - 1/1 1.80-2.00				
		Meraná hodnota	Metodický predpis	SL	Typ skúšky	
Vlhkosť (w)	%	16,60	G	STN 721012	TR	N
Medza tekutosti (wL)	%	32,80	G	STN 721014	TR	N
Medza plasticity (wp)	%	15,00	G	STN 721013	TR	N
Cislo plasticity (Ip)	-	17,80	Výp.	STN 72 1001	TR	N
Cislo konzistencie (Ic)	-	0,91	Výp.	STN 72 1001	TR	N
Zatriedenie zeminy		F4=CS	G	STN 73 1001	TR	N
Názov zeminy		il piesčitý	G	STN 73 1001	TR	N
Konzistencia zeminy		pevná	Výp.	STN 731001	TR	N
Farba zeminy		hnedá	Vizuálne	-	TR	N

P.č. 2	Číslo vzorky 16 - 34098	Označenie vzorky VIK - 1/2 3.40-3.60				
		Meraná hodnota	Metodický predpis	SL	Typ skúšky	
Vlhkosť (w)	%	9,10	G	STN 721012	TR	N
Medza tekutosti (wL)	%	32,40	G	STN 721014	TR	N
Medza plasticity (wp)	%	14,40	G	STN 721013	TR	N
Cislo plasticity (Ip)	-	18,00	Výp.	STN 72 1001	TR	N
Cislo konzistencie (Ic)	-	1,29	Výp.	STN 72 1001	TR	N
Zatriedenie zeminy		G5=GC	G	STN 73 1001	TR	N
Názov zeminy		štŕk ilovity	G	STN 73 1001	TR	N
Konzistencia zeminy		pevná	Výp.	STN 731001	TR	N
Farba zeminy		hneda	Vizuálne	-	TR	N

P.č. 3	Číslo vzorky 16 - 34099	Označenie vzorky VIK - 1/3 5,80-6,10					
	Meraná veličina parameter/znak	Jednotka	Nameraná hodnota	Skúšobná metóda	Metodický predpis	SL	Typ skúšky
Vlhkosť (w)	%	8,30	G	STN 721012	TR	N	
Medza tekutosti (wL)	%	31,90	G	STN 721014	TR	N	
Medza plasticity (wp)	%	15,20	G	STN 721013	TR	N	
Číslo plasticity (lp)	-	16,70	Výp.	STN 72 1001	TR	N	
Číslo konzistencie (lc)	-	1,41	Výp.	STN 72 1001	TR	N	
Zatriedenie zeminy		G5=GC	G	STN 73 1001	TR	N	
Názov zeminy		štŕk ilovitý	G	STN 73 1001	TR	N	
Konzistencia zeminy		veľmi pevná až tvrdá	Výp.	STN 731001	TR	N	
Farba zeminy		hneda	Vizuálne	-	TR	N	

P.č. 4	Číslo vzorky 16 - 34100	Označenie vzorky VIK - 2/1 4,60-4,80					
	Meraná veličina parameter/znak	Jednotka	Nameraná hodnota	Skúšobná metóda	Metodický predpis	SL	Typ skúšky
Vlhkosť (w)	%	19,20	G	STN 721012	TR	N	
Medza tekutosti (wL)	%	43,20	G	STN 721014	TR	N	
Medza plasticity (wp)	%	21,10	G	STN 721013	TR	N	
Číslo plasticity (lp)	-	22,10	Výp.	STN 72 1001	TR	N	
Číslo konzistencie (lc)	-	1,09	Výp.	STN 72 1001	TR	N	
Zatriedenie zeminy		F4=CS	G	STN 73 1001	TR	N	
Názov zeminy		il piesčitý	G	STN 73 1001	TR	N	
Konzistencia zeminy		pevná	Výp.	STN 731001	TR	N	
Farba zeminy		hneda	Vizuálne	-	TR	N	

P.č. 5	Číslo vzorky 16 - 34101	Označenie vzorky VIK - 2/2 7,50-7,70					
	Meraná veličina parameter/znak	Jednotka	Nameraná hodnota	Skúšobná metóda	Metodický predpis	SL	Typ skúšky
Vlhkosť (w)	%	6,50	G	STN 721012	TR	N	
Medza tekutosti (wL)	%	25,20	G	STN 721014	TR	N	
Medza plasticity (wp)	%	12,50	G	STN 721013	TR	N	
Číslo plasticity (lp)	-	12,70	Výp.	STN 72 1001	TR	N	
Číslo konzistencie (lc)	-	1,47	Výp.	STN 72 1001	TR	N	
Zatriedenie zeminy		F2=CG	G	STN 73 1001	TR	N	
Názov zeminy		il štrkovitý	G	STN 73 1001	TR	N	
Konzistencia zeminy		veľmi pevná až tvrdá	Výp.	STN 731001	TR	N	
Farba zeminy		hneda	Vizuálne	-	TR	N	

P.č. 6	Číslo vzorky 16 - 34102	Označenie vzorky VIK - 3/1 3,50-3,70					
	Meraná veličina parameter/znak	Jednotka	Nameraná hodnota	Skúšobná metóda	Metodický predpis	SL	Typ skúšky
Vlhkosť (w)	%	9,10	G	STN 721012	TR	N	
Medza tekutosti (wL)	%	29,10	G	STN 721014	TR	N	
Medza plasticity (wp)	%	14,90	G	STN 721013	TR	N	
Číslo plasticity (lp)	-	14,20	Výp.	STN 72 1001	TR	N	
Číslo konzistencie (lc)	-	1,41	Výp.	STN 72 1001	TR	N	
Zatriedenie zeminy		G5=GC	G	STN 73 1001	TR	N	
Názov zeminy		štŕk ilovitý	G	STN 73 1001	TR	N	
Konzistencia zeminy		veľmi pevná až tvrdá	Výp.	STN 731001	TR	N	
Farba zeminy		hneda	Vizuálne	-	TR	N	

P.č. 7	Číslo vzorky 16 - 34103	Označenie vzorky VIK - 3/2 4,80-5,10					
	Meraná veličina parameter/znak	Jednotka	Nameraná hodnota	Skúšobná metóda	Metodický predpis	SL	Typ skúšky
Vlhkosť (w)	%	29,90	G	STN 721012	TR	N	
Medza tekutosti (wL)	%	43,50	G	STN 721014	TR	N	
Medza plasticity (wp)	%	24,90	G	STN 721013	TR	N	
Číslo plasticity (lp)	-	18,60	Výp.	STN 72 1001	TR	N	
Číslo konzistencie (lc)	-	0,73	Výp.	STN 72 1001	TR	N	
Zatriedenie zeminy		F4=CS	G	STN 73 1001	TR	N	
Názov zeminy		il piesčitý	G	STN 73 1001	TR	N	
Konzistencia zeminy		tuhá	Výp.	STN 731001	TR	N	
Farba zeminy		hneda	Vizuálne	-	TR	N	

P.č. 8	Číslo vzorky 16 - 34104	Označenie vzorky VIK - 4/1 1,00-1,20				
Meraná veličina parameter/znak	Jednotka	Nameraná hodnota	Skúšobná metóda	Metodický predpis	SL	Typ skúšky
Vlhkosť (w)	%	16,70	G	STN 721012	TR	N
Medza tekutosti (wL)	%	32,50	G	STN 721014	TR	N
Medza plasticity (wp)	%	14,80	G	STN 721013	TR	N
Číslo plasticity (Ip)	-	17,70	Vyp.	STN 72 1001	TR	N
Číslo konzistencie (Ic)	-	0,89	Vyp.	STN 72 1001	TR	N
Zatriedenie zeminy	F4-CS		G	STN 73 1001	TR	N
Názov zeminy	il plesčitý		G	STN 73 1001	TR	N
Konzistencia zeminy	tuhá		Vyp.	STN 731001	TR	N
Farba zeminy	hnedá		Vizuálne	-	TR	N

P.č. 9	Číslo vzorky 16 - 34105	Označenie vzorky VIK - 4/1 7,00-7,20				
Meraná veličina parameter/znak	Jednotka	Nameraná hodnota	Skúšobná metóda	Metodický predpis	SL	Typ skúšky
Vlhkosť (w)	%	9,60	G	STN 721012	TR	N
Medza tekutosti (wL)	%	38,60	G	STN 721014	TR	N
Medza plasticity (wp)	%	16,60	G	STN 721013	TR	N
Číslo plasticity (Ip)	-	22,00	Vyp.	STN 72 1001	TR	N
Číslo konzistencie (Ic)	-	1,32	Vyp.	STN 72 1001	TR	N
Zatriedenie zeminy	F2-CG		G	STN 73 1001	TR	N
Názov zeminy	il štrkovitý		G	STN 73 1001	TR	N
Konzistencia zeminy	veľmi pevná až tvrdá		Vyp.	STN 731001	TR	N
Farba zeminy	hneda		Vizuálne	-	TR	N

P.č. 10	Číslo vzorky 16 - 34106	Označenie vzorky VIK - 2/3 8,20-8,40				
Meraná veličina parameter/znak	Jednotka	Nameraná hodnota	Skúšobná metóda	Metodický predpis	SL	Typ skúšky
Vlhkosť	%	príloha č.12	G	STN 721012	TR	N
Medza tekutosti (wL)	%	príloha č.12	G	STN 721014	TR	N
Medza plasticity (wp)	%	príloha č.12	G	STN 721013	TR	N
Číslo plasticity (Ip)		príloha č.12	Vyp.	STN 731001	TR	N
Číslo konzistencie (Ic)		príloha č.12	Vyp.	STN 72 1001	TR	N
Zatriedenie zeminy		príloha č.12	G	STN 73 1001	TR	N
Názov zeminy		príloha č.12	G	STN 73 1001	TR	N
Konzistencia zeminy		príloha č.12	Vyp.	STN 731001	TR	N
Farba zeminy		príloha č.12	Vizuálne	-	TR	N
Šmyková skúška-efektívne parametre	príloha č.12	príloha č.12	-	-	TR	N

Popis skratiek použitých principov

Skratka	Princíp
Vyp.	Vypočet
G	Gravimetria

Vysvetlivky: TS - typ skúšky

A - akreditovaná skúška vykonaná vo vlastnom skúšobnom laboratóriu

N - neakreditovaná skúška vykonaná vo vlastnom skúšobnom laboratóriu

SA - akreditovaná skúška vykonaná subdodávateľsky

SN - neakreditovaná skúška vykonaná subdodávateľsky

SL - laboratórium vykonávajúce skúšku: BA-Bratislava, NZ-Nové Zámky, PN-Piešťany, TR-Turčianske Teplice, RK-Ružomberok, TV-Trebišov

Poznámky ku skúškam: Vo vzorke s I.č. 16-34106 (VIK - 2/3 8,20-8,40) - boli požadované skúšky stanovené subdodávateľsky .

Výsledky skúšok a metódy sú uvedené v prílohe od subdodávateľa.

Zoznam príloh: grafy prílohy č.1-11**Prehlásenie:** Meradlá a meracie zariadenia použité na skúšky boli kalibrované alebo overené v zmysle platných metrologických predpisov

Výsledky sa týkajú iba predmetu skúšok a nenahradzajú iné dokumenty napr. správneho charakteru.

Výsledok označený v tomto protokole ako subdodávka je výsledkom merania subdodávateľa na základe kontraktu.

Protokol môže byť reprodukovaný alebo vložený do propagačných materiálov len s pisomným súhlasom skúšobného laboratória.

Výsledky analýz elektronicky validoval: Iveta Koraušová
odborný pracovník

Vyhlovoval: Iveta Koraušová
Číslo dokumentu: 27116/2016

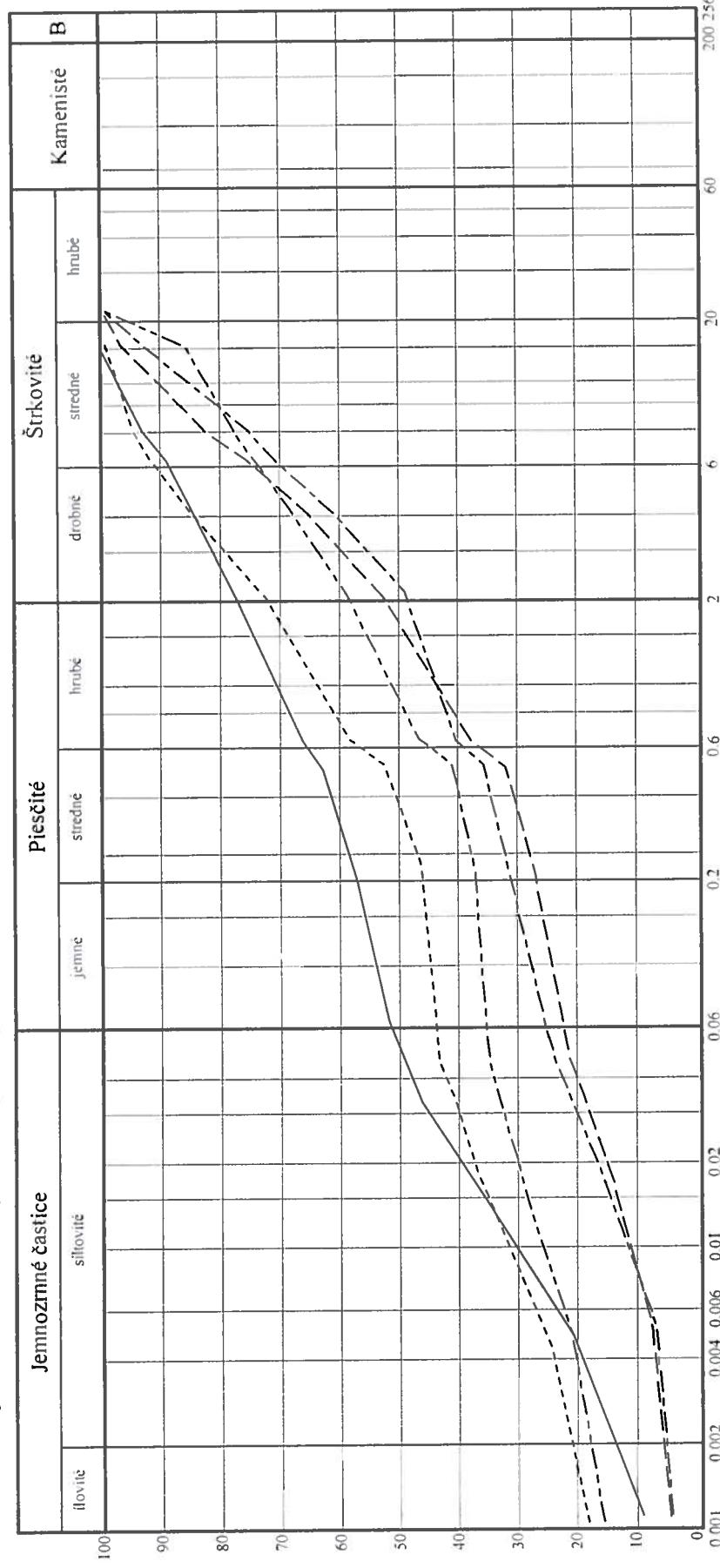
Protokol o skúške schválil:
Ing. Ján Kohút
zástupca vedúceho skúšobného laboratória
GEL Turčianske Teplice



KRIVKY ZRNITOSTI ZEMINY STN 72 1001

Príloha č. 1

Názov úlohy: cesta II/526 Látky-Kokava,km71,030-71,10 , sanácia zosuvu

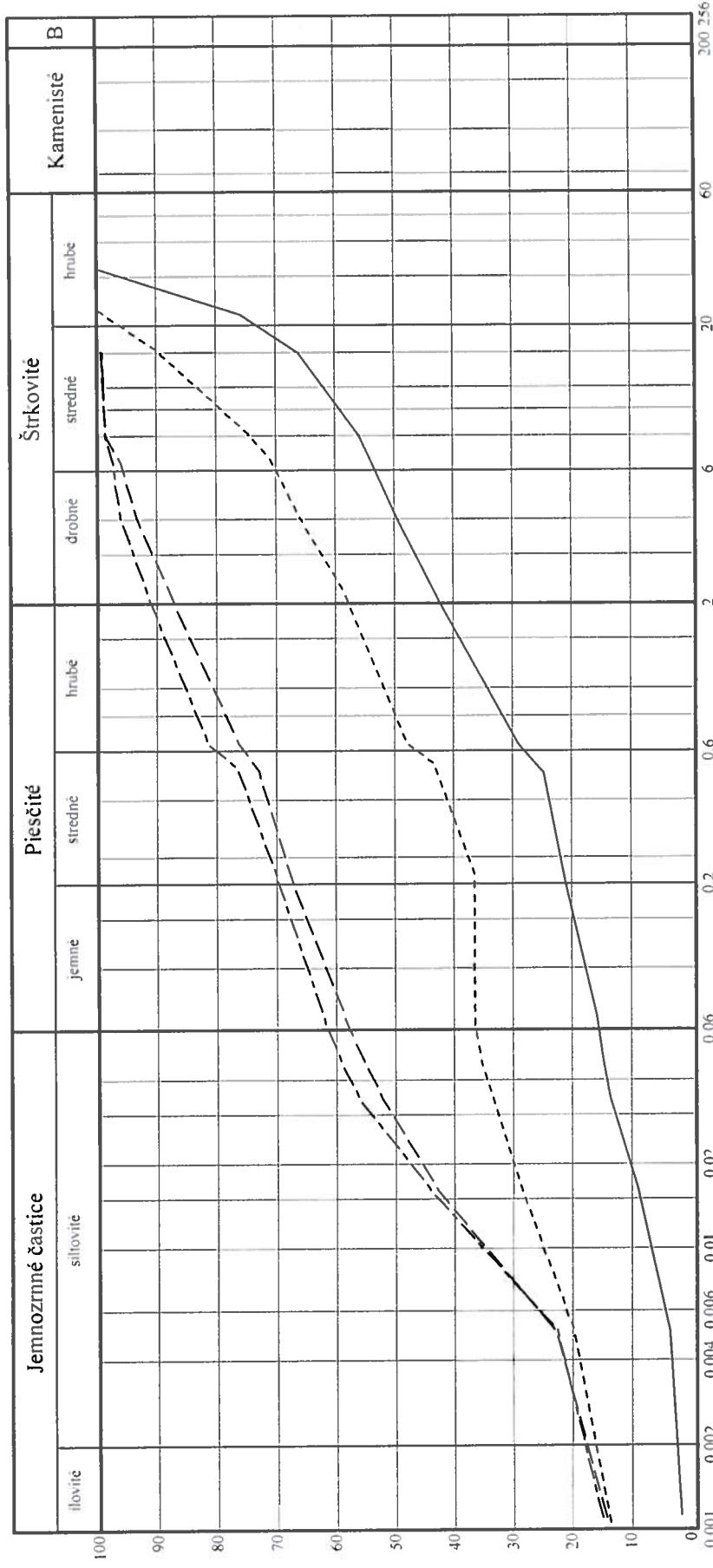


Sondá	Hĺbka	Vzorka	Krivka	Symbol	Názov zeminy	C_c	C_u	w_L	w_p	I_p	Vlhkosť	I_c
VIK-1/1	1,80-2,00	34097	—	F4-CS	il písčitý	0,26	265,03	32,80	15,00	17,80	16,60	0,91
VIK-1/2	3,40-3,60	34098	—	G5-GC	štrk ilovitý	4,32	479,31	32,40	14,40	18,00	9,10	1,29
VIK-1/3	5,80-6,10	34099	—	G5=GC	štrk ilovitý	0,65	634,15	31,90	15,20	16,70	8,30	1,41
VIK-2/1	4,60-4,80	34100	—	F4-CS	il písčitý	0,04	642,62	43,20	21,10	22,10	19,70	1,09
VIK-2/2	7,50-7,70	34101	—	F2-CG	il štrkovitý	0,10	1837,16	25,20	12,50	12,70	6,50	1,47

KRIVKY ZRNIOTOSTI ZEMINY STN 72 1001

Príloha č.2

Názov úlohy: cesta II/526 Látky-Kokava,km71,030-71,10 , sanácia zosuvu



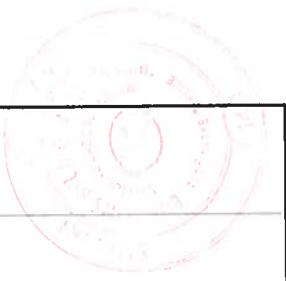
Sonda	Hlídka	Vzorka	Knívka	Symbol	Název zeminy	C_c	C_u	w_t	w_p	I_p	Vlhkosť	I_c
VIK-31	3,50-3,70	34102	—	G5=GC	štrk ilovitý	2,44	605,34	29,10	14,90	14,20	9,10	1,41
VIK-32	4,80-5,10	34103	—	F4=CS	il písečný	0,58	65,18	43,50	24,90	18,60	29,90	0,73
VIK-41	1,00-1,20	34104	—	F4=CS	il písečný	0,79	41,91	32,50	14,80	17,70	16,70	0,89
VIK-42	7,00-7,20	34105	—	F2=CG	il štrkovočitý	0,09	1747,83	38,60	16,60	22,00	9,60	1,32

KRIVKY ZRNITOSTI ZEMINY

Príloha č.3

Názov úlohy: cesta II/526 Látky-Kokava, km 71.030-71,10 , sanácia zosuvu

Vzorka č.34097	Vzorka č.34098	Vzorka č.34099	Vzorka č.34100	Vzorka č.34101	Vzorka č.34102	Vzorka č.34103	Vzorka č.34104
Priemer	Prepad	Priemer	Prepad	Priemer	Prepad	Priemer	Prepad
0.0011	9.811	0.0011	5.307	0.0011	4.918	0.0010	18.823
0.0048	21.337	0.0049	8.954	0.0050	9.223	0.0046	28.776
0.0156	36.552	0.0160	15.793	0.0162	17.295	0.0150	37.933
0.0329	46.695	0.0340	20.352	0.0344	22.676	0.0325	42.312
0.0457	49.461	0.0469	22.403	0.0475	25.097	0.0453	44.302
0.0635	52.227	0.0654	23.543	0.0661	26.711	0.0637	44.900
0.2000	57.440	0.2000	28.400	0.2000	33.520	0.2000	49.600
0.5000	63.120	0.5000	33.400	0.5000	37.280	0.5000	54.280
0.6300	66.360	0.6300	38.520	0.6300	41.080	0.6300	58.920
2.0000	77.360	2.0000	53.920	2.0000	50.640	2.0000	75.360
4.0000	84.320	4.0000	66.120	4.0000	62.040	4.0000	85.840
6.3000	89.080	6.3000	76.080	6.3000	71.560	6.3000	92.360
8.0000	93.000	8.0000	82.800	8.0000	75.680	8.0000	94.960
16.0000	100.000	16.0000	96.920	16.0000	93.680	16.0000	100.000
			22.0000	100.000	22.0000	100.000	22.0000
							32.0000
							100.000

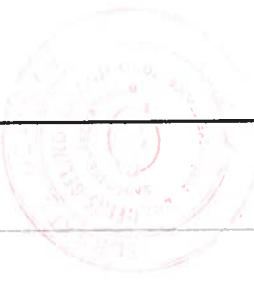


Príloha č.4

Názov úlohy: cesta II/526 Látky-Kokava, km 71,030-71,10 , sanácia zosuvu

KRIVKY ZRNITOSTI ZEMINY

Vzorka č.34105	Priemier	Prepad																		
0.0011	14.436																			
0.0046	22.724																			
0.0149	30.695																			
0.0321	34.839																			
0.0448	36.433																			
0.0627	37.549																			
0.2000	39.719																			
0.5000	45.125																			
0.6300	48.813																			
2.0000	60.781																			
4.0000	67.313																			
6.3000	71.719																			
8.0000	75.063																			
16.0000	91.156																			
22.0000	100.000																			



GRANULOMETRICKÝ ROZBOR ZEMINY STN 72 1001

Priloha č.5

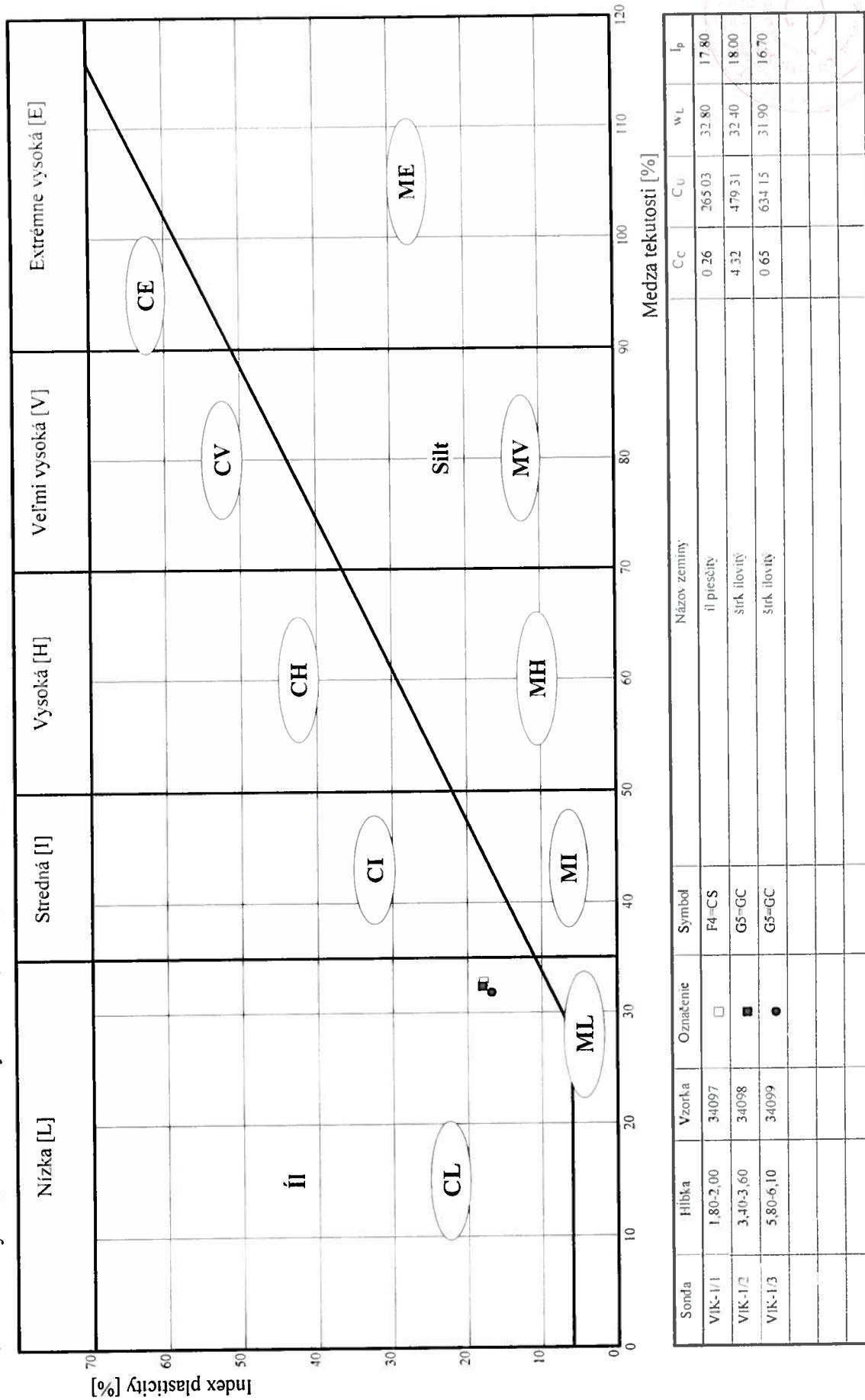
Názov úlohy: cesta II/526 Látky-Kokava, km 71,030-71,10, sanácia zosuvu

	Vzorka	34097	34098	34099	34100	34101	34102	34103	34104	34105
Sonda	VIK-1/1	VIK-1/2	VIK-1/3	VIK-2/1	VIK-2/2	VIK-3/1	VIK-3/2	VIK-4/1	VIK-4/2	
Hĺbka	1,80-2,00	3,40-3,60	5,80-6,10	4,60-4,80	7,50-7,70	3,50-3,70	4,80-5,10	1,00-1,20	7,00-7,20	
Podiel frakcií	f[%]	51.7513	23.2478	26.2354	44.7947	36.3152	16.2281	58.3958	62.2755	37.4034
	s[%]	25.6087	30.6722	24.4046	30.5653	24.1248	26.5053	30.4042	31.0045	23.3778
	g[%]	22.6400	46.0800	49.3600	24.6400	39.5600	57.2667	11.2000	6.7200	39.2188
	cb[%]	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
	b[%]	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
Priemery	d10	0.0011	0.0059	0.0056	0.0011	0.0010	0.0170	0.0011	0.0011	0.0011
	d30	0.0094	0.2681	0.1129	0.0054	0.0142	0.6544	0.0068	0.0063	0.0135
	d60	0.3023	2.8252	3.5334	0.6797	1.9235	10.3103	0.0718	0.0461	1.8547
Konzist.	wL[%]	32.80	32.40	31.90	43.20	25.20	29.10	43.50	32.50	38.60
medze	wP[%]	15.00	14.40	15.20	21.10	12.50	14.90	24.90	14.80	16.60
	l _p	17.80	18.00	16.70	22.10	12.70	14.20	18.60	17.70	22.00
Vlhkosť		16.60	9.10	8.30	19.20	6.50	9.10	29.90	16.70	9.60
	I _C	0.91	1.29	1.41	1.09	1.47	1.41	0.73	0.89	1.32
	C _U	265.03	479.31	634.15	642.62	1837.16	605.34	65.18	41.91	1747.83
	C _C	0.26	4.32	0.65	0.04	0.10	2.44	0.58	0.79	0.09
Koef.filtrácie		2.374.10 ⁻⁷	2.222.10 ⁻⁴	3.427.10 ⁻⁴	4.678.10 ⁻⁶	6.291.10 ⁻⁵	1.647.10 ⁻³	6.536.10 ⁻⁸	4.309.10 ⁻⁸	4.992.10 ⁻⁵
Symbol	F4=CS	G5=GC	F4=CS	F2=CG	G5=GC	F4=CS	F4=CS	F2=CG		
Názov	il piesčity	štrk ilovity	il piesčity	il	štrk ilovity	il piesčity	il piesčity	il	štrk ilovity	štrk ilovity

PLASTICITA ZEMÍN

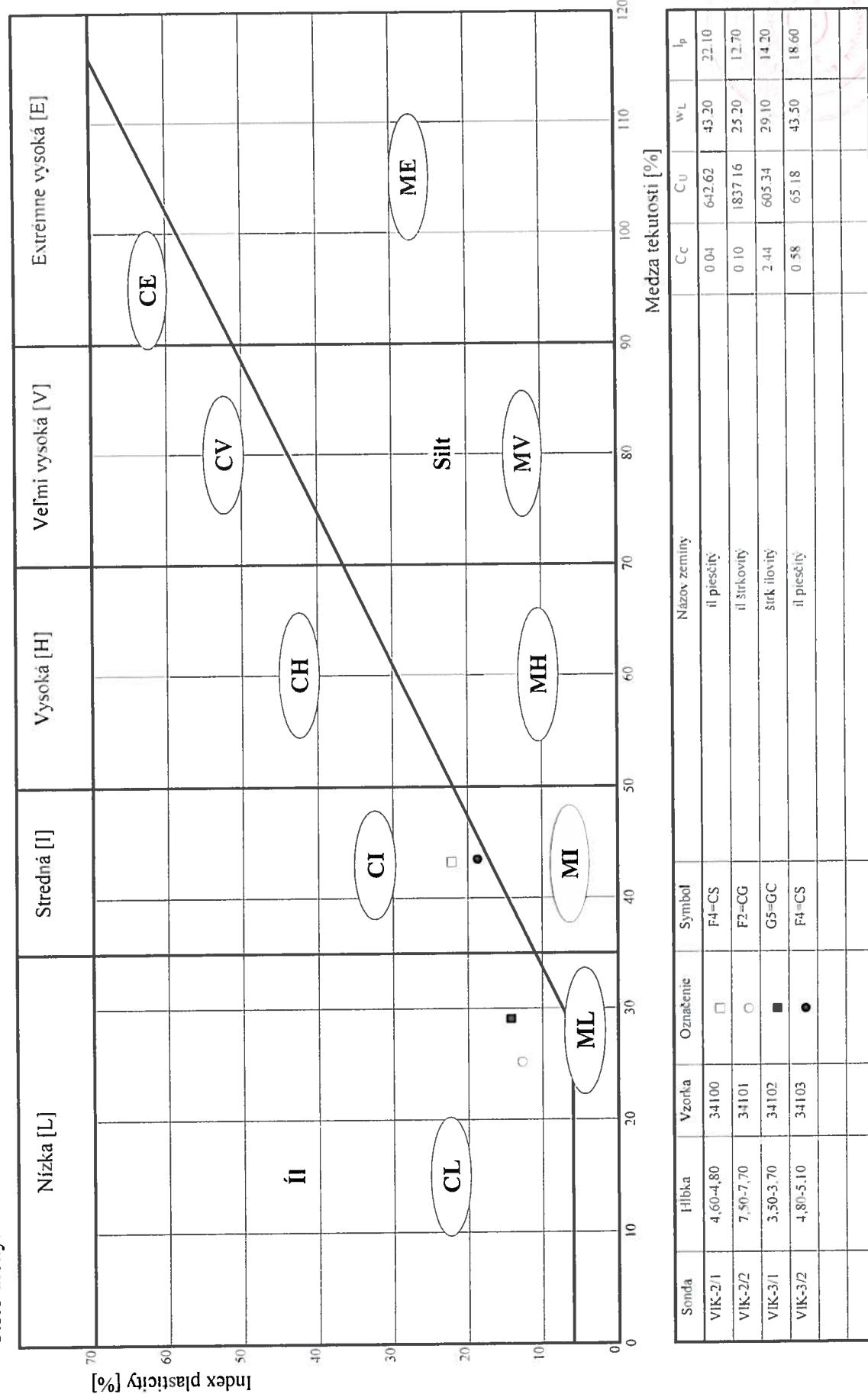
Príloha č.6

Názov úlohy: cesta II/526 Látky-Kokava, km 71,030-71,10 , sanácia zosuvu



PLASTICITA ZEMÍN

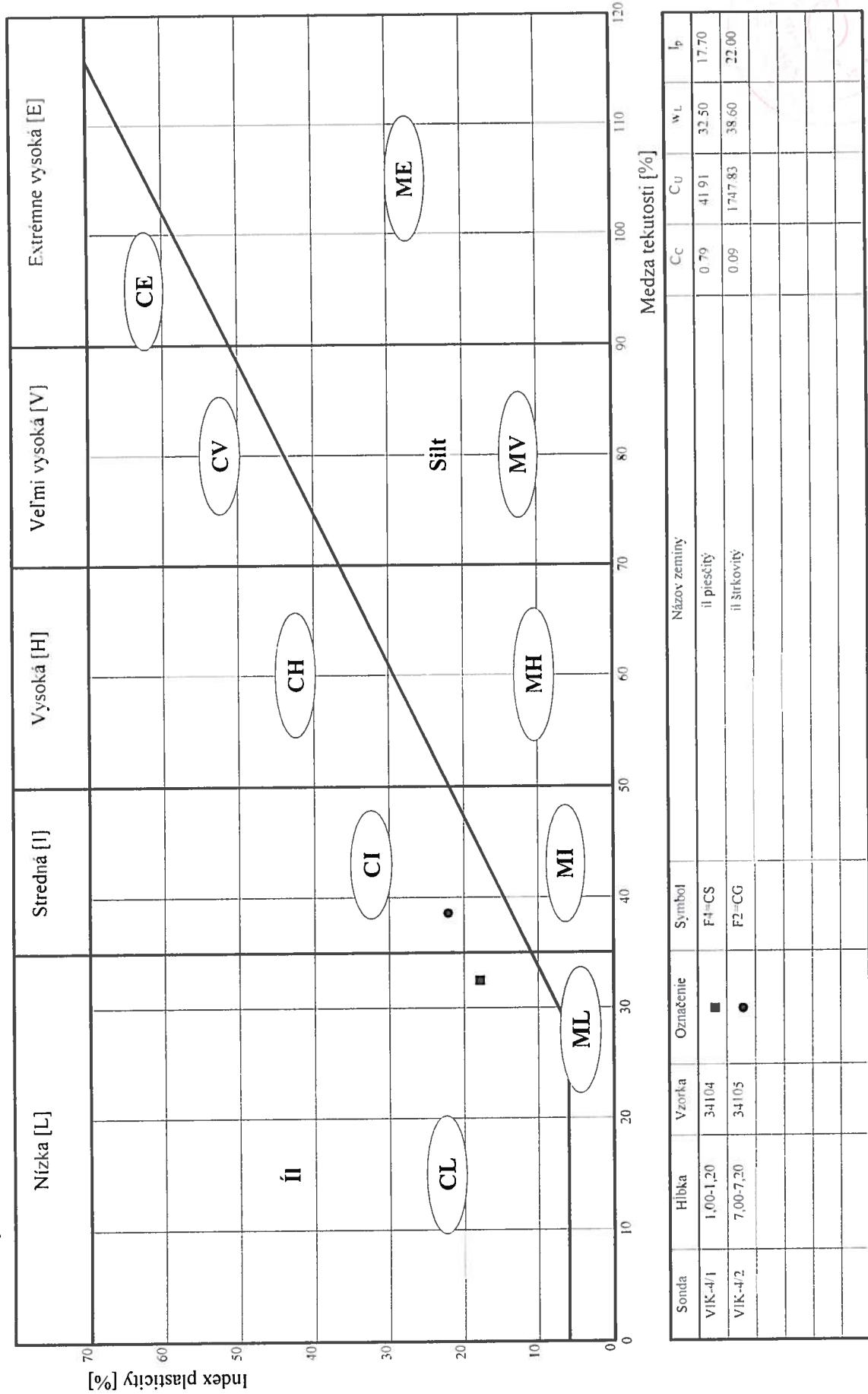
Príloha č.7
Číslo úlohy:



PLASTICITA ZEMÍN

Príloha č.8

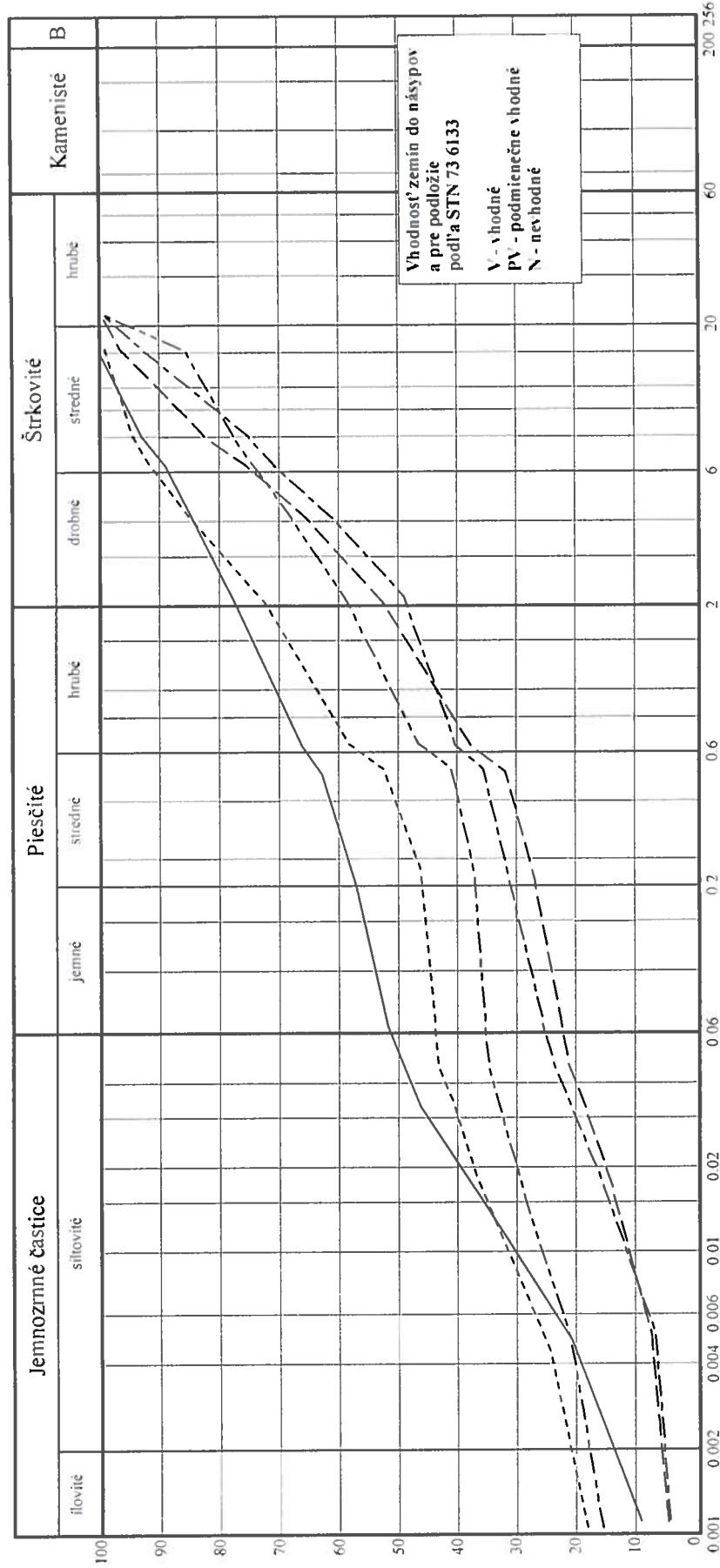
Názov úlohy: cesta II/526 Látky-Kokava, km 71,030-71,10 , sanácia zosuvu



KŘIVKY ZRNITOSTI ZEMINY STN 73 6133

Príloha č. 9

Názov úľohy: cesta II/526 Látky-Kokava,km71,030-71,10 , sanácia zosuvu



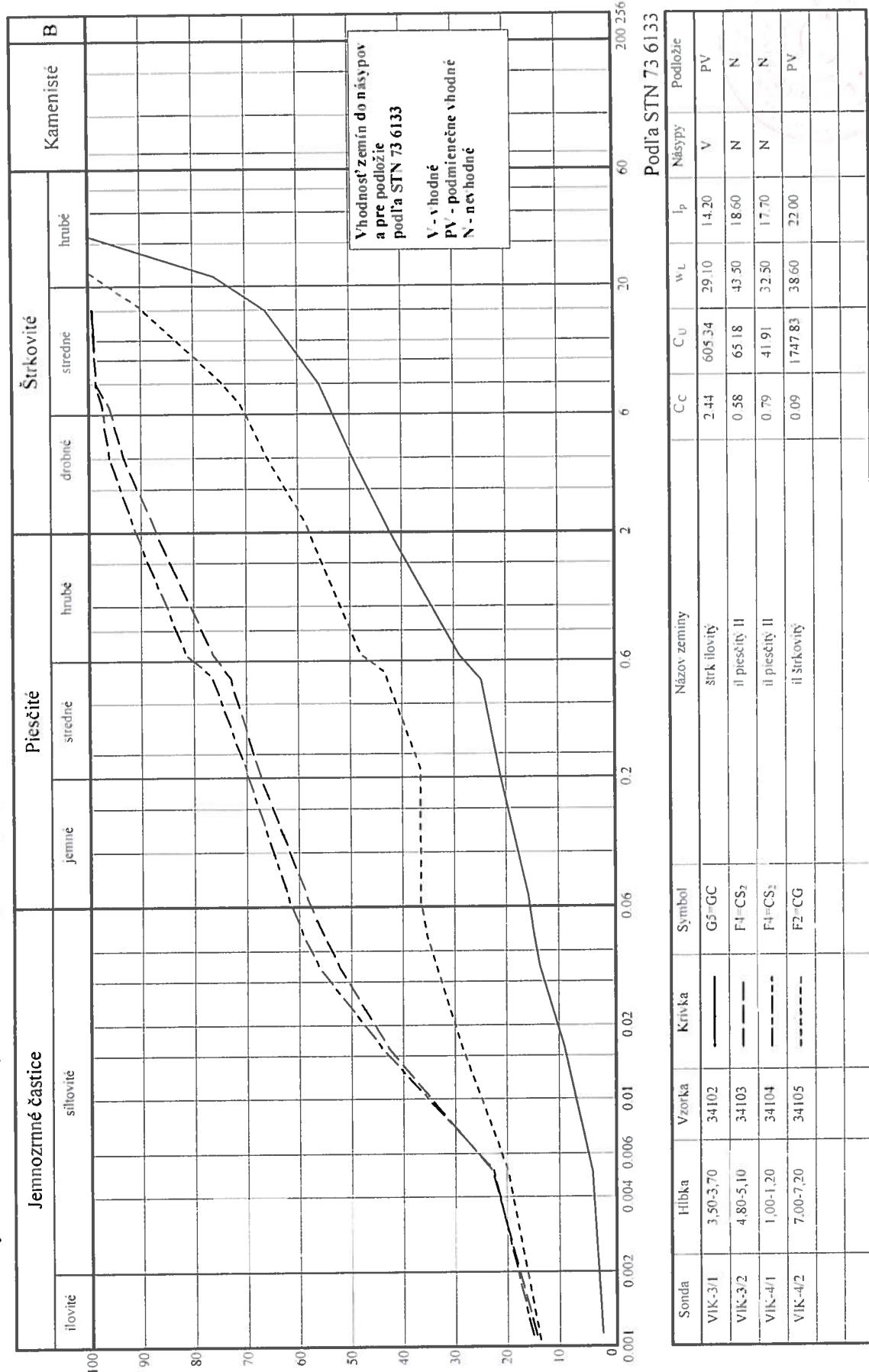
Podl'a STN 73 6133

Sonda	Hĺbka	Vzorka	Krívka	Symbol	Názov zeminy	C_C	C_U	w_L	I_p	Násyp;	Podložie
VIK-1/1	1,80-2,00	34097	—	F4=CS ₂	il piestochy II	0,26	265,03	32,80	17,80	N	N
VIK-1/2	3,40-3,60	34098	---	G3=GC	štrk ilovitý	4,32	479,31	32,40	18,00	V	PV
VIK-1/3	5,80-6,10	34099	---	G5=GC	štrk ilovitý	0,65	634,15	31,90	16,70	V	PV
VIK-2/1	4,60-4,80	34100	---	F4=CS ₁	il piestochy I	0,04	642,62	43,20	22,10	V	PV
VIK-2/2	7,50-7,70	34101	---	F2=CG	il štrkovitý	0,10	1837,16	25,20	12,70		PV

KRIVKY ZRNITOSTI ZEMINY STN 73 6133

Príloha č.10

Názov úlohy: cesta II/526 Látky-Kokava,km71,030-71,10 . sanácia zosuvu



GRANULOMETRICKÝ ROZBOR ZEMINY STN 73 6133

Príloha č. 11

Názov úlohy: cesta II/526 Látky-Kokava,km71,030-71,10 , sanácia zosuvu

Vzorka	34097	34098	34099	34100	34101	34102	34103	34104	34105
Sonda	VIK-1/1	VIK-1/2	VIK-1/3	VIK-2/1	VIK-2/2	VIK-3/1	VIK-3/2	VIK-4/1	VIK-4/2
Hĺbka	1,80-2,00	3,40-3,60	5,80-6,10	4,60-4,80	7,50-7,70	3,50-3,70	4,80-5,10	1,00-1,20	7,00-7,20
f[%]	51.7513	23.2478	26.2354	44.7947	36.3152	16.2281	58.3958	62.2755	37.4034
s[%]	25.6087	30.6722	24.4046	30.5653	24.1248	26.5053	30.4042	31.0045	23.3778
frakcia	22.6400	46.0800	49.3600	24.6400	39.5600	57.2667	11.2000	6.7200	39.2188
cbl[%]	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
b[%]	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000	0.0000
Priemery	d10	0.0011	0.0059	0.0056	0.0011	0.0010	0.0170	0.0011	0.0011
	d30	0.0094	0.2681	0.1129	0.0054	0.0142	0.6544	0.0068	0.0135
	d60	0.3023	2.8252	3.5334	0.6797	1.9235	10.3103	0.0718	1.8547
Konzist.	w _L [%]	32.80	32.40	31.90	43.20	25.20	29.10	43.50	32.50
medze	w _P [%]	15.00	14.40	15.20	21.10	12.50	14.90	24.90	14.80
	I _p	17.80	18.00	16.70	22.10	12.70	14.20	18.60	17.70
	C _U	265.03	479.31	634.15	642.62	1837.16	605.34	65.18	41.91
	C _C	0.26	4.32	0.65	0.04	0.10	2.44	0.58	0.79
Koef.filtrácie	2.374.10 ⁻⁷	2.222.10 ⁻⁴	3.427.10 ⁻⁴	4.678.10 ⁻⁶	6.291.10 ⁻⁵	1.647.10 ⁻³	6.536.10 ⁻⁸	4.309.10 ⁻⁸	4.992.10 ⁻⁵
Vhod.pre násypy	N	V	V	V	V	V	N	N	PV
Vhod.pre podložie	N	PV	PV	PV	PV	N	N	N	PV
Symbol	F4=CS ₂	G5=GC	F4=CS ₁	F2=CG	G5=GC	F4=CS ₂	F2=CG	F2=CG	
Názov	il piesčity II	štrk ilosity	il piesčity I	il štrkosity	il piesčity II	il štrkosity	il štrkosity	il štrkosity	



Spoločnosť vykonávajúca:

Inžiniersko-geologický prieskum

Hydrogeologickej prieskum

Stavebné čerpanie

Posudzovanie vplyvov činností na životné prostredie – EIA

Obchodná činnosť

Laboratórne práce pre:

- inžiniersku geológiu
- hydrogeológiu
- geologickej prieskum pre životné prostredie
- líniiové stavby

Názov úlohy	Cesta II/256 Látky – Kokava, km 71,030 – 71,100, sanácia zosuvu
Miesto odberu	II/256
Číslo úlohy	014/2016
Objednávateľ	EUROFINS BEL/NOVAMANN s.r.o., Skúšobné laboratórium GEL Robotnícka 820/36 039 01 Turčianske Teplice
Zodpovedný riešiteľ	RNDr. Robert Husár
Termín plnenia	Apríl 2016

Robert Husár
TERRATEST s.r.o.

Podunajská 25, 821 06 Bratislava 214

IČO: 35691476

DIČ: SK 2020331434 ①

RNDr. Robert Husár,
konateľ spoločnosti

Podunajská 25, 821 06 Bratislava 214, Tel./Fax: 02/45 52 01 13, 02/45 52 01 15

e-mail: terratest@terratest.sk www.terratest.sk

IČO: 35 691 476, DIČ: 2020 331 434, IČ DPH: SK 2020 331 434

Spoločnosť je registrovaná v Obch. registri Bratislava I, Oddiel Sro, Vložka číslo 11096/B



Laboratórium mechaniky zemín a hornín, Podunajská 25, 821 06 Bratislava 214,
e-mail: terratest@terratest.sk, Obchodný register Bratislava 1, Oddiel Sro, Vložka číslo: 11096/B

Názov úlohy : Cesta II/256 Látky – Kokava, km 71,030 – 71,100, sanácia zosuvu

Číslo úlohy zhотовiteľa : 014/2016

Laboratórne práce sa uskutočnili na základe objednávky firmy Eurofins BEL / NOVAMANN s.r.o , Skúšobné laboratórium GEL , Turčianske Teplice, číslo ZoD 003 / 2011, ktorá vyšpecifikovala požiadavky na rozsah a typy laboratórnych skúšok. Do laboratória bola dodaná **1 neporušená vzorka zeminy** vo forme vrtného jadra zabaleného do PE fólie a PVC vrecka. Odber vzorky zabezpečil objednávateľ.

Zoznam a označenie dodaných a vzoriek:

Poradové č. vzorky	Labor. č. vzorky SL GEL	Labor. č. vzorky TerraTest s.r.o.	Sonda	Hĺbka [m]	Druh vzorky
1	6594/16/34106	124	VIK-2	8,2 – 8,3	neporušená

V laboratóriu sa uskutočnili laboratórne rozbory a skúšky v nasledovnom rozsahu:

- 1 * zrnitosť**, osievaním, doplnená hustomernou metódou /Casagrande/ u zrн pod 0,1 mm, STN EN 933-1
- 1 * vlhkosť**, hmotnostná, 2 stanovenia, STN 72 1012
- 1 * medza tekutosti**, kužeľovým prístrojom, 4-bodová metóda, STN EN 1997-2, podľa metodiky MŽP a ŠGÚDŠ z r. 2003
- 1 * medza plasticity**, valčekovaním zeminy, STN 72 1013
- 1 * merná hmotnosť**, pyknometrom, varením vo vodnom kúpeli, 2 stanovenia, STN 72 1011
- 1 * objemová hmotnosť**, pomocou valca známeho objemu, STN 72 1010
- 1 * šmyková pevnosť v čelustíovom prístroji**, stanovenie efektívnych parametrov vrcholovej šmykovej pevnosti, STN 72 1030 - podrobnosti o skúške sú uvedené v samostatných protokoloch

Mimoriadne okolnosti:

Žiadne mimoriadne okolnosti, ktoré by mohli mať vplyv na výsledky laboratórnych rozbورov a skúšok sa počas spracovania vzorky v laboratóriu nevyskytli.

Laboratórne skúšky vykonali:

Jarka Skokanová /fyzikálne rozbory/

Mgr. Martin Sabaka /čelustíový šmyk/

Laboratórne skúšky vyhodnotil:

Mgr. Peter Maas



V Bratislave : apríl 2016

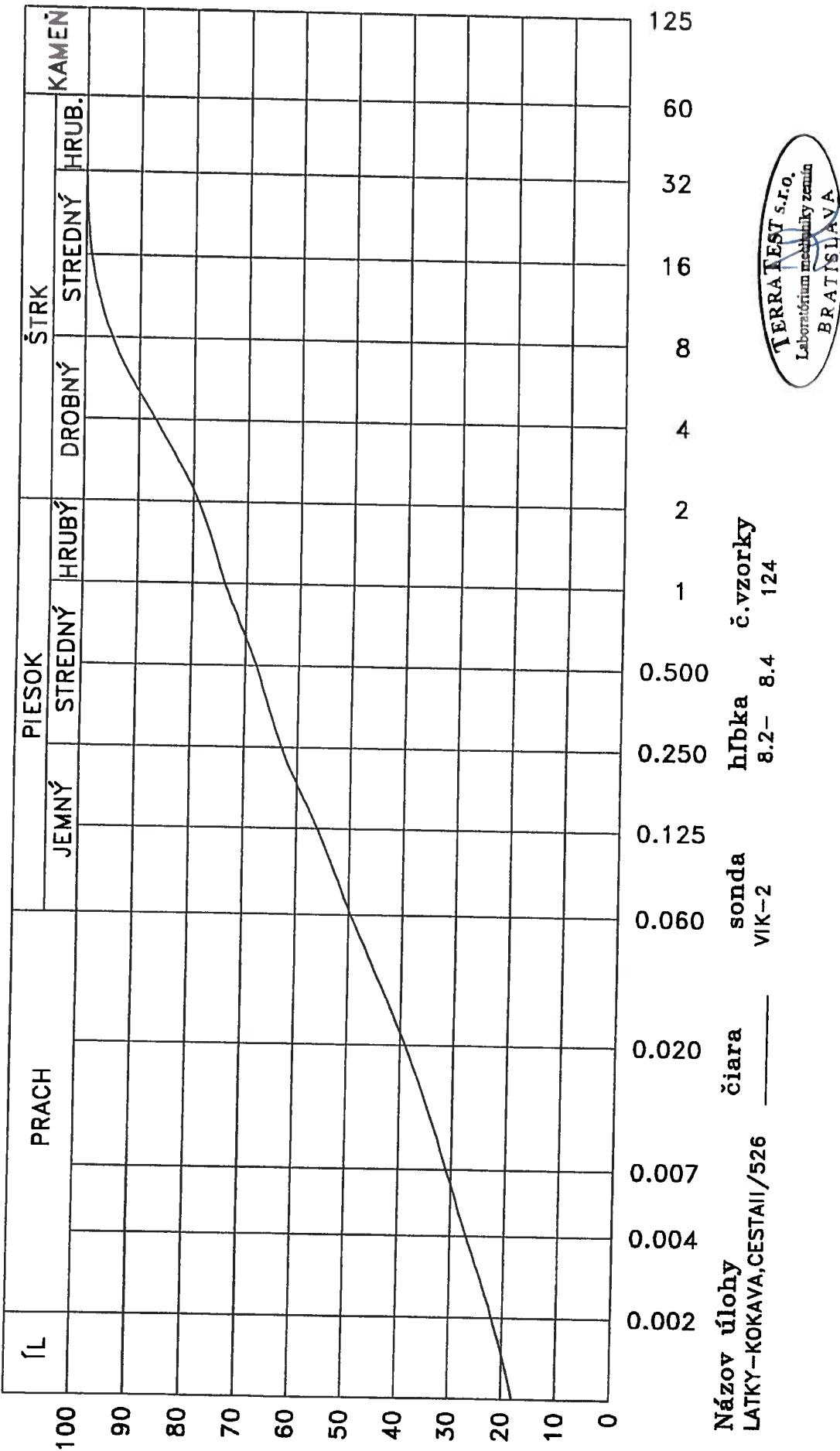
Schválil: **RNDr. Robert Husár**

VÝSLEDKY LABORATÓRNYCH SKÚŠOK ZEMÍN

NÁZOV ÚLOHY : *Cesta II/256 Látky – Kokava, km 71,030 – 71,100, sanácia zosuvu*
 ČÍSLO ÚLOHY : *014/2016*

SONDA	VIK-2
HĽBKA [m]	8,20 – 8,30
LAB. Č.	124
DRUH VZORKY	NEPORUŠENÁ
KLASIFIKÁCIA STN 72 1001 (z roku 2010)	F4 CS il piesčitý
PODIEL JEDNOTLIVÝCH FRAKCÍI	
slotivá frakcia c [%]	22
siltovitá frakcia m [%]	28
piesčitá frakcia s [%]	29
štrkovitá frakcia g [%]	21
kamenitá frakcia cb [%]	0
balvanitá frakcia b [%]	0
VLHKOSŤ [%]	8,3
VLHKOSŤ OBJEMOVÁ [%]	15,1
OBJ. HMOTNOSŤ VLHKÁ [kg/m ³]	1977
OBJ. HMOTNOSŤ VYSUŠENÁ [kg/m ³]	1825
OBJEMOVÁ TIAŽ [kN/m ³]	19,4
MERNÁ HMOTNOSŤ [kg/m ³]	2743
MEDZA TEKUTOSTI [%]	30
MEDZA PLASTICITY [%]	14
INDEX PLASTICITY [%]	16
PÓROVITOSŤ [%]	33
ČÍSLO PÓROVITOSTI [-]	0,49
SATURÁCIA [%]	45,3
KONZISTENCIA VÝPOČTOM	veľmi pevná až tvrdá
INDEX KONZISTENCIE [-]	1,36
INDEX KOLOIDNEJ AKTIVITY [-]	0,73
FARBA VZORKY	žltohnedá
EFEKTÍVNE PARAMETRE ŠMYKOVEJ PEVNOSTI	
UHOL VN. TRENIA – VRCH. P. [°]	28,2
SÚDRŽNOSŤ – VRCH. P. [kPa]	4,8

KRIVKY ZRNITOSTI ZEMÍN



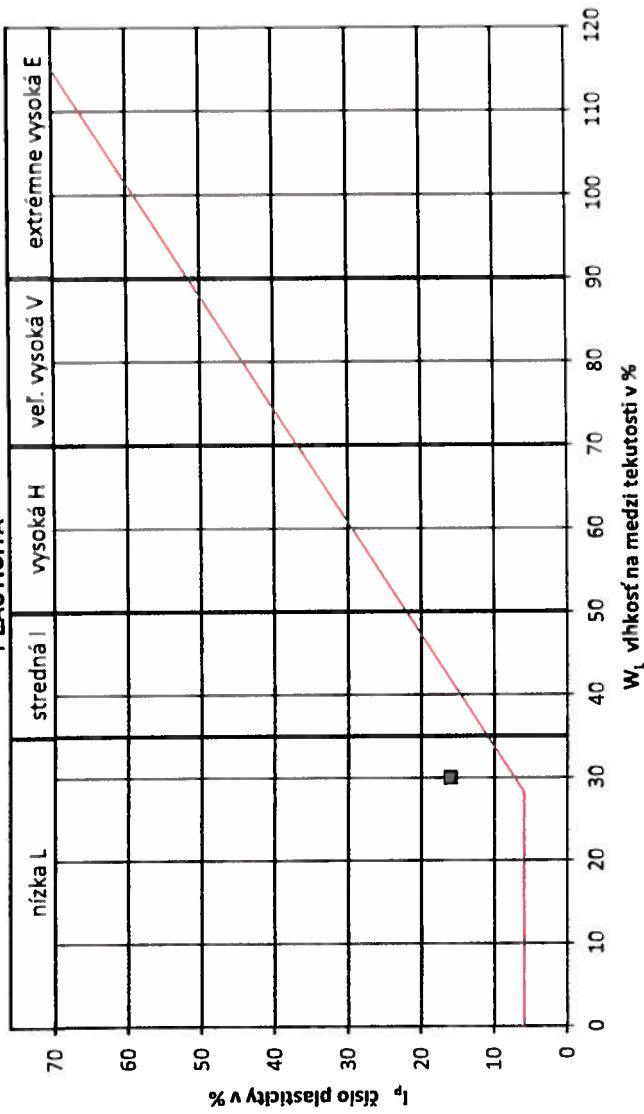
Diagramy plasticity zemín

Názov úlohy : Cesta II/256 Látky – Kokava

Číslo úlohy : 014/2016

č. vz	Sonda	Hĺbka (m)	W_L (%)	I_p (%)	Symbol	Znak
124	VIK-2	8,2 - 8,3	30	16	CS	■

PLASTICITA





TERRATEST s.r.o.
Podunajská 25, 821 06 BRATISLAVA
Tel./fax.: 02/ 45 52 01 13
e-mail: terratest@terratest.sk
www.terratest.sk

Čelustťová šmyková skúška - vrcholová



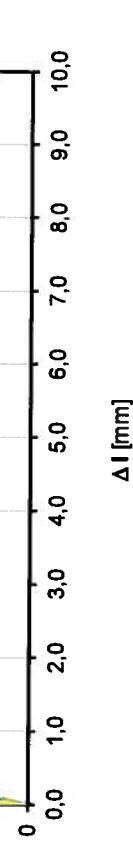
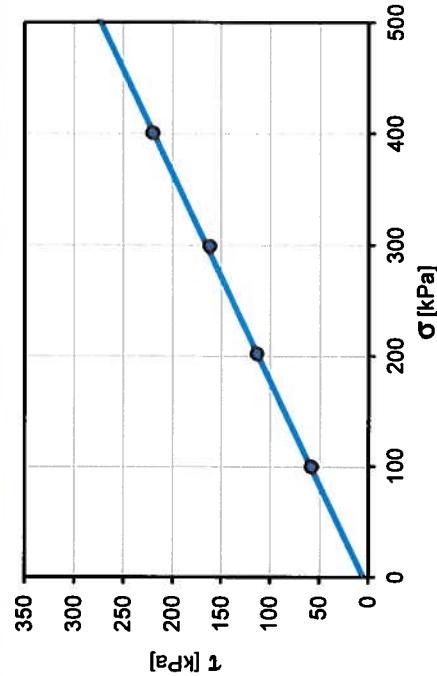
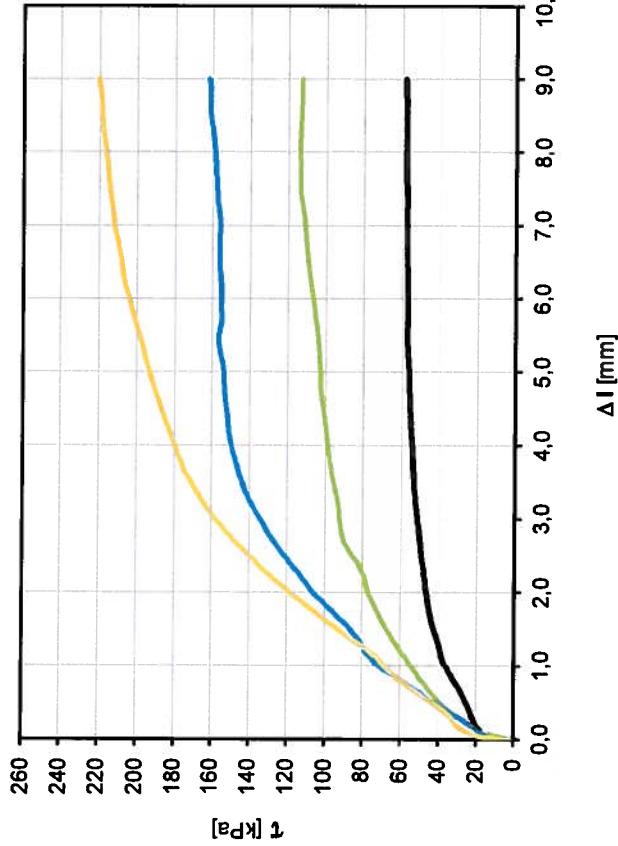
Názov úlohy : Cesta II/526 Látky - Kokava, sanácia zosuvu
Číslo úlohy : 014/2016 Sonda : VIK-2
Číslo skúšky : 16s021 Hĺbka : 8,2-8,3 m
Číslo vzorky : 124 Dátum : 30.3.2016

Doba konsolidácie : 48:00 hh:mm Prístroj: Šmykač 1
Rýchlosť šmykania : 0,002 mm/min Rozm. vz. (mm): 83,3x83,3 I_p (%): 16 n (%): 33,09
Obor platnosti : 99,8 - 400,2 kPa Typ zeminy podľa STN 72 1001: F4 CS

σ [kPa]	τ_{max} [kPa]	l_r [mm]	$\Delta \epsilon r^2$ [kPa ²]
99,8	58,4	8,8	0,0
201,7	113,9	7,9	1,1
298,3	162,3	9,0	5,5
400,2	220,4	8,9	1,4

w [%] - pred sk.	w [%] - po sk.	Obj. hm. vlhká (kg.m ⁻³)	Obj. hm. suchá (kg.m ⁻³)
9,0	13,6	2029	1862
9,0	12,9	1919	1760
9,0	12,0	2015	1849
9,0	11,4	2038	1870

$\phi_{ef} = 28,2^\circ$ $c_{ef} = 4,8$ kPa $r_{ef} = 0,9997$



Mimoriadne okolnosti:
Vzorka bola tvrdnej konzistencie a obsahovala skalné zrná priemeru až 16,0mm, čo znemožnilo výrezť z jadra telieska. Vzorka bola rozdržená, veľké zrná boli odstránené a telieska boli späť nahuňtené.

Príloha C3

Meračská správa so zoznamom súradníc

*Cesta II/526 Látky – Kokava, km 71,030 – 71,100, sanácia zosuvu
Záverečná správa*

Meračská správa

Názov akcie: Cesta II/526 Látky – Kokava, km 71,030 – 71,100, sanácia zosuvu

Investor: Banskobystrická regionálna správa ciest, a.s.
Majerská cesta 94
974 96 Banská Bystrica

Dodávateľ: ENVIGEO, a.s.
Kynčel'ová 2
974 11 Banská Bystrica

1. Úloha:

Cesta II/526 Látky – Kokava, km 71,030 – 71,100, sanácia zosuvu

2. Predmet merania:

Polohové a výškové zameranie realizovaných geologických prác a okolia pre spracovanie mapových podkladov.

3. Meračské práce:

Meranie bolo realizované metódou GNSS RTK prístrojom Stonex S9III N PLUS v súradnicovom systéme S-JTSK a výškovom systéme Bpv, s využitím siete referenčných staníc SKPOS a totálnej stanicou Nikon NPL 350.

Všetky merania zodpovedajú triede presnosti 3.

Atmosférické podmienky: polojasno, mierny vietor, teplota ovzdušia +13 °C.

4. Výpočtové práce:

Výpočet určovaných bodov PBPP bol vykonaný počas merania v teréne prístrojom PDA Spectra Precision MobileMapper 20 v softvéri SurvCE v4.01. Podrobne boli vypočítané v kancelárii na počítači softvérom GEUS 16.0. Výsledný elaborát bol vytlačený na tlačiarni Xerox ColorQube 9301 PS.

5. Použité prístroje a pomôcky:

GNSS RTK StonexS9III N PLUS

Totálna stanica Nikon NPL 350

PC

Výpočtový program GEUS 16.0

Tlačiareň Xerox ColorQube 9301 PS

6. Prílohy:

Zoznam súradníc a výšok podrobnych bodov č. 1-118 a bodov PBPP 5001-5013.

7. Záverečné údaje:

Meračské práce a dokumentácia sú vyhotovené v zmysle noriem STN 01 3410 a STN 01 3411.

Zoznam súradníc a výšok

Č.b.	X	Y	Z	Popis
1	1248202.55	373630.34	631.38	VIK-1
2	1248195.34	373634.74	631.74	VIK-4
3	1248194.27	373658.83	633.32	VIK-2
4	1248185.54	373689.16	635.30	VIK-3
5	1248180.21	373712.71	636.61	ZVODIDLO
6	1248179.73	373712.69	636.89	CESTA
7	1248173.21	373711.05	636.83	CESTA
8	1248171.85	373710.72	636.51	RIGOL
9	1248171.02	373710.42	636.98	PATA
10	1248166.74	373709.66	640.39	HRANA
11	1248178.20	373700.73	636.18	TRHLINA
12	1248179.95	373694.12	635.71	TRHLINA
13	1248187.51	373667.99	634.12	TRHLINA
14	1248189.10	373661.87	633.69	TRHLINA
15	1248189.70	373661.39	633.63	TRHLINA
16	1248190.14	373660.62	633.59	TRHLINA
17	1248190.65	373658.86	633.51	TRHLINA
18	1248191.43	373657.04	633.37	TRHLINA
19	1248191.40	373656.23	633.33	TRHLINA
20	1248192.01	373655.06	633.25	TRHLINA
21	1248192.67	373652.34	633.05	TRHLINA
22	1248194.42	373643.61	632.41	TRHLINA
23	1248196.05	373638.31	632.04	TRHLINA
24	1248195.76	373637.52	632.00	TRHLINA
25	1248196.14	373636.48	631.96	TRHLINA
26	1248196.45	373636.31	631.92	TRHLINA
27	1248196.79	373635.04	631.82	TRHLINA
28	1248197.47	373632.97	631.73	TRHLINA
29	1248198.06	373631.77	631.63	TRHLINA
30	1248199.06	373630.89	631.58	TRHLINA
31	1248200.69	373630.35	631.50	TRHLINA
32	1248202.16	373629.27	631.39	TRHLINA
33	1248202.67	373628.74	631.33	TRHLINA
34	1248203.32	373626.53	631.18	TRHLINA
35	1248209.10	373614.40	630.13	ZVODIDLO
36	1248208.69	373614.24	630.24	CESTA
37	1248202.43	373612.00	630.38	CESTA
38	1248200.95	373611.56	630.09	RIGOL
39	1248200.08	373611.27	630.64	PATA
40	1248186.14	373614.06	640.50	HRANA
41	1248183.98	373641.70	637.13	HRANA

42	1248193.39	373635.87	631.68	RIGOL
43	1248192.14	373636.66	632.03	PATA
44	1248191.43	373637.03	632.14	PATA
45	1248206.35	373627.85	630.33	HRANA
101	1248226.14	373614.26	620.61	PATA
102	1248224.83	373618.51	620.82	PATA+HRANA
103	1248223.00	373621.07	621.41	HRANA
104	1248221.27	373620.86	622.45	HRANA
105	1248219.75	373621.50	623.13	HRANA
106	1248217.97	373622.63	623.76	HRANA
107	1248217.94	373626.86	622.90	HRANA
108	1248218.35	373629.12	622.32	HRANA
109	1248219.52	373630.58	621.74	HRANA
110	1248221.83	373632.05	621.24	HRANA
111	1248222.20	373631.95	620.75	POTOK
112	1248220.25	373629.67	620.57	POTOK
113	1248219.62	373627.06	620.43	POTOK
114	1248219.98	373624.29	620.21	POTOK
115	1248221.63	373623.01	620.13	POTOK
116	1248223.24	373622.54	620.02	POTOK
117	1248224.39	373621.82	619.86	POTOK
118	1248225.97	373619.98	619.70	POTOK
5001	1248193.95	373662.77	633.50	KRZ
5002	1248162.56	373738.77	639.34	SN