

HaskoningDHV
Czech Republic, spol. s r.o.



Diagnostika vozovky II/324 Hrobice-Staré Hradiště

PavEx® Consulting, s.r.o.
© 2016-2017

Úvodní list

Tato technická zpráva obsahuje šest listů včetně úvodního listu a celkem tří příloh. Pro objednatele byla zpráva vyhotovena ve třech listinných kopiích a v elektronické podobě (PDF), ve které je rovněž uložena u zpracovatele.

ZPRACOVATEL: PavEx® Consulting, s.r.o., Srbská 53, 612 00 BRNO, IČ: 63487624

- Zodpovědná osoba za technickou stránku činností: Ing. Luděk Mališ
- Zodpovědná osoba za vypracování technické zprávy: Ing. Luděk Mališ
- Spolupracující osoby: Pavel Žurek

SUBDODAVATEL: SQZ, spol. s r.o., U místní dráhy 5, 779 00 Olomouc

OBJEDNATEL: HaskoningDHV Czech Republic, spol. s r.o.

ČÍSLO OBJEDNÁVKY/SMLOUVY:

ZKUŠEBNÍ METODY A POSTUPY:

TP 170 - Navrhování vozovek pozemních komunikací

TP 82 - Katalog poruch netuhých vozovek

TP 87 - Navrhování údržby a oprav netuhých vozovek

ČSN a TP upravující provádění laboratorních zkoušek

POUŽITÁ MĚŘÍCÍ A ZÁZNAMOVÁ ZAŘÍZENÍ:

Deflektometr Carl Bro PRIMAX 3000, sériové číslo SN-9705-050 / 0805-302

Zkušební zařízení bylo kalibrováno u výrobce dne 20.4.2016 a před měřením překontrolováno

Digitální fotokamera Canon EOS D550

Inspekční kamera InCam

Ocelový metr

ZKUŠEBNÍ POMŮCKY:

Elektronický čítač impulsů - měří ujeté vzdálenosti FWM

Elektronický čítač impulsů - měří ujeté vzdálenosti Digitrip

SBĚROVÝ A VYHODNOCOVACÍ SOFTWARE:

FWD CarlBro PRIMAX 3000 (měření únosnosti)

RoSy® Design verze 10.0.18 (vyhodnocení únosnosti)

LayEps v 4.2 (návrh a posouzení konstrukce vozovek)

VipNG Collection verze 1.22.0.0 (sběr poruch)

VipNG Processing verze 1.22.0.0 (vyhodnocení poruch)

RoSy® Base verze 10.0 (zpracování poruch)

RoSy® CanonCam (záznam fotodokumentace)

Výtisk číslo: 1 2 3

Brno, dne 28. 2. 2017

Za firmu PavEx Consulting, s.r.o..

Úvod

Na základě objednávky firmy HaskoningDHV Czech Republic, spol. s r.o. byla provedena diagnostika vozovky silnice II/324 v úseku Hrobice -Staré Hradiště v Pardubickém kraji.

Cílem diagnostických prací bylo zjištění stavu porušení povrchu vozovky a zjištění stavu únosnosti konstrukce vozovky a podloží tak, aby mohl být doporučen optimální návrh oprav v souladu s platnými národními předpisy.

Posouzení stavu vozovky a návrh opatření byly provedeny v souladu s

- TP 82 Katalog poruch netuhých vozovek (schváleno MD ČR pod č. j. 164/10-910-IPK s účinností od 1. března 2010),
- TP 87 Navrhování údržby a oprav netuhých vozovek (schváleno MDS ČR pod č. j. 165/10-910-IPK/1 s účinností od 1. března 2010),
- TP 170 Navrhování vozovek pozemních komunikací (schváleno MD ČR OPK pod č. j. 517/04-120 RS/1 ze dne 23. 11. 2004 s účinností od 1. prosince 2004)
- TP 170 Dodatek (schváleno MD – OSI, čj. 682/10-90-IPK/1 ze dne 12. 8. 2010, s účinností od 1. Září 2010).

Měření únosnosti bylo provedeno v souladu s TP 87 a ČSN 73 6192 – Rázová zatěžovací zkouška netuhých vozovek a podloží.

1 Lokalizace úseku

Předmětem diagnostiky je úsek silnice **II/324** v úseku **Hrobice – Staré Hradiště** v provozním staničení **od km 55,104 do km 60,542**, celková délka úseku je **5,438 km**.

Lokalizace jevů: Pro lokalizaci neproměnných i proměnných parametrů vozovek, tedy i poruch, bodů měření únosnosti, vývrtů a sond, je z důvodu jednoznačné identifikace výskytů jevů používán „uzlový lokalizační systém“. Silnice definovaná standardním číselným označením je v místech křízovatek rozdělena na uzlové úseky. Každý uzlový úsek má jednoznačný začátek a konec. Pro jednoznačnou lokalizaci je nutné uvažovat i směr provádění měření.

Staničení výskytu porušení a měřených míst únosnosti vychází z údajů zjištěných při vlastním měření. Tato jsou automaticky zaznamenávána měřícími zařízeními použitými při diagnostice.

V kapitolách týkajících se vyhodnocení stavu povrchu a konstrukce vozovky (5.1 až 5.3) a souvisejících přílohách je vozovka hodnocena společně pro oba jízdní pruhy (zpravidla stav povrchu), nebo individuálně pro každý jízdní pruh (zpravidla únosnost).

Jízdní pruhy jsou značeny následovně:

- jízdní pruh 1 – je pravý jízdní pruh ve směru načítání uzlového staničení
- jízdní pruh 2 – je levý jízdní pruh ve směru načítání uzlového staničení

2 Charakteristiky prostředí

Návrhová úroveň porušení (NÚP) vozovky na měřeném úseku byla na základě TP170 v souvislosti s jeho dopravním významem a dopravním zatížením zvolena na úrovni D1.

Dopravní zatížení (DZ) bylo zadáno na základě údajů z celostátního sčítání dopravy v roce 2010. Na předmětném úseku silnice se nachází sčítací úsek č. 5-2030, resp. 5-2036, na kterém byly zjištěny hodnoty celkového počtu vozidel **SV = 6 937** a počtu těžkých nákladních vozidel za 24 hod. v obou směrech **TNV₀ = 407**, což odpovídá třídě dopravního zatížení **IV**. Pro účely posouzení únosnosti byl proveden přepočet na denní počet přejezdů návrhovou nápravou (N_d). Tento výpočet je uveden v **Příloze 2** zprávy.

Konstrukce vozovky byla zjišťována na jádrových vývrtech a současně zjištěn typ a tloušťka podkladní vrstvy. Odběr jádrových vývrtů byl proveden akreditovanou laboratoří SQZ, s.r.o. Celkem bylo provedeno 22 jádrových vývrtů přes asfaltem stmelené vrstvy a 5 hloubkových sond do hloubky 1100-1500 mm.

Vozovka je na posuzovaných úsecích tvořena konstrukcí z dvou a více vrstev asfaltového betonu (AB) v průměrné tloušťce **223 mm** s vysokou variabilitou (41%), minimální tloušťka krytu z asfaltového betonu byla zjištěna na vývrtu č.5 - 64 mm, maximální tloušťka 457 mm byla zjištěna na vývrtu č. 12. Podkladní vrstva byla ve většině případů detekována jako penetrační makadam (PM), případně štěrkodrť (ŠD) na JV19 byla zjištěna jako podkladní vrstva dlažba 100mm, na JV17 vrstva betonu tloušťky 85 mm. Podrobně viz **Příloha 3**.

3 Popis metodiky vizuální prohlídky povrchu vozovky

Záznam porušení na povrchu vozovky pro potřeby návrhu údržby a oprav byl proveden metodou „pomalu jedoucího vozidla“ se záznamem dat do počítače. Systém je založen na technickém vybavení - vozidlo se speciálním elektronickým snímačem ujeté vzdálenosti (čítač impulzů FWM) a přenosným počítačem (laptop) s programem ViPNG Collection.

Záznam jevů byl pořízen s délkovou přesností 1 m s přípustnou chybou zařízení 1m/1km. Pro záznam poruch při sběru a pro jejich následné zpracování (grafická prezentace dat, summarizace, export a import dat) je používán program ViPNG Processing.

Délkové a plošné vymezení poruch

Poruchy jsou rozděleny do skupin:

- poruchy ojedinělé - bez rozměru
- s předdefinovanou plochou
- poruchy souvislé - s předdefinovanou šírkou
- s definovanou šírkou v % šířky jízdního pásu
- na celou šířku jízdního pásu

Poruchy ojedinělé (bodové) s předem určenou plochou na 0,5 m²

- lokální mozaiková trhlina
- lokální hloubková koroze
- výtluky

Poruchy ojedinělé (lokální) s předem definovanou plochou 3 m²

- místní hrbol
- místní pokles
- síťová trhlina

Poruchy ojedinělé s průběhem přes celou šířku vozovky bez udání délky poruchy

- trhlina příčná úzká
- trhlina příčná široká
- trhlina příčná rozvětvená
- příčný hrbol

Poruchy souvislé definované začátkem a koncem bez šířkové specifikace

- trhlina podélná úzká
- trhlina podélná široká
- trhlina podélná rozvětvená

Poruchy souvislé se zaznamenanou šírkou, začátkem a koncem (porušení se zaznamenávají v desítkách procent šírky vozovky)

- plošná deformace vozovky
- hloubková koroze
- výtluky
- mozaikové trhliny
- síťové trhliny
- ztráta mikro/makro textury – drsnosti povrchu
- ztráta kameniva z nátěru
- koroze EKZ

Vyjeté kolejí jsou u dvoupruhových komunikací při sběru evidovány pro každý z obou pruhů – hodnoty udávají přibližnou hloubku nerovností zjištěnou vizuálně.

Vyhodnocením poruch je prezentace posbíraných dat všech druhů poruch graficky nebo datově ve formě výpisu s informací o staničení, ploše, šířce, délce popř. také hloubce poruchy.

Grafická prezentace je rozhodovacím nástrojem pro rozdělení měřeného úseku na podúseky s různou úrovní rozsahu i typu porušení, a to pro předběžné vytýčení úseku s jednotnou technologií údržby nebo opravy včetně zohlednění místních podmínek.

Hodnocení stavu povrchu vozovek: Po detailním zpracování poruch na každém úseku je provedena summarizace poruch do skupin se stejným charakterem porušení odpovídající i stejné technologii údržby, resp. opravy. Z analýzy poruch je následně na základě TP 87, (tab. 7.) provedeno zatřídění jednotlivých úseků sledované silnice do pěti kategorií dle stavu porušení od hodnocení stavu „1-výborný“ po „5-havarijní“ viz následující tabulka. Pro zatřídění úseků je rozhodující rozsah porušení, většinou procento porušení plochy úseku poruchou s největším rozsahem. U vybraných poruch je měřítkem jejich délka, popřípadě jejich četnost vztažená k délce úseku, nebo hloubka poruchy.

Skupina poruch podle TP 82	Pozn.	Přípustné procento porušení pro klasifikaci stavu povrchu				
		výborný	dobrý	vyhovující	nevyhovující	havarijní
Ztráta asfaltového tmelu a kaverny v obrusné vrstvě	1	0	3	10	25	>25
Ztráta makrotextury (pocení, ohlazení kameniva)		0	3	10	25	>25
Koroze kalové vrstvy, ztráta kameniva z nátěru	2	0	3	10	25	>25
Hloubková koroze obrusné vrstvy		0	1	5	10	>10
Výtluky	3	0	0,1	0,3	0,5	>0,5
Vysprávky		0	3	10	20	>20
Trhliny úzké, nepravidelné a mozaikové		0	3	5	15	>15
Trhliny široké příčné (četnost/100m)		0	2	5	10	>10
Trhliny rozvětvené (četnost/100m)	4	0	1	2	5	>5
Trhliny síťové		0	1	3	10	>10
Poklesy, místní, příčné a podélné hruby, plošné deformace vozovky	5	0	1	3	10	>10
Prolomení vozovky		0	0	0,1	1	>1
Poznámky						
1	Chyba při výrobě a pokladce směsi (viz TP 82) – porucha neovlivňuje provozní způsobilost, o údržbě a opravě rozhoduje kvalitativní vývoj, vývoj k hloubkové korozi, výtlukům a vysprávkám.					
2	O údržbě nebo opravě povrchu zkorodovaného EKZ, EMK nebo uvolněného kameniva z nátěru rozhoduje snížení protismykových vlastností nebo hloubková koroze povrchu.					
3	Výtluky jsou na komunikacích v návrhové úrovni D0 nepřípustné, potřeba údržby nebo opravy je dána plochou vysprávek.					
4	Rozvětvené trhliny lze započítat do rozsahu trhlin síťových v ploše dané šírkou vozovky na šířku obvykle 1 m					
5	Poruchy konstrukce, jejich výskyt vede k opravám zesílením, recyklací a rekonstrukcí, je nutný diagnostický průzkum					

Na základě podrobné vizuální prohlídky lze popsát stav porušení popř. další parametry. Tyto jsou v následující kapitole.

4 Posouzení porušení vozovky

Vozovka je v úseku km 55,104-56,400, od začátku až po konec obce Hrobice porušena pouze příčnými trhlinami, lokálně mozaikovými až síťovými trhlinami a deformacemi.

V úseku v km 56,400-57,650 jsou uvedené poruchy doplněny vyjetými kolejemi, v následující části úseku od km 57,650 do 58,627 je povrch úseku narušen plošnými síťovými trhlinami a deformacemi v úrovni do 10% plochy a četnými výtluky a hloubkovou korozí.

Úsek od křižovatky se silnicí III/2987 a III/0383 od staničení 58,627 po 59,400 je porušen příčnými trhlinami ve vysoké četnosti přecházející do plošných mozaikových trhlin v rozsahu až 20% plochy úseku. Zbyvající část úseku od km 59,400 do km 60,542 je porušena obdobně jako extravilán za Hrobicemi vyjetými kolejemi doplněnými o lokální až plošné mozaikové trhliny do 10% plochy, lokální síťové trhliny a deformace a příčné trhliny.

Grafické a tabulkové výstupy ze záznamu porušení jsou obsahem **přílohy 4**. Při provádění měření byla pořízena fotodokumentace v kroku 50m zachycující porušení povrchu vozovky a navazujících prvků příčného profilu silničního tělesa. Tato je obsahem **přílohy 5**.

5 Popis měření a posouzení únosnosti vozovky

Posouzení únosnosti vozovky bylo provedeno na základě měření únosnosti vozovky rázovým zařízením – deflektometrem CarlBro PRIMAX 3000 (SN-9705-050 / 0805-302). Vyhodnocení bylo provedeno vyhodnocovacím programem RoSy® Design v. 10.0.18.

Princip měření spočívá v pádu závaží o dané hmotnosti z dané výšky na zatěžovací desku tak, aby dynamický ráz vyvolaný pádem závaží odpovídal účinku přejezdu kola návrhové nápravy rychlostí 50-70 km/h. Tento dynamický ráz, resp. jeho šíření je zaznamenáno sadou snímačů umístěných na povrchu vozovky za účelem popsání charakteristik dvou až třívrstvého systému konstrukce vozovky. Na základě změřené průhybové čáry jsou na každém měřeném bodě programem stanoveny moduly pružnosti vrstev systému.

Dle definovaného dopravního zatížení je následně stanovena zbytková životnost vozovky. V místech měření, kde není dosaženo životnosti stejné jako je délka návrhového období, program navrhne zesílení konstrukce vozovky přidáním vrstvy AB tak, aby bylo dosaženo životnosti 25 let (tj. běžné návrhové období).

Měření bylo v podélném směru provedeno metodou s krokem měření 25 m střídavě v obou jízdních pruzích s přihlédnutím k lokálním podmínkám, v příčném směru ve vnější stopě kol vozidel tak, jak předepisují příslušné TP a ČSN.

Výpočet byl proveden s uvažováním dalších doplňujících parametrů:

- součinitel přetvoření (Poissonův koef.) $v=0,35$
- meziroční nárůst intenzity TNV $m=0\%$
- E-modul zesilovací vrstvy $E=5500 \text{ MPa}$
- návrhová teplota $t=20^\circ\text{C}$

6 Posouzení únosnosti vozovky

Pro dané dopravní zatížení dle platné návrhové metody lze považovat stávající skladbu konstrukce vozovky zjištěnou na jádrových vývrtech obecně jako dostatečně dimenzovanou.

Měření únosnosti bylo provedeno dne 12.10.2016 při teplotě povrchu vozovky $+6,8^\circ\text{C}$ až $9,9^\circ\text{C}$. Podrobné výsledky měření a vyhodnocení jsou uvedeny v **příloze 1 a 2**.

Na základě výpočtu únosnosti lze konstatovat následující závěry:

- Hodnoty modulů pružnosti krytových vrstev jsou odpovídající návrhovým parametry a jejich stáří, v místech lokálního porušení však hodnoty klesají pod akceptovatelnou úroveň.

- Obdobně jako moduly krytu jsou moduly podkladu nehomogenní, v nižších hodnotách, než je očekáváno u vrstvy SD.
- Hodnoty modulů pružnosti podloží lze hodnotit jako nadprůměrné, ojediněle se vyskytují moduly s hodnotou klesající pod 80 MPa - ve staničení 56,846 km, 57,875 km, 58,683 km, 58,749 km, 59,151 km a 59,250 km, což je necelá 3% měření.
- Teoretická tloušťka zesílení byla vypočtena pouze na 3 měřených bodech z 221 (1,3%), a to pouze v místech poruch, v hodnotách 5-55 mm ve staničení 56,175 a 56,225 km v pravém jízdním pruhu a ve staničení 58,800 km v levém jízdním pruhu. Pouze v těchto bodech byla vypočtena i snížená životnost vozovky ve vztahu k délce návrhového období, což prakticky neznatelně ovlivnilo její průměrnou dobu = 25 let.

Z výše uvedených skutečností lze považovat únosnost vozovky v celém sledovaném úseku jako dostatečnou a vyhovující danému dopravnímu zatížení.

7 Návrh technologie opravy

Na základě uvažovaného dopravního zatížení, stavu porušení povrchu vozovek, zjištěného konstrukčního složení, dále s uvažováním místních podmínek lze doporučit níže uvedená opatření, která ve smyslu TP 87 uvedou stávající vozovky do vyhovujícího stavu provozní způsobilosti.

S ohledem na průběh stavu vozovky a hodnoty modulů pružnosti jednotlivých vrstev po celé délce úseku je možné navrhnut jednotnou technologii opravy vozovky, zaměřenou na opravy krytu vozovky bez nutnosti sanace podloží, na níže uvedených úsecích:

- Úsek 1: km 55,104-55,500 – extravilán
- Úsek 2: km 55,500-56,400 – intravilán Hrobice
- Úsek 3: km 56,400-57,650 – extravilán
- Úsek 4: km 57,650-58,600 – extravilán
- Úsek 5: km 58,600-59,400 – intravilán Hradiště
- Úsek 6: km 59,400-60,200 – extravilán
- Úsek 7: km 60,200-60,542 – intravilán Staré Hradiště

Úsek 1: km 55,104-55,500 – extravilán

Stav: Pouze lokální porušení trhlinami, erozí; únosnost vyhovující; tl.asf.vrstev (AV) cca 210 mm

Varianta A – výměna obrusné vrstvy vozovky (optimální)

- Odfrézování obrusné vrstvy vozovky v celé šířce do hloubky **-50 mm** pod úroveň nového povrchu vozovky (vyrovnání příčného profilu vozovky)
- Ošetření případných trhlin v ložné vrstvě vyčištěním stlačeným vzduchem a zalitím pružnou zálivkou
- Spojovací postřik PS-E 0,40 kg/m² (dle ČSN 73 6129)
- Položení obrusné vrstvy **ACO 11+** v tloušťce **50 mm** (dle ČSN EN 13108-1)

Varianta předpokládá minimální porušení podkladní vrstvy. Případné trhliny v ložné vrstvě budou ošetřeny pročištěním a pružnou zálivkou, případně vyrovnány při pokládce obrusné vrstvy.

Varianta B – vzhledem k aktuálnímu porušení není nutné řešit

Úsek 2: km 55,500-56,400 – intravilán Hrobice

Stav: Lokální porušení trhlinami, mozaikovými i síťovými, lokálními deformacemi, erozí; únosnost vyhovující; AV min. 117 mm; v podkladu nalezena dlažba

Varianta A – výměna obrusné vrstvy vozovky (minimální)

- Odfrézování obrusné vrstvy vozovky v celé šířce do hloubky **-50 mm** pod úroveň nového povrchu vozovky
 - v případě dalšího lokálního porušení ložné vrstvy
 - lokální frézování do hl. **-50 mm**
 - spojovací postřik PS-E 0,8 kg/m²
 - vyplnění vrstvou **ACP+ 16** v tl. max. **50 mm**(dle ČSN 73 6129)
(dle ČSN EN 13108-1)
 - Spojovací postřik PS-E 0,20 kg/m²
 - Položení obrusné vrstvy **ACO 11+** v tl. **50 mm**
- (dle ČSN 73 6129)
-
- (dle ČSN EN 13108-1)

Varianta předpokládá minimální porušení podkladní vrstvy. Případné trhliny v ložné vrstvě budou ošetřeny pročištěním a pružnou zálivkou.

Varianta B – výměna krytu vozovky

- Odfrézování obrusné a ložné vrstvy vozovky v celé šířce do hloubky **-100 mm**
 - Spojovací postřik PS-E 0,40-0,60 kg/m²
 - Položení ložné vrstvy **ACL 16** v min. tl. **50 mm**
 - Spojovací postřik PS-E 0,20 kg/m²
 - Položení obrusné vrstvy **ACO 11+** v tl. **50 mm**
- (dle ČSN 73 6129)
-
- (dle ČSN EN 13108-1)
-
- (dle ČSN 73 6129)
-
- (dle ČSN EN 13108-1)

Z důvodu zjištěné min. tloušťky asfaltových vrstev 117 mm se nedoporučuje hlubší frézování z důvodu možného zásahu do dlážděné konstrukce, případně pro zachování jejího minimálního krytí. Případné odložení zbytkové asf.vrstvy bude vyrovnané při pokládce ložné vrtvy.

Varianta C – homogenizace podkladu vozovky

- Vybourání konstrukce vozovky v celé šířce do hloubky **-300 mm** vč. odstranění dlažby a posypné vrstvy (lože)
 - Úprava povrchu nestmelené podkladní vrstvy vyrovnáním a přehutněním
 - Položení podkladní vrstvy **SC C_{3/4}** v tl. **120 mm**
 - Infiltrační postřik PI-E 1,0 kg/ m²
 - Položení ložné vrstvy **ACP 22+** v min. tl. **70 mm**
 - Spojovací postřik PS-E 0,40 kg/m²
 - Položení ložné vrstvy **ACL 16** v min. tl. **60 mm**
 - Spojovací postřik PS-E 0,20 kg/m²
 - Položení obrusné vrstvy **ACO 11+** v tl. **50 mm**
- (dle ČSN EN 14227-1)
-
- (dle ČSN 73 6129)
-
- (dle ČSN EN 13108-1)
-
- (dle ČSN 73 6129)
-
- (dle ČSN EN 13108-1)
-
- (dle ČSN 73 6129)
-
- (dle ČSN EN 13108-1)
-
- (dle ČSN 73 6129)

Snížená únosnost a zvýšená nehomogenita podkladu se projevila zejména v km 55,900-56,250

Úsek 3: km 56,400-57,650 – extravilán - kolej

Stav: Lokální porušení trhlinami příčnými, mozaikovými i síťovými, lokálními deformacemi, zejména vyjetými kolejemi; únosnost vyhovující; AV min. 217 mm

Varianta A – výměna krytu vozovky

- Odfrézování obrusné a ložné vrstvy vozovky v celé šířce do hloubky **-110 mm**
 - Spojovací postřik PS-E 0,40-0,60 kg/m²
 - Položení ložné vrstvy **ACL 16** v min. tl. **60 mm**
 - Spojovací postřik PS-E 0,20 kg/m²
 - Položení obrusné vrstvy **ACO 11+** v tl. **50 mm**
- (dle ČSN 73 6129)
-
- (dle ČSN EN 13108-1)
-
- (dle ČSN 73 6129)
-
- (dle ČSN EN 13108-1)

Varianta B – výměna obrusné vrstvy vozovky (minimální)

- Odfrézování obrusné a ložné vrstvy vozovky v celé šířce do hloubky **-50 mm** pod úroveň nového povrchu vozovky
 - v případě dalšího lokálního porušení ložné vrstvy
 - frézování do hl. **-60 mm**
 - spojovací postřik PS-E 0,8 kg/m²
 - vyplnění vrstvou **ACP+ 16** v tl. max. **60 mm**(dle ČSN 73 6129)
(dle ČSN EN 13108-1)
 - případně sanace zbývajících trhlin dle TP 115
 - Spojovací postřik PS-E 0,20 kg/m²
 - Položení obrusné vrstvy **ACO 11+** v tl. **50 mm**
- (dle ČSN 73 6129)
-
- (dle ČSN EN 13108-1)

Varianta předpokládá porušení podkladní vrstvy v rozsahu max. 3% plochy a příčinu vyjetých kolejí pouze v obrusné vrstvě, nelze však vyloučit opětovné projetí kolejí v časovém horizontu cca 5 let.

Úsek 4: km 57,650-58,600 – extravilán

Stav: Lokální porušení trhlinami mozaikovými i síťovými, lokálními deformacemi; v km 57,700-58,050 je pravý okraj souvisle porušen síťovými trhlinami a deformacemi v šířce 0,5-2 m od okraje vozovky; únosnost vyhovující; AV min. 250 mm

Varianta A – výměna obrusné vrstvy vozovky a sanace okraje

- Odfrézování obrusné vrstvy vozovky v celé šířce do hloubky **-50 mm** pod úroveň nového povrchu vozovky
 - lokální porušení ložné a podkladní vrstvy (v km 57,700-58,050) bude **sanováno**
 - vybourání konstrukce do hloubky niveleta **-450 mm**
 - úprava pláně doplněním vhodného materiálu a zhutněním
 - položení vrstvy štěrkodrti **SD_A** v tl. **150 mm** a zhutnění
 - Položení podkladní vrstvy **SC C_{3/4}** v tl. **120 mm**
 - Infiltrační postřik PI-E 1,0 kg/ m²
 - Položení ložné vrstvy **ACP 22+** v min. tl. **70 mm**
 - Spojovací postřik PS-E 0,40 kg/m²
 - Položení ložné vrstvy **ACL 16** v min. tl. **60 mm**(dle ČSN 73 6126-1)
(dle ČSN EN 14227-1)
(dle ČSN 73 6129)
(dle ČSN EN 13108-1)
(dle ČSN 73 6129)
(dle ČSN EN 13108-1)
(dle ČSN 73 6129)
 - Spojovací postřik PS-E 0,20 kg/m²
 - Položení obrusné vrstvy **ACO 11+** v tl. **50 mm**
- (dle ČSN 73 6129)
-
- (dle ČSN EN 13108-1)

Varianta B – výměna krytu vozovky a sanace kraje geomříží

- Odfrézování obrusné a ložné vrstvy vozovky v celé šířce do hloubky **-110 mm** pod úroveň nového povrchu vozovky
 - Spojovací postřik PS-E 1,2 kg/m²
 - Položení geomříže GlasGrid CG100, případně PG, šířky 200 mm u pravého okraje vozovky tak, aby kotvení geomříže bylo min. 70 cm na neporušeném povrchu
 - Položení ložné vrstvy **ACL 16** v min. tl. **60 mm**
 - Spojovací postřik PS-E 0,20 kg/m²
 - Položení obrusné vrstvy **ACO 11+** v tl. **50 mm**
- (dle ČSN 73 6129)
-
- (dle ČSN EN 13108-1)
-
- (dle ČSN 73 6129)
-
- (dle ČSN EN 13108-1)

Délka předpokládané sanace okraje vozovky je 350 m

Úsek 5: km 58,600-59,400 – intravilán Hradiště

Stav: Porušení četnými trhlinami příčnými, doplněné plošnými mozaikovými trhlinami; únosnost vyhovující; AV min. 64 mm na vrstvě PM

Varianta A – výměna krytu vozovky

- Odfrézování obrusné a ložné vrstvy vozovky v celé šířce do hloubky **-110 mm**
- Spojovací postřik PS-E 0,60 kg/m² (dle ČSN 73 6129)
- Položení ložné vrstvy **ACL 16** v min. tl. **60 mm** (dle ČSN EN 13108-1)
- Spojovací postřik PS-E 0,20 kg/m² (dle ČSN 73 6129)
- Položení obrusné vrstvy **ACO 11+** v tl. **50 mm** (dle ČSN EN 13108-1)

Při frézování je vysoká pravděpodobnost zasažení frézou vrstvy penetračního makadamu, jehož povrchovou část by mělo být možno zfrezovat. Pokud toto nebude z pohledu dodavatele možné, bude vhodné zvolit variantu B.

Varianta B – výměna krytu a podkladu vozovky

- Vybourání krytových vrstev vozovky do hloubky vozovky v celé šířce do hloubky **-180 mm** pod úroveň nového povrchu vozovky
- Úprava podkladu vyrovnáním a přehutněním
- Infiltrační postřik PI-E 1,0 kg/m² (dle ČSN 73 6129)
- Položení ložné vrstvy **ACP 22+** v min. tl. **70 mm** (dle ČSN EN 13108-1)
- Spojovací postřik PS-E 0,40 kg/m² (dle ČSN 73 6129)
- Položení ložné vrstvy **ACL 16** v min. tl. **60 mm** (dle ČSN EN 13108-1)
- Spojovací postřik PS-E 0,20 kg/m² (dle ČSN 73 6129)
- Položení obrusné vrstvy **ACO 11+** v tl. **50 mm** (dle ČSN EN 13108-1)

Úsek 6: km 59,400-60,200 – extravilán

Stav: Lokální porušení trhlinami příčnými, mozaikovými i síťovými, lokálními deformacemi a zejména vyjetými kolejemi; únosnost vyhovující; AV min. 160 mm

Varianta A – výměna krytu vozovky

- Odfrézování obrusné a ložné vrstvy vozovky v celé šířce do hloubky **-110 mm**
- Spojovací postřik PS-E 0,40 kg/m² (dle ČSN 73 6129)
- Položení ložné vrstvy **ACL 16** v min. tl. **60 mm** (dle ČSN EN 13108-1)
- Spojovací postřik PS-E 0,20 kg/m² (dle ČSN 73 6129)
- Položení obrusné vrstvy **ACO 11+** v tl. **50 mm** (dle ČSN EN 13108-1)

Varianta B – výměna obrusné vrstvy vozovky (minimální)

- Odfrézování obrusné a ložné vrstvy vozovky v celé šířce do hloubky **-50 mm** pod úroveň nového povrchu vozovky
- v případě dalšího lokálního porušení ložné vrstvy
 - frézování do hl. **-60 mm**
 - spojovací postřik PS-E 0,8 kg/m² (dle ČSN 73 6129)
 - vyplnění vrstvou **ACP+ 16** v tl. max. **60 mm** (dle ČSN EN 13108-1)
- případně sanace trhlin dle TP 115
- Spojovací postřik PS-E 0,20 kg/m² (dle ČSN 73 6129)
- Položení obrusné vrstvy **ACO 11+** v tl. **50 mm** (dle ČSN EN 13108-1)

Varianta předpokládá porušení podkladní vrstvy v rozsahu max. 8% plochy a příčinu vyjetých kolejí pouze v obrusné vrstvě, nelze však vyloučit opětovné projetí kolejí.

Úsek 7: km 60,200-60,542 – intravilán Staré Hradiště

Stav: obdobný, jako u předešlého úseku, lokální porušení trhlinami příčnými, souvisle plošnými trhlinami mozaikovými, místními deformacemi a zejména vyjetými kolejemi; únosnost vyhovující; AV min. 170 mm

Varianta A – výměna krytu vozovky

- Odfrézování obrusné a ložné vrstvy vozovky v celé šířce do hloubky **-110 mm**
- Spojovací postřík PS-E 0,40 kg/m² (dle ČSN 73 6129)
- Položení ložné vrstvy **ACL 16** v min. tl. **60 mm** (dle ČSN EN 13108-1)
- Spojovací postřík PS-E 0,20 kg/m² (dle ČSN 73 6129)
- Položení obrusné vrstvy **ACO 11+** v tl. **50 mm** (dle ČSN EN 13108-1)

Varianta B – výměna obrusné vrstvy vozovky (minimální)

- Odfrézování obrusné a ložné vrstvy vozovky v celé šířce do hloubky **-50 mm** pod úroveň nového povrchu vozovky
- v případě dalšího lokálního porušení ložné vrstvy
 - frézování do hl. **-60 mm**
 - spojovací postřík PS-E 0,8 kg/m² (dle ČSN 73 6129)
 - vyplnění vrstvou **ACP+ 16** v tl. max. **60 mm** (dle ČSN EN 13108-1)
- případně sanace trhlin dle TP 115
- Spojovací postřík PS-E 0,20 kg/m² (dle ČSN 73 6129)
- Položení obrusné vrstvy **ACO 11+** v tl. **50 mm** (dle ČSN EN 13108-1)

Varianta předpokládá porušení podkladní vrstvy v rozsahu max. 8% plochy a příčinu vyjetých kolejí pouze v obrusné vrstvě, nelze však vyloučit opětovné projetí kolejí.

8 Závěr

Diagnostický průzkum předmětného úseku silnice prokázal neuspokojivý stav vozovky ve smyslu nevyhovujících povrchových vlastností vozovky, projevujícími se vyjížděním kolejí, příčnými i plošnými trhlinami v krytu vozovky i erozí povrchu s výtluky.

Vzhledem k dostatečné únosnosti vozovky byla na většině úseku navržena výměna asfaltem stmelených vrstev s výjimkou dílčích úseků s lokální sanací podkladních vrstev.

VYPRACOVÁNÍ ZPRÁVY

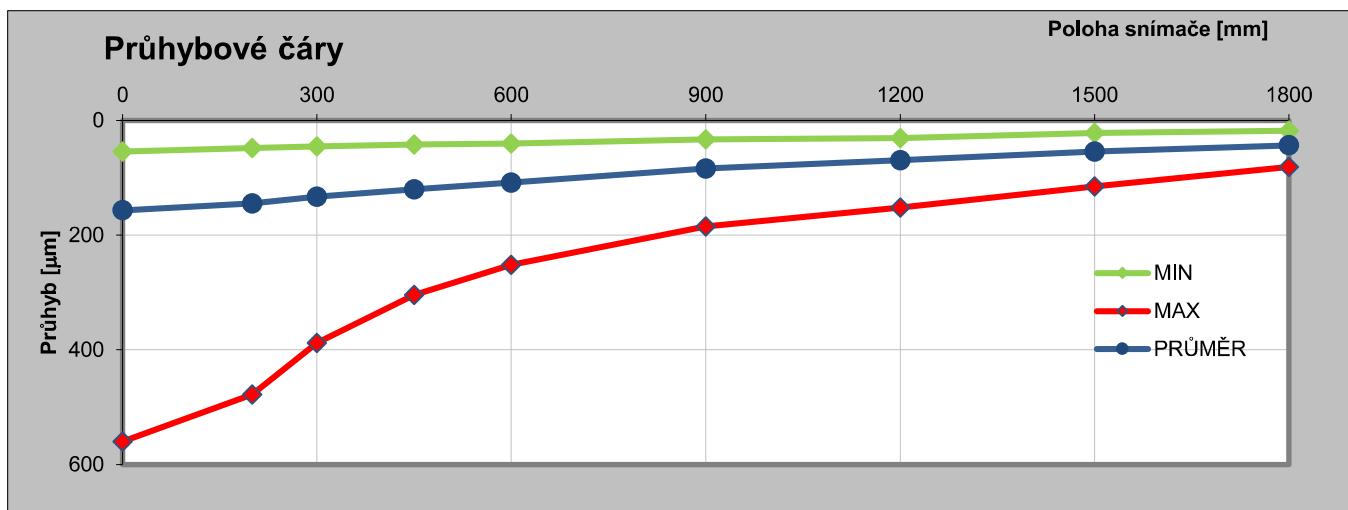
Ing. Luděk Mališ
Datum: 26. 2. 2016
Místo: Brno

Příloha 1

Měření únosnosti

- 1_1 Tabulka měřených dat**
- 1_2 Graf měřených průhybů**

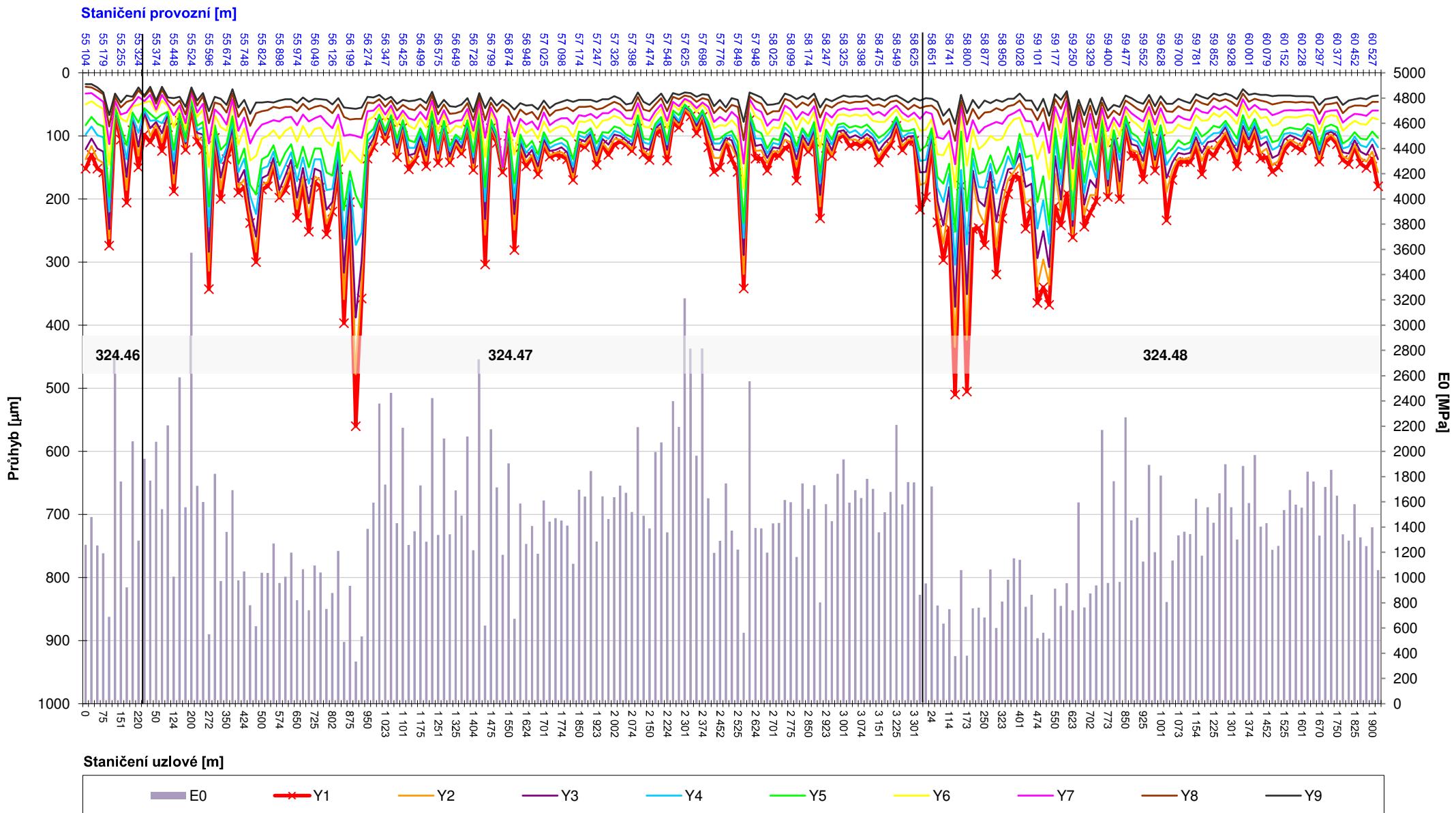
Úsek	Staničení		Jízdní pruh	Tlak [kPa]	Teplota povrchu [°C]	Y1	Y2	Y3	Y4	Y5	Y6	Y7	Y8	Y9		
	Uzlové	Provozní				[μm]	0	[μm]								
218	1 850	60 477	1	721	9,8	144	135	125	115	104	81	66	52	40		
219	1 874	60 501	2	717	9,8	151	141	130	118	106	82	68	53	42		
220	1 900	60 527	1	722	9,8	136	125	114	104	93	71	60	46	37		
221	1 913	60 540	2	724	9,8	180	158	137	118	103	74	60	46	36		
	MIN					693	7	54	48	45	42	40	33	31	22	18
	MAX					755	10	560	478	388	304	252	185	152	115	81
	PRŮMĚR					721	9	156	144	133	120	108	84	70	54	43
	SMODCH					10	1	77	66	57	46	38	26	20	14	10
	Variabilita					1%	14%	49%	46%	43%	38%	35%	32%	28%	25%	23%



II/324 Hrobice - Staré Hradiště

Průhybové čáry

seřazeno dle staničení



Příloha 2

Vyhodnocení únosnosti

- 2_1** Výpočet dopravního zatížení
- 2_2** Tabulka vyhodnocení únosnosti
- 2_3** Graf zesílení a zbytkové životnosti
- 2_4** Graf modulů pružnosti
- 2_5** Přehledné mapové schéma měřeného úseku s GPS lokalizací měřených míst únosnosti

Dopravní zatížení dle dat ŘSD ČR a přepočet dle TP 170

Sčítání 2010

Parametry úseku					Parametry dopravy										Výpočet dopravního zatížení						
Okres	Silnice	Sčítací úsek	Od (m)	Do (m)	LN	SN	SNP	TN	TNP	NSN	A	AK	% TN+NSN+AK	TNV ₀	Nd	C1	C2	C3	C4	γDi	TDZ
EPU	324	5-2030	extravilán	542	143	3	27	13	40	73	0	10%	407	71	0,50	0,7	0,5	1,0	1,0	IV	
			intravilán	542	143	3	27	13	40	73	0	10%	407	142	0,50	0,7	0,5	2,0	1,0	IV	

Součinitel rozdělení dopravy

- 1,00 jednopruhové komunikace
- C1** 0,50 obousměrné dvoupruhové
- 0,45 se dvěma pruhy v jednom směru
- 0,40 s třemi a více pruhy v jednom směru

Součinitel fluktuace stop TNV

- C2** 1,0 pro úroveň D0 a D1 a třídu III až S, autobus, trolejbus zastávky
- 0,7 pro ostatní kombinace

Součinitel spektra zatížení TNV

- 0,5 běžné zatížení
- C3** 0,7 podíl 20% - 50% náprav nad 10 t (mezinárodní a dálková doprava, zastávky autobusů a trolejbusů)
- 1,0 podíl nad 50% náprav nad 10 t (blízkost výroby surovin a stavebních hmot)

Součinitel rychlosti pohybu TNV

- C4** 1,0 návrhová rychlosť nad 50 km/h
- 2,0 návrhová rychlosť 50 km/h a menší nebo při zastavování vozidel

Součinitel spolehlivosti porušení vozovky

- 0,6 úroveň návrhového porušení D0
- γDi** 1,0 úroveň návrhového porušení D1
- 2,8 úroveň návrhového porušení D2

Uvažované typy vozidel dle TP 170

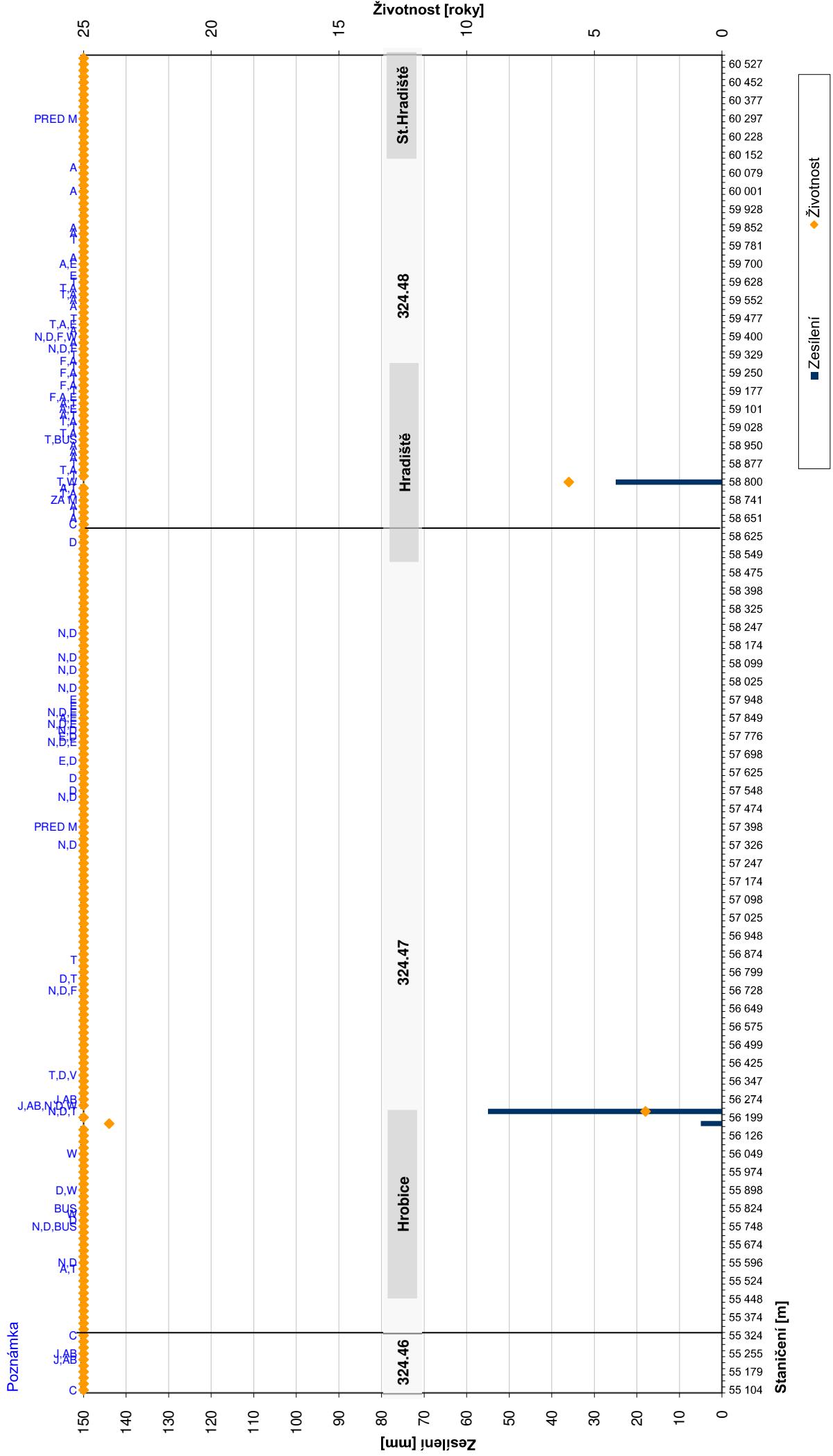
- LN** - lehká nákladní vozidla (užitečná hmotnost do 3,5t), [vozidel/den]
- SN** - střední nákladní vozidla (užitečná hmotnost 3,5-10t), [vozidel/den]
- SNP** - střední nákladní vozidla s přívěsy, [vozidel/den]
- TN** - těžká nákladní vozidla (užitečná hmotnost nad 10t), [vozidel/den]
- TNP** - těžká nákladní vozidla s přívěsy (užitečná hmotnost nad 10t), [vozidel/den]
- NSN** - návěsové soupravy nákladních vozidel, [vozidel/den]
- A** - autobusy, [vozidel/den]
- AK** - kloubové autobusy, [vozidel/den]

Úsek	Staničení		Poznámky		Tloušťky vrstev			Moduly pružnosti vrstev				TNV=407		
	Uzlové	Provozní	Pruh	Porušení aj.	H1	H2	H3	E1	E2	E3	Ep	Doprava	Životnost	Zesílení
					[mm]	[MPa]			[Nd]	[roků]	[mm]			
200	1 401	60 028	1		285	200	230	13 832	943	501	214	71	25	0
201	1 425	60 052	2		285	200	230	8 082	577	378	177	71	25	0
202	1 452	60 079	1		285	200	230	7 921	738	614	171	71	25	0
203	1 474	60 101	2	A	285	200	230	7 866	619	421	133	71	25	0
204	1 501	60 128	1		285	200	230	7 980	628	386	140	71	25	0
205	1 525	60 152	2		285	200	230	10 205	778	522	166	71	25	0
206	1 550	60 177	1		285	200	230	12 596	870	524	171	142	25	0
207	1 574	60 201	2		285	200	230	10 779	787	499	169	142	25	0
208	1 601	60 228	1		285	200	230	9 787	680	392	184	142	25	0
209	1 623	60 250	2		285	200	230	13 905	970	570	184	142	25	0
210	1 651	60 278	1		285	200	230	12 373	815	486	190	142	25	0
211	1 670	60 297	2	PRED M	285	200	230	10 382	696	396	129	142	25	0
212	1 700	60 327	1		285	200	230	11 101	730	407	200	142	25	0
213	1 725	60 352	2		285	200	230	13 461	873	446	197	142	25	0
214	1 750	60 377	1		285	200	230	10 985	713	435	186	142	25	0
215	1 775	60 402	2		285	200	230	9 933	682	364	137	142	25	0
216	1 800	60 427	1		285	200	230	8 326	608	349	147	142	25	0
217	1 825	60 452	2		285	200	230	11 355	703	390	168	142	25	0
218	1 850	60 477	1		285	200	230	8 342	621	387	151	142	25	0
219	1 874	60 501	2		285	200	230	7 372	553	342	153	142	25	0
220	1 900	60 527	1		285	200	230	7 860	614	416	176	142	25	0
221	1 913	60 540	2		285	200	230	4 453	412	356	167	142	25	0
						MIN	862	30	63	51		3	0	
						MAX	14966	12271	2234	511		25	55	
						PRŮMĚR	7751	821	364	176		25	0	
						SMODCH	2993	1562	229	67		2	4	
						Variabilita	39%	190%	63%	38%		8%		

II/324 Hrobice - Staré Hradiště

Graf zesílení a zbytkové životnosti

seřazeno dle staničení

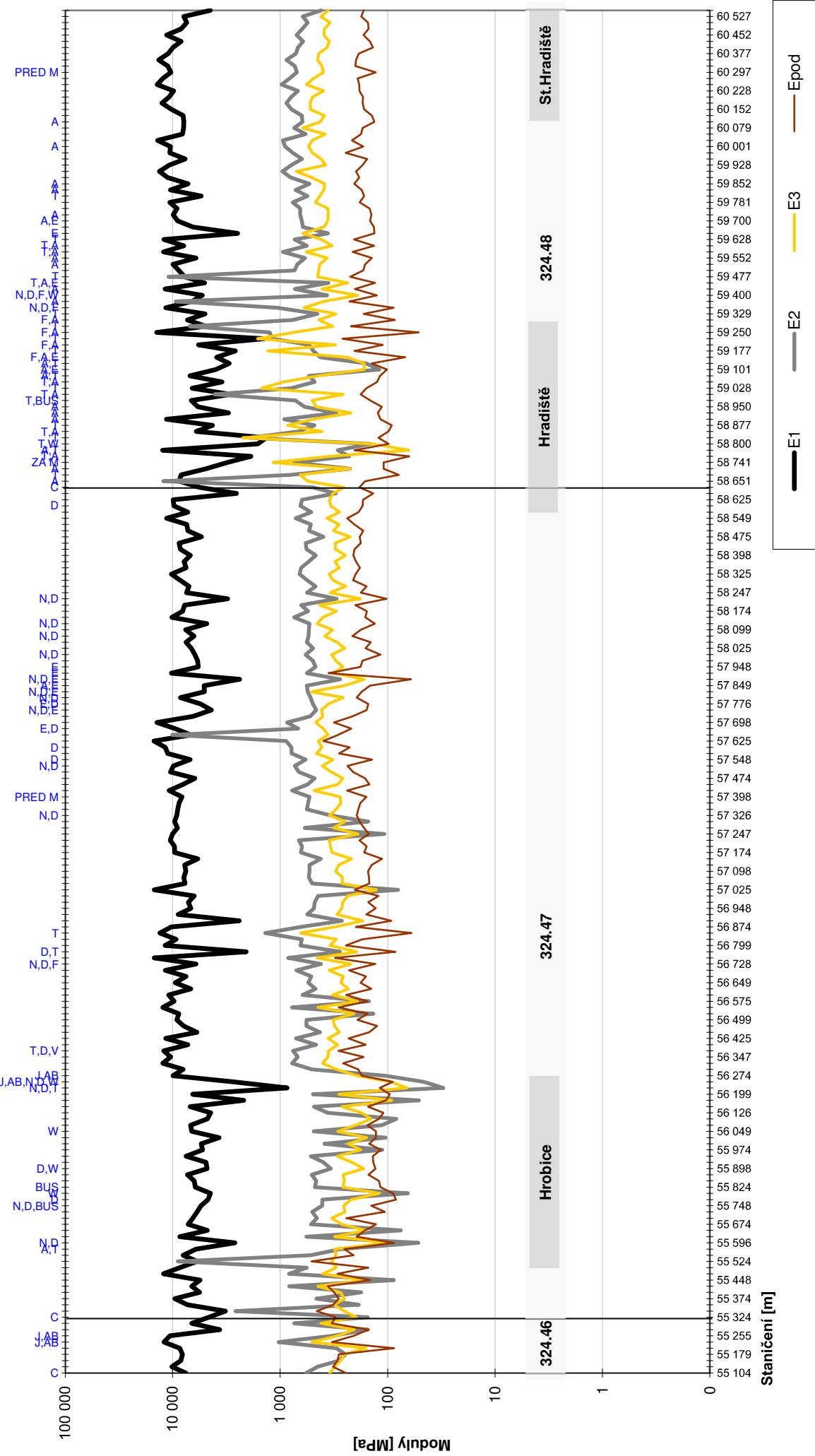


II/324 Hrobice - Staré Hradiště

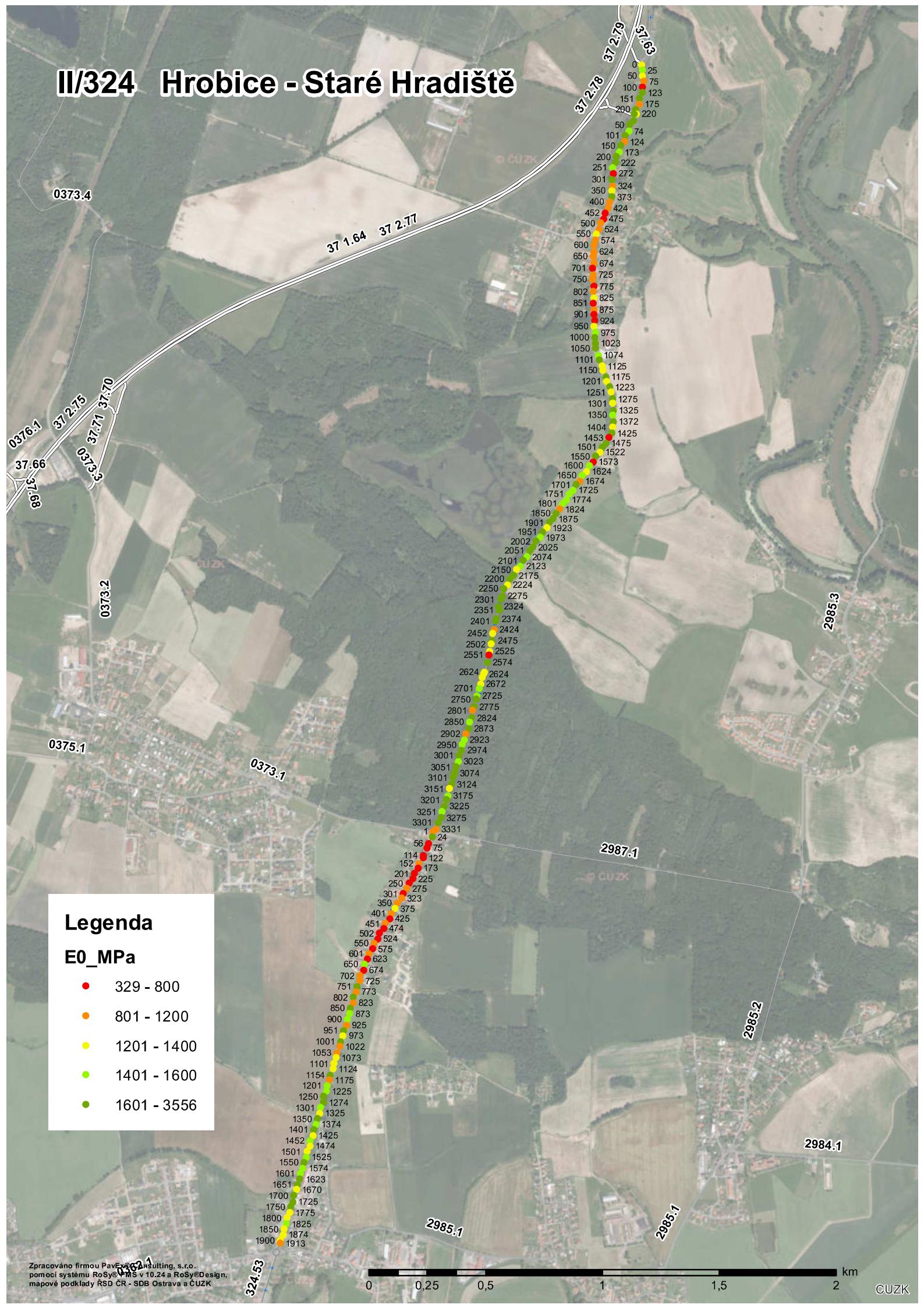
Moduly pružnosti

seřazeno dle staničení

Poznámky



II/324 Hrobice - Staré Hradiště



Příloha 3

Konstrukční složení vozovky

- 3_1 Protokol z odebraných jádrových vývrtů a sond**
- 3_2 Fotodokumentace**



Skladba vozovky komunikace - vrtané sondy

Objednatele: PavEx Consulting, s.r.o., Srbská 53, 612 00 Brno
Komunikace: II/324 Staré Hradiště - Hroboice

Vrtané sondy provedeny dne :
Vzorky pro následné laboratorní rozboru odebral:

24.11.2016

Lukáš Lexmaul, Ing. Jiří Konečný, Lenka Jakubčová

Začátek úseku (ZÚ): km 55,104

HS č.	Stanoviště (km)	Skladba vozovky						Zatříďení zeminy :							
		Tloušťky jednotlivých vrstev (mm)				Celkem HS (mm)		číslo protokolu:	W	W _L	W _P	I _p	I _c	I _L	zatřídění
JV + HS21	55,444	P	214	606	660	šD	kam. jíl	R339A	16,0	NP				S4 SM	
JV + HS17	56,404	P	265	85	170	šD	písek	R338A	6,3	NP				S2 SP	
JV + HS13	57,364	P	287	140	320	šD	štěrk	R337A	10,4	NP				G3 G-F štěrk s příměsí jemozrnné zeminy	
JV + HS8	58,564	L	313	290	580	šD	písek	R336A	13,9	22	17	5	0,48	0,52	S4 SM písek hlinity
JV + HS3	59,764	P	160	110	230	šD	AC rec.	R335A	11,1	NP				G3 G-F štěrk s příměsí jemozrnné zeminy	

JV č.	Stanoviště ZÚ + m	Asfaltové souvrství						Podkladní vrstva			
		míkotolobec	obrusná	ložní	I. podkladní	II. podkladní	III. podkladní	podkladní	celkem	pozd. PM	(mm)
JV22	55,204	L	40	70	100	51	65	98			210
JV21+HS	55,444	P				65	49	63	79		
JV20	55,684	L				68	46	60			
JV19	55,924	P				49	47	21			
JV18	56,164	L				64	54	80	58		
JV17+HS	56,404	P	9	41	64	38	33	74			
JV16	56,644	L	9	41	64	38	26				18,19,
JV15	56,884	P	9	46	37	41	32	38	20		21,22
JV14	57,304	L	11	44	57	55	50				ACL 16+
JV13+HS	57,364	P	8	52	30	77	54	66			
JV12	57,604	L	6	57	72	44	39	48	109	32	12,
JV11	57,844	P	9	80	50	53	52	47	66	457	14-16
										381	PM

Rozbor asfaltových směsí ložní vrstvy:
 vývrt č. směs odpovídá parametrům dle ČSN EN 13108-1:

JV č.	Stanoviště ZÚ + m	Asfaltové souvrství							
		Tloušťky jednotlivých vrstev (mm) dle ČSN EN 12697-36, čl. 4.1						Celkem (mm)	
		mikrooborec	obrusná	ložní	I. podkladní	II. podkladní	III. podkladní	padr. PM	druh
JV10	58,084	L	3	49	34	30	50	87	51
JV9	58,324	P	8	35	48	37	44	46	32
JV8+HS	58,564	L	12	60	38	81	41	81	
JV7	58,804	P	8	47	42				
JV6	59,044	L	5	38	54				
JV5	59,284	P	5	51	8				
JV4	59,524	L	6	46	76	47			
JV3+HS	59,764	P	7	46	64	43			
JV2	60,004	L	4	42	68	56			
JV1	60,244	P	5	50	94	47			

* v podkladní vrstvě - těžené kamenivo

max. zrno 8
max. zrno 11
max. zrno 16
max. zrno 22

utřženo při vrtání

Nedílnou součástí této zprávy jsou protokoly o provedených akreditovaných zkouškách AZL 1135.1:

Rozbory zemin:

R335 - 339A/2016

Rozbor asfaltové směsi:
AS48-52/2016

V Olomouci dne:
07.01.2017

Zprávu zpracoval: Blanka Holá



SOZ, s.r.o.
Umělá dráhy 939/5, 779 00 Olomouc
IČ: 25743554, DIČ: CZ25743554

Protokol o zkouškách asf. směsi za horka č.: 48/2016

zakázka č: 80/2016

Objednatel : PavEx® Consulting, s.r.o., Srbská 53, 612 00 Brno

Dodavatel : původní konstrukce
Stavba : II/324 Staré Hradiště - Hrobice
Odběr vzorku: datum: 24.11.2016

typ směsi/zk. typu	: vývrty z původní konstrukce
	ložní vrstva vývrt č. 2,3,4
tloušťka vrstvy, cm	:-
počasí	:-
staničení	:

Použité zkušební metody :

ČSN EN 12697-1 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 1 : Obsah rozpustného pojiva
- extrakce pojiva dle článku 5.2, 5.3, 5.5.2, B 1.6 a B.2.1 (za studena)

ČSN EN 12697-2 +A1 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 2 : Zrnitost

ČSN EN 12697-5 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 5 : Stanovení maximální objemové hmotnosti
- postup A (ve vodě)

ČSN EN 12697-6 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 6 : Stanovení objemové hmotnosti asfaltového
zkušebního tělesa
- postup B (objemová hmotnost - nasycený suchý povrch (SSD))

ČSN EN 12697-8 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 8 : Stanovení mezerovitosti asfaltových směsí

ČSN EN 12697-18 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 18 : Stékavost pojiva, kap. 5 (Schellenberger. met.)

ČSN EN 12697-29 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 29: Stanovení rozměrů asfaltových zkušebních
těles - čl. 3.1, 3.2

ČSN EN 12697-30 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 30 : Příprava zkušebních těles rázovým
zhutňovačem (rázový zhutňovač s dřevěným blokem)

ČSN EN 12697-34 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 34 : Marshalova zkouška (12/2007)

Výsledky zkoušek :

DRUH ZKOUŠKY	síto jedn.	POŽADAVKY			ZKUŠEBNÍ VZOREK
		**ČSN	*zk. typu	**toler.	
Teplota směsi (záznam o odběru)	°C				
Obsah rozpustného pojiva	% hm.				5,99
Zrnitost, % propadu	síto, mm				
	45				
	32				
	22				100,0
	16				99,7
	11				93,1
	8				84,3
	4				53,5
	2				41,2
	1				33,8
	0,5				26,2
	0,25				15,4
	0,125				10,9
	0,063				9,3
Obj. hmotn. zkuš. těles -suchá	Mg/m ³				
Obj. hmotn. zkuš. těles -SSD	Mg/m ³				
Obj. hmotn. zkuš. těles -utěsněná	Mg/m ³				
Obj. hmotn. zkuš. těles -z rozměrů	Mg/m ³				
Max. objem. hmotnost (voda, 25°C)	Mg/m ³				
Max. objem. hmotnost (rozp., 25°C)	Mg/m ³				
Mezerovitost asf. směsi	% obj.				
Stupeň vyplnění mezer pojivem	% obj.				
mezerovitost směsi kameniva	% obj.				
obsah asfaltu	% obj.				
obj. hmotnost pojiva	Mg/m ³				

** Buď ČSN EN 13108-1 (3/2008) nebo ČSN 73 6121 (3/2008)

Zkoušku provedl : Jan Bednář
Komentář, vyhodnocení :

Výsledky zkoušek se týkají jen zkoušených vzorků. Bez písemného souhlasu zkušebního laboratoře se nesmí protokol reproducovat, jinak než celý. Nejistoty měření: obsah pojiva $\pm 0,24\%$, zrnitost kam. $\pm 0,48\%$, stabilita $\pm 0,42$ kN, přetvoření $\pm 0,02$ mm, max obj. hmot. $\pm 0,18\%$, mezerovitost $\pm 0,3\%$, teplota $\pm 1,2^\circ\text{C}$, obj. hmot. zkuš. tělesa $\pm 0,24\%$, stékavost $\pm 1,12\%$.

Uvedená rozšířená nejistota měření je součinem standardní nejistoty měření a koeficientu $k = 2$, což pro normální rozdělení odpovídá pravděpodobnosti pokrytí 95 %. U odběru vzorků se nejistota neuvádí.

*Požadavky jsou mimo rámec akreditace dle ČSN EN ISO/IEC 17 025.

Datum zpracování: 20.12.2016 -23.12.2016

Datum vyhotovení protokolu : 7.1.2017

Protokol zpracoval : Blanka Holá

Manažer kvality

Blanka Holá



-- konec protokolu --



SQZ, s.r.o.
Ústřední laboratoř Olomouc - pracoviště Olomouc
U místní dráhy 939/5
779 00 Olomouc

1

2

SQZ
služby · kvalita · zkoušky

Protokol o zkouškách asf. směsi za horka č.: 49/2016

zakázka č: 80/2016

Objednatel : PavEx® Consulting, s.r.o., Srbská 53, 612 00 Brno

Dodavatel : původní konstrukce
Stavba : II/324 Staré Hradiště - Hrobice
Odběr vzorku: datum: 24.11.2016

typ směsi/zk. typu : vývrty z původní konstrukce
tloušťka vrstvy, cm : ložní vrstva vývrt č. 5,6,7
počasí : -
staničení : -

Použité zkušební metody :

ČSN EN 12697-1 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 1 : Obsah rozpustného pojiva
- extrakce pojiva dle článku 5.2, 5.3, 5.5.2, B 1.6 a B.2.1 (za studena)

ČSN EN 12697-2 +A1 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 2 : Zrnitost

ČSN EN 12697-5 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 5 : Stanovení maximální objemové hmotnosti
- postup A (ve vodě)

ČSN EN 12697-6 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 6 Stanovení objemové hmotnosti asfaltového
zkušebního tělesa
- postup B (objemová hmotnost - nasycený suchý povrch (SSD))

ČSN EN 12697-8 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 8 : Stanovení mezerovitosti asfaltových směsí

ČSN EN 12697-18 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 18 : Stékavost pojiva, kap. 5 (Schellenbergr. met.)

ČSN EN 12697-29 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 29: Stanovení rozměrů asfaltových zkušebních
těles - čl. 3.1, 3.2

ČSN EN 12697-30 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 30 : Příprava zkušebních těles rázovým
zhutňovačem (rázový zhutňovač s dřevěným blokem)

ČSN EN 12697-34 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 34 : Marshalova zkouška (12/2007)

Výsledky zkoušek :

DRUH ZKOUŠKY	síto jedn.	POŽADAVKY			ZKUŠEBNÍ VZOREK
		**ČSN	*zk. typu	**toler.	
Teplota směsi (záznam o odběru)	°C				
Obsah rozpustného pojiva	% hm.				5,89
Zrnitost, % propadu	síto, mm				
	45				
	32				
	22				100,0
	16				100,0
	11				97,9
	8				92,9
	4				79,8
	2				70,0
	1				60,4
	0,5				41,8
	0,25				16,0
	0,125				11,5
	0,063				10,0
Obj. hmotn. zkuš. těles -suchá	Mg/m ³				
Obj. hmotn. zkuš. těles -SSD	Mg/m ³				
Obj. hmotn. zkuš. těles -utěsněná	Mg/m ³				
Obj. hmotn. zkuš. těles -z rozměrů	Mg/m ³				
Max. objem. hmotnost (voda, 25°C)	Mg/m ³				
Max. objem. hmotnost (rozp., 25°C)	Mg/m ³				
Mezerovitost asf. směsi	% obj.				
Stupeň vyplnění mezer pojivem	% obj.				
mezerovitost směsi kameniva	% obj.				
obsah asfaltu	% obj.				
obj. hmotnost pojiva	Mg/m ³				

** Buď ČSN EN 13108-1 (3/2008) nebo ČSN 73 6121 (3/2008)

Zkoušku provedl : Jan Bednář
Komentář, vyhodnocení :

Výsledky zkoušek se týkají jen zkoušených vzorků. Bez písemného souhlasu zkušebního laboratoře se nesmí protokol reprodukovat, jinak než celý. Nejistoty měření: obsah pojiva $\pm 0,24\%$, zrnitost kam. $\pm 0,48\%$, stabilita $\pm 0,42\text{ kN}$, přetvoření $\pm 0,02\text{ mm}$, max obj. hmot. $\pm 0,18\%$, mezerovitost $\pm 0,3\%$, teplota $\pm 1,2^\circ\text{C}$, obj. hmot. zkuš. tělesa $\pm 0,24\%$, stékavost $\pm 1,12\%$.

Uvedená rozšířená nejistota měření je součinem standardní nejistoty měření a koeficientu $k = 2$, což pro normální rozdělení odpovídá pravděpodobnosti pokrytí 95 %. U odběru vzorků se nejistota neuvádí.

*Požadavky jsou mimo rámec akreditace dle ČSN EN ISO/IEC 17 025.

Datum zpracování: 20.12.2016 -23.12.2016

Datum vyhotovení protokolu : 7.1.2017

Protokol zpracoval : Blanka Holá



-- konec protokolu --

Manažer kvality

Blanka Holá

Protokol o zkouškách asf. směsi za horka č.: 50/2016

zakázka č: 80/2016

Objednatel : PavEx Consulting, s.r.o., Srbská 53, 612 00 Brno

Dodavatel : původní konstrukce

Stavba : II/324 Staré Hradiště - Hrobice

Odběr vzorku: datum: 24.11.2016

typ směsi/zk. typu : vývrty z původní konstrukce
ložní vrstva vývrt č. 8,9,11

tloušťka vrstvy, cm : -

počasí : -

staničení : -

Použité zkušební metody :

ČSN EN 12697-1 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 1 : Obsah rozpustného pojiva
- extrakce pojiva dle článku 5.2, 5.3, 5.5.2, B 1.6 a B.2.1 (za studena)

ČSN EN 12697-2 +A1 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 2 : Zrnitost

ČSN EN 12697-5 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 5 : Stanovení maximální objemové hmotnosti
- postup A (ve vodě)

ČSN EN 12697-6 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 6 Stanovení objemové hmotnosti asfaltového
zkušebního tělesa
- postup B (objemová hmotnost - nasycený suchý povrch (SSD))

ČSN EN 12697-8 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 8 : Stanovení mezerovitosti asfaltových směsí

ČSN EN 12697-18 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 18 : Stékavost pojiva, kap. 5 (Schellenbergr. met.)

ČSN EN 12697-29 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 29: Stanovení rozměrů asfaltových zkušebních
těles - čl. 3.1, 3.2

ČSN EN 12697-30 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 30 : Příprava zkušebních těles rázovým
zhutňovačem (rázový zhutňovač s dřevěným blokem)

ČSN EN 12697-34 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 34 : Marshalova zkouška (12/2007)

Výsledky zkoušek :

DRUH ZKOUŠKY	síto jedn.	POŽADAVKY			ZKUŠEBNÍ VZOREK
		**ČSN	*zk. typu	**toler.	
Teplota směsi (záznam o odběru)	°C				
Obsah rozpustného pojiva	% hm.				11,08
Zrnitost, % propadu	síto, mm				
	45				
	32				
	22				100,0
	16				99,8
	11				91,7
	8				77,7
	4				64,9
	2				52,3
	1				42,0
	0,5				31,2
	0,25				16,7
	0,125				9,7
	0,063				7,0
Obj. hmotn. zkuš. těles -suchá	Mg/m ³				
Obj. hmotn. zkuš. těles -SSD	Mg/m ³				
Obj. hmotn. zkuš. těles -utěsněná	Mg/m ³				
Obj. hmotn. zkuš. těles -z rozměrů	Mg/m ³				
Max. objem. hmotnost (voda, 25°C)	Mg/m ³				
Max. objem. hmotnost (rozp., 25°C)	Mg/m ³				
Mezerovitost asf. směsi	% obj.				
Stupeň vyplňení mezer pojivem	% obj.				
mezerovitost směsi kameniva	% obj.				
obsah asfaltu	% obj.				
obj. hmotnost pojiva	Mg/m ³				

** Buď ČSN EN 13108-1 (3/2008) nebo ČSN 73 6121 (3/2008)

Zkoušku provedl : Jan Bednář
Komentář, vyhodnocení :

Výsledky zkoušek se týkají jen zkoušených vzorků. Bez písemného souhlasu zkušebního laboratoře se nesmí protokol reproducovat, jinak než celý. Nejistoty měření: obsah pojiva $\pm 0,24\%$, zrnitost kam. $\pm 0,48\%$, stabilita $\pm 0,42$ kN, přetvoření $\pm 0,02$ mm, max obj. hmot. $\pm 0,18\%$, mezerovitost $\pm 0,3\%$, teplota $\pm 1,2^\circ\text{C}$, obj. hmot. zkuš. tělesa $\pm 0,24\%$, stékavost $\pm 1,12\%$.

Uvedená rozšířená nejistota měření je součinem standardní nejistoty měření a koeficientu $k = 2$, což pro normální rozdělení odpovídá pravděpodobnosti pokrytí 95 %. U odběru vzorků se nejistota neuvádí.

*Požadavky jsou mimo rámec akreditace dle ČSN EN ISO/IEC 17 025.

Datum zpracování: 20.12.2016 -23.12.2016

Datum vyhotovení protokolu : 7.1.2017

Protokol zpracoval : Blanka Holá



-- konec protokolu --

Manažer kvality

Blanka Holá

Protokol o zkouškách asf. směsi za horka č.: 51/2016

zakázka č: 80/2016

Objednateľ : PavEx® Consulting, s.r.o., Srbská 53, 612 00 Brno

Dodavatel : původní konstrukce
Stavba : II/324 Staré Hradiště - Hrobice
Odběr vzorku: datum: 24.11.2016

typ směsi/zk. typu	: vývrty z původní konstrukce
	ložní vrstva vývrt č. 12, 14, 15, 16
tloušťka vrstvy, cm	: -
počasí	: -
staničení	:

Použité zkušební metody :

ČSN EN 12697-1 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 1 : Obsah rozpustného pojiva
- extrakce pojiva dle článku 5.2, 5.3, 5.5.2, B 1.6 a B.2.1 (za studena)

ČSN EN 12697-2 +A1 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 2 : Zrnitost

ČSN EN 12697-5 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 5 : Stanovení maximální objemové hmotnosti
- postup A (ve vodě)

ČSN EN 12697-6 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 6 Stanovení objemové hmotnosti asfaltového
zkušebního tělesa
- postup B (objemová hmotnost - nasycený suchý povrch (SSD))

ČSN EN 12697-8 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 8 : Stanovení mezerovitosti asfaltových směsí

ČSN EN 12697-18 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 18 : Stékavost pojiva, kap. 5 (Schellenbergr. met.)

ČSN EN 12697-29 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 29: Stanovení rozměrů asfaltových zkušebních
těles - čl. 3.1, 3.2

ČSN EN 12697-30 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 30 : Příprava zkušebních těles rázovým
zhutňovačem (rázový zhutňovač s dřevěným blokem)

ČSN EN 12697-34 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 34 : Marshalova zkouška (12/2007)

Výsledky zkoušek :

DRUH ZKOUŠKY	síto jedn.	POŽADAVKY			ZKUŠEBNÍ VZOREK
		**ČSN	*zk. typu	**toler.	
Teplota směsi (záznam o odběru)	°C				
Obsah rozpustného pojiva	% hm.				5,55
Zrnitost, % propadu	síto, mm				
	45				
	32				
	22				100,0
	16				99,3
	11				83,3
	8				69,6
	4				51,5
	2				40,0
	1				39,1
	0,5				30,3
	0,25				18,7
	0,125				12,5
	0,063				9,8
Obj. hmotn. zkuš. těles -suchá	Mg/m ³				
Obj. hmotn. zkuš. těles -SSD	Mg/m ³				
Obj. hmotn. zkuš. těles -utěsněná	Mg/m ³				
Obj. hmotn. zkuš. těles -z rozměrů	Mg/m ³				
Max. objem. hmotnost (voda, 25°C)	Mg/m ³				
Max. objem. hmotnost (rozp., 25°C)	Mg/m ³				
Mezerovitost asf. směsi	% obj.				
Stupeň vyplnění mezer pojivem	% obj.				
mezerovitost směsi kameniva	% obj.				
obsah asfaltu	% obj.				
obj. hmotnost pojiva	Mg/m ³				

** Buď ČSN EN 13108-1 (3/2008) nebo ČSN 73 6121 (3/2008)

Zkoušku provedl : Jan Bednář
Komentář, vyhodnocení :

Výsledky zkoušek se týkají jen zkoušených vzorků. Bez písemného souhlasu zkoušebního laboratoře se nesmí protokol reproducovat, jinak než celý. Nejistoty měření: obsah pojiva $\pm 0,24\%$, zrnitost kam. $\pm 0,48\%$, stabilita $\pm 0,42\text{ kN}$, přetvoření $\pm 0,02\text{ mm}$, max obj. hmot. $\pm 0,18\%$, mezerovitost $\pm 0,3\%$, teplota $\pm 1,2^\circ\text{C}$, obj. hmot. zkuš. tělesa $\pm 0,24\%$, stékavost $\pm 1,12\%$.

Uvedená rozšířená nejistota měření je součinem standardní nejistoty měření a koeficientu k = 2, což pro normální rozdělení odpovídá pravděpodobnosti pokrytí 95 %. U odběru vzorků se nejistota neuvádí.

*Požadavky jsou mimo rámec akreditace dle ČSN EN ISO/IEC 17 025.

Datum zpracování: 20.12.2016 -23.12.2016

Datum vyhotovení protokolu : 7.1.2017

Protokol zpracoval : Blanka Holá



-- konec protokolu --

Manažer kvality

Blanka Holá

Protokol o zkouškách asf. směsi za horka č.: 52/2016

zakázka č: 80/2016

Objednateľ : PavEx® Consulting, s.r.o., Srbská 53, 612 00 Brno

Dodavatel : původní konstrukce
Stavba : II/324 Staré Hradiště - Hrobice
Odběr vzorku: datum: 24.11.2016

typ směsi/zk. typu	: vývrty z původní konstrukce
tloušťka vrstvy, cm	: ložní vrstva vývrt č. 18, 19, 21, 22
počasí	: -
staničení	:

Použité zkušební metody :

ČSN EN 12697-1 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 1 : Obsah rozpustného pojiva
- extrakce pojiva dle článku 5.2, 5.3, 5.5.2, B 1.6 a B.2.1 (za studena)

ČSN EN 12697-2 +A1 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 2 : Zrnitost

ČSN EN 12697-5 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 5 : Stanovení maximální objemové hmotnosti
- postup A (ve vodě)

ČSN EN 12697-6 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 6 Stanovení objemové hmotnosti asfaltového
zkušebního tělesa
- postup B (objemová hmotnost - nasycený suchý povrch (SSD))

ČSN EN 12697-8 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 8 : Stanovení mezerovitosti asfaltových směsí

ČSN EN 12697-18 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 18 : Stékavost pojiva, kap. 5 (Schellenbergr. met.)

ČSN EN 12697-29 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 29: Stanovení rozměrů asfaltových zkušebních
těles - čl. 3.1, 3.2

ČSN EN 12697-30 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 30 : Příprava zkušebních těles rázovým
zhutňovačem (rázový zhutňovač s dřevěným blokem)

ČSN EN 12697-34 Zkušební metody pro asfaltové směsi za horka Část 34 : Marshalova zkouška (12/2007)

list č.: 2
počet stran: 2

Výsledky zkoušek :

DRUH ZKOUŠKY	síto jedn.	POŽADAVKY			ZKUŠEBNÍ VZOREK
		**ČSN	*zk. typu	**toler.	
Teplota směsi (záznam o odběru)	°C				
Obsah rozpustného pojiva	% hm.				8,14
Zrnitost, % propadu	síto, mm				
	45				
	32				
	22				100,0
	16				99,6
	11				90,1
	8				79,7
	4				57,0
	2				42,2
	1				30,9
	0,5				20,9
	0,25				12,7
	0,125				9,3
	0,063				7,8
Obj. hmotn. zkuš. těles -suchá	Mg/m ³				
Obj. hmotn. zkuš. těles -SSD	Mg/m ³				
Obj. hmotn. zkuš. těles -utěsněná	Mg/m ³				
Obj. hmotn. zkuš. těles -z rozměrů	Mg/m ³				
Max. objem. hmotnost (voda, 25°C)	Mg/m ³				
Max. objem. hmotnost (rozp., 25°C)	Mg/m ³				
Mezerovitost asf. směsi	% obj.				
Stupeň vyplnění mezer pojivem	% obj.				
mezerovitost směsi kameniva	% obj.				
obsah asfaltu	% obj.				
obj. hmotnost pojiva	Mg/m ³				

** Buď ČSN EN 13108-1 (3/2008) nebo ČSN 73 6121 (3/2008)

Zkoušku provedl : Jan Bednář

Komentář, vyhodnocení :

Výsledky zkoušek se týkají jen zkoušených vzorků. Bez písemného souhlasu zkušební laboratoře se nesmí protokol reprodukovat, jinak než celý. Nejistoty měření: obsah pojiva $\pm 0,24\%$, zrnitost kam. $\pm 0,48\%$, stabilita $\pm 0,42$ kN, přetvoření $\pm 0,02$ mm, max obj. hmot. $\pm 0,18\%$, mezerovitost $\pm 0,3\%$, teplota $\pm 1,2^\circ\text{C}$, obj. hmot. zkuš. tělesa $\pm 0,24\%$, stékavost $\pm 1,12\%$.

Uvedená rozšířená nejistota měření je součinem standardní nejistoty měření a koeficientu $k = 2$, což pro normální rozdělení odpovídá pravděpodobnosti pokrytí 95 %. U odběru vzorků se nejistota neuvádí.

*Požadavky jsou mimo rámec akreditace dle ČSN EN ISO/IEC 17 025.

Datum zpracování: 20.12.2016 -23.12.2016

Datum vyhotovení protokolu : 7.1.2017

Protokol zpracoval : Blanka Holá



-- konec protokolu --

Manažer kvality

Blanka Holá

Protokol č.: R 335A/2016

zakázka č.: 624/2016

Výsledky stanovení vlhkosti dle ČSN EN ISO 17892-1

Stanovení konzistenčních mezí dle ČSN CEN ISO/TS 17892-12

Stanovení zrnitosti zemin dle ČSN CEN ISO/TS 17892-4

Objednatelem: PavEx® Consulting, s.r.o., Srbská 53, 612 00 Brno

Stavba: Silnice II/324 Staré Hradiště - Hrobice

Objekt číslo: Komunikace

Konstr.prvek: aktivní zóna

Materiál: původní

Vzorek odebral/dne: Holá B. / 24.11.2016

Odběr, místo: sonda JV + HS 3 - 3/2

Vzorek dodal/dne: Holá B. / 24.11.2016

Vzorek převzal/dne: Sebera T. / 24.11.2016

Zkoušku prov.: Sebera T.

Poznámka: -

laboratorní číslo vzorku	1
použitá metoda zkoušky	prosévání
odhadnutá hodnota zdánlivé hustoty částic ρ_s v Mg.m^{-3}	-

hmotnostní podíl kamenité složky cb (%)	hmotnostní podíl balvanité složky b (%)
-	-

lab. číslo vzorku	km	od osy m	hl. v m	w %	w _L %	w _P %	l _P %	l _C	l _L
1	-	-	-	11,1	-	-	-	-	-

lab. číslo vzorku	*číslo nestejnorznitosti C_u	*číslo křivosti C_c	*kritérium namrzavosti podle zrnitosti dle ČSN 73 6133	*vhodnost do násypu	*vhodnost pro podloží vozovky (pro aktivní zónu)	*zařazení dle ČSN 73 6133 příloha A
1	126,15	0,47	mírně namrzavé	vhodná	vhodná	G3/G-F

Komentář:

Na stanovení vlhkosti je použit materiál z prostředka z dodaného vzorku ze sáčků.

Výsledky zkoušek se týkají jen zkoušených vzorků. Bez písemného souhlasu zkušební laboratoře se nesmí protokol reproducovat, jinak než celý.

Nejistota měření je u zrnitosti $\pm 1,61\%$, u vlhkosti je $\pm 0,22\%$ a u konzistenčních mezí $\pm 0,25\%$. Uvedená rozšířená nejistota měření je součinem standardní nejistoty měření a koeficientu rozšíření $k=2$, což pro normální rozdělení odpovídá pravděpodobnosti pokrytí asi 95%.

Objekt, konstr. prvek, staničení, materiál, lokalita jsou dodány objednatelem.

* Porovnání výsledků s normou nebo danými požadavky je provedeno mimo rámec akreditace dle ČSN EN ISO/IEC 17025.

Datum vystavení protokolu:

7.12.2016

Manažer kvality

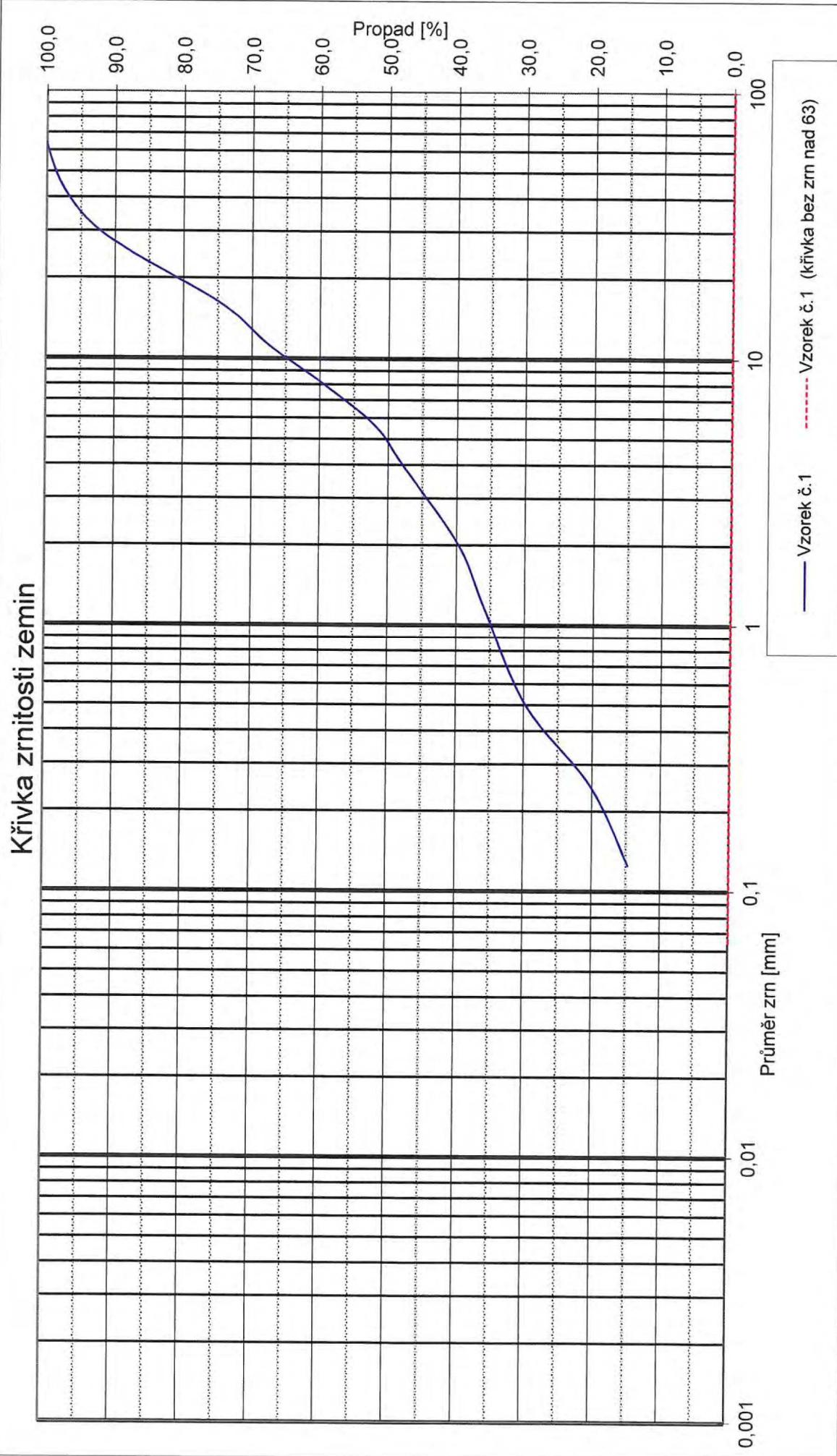
Protokol zpracoval:

T. Sebera



Blanka Holá





Protokol č.: R 336A/2016

zakázka č.: 624/2016

Výsledky stanovení vlhkosti dle ČSN EN ISO 17892-1

Stanovení konzistenčních mezí dle ČSN CEN ISO/TS 17892-12

Stanovení zrnitosti zemin dle ČSN CEN ISO/TS 17892-4

Objednatelem: PavEx® Consulting, s.r.o., Srbská 53, 612 00 Brno

Stavba: Silnice II/324 Staré Hradiště - Hrobice

Objekt číslo: Komunikace

Konstr.prvek: aktivní zóna

Materiál: původní

Vzorek odebral/dne: Holá B. / 24.11.2016

Odběr, místo: sonda JV + HS 8 - 8/2

Vzorek dodal/dne: Holá B. / 24.11.2016

Vzorek převzal/dne: Sebera T. / 24.11.2016

Zkoušku prov.: Sebera T.

Poznámka: -

laboratorní číslo vzorku	2
použitá metoda zkoušky	prosévání a sedimentace
odhadnutá hodnota zdánlivé hustoty částic ρ_s v Mg.m^{-3}	2,56

hmotnostní podíl kamenité složky cb (%)	hmotnostní podíl balvanité složky b (%)
-	-

lab. číslo vzorku	km	od osy m	hl. v m	w %	w _L %	w _P %	l _P %	l _C	l _L
2	-	-	-	13,9	22	17	5,0	0,48	0,52

lab. číslo vzorku	*číslo nestejno-zrnitosti C _U	*číslo křivosti C _C	*kritérium namrzavosti podle zrnitosti dle ČSN 73 6133	*vhodnost do násypu	*vhodnost pro podloží vozovky (pro aktivní zónu)	*zařazení dle ČSN 73 6133 příloha A
2	-	-	namrzavé	podmíněně vhodná	podmíněně vhodná	S4/SM

Komentář:

Na stanovení vlhkosti je použit materiál z prostředka z dodaného vzorku ze sáčků.

Výsledky zkoušek se týkají jen zkoušených vzorků. Bez písemného souhlasu zkušební laboratoře se nesmí protokol reproducovat, jinak než celý.

Nejistota měření je u zrnitosti $\pm 1,61\%$, u vlhkosti je $\pm 0,22\%$ a u konzistenčních mezí $\pm 0,25\%$. Uvedená rozšířená nejistota měření je součinem standardní nejistoty měření a koeficientu rozšíření $k=2$, což pro normální rozdělení odpovídá pravděpodobnosti pokrytí asi 95%.

Objekt, konstr. prvek, staničení, materiál, lokalita jsou dodány objednatelem.

* Porovnání výsledků s normou nebo danými požadavky je provedeno mimo rámec akreditace dle ČSN EN ISO/IEC 17025.

Datum vystavení protokolu:

7.12.2016

Manažer kvality

Protokol zpracoval:

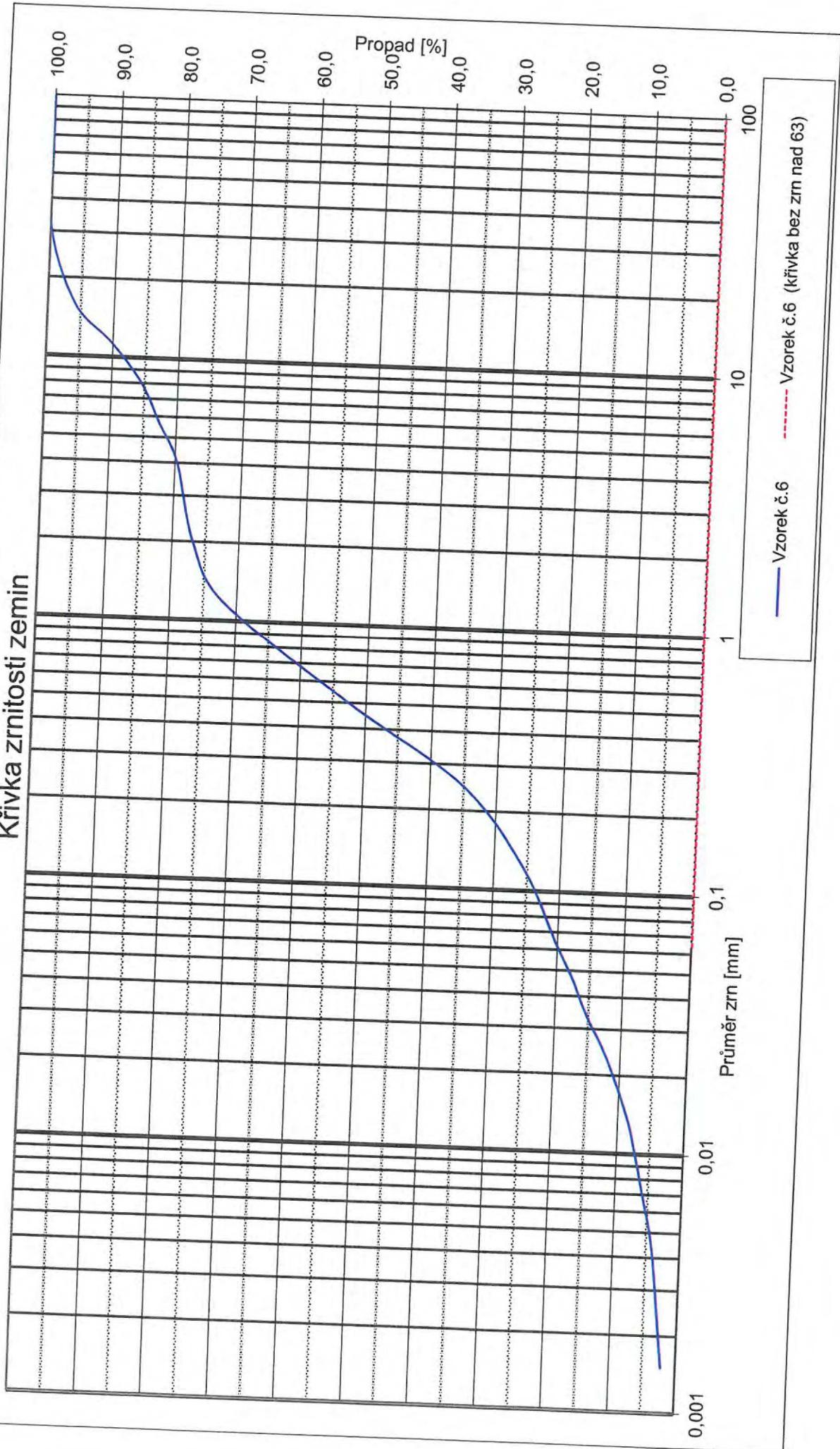
T. Sebera



Blanka Holá

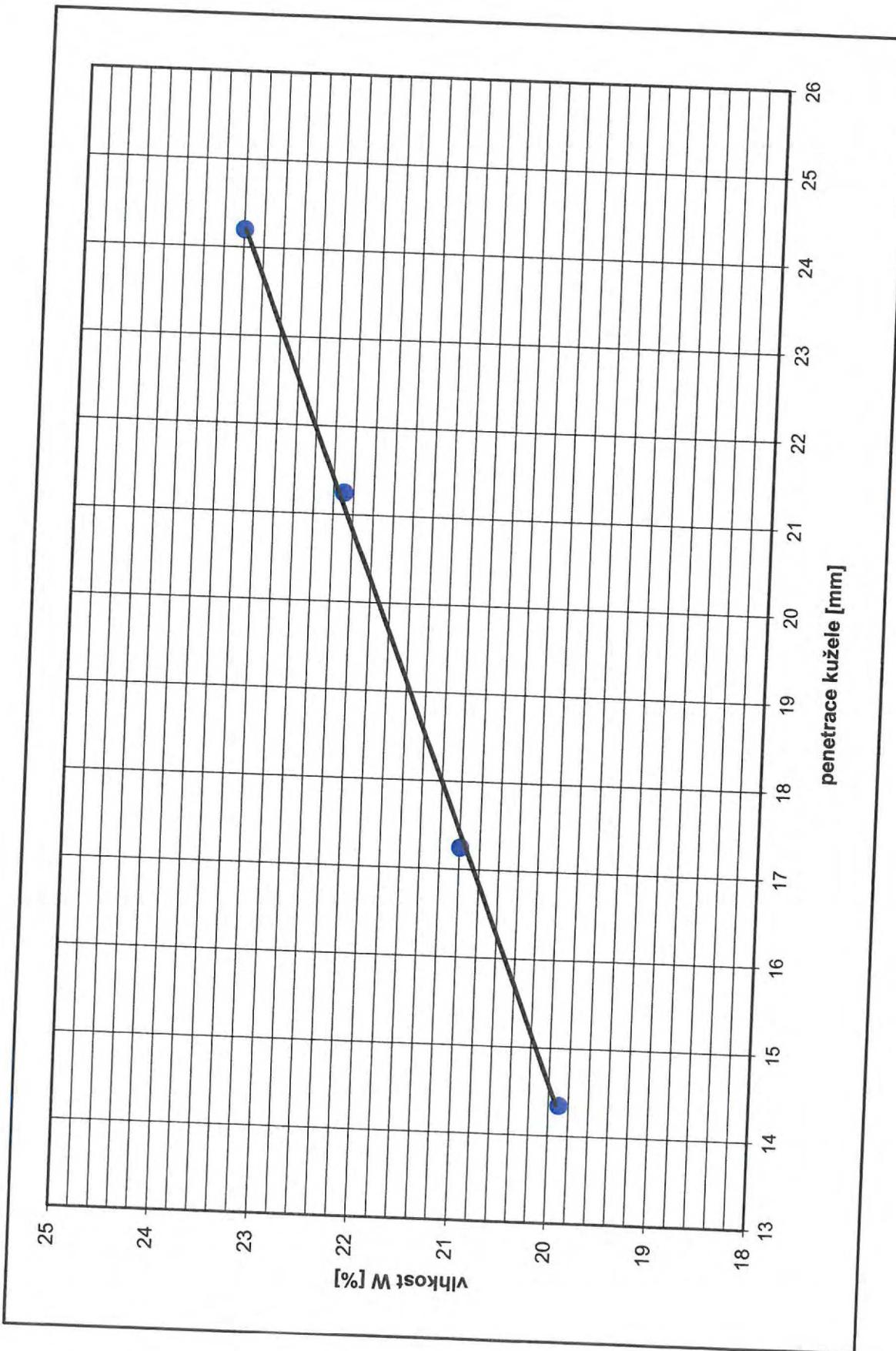


Křivka zrnitosti zemin



GRAF TEKUTOSTI

List č.: 3
Počet listů: 3





Protokol č.: R 337A/2016

zakázka č.: 624/2016

Výsledky stanovení vlhkosti dle ČSN EN ISO 17892-1

Stanovení konzistenčních mezí dle ČSN CEN ISO/TS 17892-12

Stanovení zrnitosti zemin dle ČSN CEN ISO/TS 17892-4

Objednatelem: PavEx® Consulting, s.r.o., Srbská 53, 612 00 Brno
Stavba: Silnice II/324 Staré Hradiště - Hrobice
Objekt číslo: Komunikace
Konstr.prvek: aktivní zóna
Materiál: původní
Vzorek odebral/dne: Holá B. / 24.11.2016
Odběr, místo: sonda JV + HS 13 - 13/3
Vzorek dodal/dne: Holá B. / 24.11.2016
Vzorek převzal/dne: Sebera T. / 24.11.2016
Zkoušku prov.: Sebera T.
Poznámka: -

laboratorní číslo vzorku	3
použitá metoda zkoušky	prosévání
odhadnutá hodnota zdánlivé hustoty částic ρ_S v Mg.m^{-3}	-

hmotnostní podíl kamenité složky cb (%)	hmotnostní podíl balvanitné složky b (%)
0,0	0,0

lab. číslo vzorku	km	od osy m	hl. v m	w %	w_L %	w_P %	I_P %	I_C	I_L
3	-	-	-	10,4	-	-	-	-	-

lab. číslo vzorku	*číslo nestejnorznitosti C_U	*číslo křivosti C_C	*kritérium namrzavosti podle zrnitosti dle ČSN 73 6133	*vhodnost do násypu	*vhodnost pro podloží vozovky (pro aktivní zónu)	*zařazení dle ČSN 73 6133 příloha A
3	116,67	0,86	mírně namrzavé	vhodná	vhodná	G3/G-F

Komentář*:

Na stanovení vlhkosti je použit materiál z prostředka z dodaného vzorku ze sáčků.

Výsledky zkoušek se týkají jen zkoušených vzorků. Bez písemného souhlasu zkušební laboratoře se nesmí protokol reprodukovat, jinak než celý.

Nejistota měření je u zrnitosti $\pm 1,61\%$, u vlhkosti $\pm 0,22\%$ a u konzistenčních mezí $\pm 0,25\%$. Uvedená rozšířená nejistota měření je součinem standardní nejistoty měření a koeficientu rozšíření $k=2$, což pro normální rozdělení odpovídá pravděpodobnosti pokrytí asi 95%.

Objekt, konstr. prvek, staničení, materiál, lokalita jsou dodány objednatelem.

* Porovnání výsledků s normou nebo danými požadavky je provedeno mimo rámec akreditace dle ČSN EN ISO/IEC 17025.

Datum vystavení protokolu:

7.12.2016

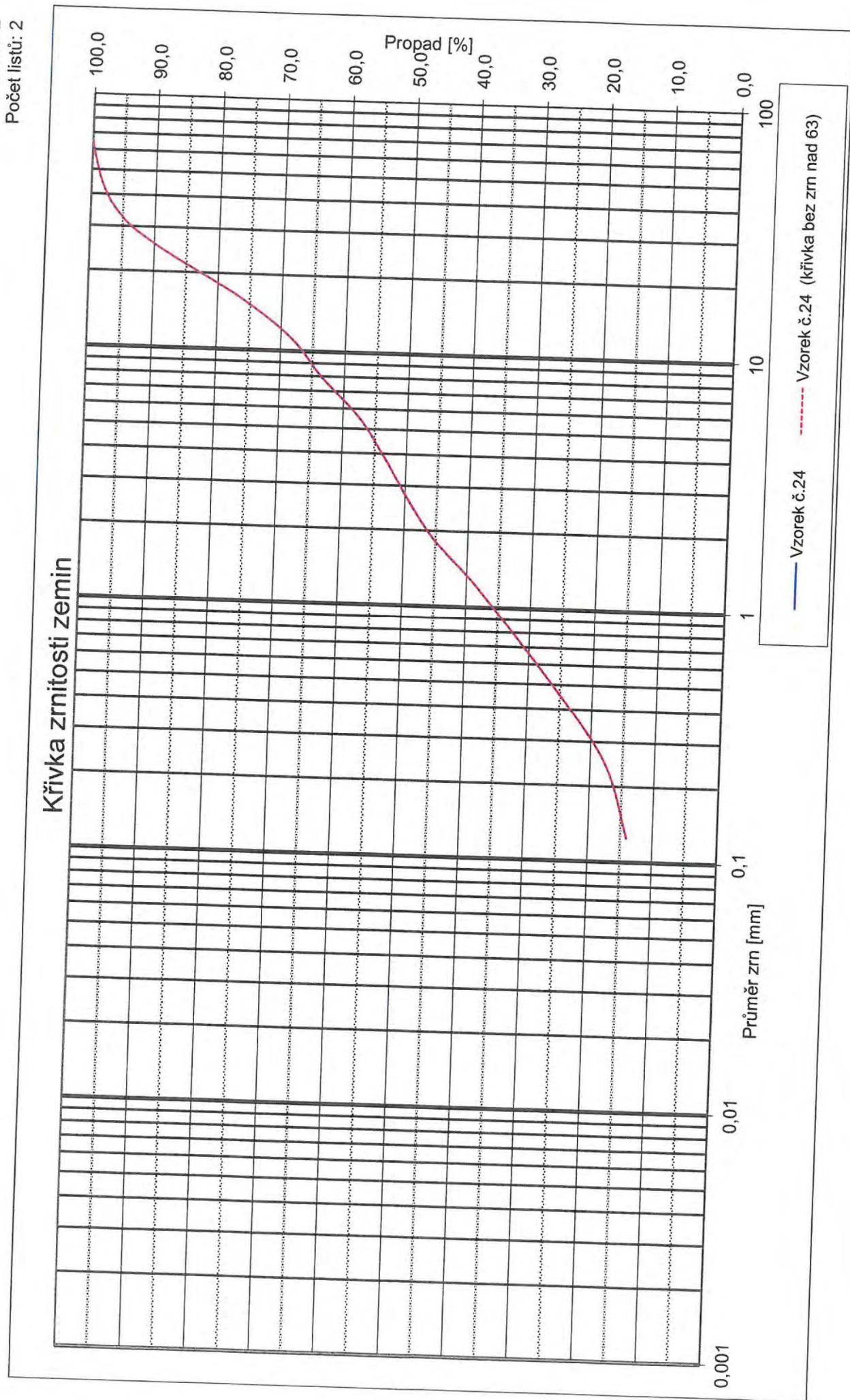
Manažer kvality

Protokol zpracoval:

T. Sebera



Blanka Holá



Protokol č.: R 338A/2016

zakázka č.: 624/2016

Výsledky stanovení vlhkosti dle ČSN EN ISO 17892-1

Stanovení konzistenčních mezí dle ČSN CEN ISO/TS 17892-12

Stanovení zrnitosti zemin dle ČSN CEN ISO/TS 17892-4

Objednateľ : PavEx® Consulting, s.r.o., Srbská 53, 612 00 Brno

Stavba : Silnice II/324 Staré Hradiště - Hrobice

Objekt číslo : Komunikace

Konstr.prvek : aktivní zóna

Materiál : původní

Vzorek odebral/dne : Holá B. / 24.11.2016

Odběr, místo : sonda JV + HS 17 - 17/4

Vzorek dodal/dne : Holá B. / 24.11.2016

Vzorek převzal/dne : Sebera T. / 24.11.2016

Zkoušku prov. : Sebera T.

Poznámka : -

laboratorní číslo vzorku	4			
použitá metoda zkoušky	prosévání			
odhadnutá hodnota zdánlivé hustoty částic ρ_s v $Mg.m^{-3}$	-----			

hmotnostní podíl kamenité složky cb (%)	hmotnostní podíl balvanité složky b (%)
-	-

lab. číslo vzorku	km	od osy m	hl. v m	w %	w _L %	w _P %	I _P %	I _C	I _L
4	-	-	-	6,3	-	-	-	-	-

lab. číslo vzorku	*číslo nestejnorznitosti C _U	*číslo křivosti C _C	*kritérium namrzavosti podle zrnitosti dle ČSN 73 6133	*vhodnost do násypu	*vhodnost pro podloží vozovky (pro aktivní zónu)	*zařazení dle ČSN 73 6133 příloha A
4	6,00	0,69	mírně namrzavé	podmíneně vhodná	podmíneně vhodná	S2/SP

Komentář:

Pro stanovení vlhkosti byl použit materiál ze středu dodaného vzorku.

Výsledky zkoušek se týkají jen zkoušených vzorků. Bez pisemného souhlasu zkušební laboratoře se nesmí protokol reproducovat, jinak než celý.

 Nejistota měření je u zrnitosti $\pm 1,61\%$, u vlhkosti $\pm 0,22\%$ a u konzistenčních mezí $\pm 0,25\%$. Uvedená rozšířená nejistota měření je součinem standardní nejistoty měření a koeficientu rozšíření $k=2$, což pro normální rozdělení odpovídá pravděpodobnosti pokrytí asi 95%.

Objekt, konstr. prvek, staničení, materiál, lokalita jsou dodány objednatelem.

* Porovnání výsledků s normou nebo danými požadavky je provedeno mimo rámec akreditace dle ČSN EN ISO/IEC 17025.

Datum vystavení protokolu:

7.12.2016

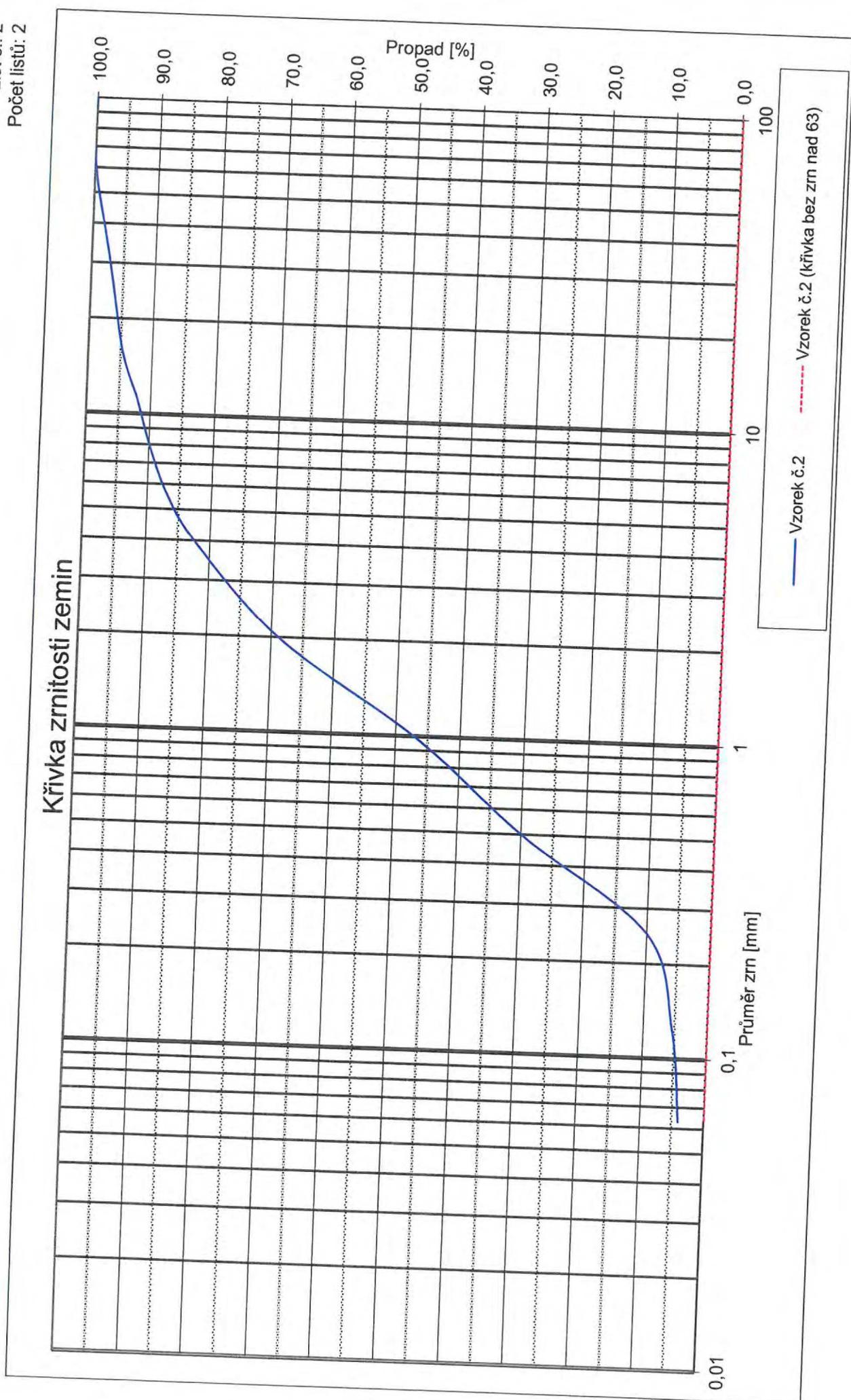
Manažer kvality
Protokol zpracoval:

T. Sebera



Blanka Holá

Křivka zrnitosti zemin



Protokol č.: R 339A/2016

zakázka č.: 624/2016

Výsledky stanovení vlhkosti dle ČSN EN ISO 17892-1

Stanovení konzistenčních mezi dle ČSN CEN ISO/TS 17892-12

Stanovení zrnitosti zemin dle ČSN CEN ISO/TS 17892-4

Objednatelem: PavEx® Consulting, s.r.o., Srbská 53, 612 00 Brno

Stavba: Silnice II/324 Staré Hradiště - Hrobice

Objekt číslo: Komunikace

Konstr.prvek: aktivní zóna

Materiál: původní

Vzorek odebral/dne: Holá B. / 24.11.2016

Odběr, místo: sonda JV + HS 21 - 21/2

Vzorek dodal/dne: Holá B. / 24.11.2016

Vzorek převzal/dne: Sebera T. / 24.11.2016

Zkoušku prov.: Sebera T.

Poznámka: -

laboratorní číslo vzorku	5
použitá metoda zkoušky	prosévání a sedimentace
odhadnutá hodnota zdánlivé hustoty částic ρ_s v Mg.m ⁻³	2,57

hmotnostní podíl kamenité složky cb (%)	hmotnostní podíl balvanité složky b (%)
-	-

lab. číslo vzorku	km	od osy m	hl. v m	w %	w _L %	w _P %	l _P %	l _C	l _L
5	-	-	-	16,0	NP	-	-	-	-

lab. číslo vzorku	*číslo nestejnorznitosti C _U	*číslo křivosti C _C	*kritérium namrzavosti podle zrnitosti dle ČSN 73 6133	*vhodnost do násypu	*vhodnost pro podloži vozovky (pro aktivní zónu)	*zařazení dle ČSN 73 6133 příloha A
5	13,33	2,41	namrzavé	podmíněně vhodná	podmíněně vhodná	S4/SM

Komentář: NP - není plastické (no plastic).

Na stanovení vlhkosti je použit materiál z prostředka z dodaného vzorku ze sáčků.

Výsledky zkoušek se týkají jen zkoušených vzorků. Bez písemného souhlasu zkušebního laboratoře se nesmí protokol reproducovat, jinak než celý.

Nejistota měření je u zrnitosti ± 1,61%, u vlhkosti je ± 0,22% a u konzistenčních mezi ± 0,25%. Uvedená rozšířená nejistota měření je součinem standardní nejistoty měření a koeficientu rozšíření k=2, což pro normální rozdělení odpovídá pravděpodobnosti pokrytí asi 95%.

Objekt, konstr. prvek, staničení, materiál, lokalita jsou dodány objednatelem.

* Porovnání výsledků s normou nebo danými požadavky je provedeno mimo rámec akreditace dle ČSN EN ISO/IEC 17025.

Datum vystavení protokolu:

7.12.2016

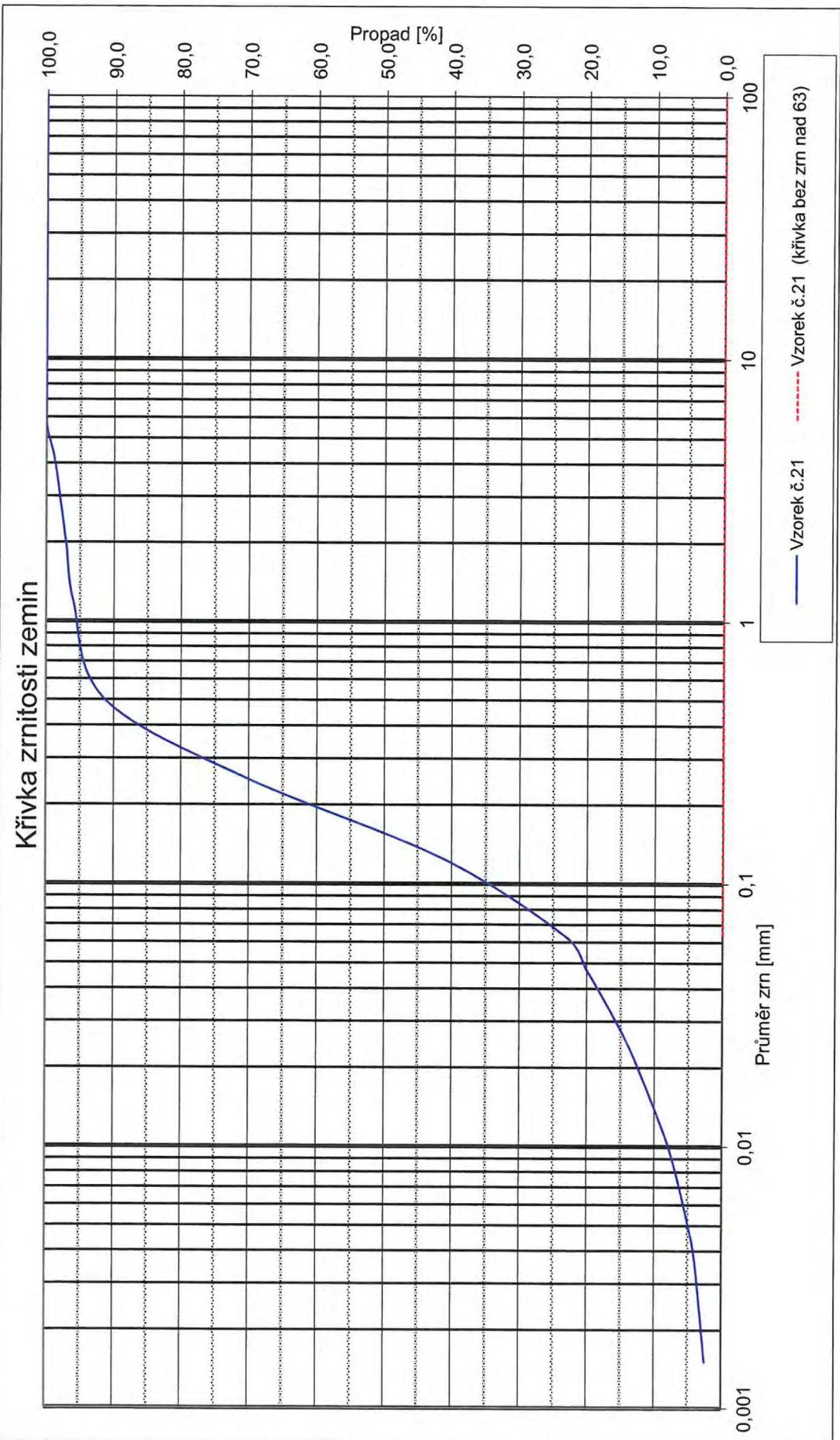
Manažer kvality

Protokol zpracoval:

T. Sebera

Blanka Holá





Fotodokumentace vývrtů



Fotodokumentace vývrtů



Fotodokumentace vývrtů



Fotodokumentace vývrtů



Fotodokumentace vývrtů



Fotodokumentace vývrtů



Fotodokumentace vývrtů



Příloha 4

Vizuální prohlídka porušení vozovky

v souladu s TP82 a TP87

Vizuální prohlídka - stav porušení povrchu



Zákazník: DHV

Silnice: II/324

Úseky: 46 - 48

Uzly:

Název akce: Hrobice-St.Hradiště

Měřil:

Luděk Malíš

Datum měření: 12.10.2016

Vyhodnotil:

Malíš

Datum zpracování: 15.11.2016

Kriteria pro zatřídění: TP87 NÚP=D 1

Typ povrchu vozovky:

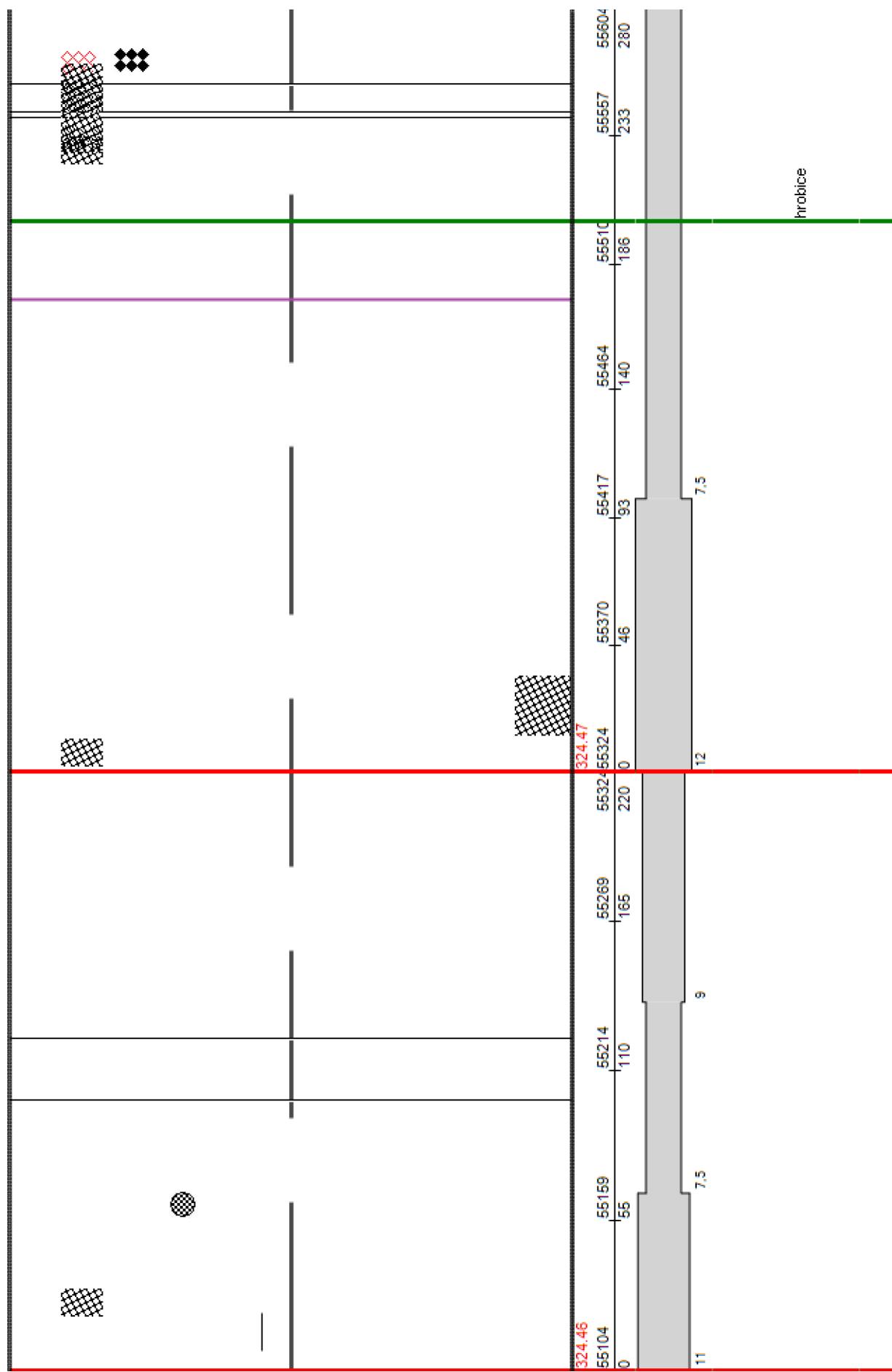
AB

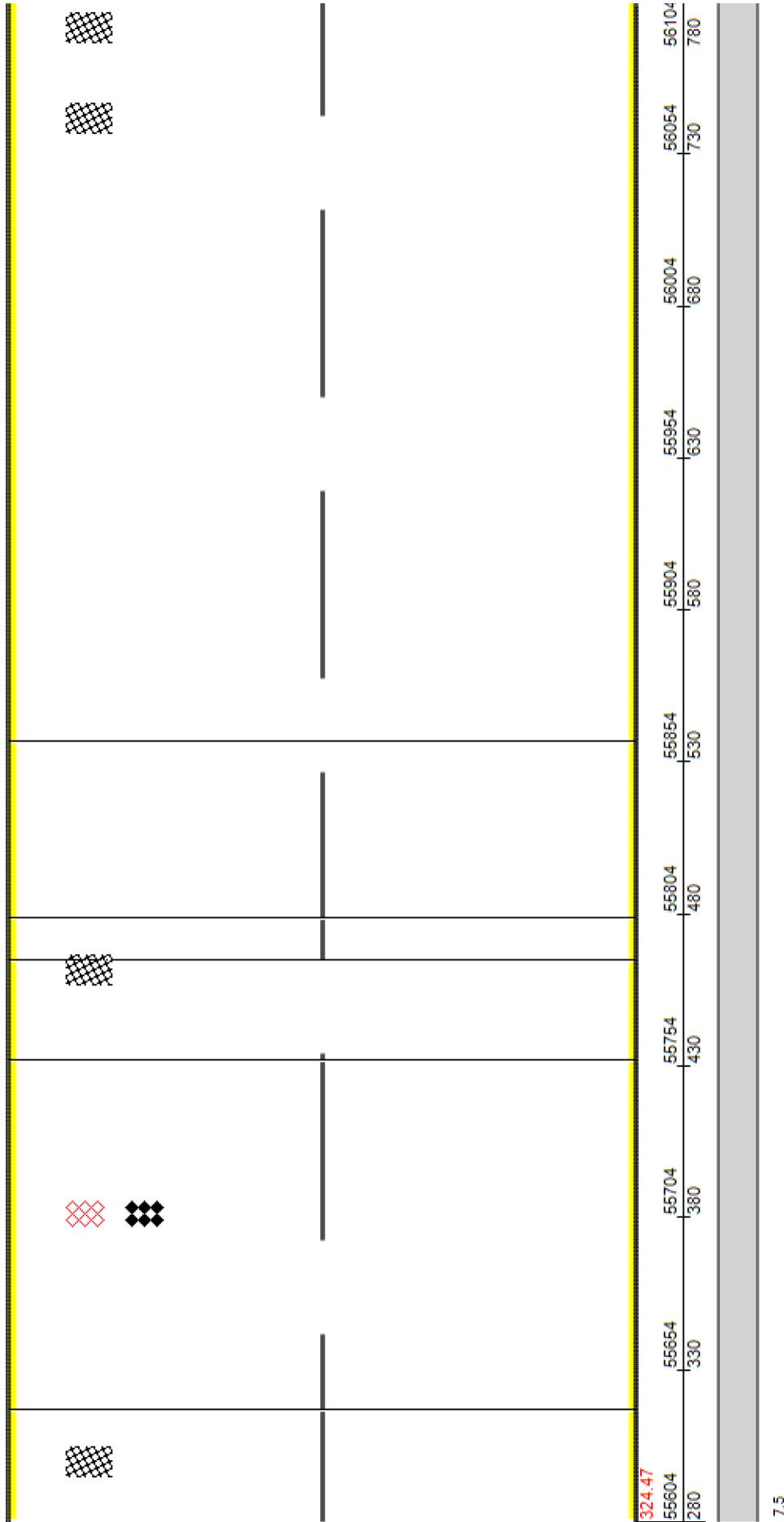
Soupis zkratek typů krytové vrstvy

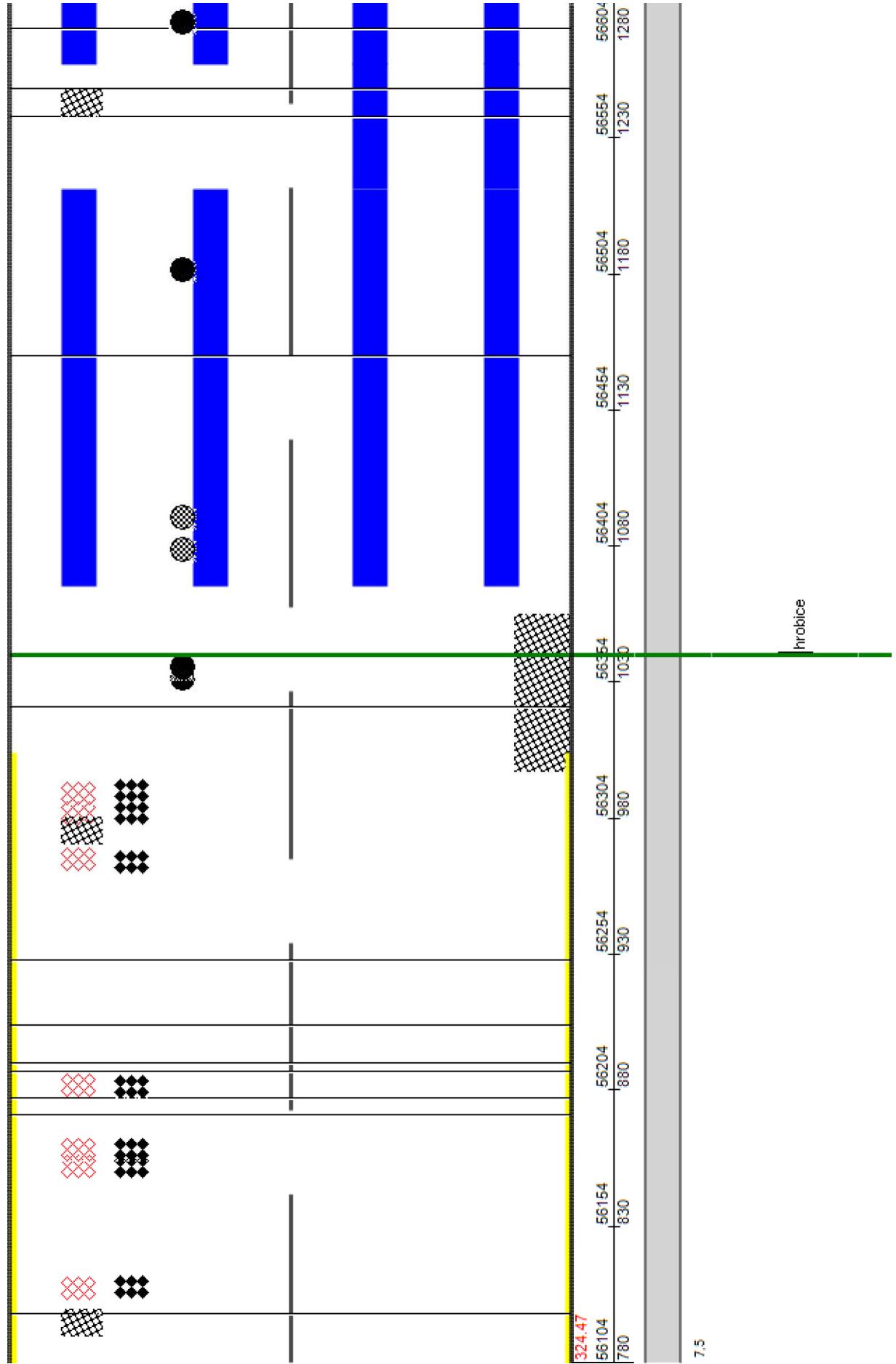
Návrhová úroveň porušení (NÚP)

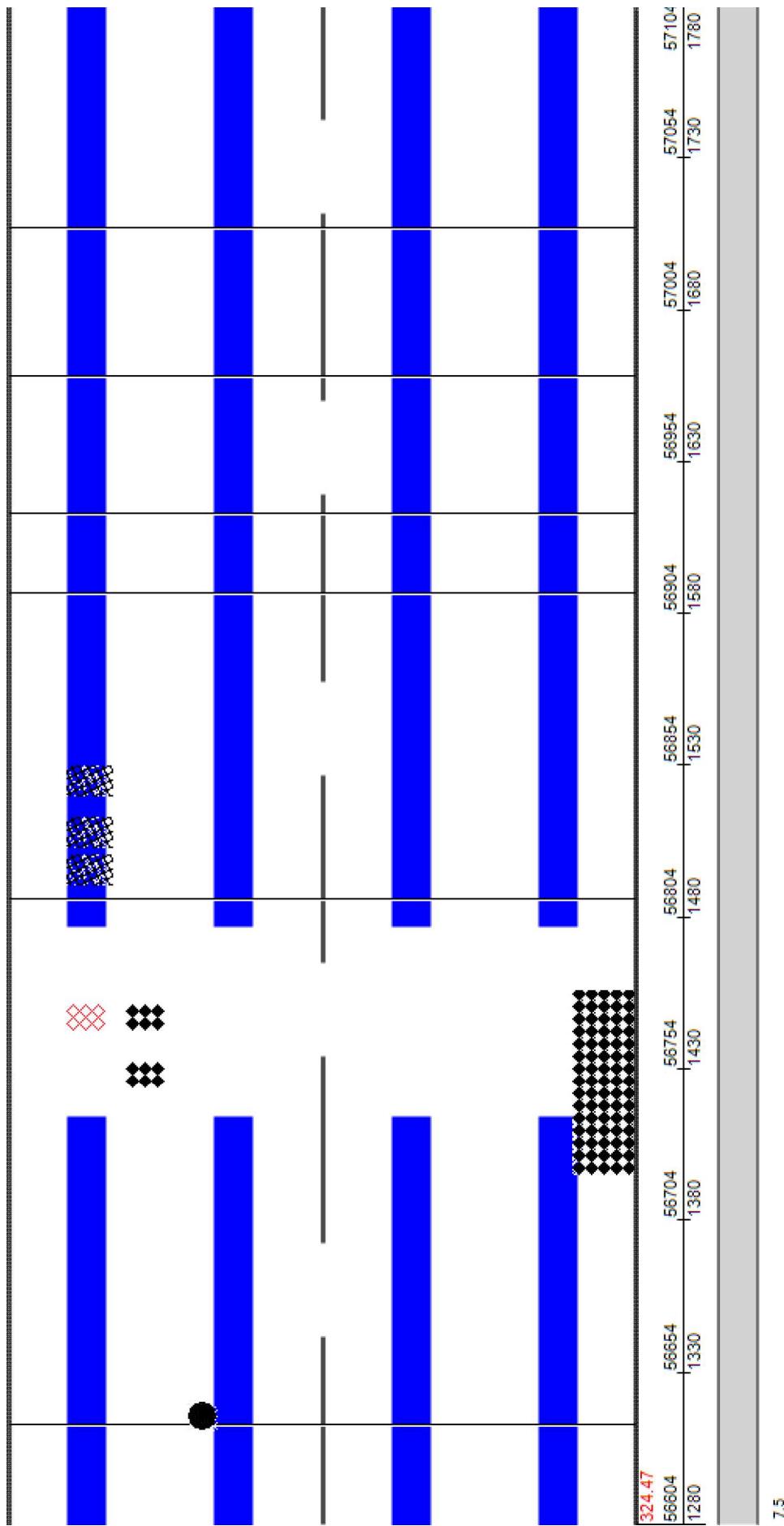
AC	asfaltový beton	D 0	Dálnice, rychlostní silnice, rychlostní MK, silnice I. třídy
CB	cementový beton	D 1	Silnice II. a III. třídy, sběrné a obslužné MK
PM	penetrační makadam asfaltový		Odstavné a parkovací plochy
N	nátěr	D 2	Obslužné MK s dopr. zatížením v V. a VI. třídě
EKZ	emuzlní kalový zákryt		Dočasné a účelové komunikace
MK	mikrokoberec		Odstavné a parkovací plochy
DL	dlažba		

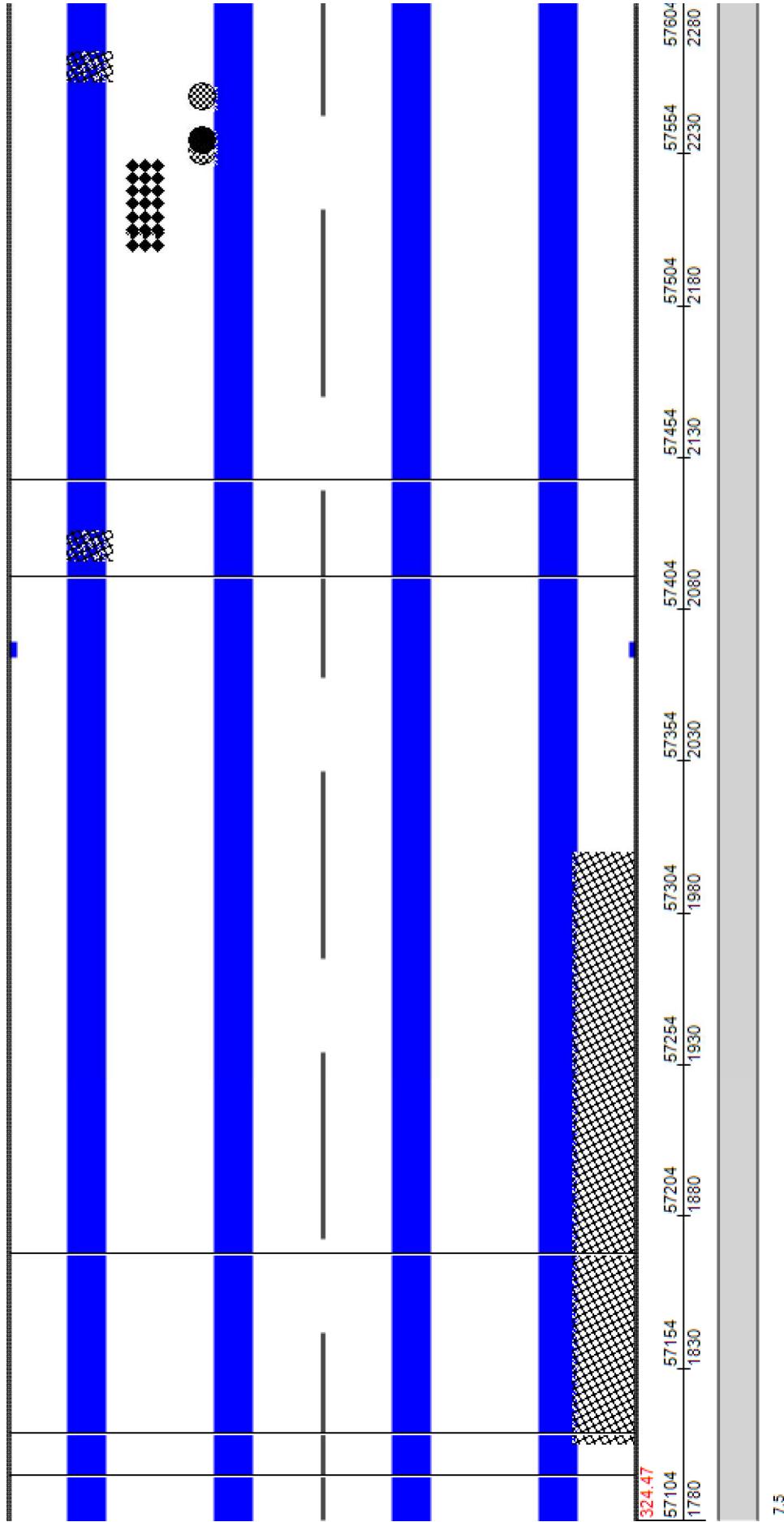
Silnice	Úsek	Kryt	Od [m]	Do [m]	Délka [m]	Plocha [m ²]	Plocha [m ²]							Poměr k celkové ploše [%]							Stav	Stav dle jednotlivých poruch							
							Trhliny úzké	Trhliny široké příčné (délka)	Trhliny sítové	Hloubková koruze	Výtluky	Deformace	Koleje [mm]	Ztráta drsnosti	Ztráta kamenniva z n.	Vysprávky	Trhliny úzké	Trhliny široké příčné (délka)	Trhliny sítové	Hloubková koruze	Výtluky	Deformace	Koleje	Ztráta drsnosti	Ztráta kamenniva z n.	Vysprávky			
324	46	AC	0	220	220	2005	6	0	0	1	0,0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2 1 1 2 1 1 1 1 1 1	
324	47	AC	0	202	202	1965	29	0	0	0	0	0,0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2 1 1 1 1 1 1 1 1 1	
324	47	AC	202	1040	838	6285	83	0	27	0	1,0	27	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	2	2 1 2 1 2 2 1 1 1 1 1	
324	47	AC	1040	2330	1290	9675	191	0	45	2	2,0	64	1761	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0	0	0	0	4	2 1 2 2 2 2 4 1 1 1	
324	47	AC	2330	2720	390	2925	287	0	0	235	8,0	0	0	0	0	0	10	0	0	8	0	0	0	0	0	0	4	3 1 1 4 3 1 1 1 1 1	
324	47	AC	2720	3252	532	3990	0	0	3	43	12,5	3	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	4	1 1 2 3 4 2 1 1 1 1 1	
324	47	AC	3252	3303	51	382,5	0	0	0	0	0,0	0	37	32	0	0	0	0	0	0	0	0	0	10	8	0	0	3	1 1 1 1 1 1 2 3 1 1
324	48	AC	0	381	381	2858	440	0	3	0	2,5	3	0	0	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	4 1 2 1 2 2 1 1 1 1	
324	48	AC	381	754	373	2751	590	0	6	0	0,0	6	0	0	0	0	21	0	0	0	0	0	0	0	0	5	5 1 2 1 1 2 1 1 1 1		
324	48	AC	754	1580	826	5782	451	0	3	70	0,5	3	1049	0	0	0	8	0	0	0	1	0	0	0	0	4	3 1 2 3 2 2 4 1 1 1		
324	48	AC	1580	1915	335	2473	238	0	0	24	0,0	0	471	0	0	0	10	0	0	1	0	0	0	19	0	0	0	4	3 1 1 2 1 1 4 1 1 1



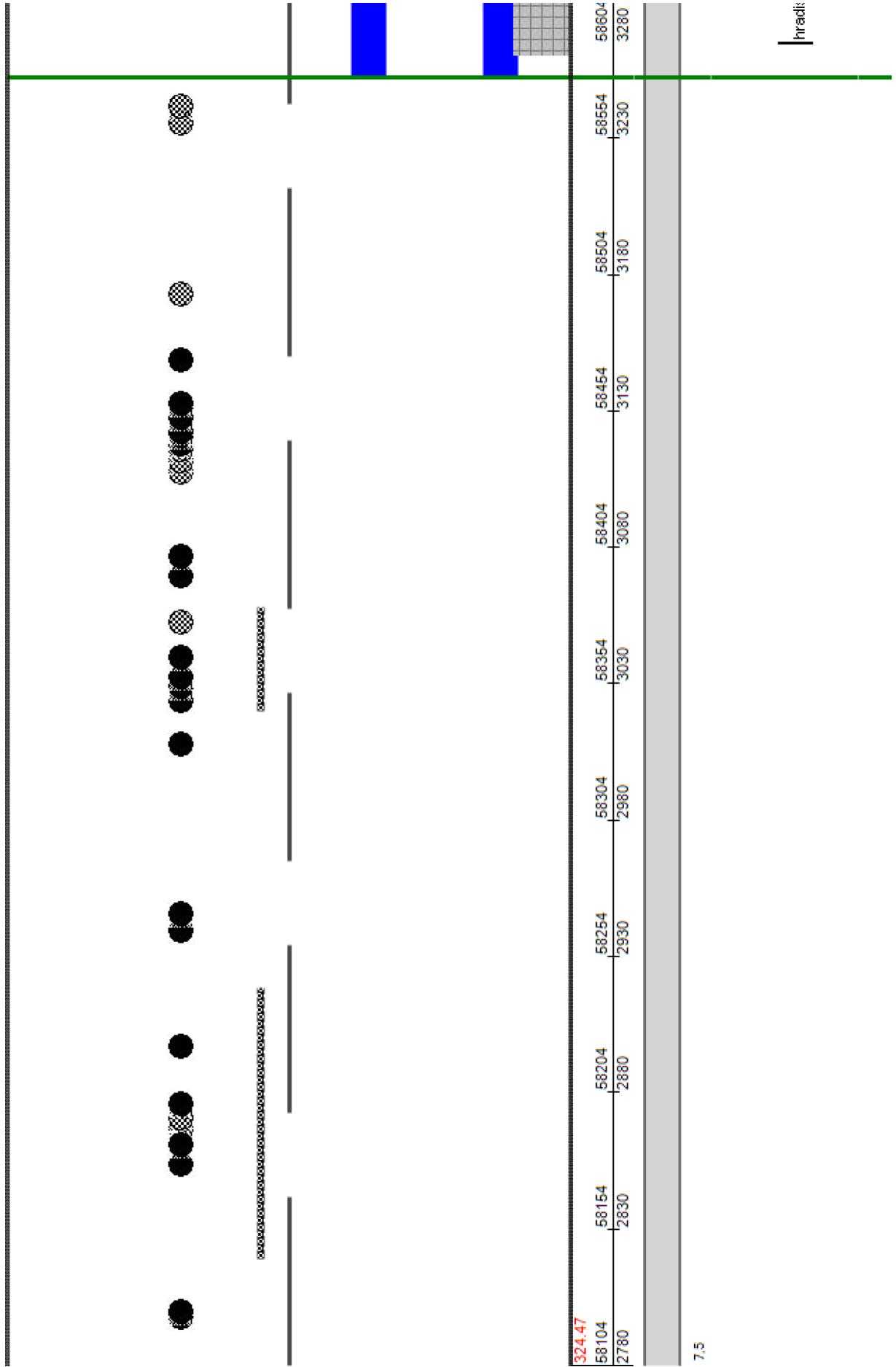


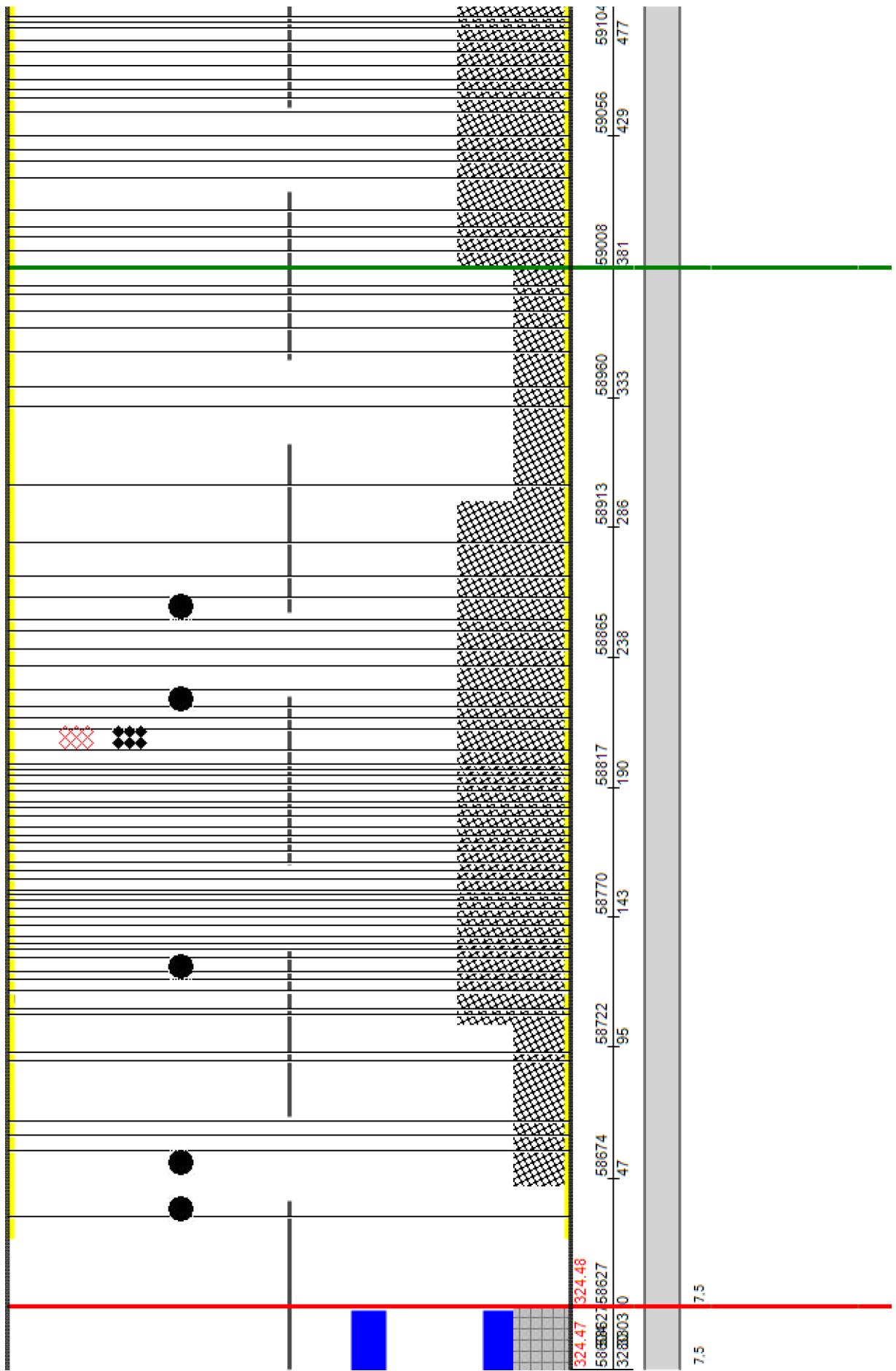


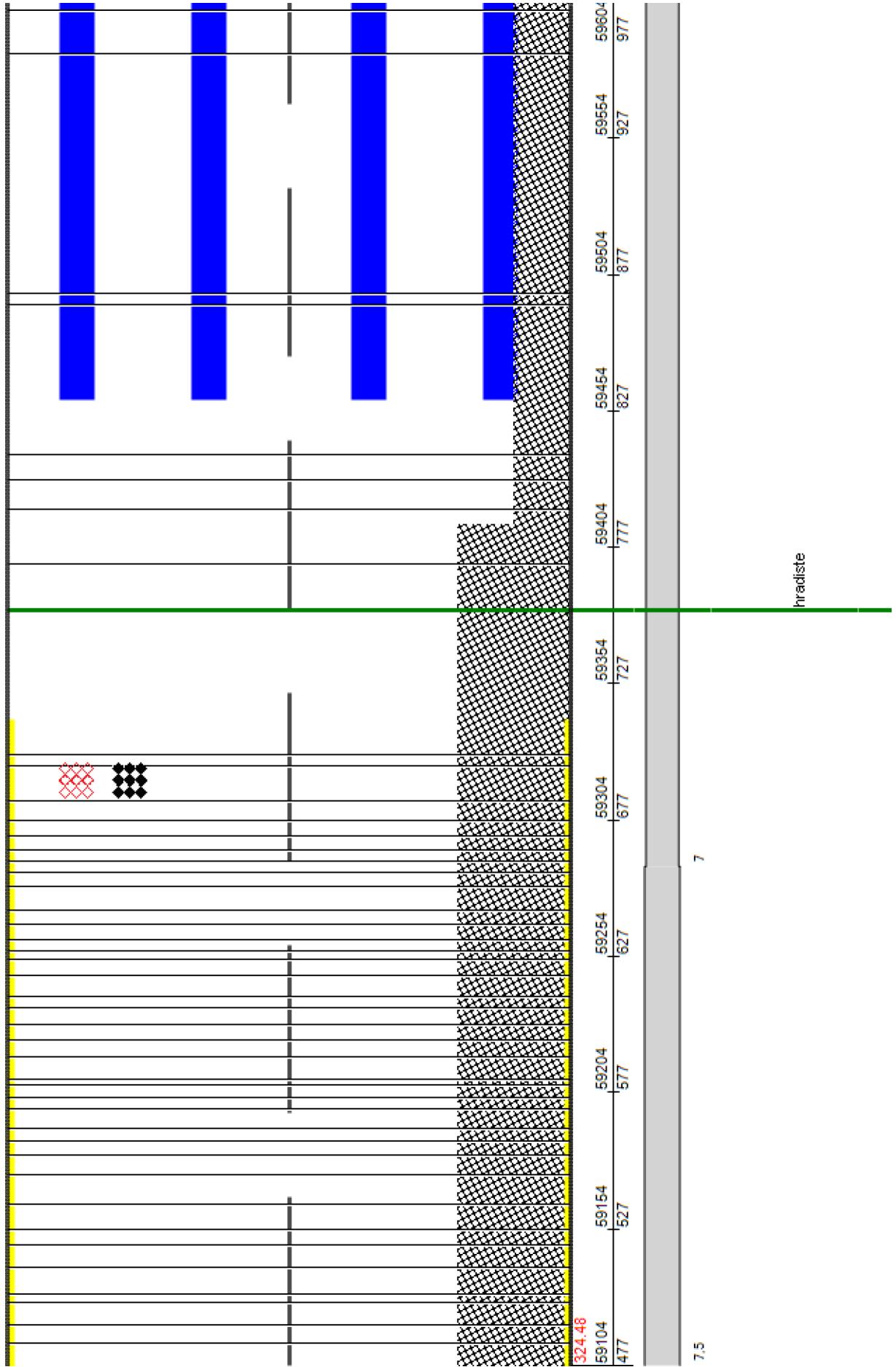


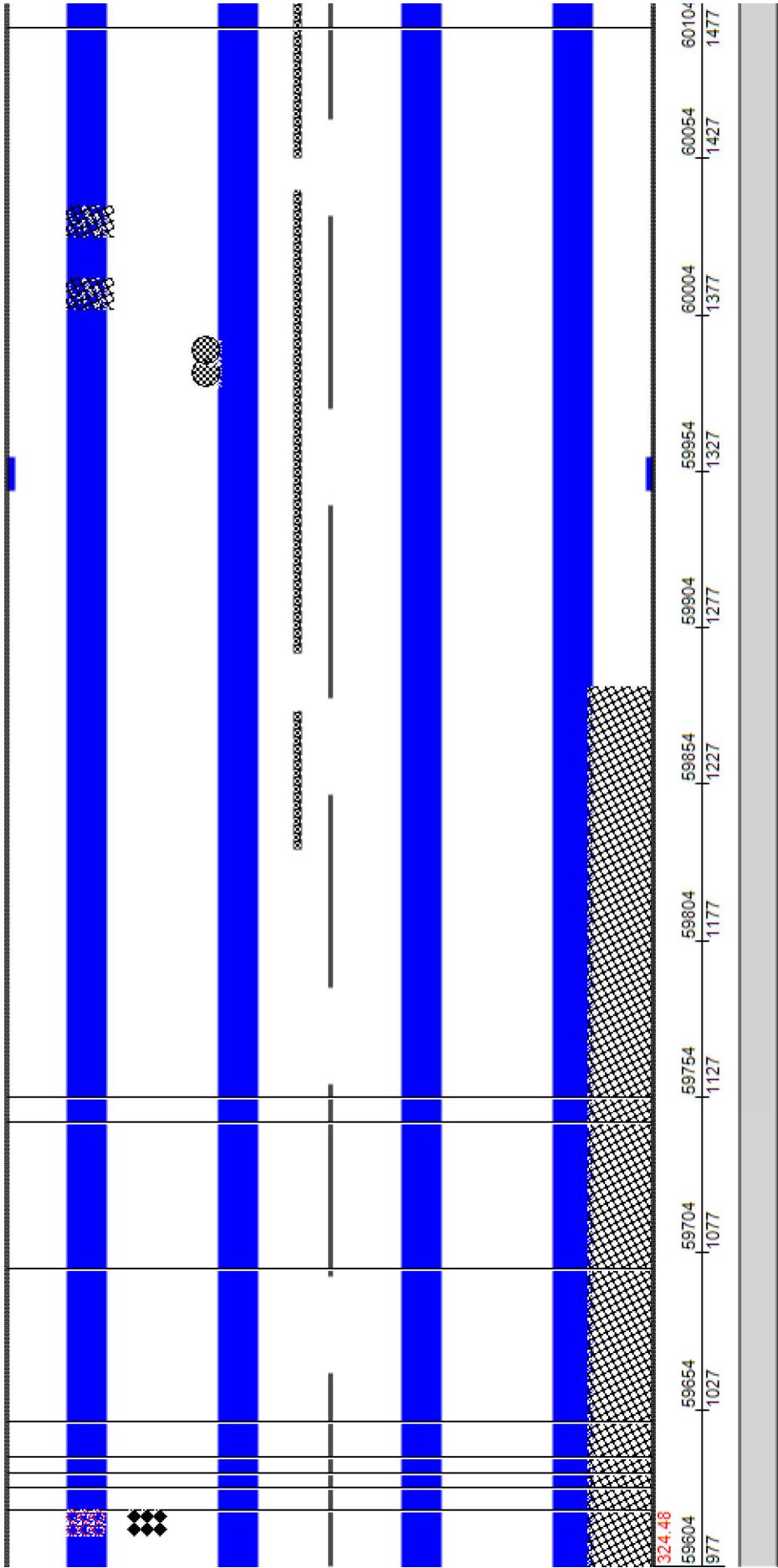


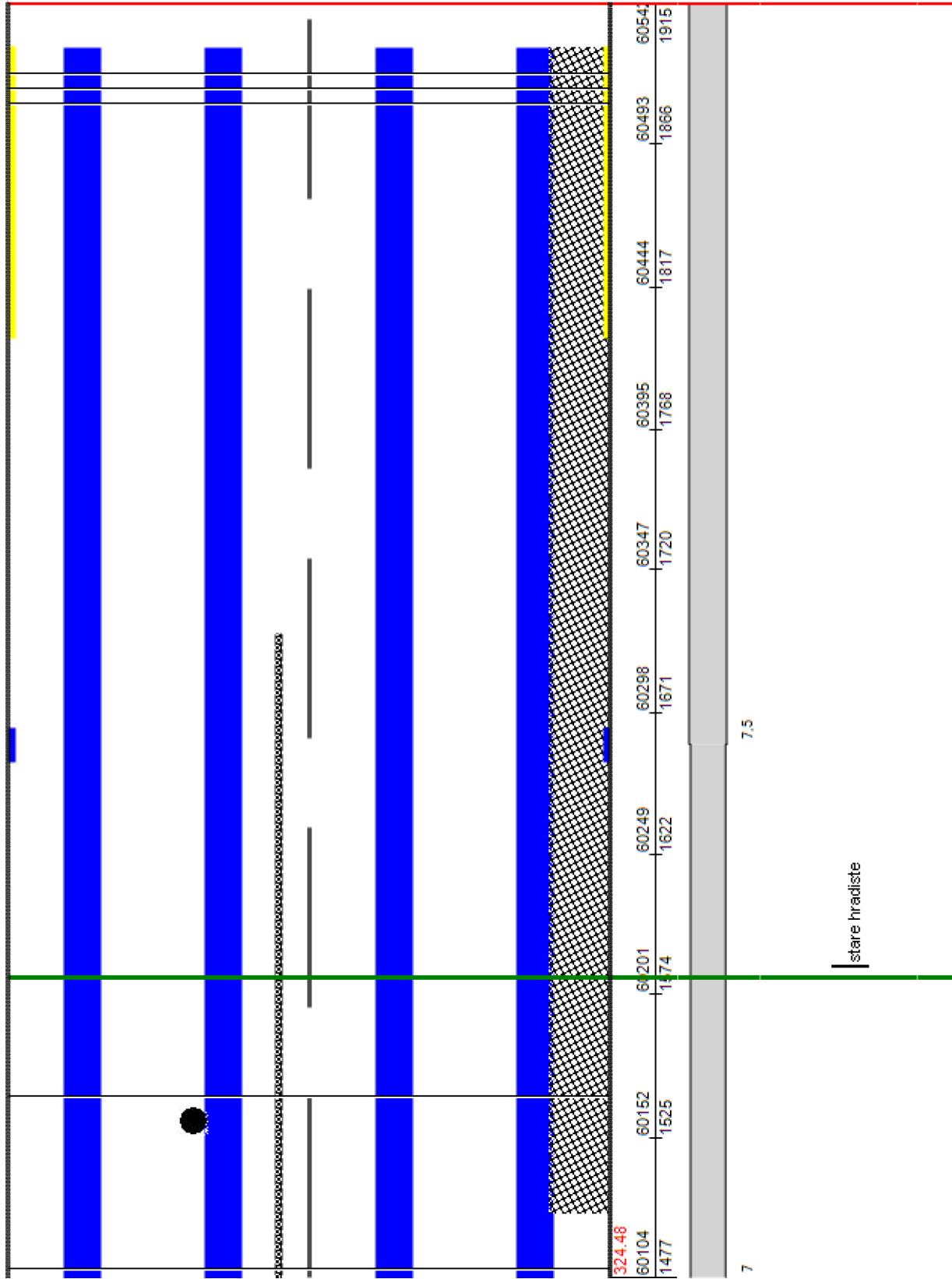












Legenda grafického zobrazení poruch

Poruchy plošné :

Deformace



Hloubková koroze



Výtluky



Mozaikové trhliny



Síťové trhliny



Ohlazení povrchu zrn



Pocení povrchu



Ztráta kameniva z nátěru



Plošné vysprávky



Koleje



Poruchy bodové :

Deformace lokální

 3 m^2

Trhlina mozaiková lokální

 3 m^2

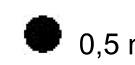
Trhlina síťová lokální

 3 m^2

Eroze

 $0,5\text{ m}^2$

Výtluk

 $0,5\text{ m}^2$

Flek

 $0,5\text{ m}^2$

Podélná trhlina úzká



Podélná trhlina široká



Podélná trhlina rozvětvená



Trhlina příčná úzká



Trhlina příčná široká



Trhlina příčná rozvětvená



Poruchy ostatní :

Hrbol



Pokles



Obrus



Most



Obrubník



Krajnice



Příkop



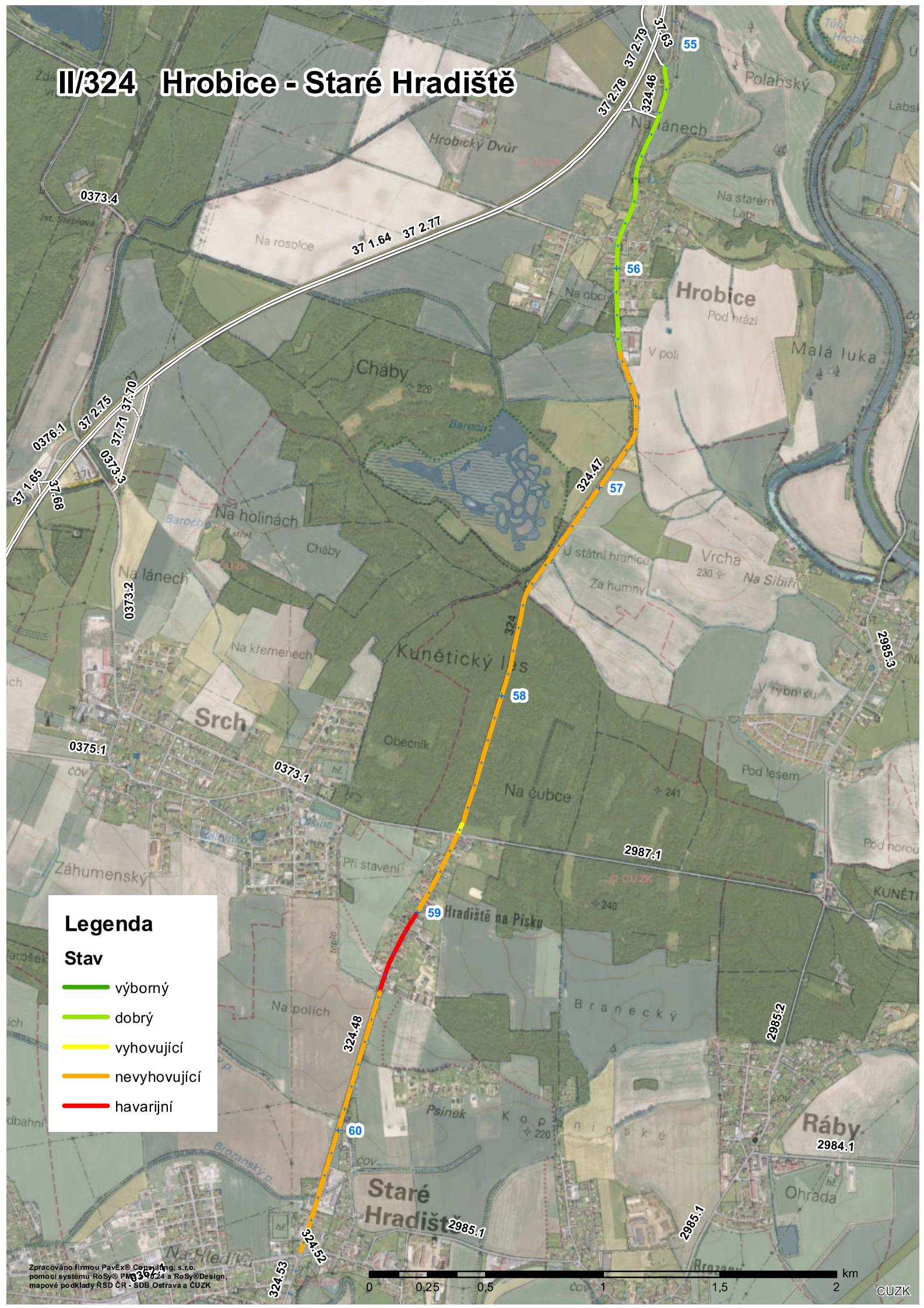
Pracovní spára



Uživatelské rozhraní



I/324 Hrobice - Staré Hradiště



Příloha 5

Fotodokumentace

Fotodokumentace



Fotodokumentace



Fotodokumentace



Fotodokumentace



Fotodokumentace



Fotodokumentace



Fotodokumentace



Fotodokumentace



Fotodokumentace



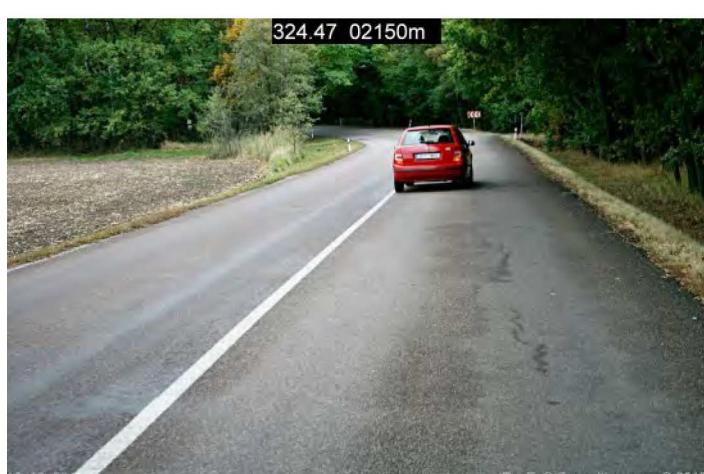
Fotodokumentace



Fotodokumentace



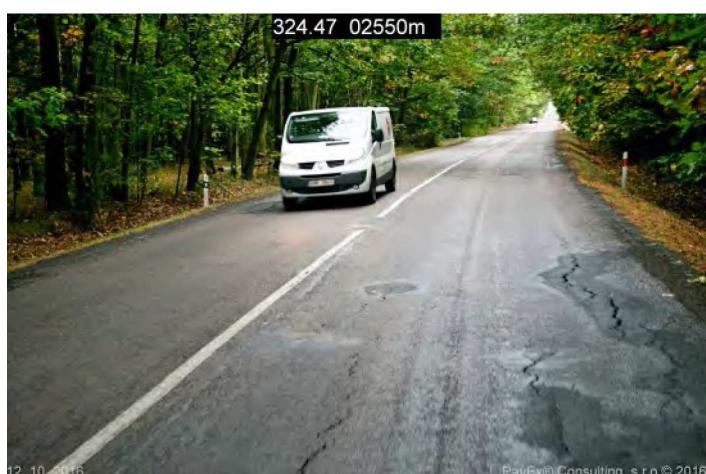
Fotodokumentace



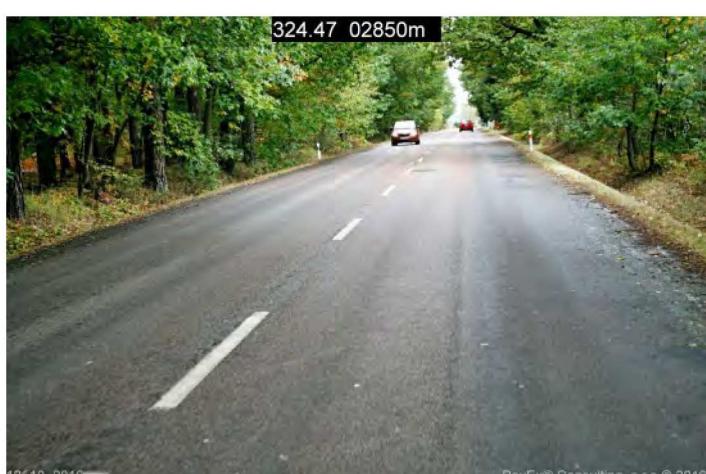
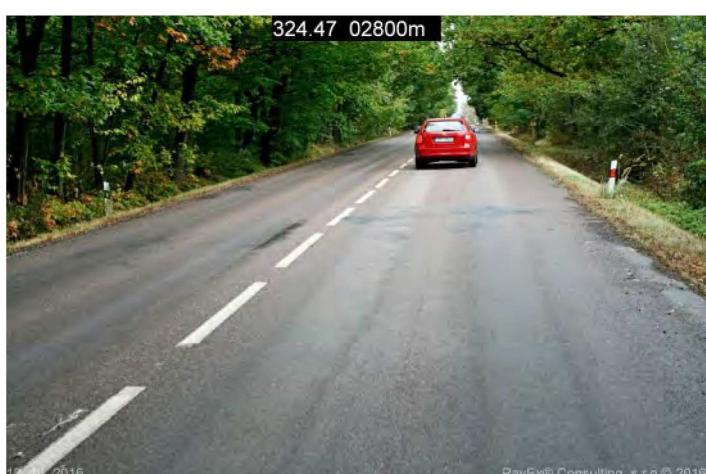
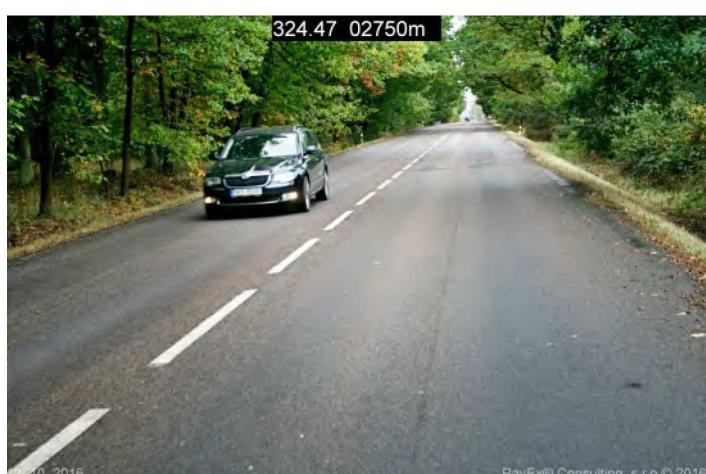
Fotodokumentace



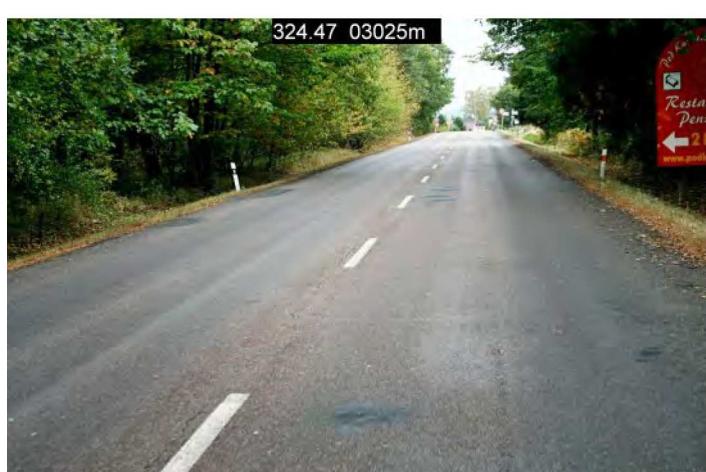
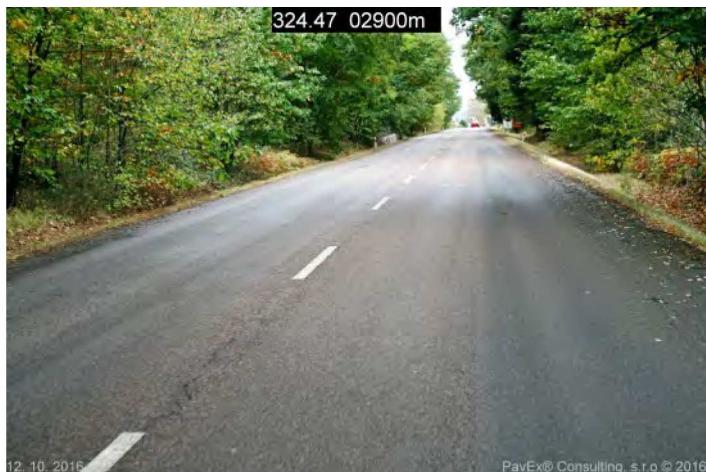
Fotodokumentace



Fotodokumentace



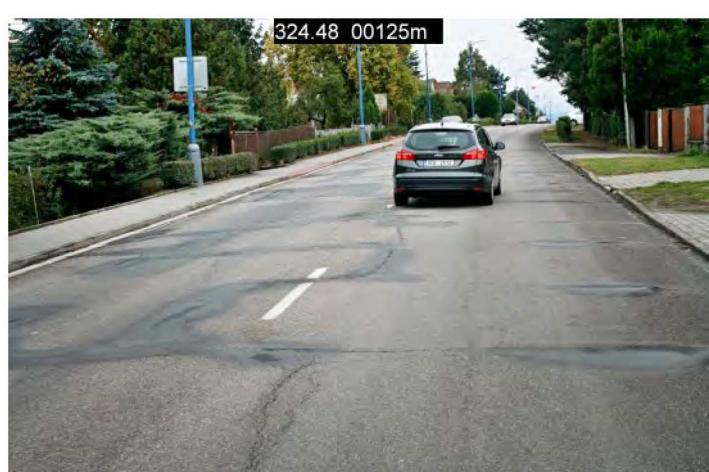
Fotodokumentace



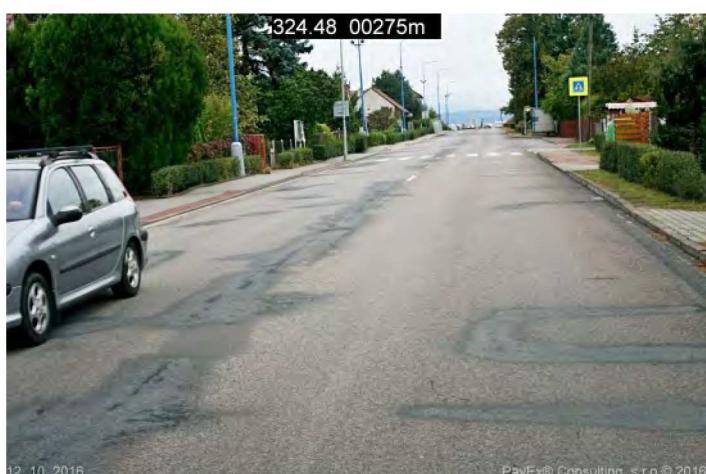
Fotodokumentace



Fotodokumentace



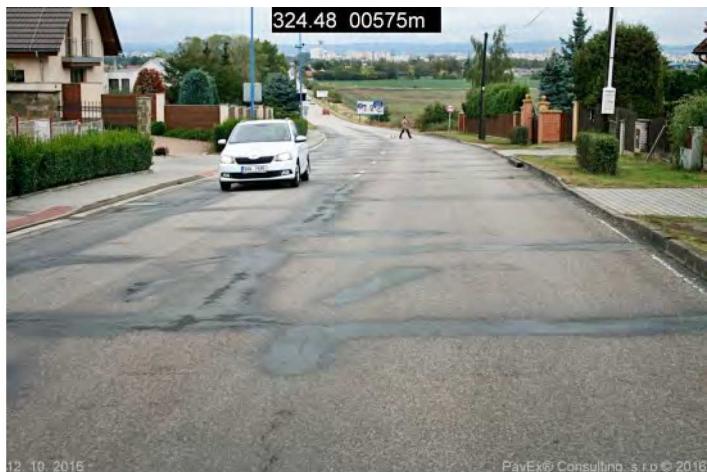
Fotodokumentace



Fotodokumentace



Fotodokumentace



Fotodokumentace



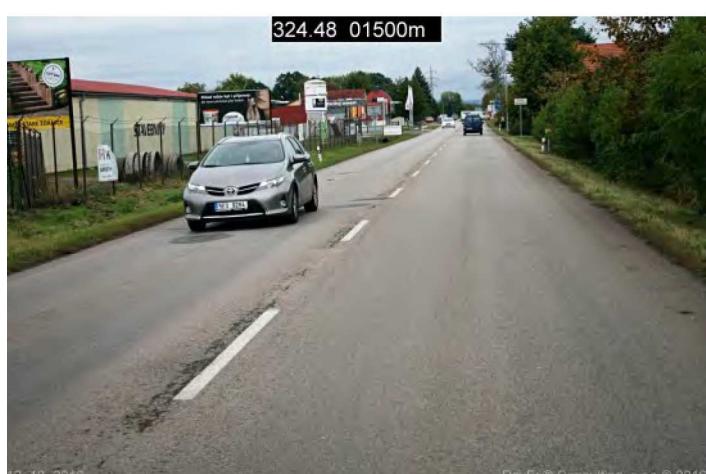
Fotodokumentace



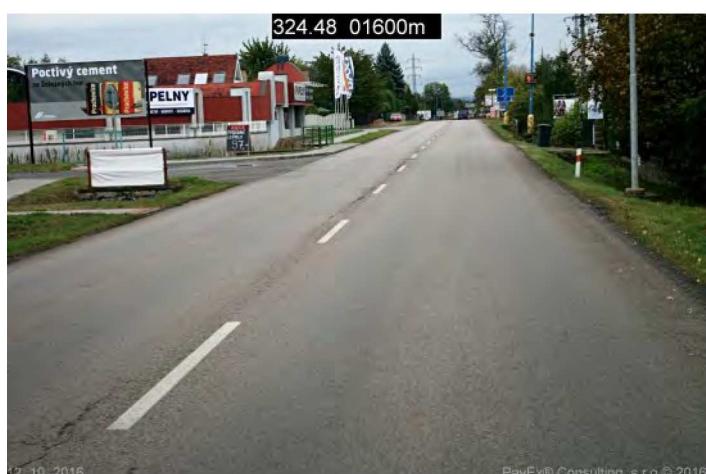
Fotodokumentace



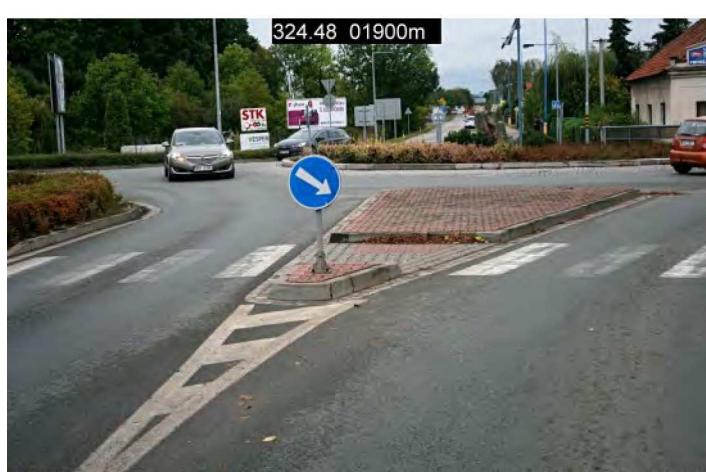
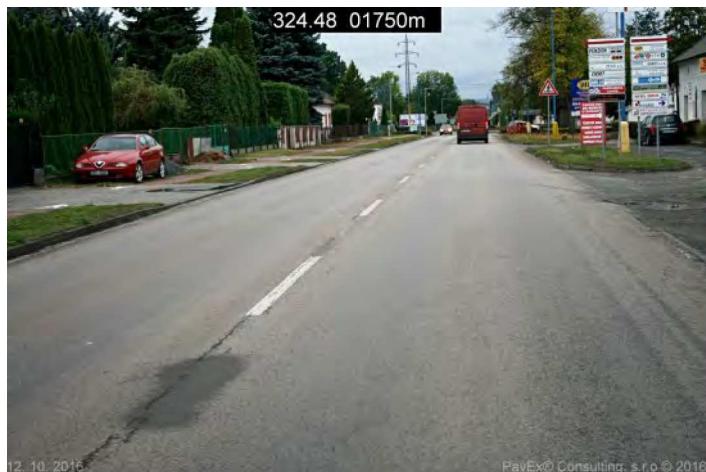
Fotodokumentace



Fotodokumentace



Fotodokumentace



Příloha 6

CERTIFIKÁTY a OPRÁVNĚNÍ



MINISTERSTVO DOPRAVY
Odbor pozemních komunikací
nábr. Ludvíka Svobody 12/22, 110 15 PRAHA 1

č.j. : 45/2015-120-TN/50

V souladu s Metodickým pokynem Systém jakosti v oboru pozemních komunikací - část II/2 - průzkumné a diagnostické práce č.j. 20840/01-120 ve znění změn č.j. 30678/01-123, č.j. 47/2003-120-RS/1, 174/2005-120-RS/1, 678/2008-910-IPK/1, 980/2010-910-IPK/1 a 1/2013-120-TN/1 Ministerstvo dopravy - odbor pozemních komunikací

vydává

OPRÁVNĚNÍ

**k provádění průzkumných a diagnostických prací souvisejících s výstavbou, opravami,
údržbou a správou pozemních komunikací**

číslo 336/2015

pro

Ing. Roberta K a d ě r k u, Ph.D.

Datum narození : 16. 4. 1970

Bydliště

Ulice : Dlouhá 196/62
Obec/město : Olomouc
PSČ : 779 00
Tel./fax. : 777970304

Zaměstnavatel/firma : PavEx Consulting, s.r.o.

Ulice : Srbská 53
Obec/město : Brno
PSČ : 612 00
Tel./fax. : 777970304, 541589243
e-mail : rka@pavex.cz

Oprávnění se vztahuje na provádění diagnostického průzkumu konstrukcí vozovek.

Oprávnění platí do 7. 2020

V Praze dne 16. července 2015

Ing. Bc. Jana Košťálová
předseda komise



Mgr. Ján Skovajsa
zástupce ředitele odboru
pozemních komunikací



MINISTERSTVO DOPRAVY
Odbor pozemních komunikací
nábř. Ludvíka Svobody 12/22, 110 15 PRAHA 1

č.j. : 554/05-120-RS/1

Na základě vyhodnocení výsledků srovnávacího měření zařízení pro měření průhybů vozovek pozemních komunikací, provedeného v roce 2005 Střediskem pro posuzování způsobilosti laboratoří pro zkoušky při provádění pozemních komunikací dle TP 163 Podmínky pro použití a kontrolu zařízení na měření průhybů vozovek pozemních komunikací - srovnávací měření č.j. 126/04-120-RS/1 ze dne 31. března 2004, Ministerstvo dopravy, odbor pozemních komunikací

vydává

OPRÁVNĚNÍ

k měření průhybů vozovek pozemních komunikací

číslo 3/2005

pro

zařízení **FWD CarlBro – PRI 2100-00**, výrobního čísla **SN 9705050**, výr. číslo podvozku **385158**, reg. značka **00-BMB-66**, provozované firmou **PavEx Consulting, s.r.o., Srbská 53, 612 00 Brno**, zastoupenou panem **Ing. Luďkem Mališem**, jednatelem společnosti.

Toto oprávnění se vztahuje na měření průhybů všech typů vozovek pozemních komunikací.

Držitel tohoto oprávnění je povinen cestou Ředitelství silnic a dálnic České republiky hlásit Ministerstvu dopravy, odboru pozemních komunikací veškeré změny týkající se konstrukce zařízení a řídícího programového vybavení nejpozději do 15 dnů od provedení k posouzení jejich vlivu na platnost tohoto oprávnění.

V Praze dne 10. října 2005



Ing. Jiří Nouza
ředitel
odboru pozemních komunikací



Pavement Consultants

CERTIFICATE OF CALIBRATION

Owner:	Pavex	
Type no.:	PRIMAX3000	Next calibration, geophones: 20 April 2018
Serial no.:	0508-302	Next calibration, load cell: 20 April 2018
		Calibrated by: MHI

To Whom It May Concern:

We, Sweco, Pavement Consultants, Kokbjerg 5, DK-6000 Kolding, Denmark, hereby certify that FWD PRIMAX 3000 with serial number 0508-302 property of Pavex Tjekiet has been calibrated and inspected on 20 April 2016 at the Sweco calibration station, Kokbjerg 5, DK-6000 Kolding, Denmark.

The calibration was performed in accordance with SHRP standard as reference and AASHTO R32-11 FWD Calibration Protocol. We confirm that a true and correct calibration has been achieved.

Calibration details appear from the calibration documents held by: Pavex

Traceability:

The calibration is traceable through calibration Equipment:
(FHWA-LTPP Calibration Equipment)

Keithley KUSB DAQ board S/N: 1142332
Reference Load Cell S/N: HBM No. 283AE0/283ADP/283AE3
Silicon Designs ± 5g Accelerometer S/N: 9087

With ref to AMRL certificate, issued by AASHTO Materials Reference Laboratory, US. and certificate no: 9.1K-2000 issued by Force Technology, DK

Signature:

Sweco Danmark A/S
Pavement Consultants
Kokbjerg 5
6000 Kolding
Denmark

Michael Henriksen
Technician

SWECO
Pavement
Consultants
Kokbjerg 5
DK-6000 Kolding



Czech

CERTIFIKÁT

Certifikační orgán systémů managementu č. 3053
TÜV SÜD Czech s.r.o.

potvrzuje, že společnost



PavEx Consulting, s.r.o.
Srbská 53
CZ – 612 00 Brno
IČ: 63487624

zavedla a používá
systém managementu kvality v oboru

**diagnostika vozovek, navrhování údržby
a oprav pozemních komunikací
systémy hospodaření s vozovkou**

Na základě vykonaného auditu, zpráva č. **07.089.809**
bylo prokázáno splnění
požadavků normy

ČSN EN ISO 9001:2009

Tento certifikát je platný do **09.05.2017**

Registrační číslo certifikátu **07.081.928**

Podrobnosti k rozsahu způsobilosti pro provádění stavebních
a silničních prací v oboru pozemních komunikací uvádí příloha,
která má 1 stranu a je nedílnou částí certifikátu.



Praha, 09.05.2014

Příloha k certifikátu

č. 07.081.928

pro stavební a silniční práce v oboru pozemních komunikací
která potvrzuje, že organizace

PavEx Consulting, s.r.o.
Srbská 53
CZ – 612 00 Brno
IČ: 63487624

je způsobilá pro provádění průzkumných a diagnostických prací v oboru pozemních komunikací v rozsahu upřesňujícího vymezení a má předpoklady pro trvalé dodržení podmínek stanovených Metodickým pokynem MD ČR „Systém jakosti v oboru pozemních komunikací (SJ-PK)“ v platném a úplném znění ke dni vydání certifikátu, uvedeném v příslušném Věstníku dopravy.

Upřesňující vymezení pro:

- provádění průzkumných a diagnostických prací souvisejících s výstavbou, opravami, údržbou a správou komunikací a letišť
- měření průhybů vozovek pozemních komunikací a letištních vozovek
- navrhování údržby a oprav vozovek v síťové a projektové úrovni systémů hospodaření s vozovkou v souladu s resortními předpisy

Průzkumné a diagnostické práce v níže uvedených oborech stavebnictví (dle CZ-NACE):

- 71.12.9 Ostatní inženýrské činnosti a související technické poradenství j.n.
71.12 Inženýrské činnosti a související technické poradenství
71.20 Technické zkoušky a analýzy

Platnost této přílohy je podmíněna platností certifikátu č. 07.081.928.

V Praze, 09.05.2014

Platnost certifikátu do 09.05.2017

