


# ZAPRACOVÁNÍ PŘIPOMÍNEK 02/2016


Souřadnicový systém S-JTSK


Výškový systém Bpv

Změna:	Název změny:	Datum:	Provedl:	Podpis:

Investor, objednatel:  Správa železniční dopravní cesty	<b>Správa železniční dopravní cesty, státní organizace</b> <b>Dlážděná 1003/7</b> <b>110 00 Praha 1</b>	kontaktní adresa: <b>Správa železniční dopravní cesty, s.o.</b> <b>Stavební správa západ</b> <b>Sokolovská 278/1955, 190 00 Praha 9</b>
--	---	--

<b>METROPROJEKT Praha a.s.</b> nám. I. P. Pavlova 2/1786 120 00 Praha 2  generální ředitel: Ing. David Krása tel.: +420 296 154 105 www.metroprojekt.cz info@metroprojekt.cz	 <b>METROPROJEKT</b>	Souprava číslo:
---	---	-----------------

HIP: Ing. Jaroslav JANEČEK tel.: +420 296 154 302 DOKUMENTACE PRO ÚZEMNÍ ROZHODNUTÍ Stupeň: PŘÍPRAVNÁ DOKUMENTACE	Podpis: 	Název a účel díla: <b>Optimalizace traťového úseku</b> <b>Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)</b>
---	---	---

Zpracovatelský útvar:  <b>STŘEDISKO S52</b> <b>STAVEBNÍ</b> tel.: +420 296 154 330 Vedoucí útvaru: Ing. Václav KŘIVÁNEK	Podpis: 	Název části díla: <b>STAVEBNÍ ČÁST</b> <b>INŽENÝRSKÉ OBJEKTY</b> <b>MOSTY, PROPUSTKY, ZDI</b> <b>MOSTNÍ OBJEKTY NA KOMUNIKACÍCH</b>	<b>E</b> <b>E.1</b> <b>E.1.4</b>
---	---	---	--

Odpovědný projektant: Ing. Jan PEŠATA	Podpis: 	Název přílohy: <b>SO 05-25-01</b> <b>Čelákovice - Mstětice</b> <b>žst. Mstětice, silniční most - nadjezd ve st. km 13,386</b>	Číslo desek.: <b>E.1.4.54</b>
Vypracoval: Ing. Jan PEŠATA	Podpis: 		Číslo příl.: <b>000</b>
Skart. znak: V20/2037	Datum: 02/2016		
Počet formátů: -	Měřítko: -	IČD: 15 6590 05 01 04 54	



# SO 05-25-01

## ŽST. MSTĚTICE, SILNIČNÍ MOST - NADJEZD VE ST. km 13,386

### Seznam příloh:

- 001. Technická zpráva
- 002. Situace M 1:1000
- 003. Půdorys
- 004. Podélný řez
- 005. Příčný řez

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	2	/	76

# SO 05-25-01

## ŽST. MSTĚTICE, SILNIČNÍ MOST -

### NADJEZD VE ST. KM 13,386

## 001. Technická zpráva

### OBSAH:

A. IDENTIFIKAČNÍ ÚDAJE .....	4
B. ÚVOD .....	5
C. POPIS MOSTU.....	8
E. NORMY, PŘEDPISY A ODCHYLKY.....	11
F. HLAVNÍ SOUVISEJÍCÍ OBJEKTY .....	12
G. ZPŮSOB PROVÁDĚNÍ A STAVEBNÍ POSTUPY .....	12
H. POŽADAVKY NA DOPLNĚNÍ PRŮZKUMŮ A PODKLADŮ .....	15
I. DOKLADY O PROJEDNÁNÍ .....	16
J. GEOLOGICKÝ PRŮZKUM .....	17
K. STATICKÉ POSOUZENÍ .....	38
L. VÝKAZ VÝMĚR.....	75

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	3	/	76

# TECHNICKÁ ZPRÁVA

## A. IDENTIFIKAČNÍ ÚDAJE

<b>Název stavby :</b>	„Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)“
<b>Objekt :</b>	SO 05-25-01 - žst. Mstětice, silniční most - nadjezd ve st. km 13,386
<b>Objednatel (investor) :</b>	Správa železniční dopravní cesty, s.o. (SŽDC s.o.) Dlážděná 1003/7, Praha 1
- zastoupený	SŽDC, Stavební správa západ Sokolovská 278/1955, Praha 9, 190 00
<b>Správce objektu :</b>	Krajská práva a údržba silnic Středočeského kraje Zborovská 11 150 21 Praha 5
<b>Odpovědný projektant stavby :</b>	Ing. Janeček Jaroslav METROPROJEKT Praha a.s. I. P. Pavlova 2/1786, Praha 2
<b>Odpovědný projektant objektu :</b>	Ing. Jan Pešata METROPROJEKT Praha a.s. I. P. Pavlova 2/1786, Praha 2
<b>Kraj :</b>	Středočeský kraj
<b>Pověřená obec :</b>	Zeleneč
<b>Katastrální území :</b>	Mstětice (792764)
<b>Staničení mostu - evidenční :</b>	-
<b>Staničení mostu - nové :</b>	km 13,386 068 (kolej č.1)
<b>Traťový úsek :</b>	1192 Lysá n. Labem - Praha Vysočany
<b>Definiční úsek :</b>	DÚ 16 - Čelákovice - výhybna Tech. muzeum Mstětice
<b>Datum :</b>	únor 2016
<b>Stupeň dokumentace :</b>	přípravná dokumentace

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	4	/	76

## **B. ÚVOD**

Předmětem tohoto objektu je projekt výstavby nového silničního nadjezdu v přes trať ČD Lysá n. Labem - Praha Vysočany, který nahradí současné úrovňové křížení trati se silnicí II/101. Most převádí silniční komunikaci přes východní zhlaví žst. Mstětice. Jedná se o trvalý silniční most o čtyřech polích. Nosnou konstrukci tvoří monolitická spojitá deska s chodníkovými konzolami z dodatečně předpjatého betonu. Rozpětí jednotlivých polí je 24,4m + 30,0m + 31,0m + 24,4m. Rozmístění pilířů je zvoleno s ohledem na stávající polohu kolejí, polohu nových kolejí a na výhledovou polohu v r. 2030. Z jižní strany je silnice před samotnou mostní konstrukcí vedena v ŽB polorámu kde důvodu souběhu s přístupovou komunikací nebylo možné provést klasické silniční násypové těleso. Nosná konstrukce je na spodní stavbu uložena na opěrách prostřednictvím elastomerových ložisek. Spodní stavba je tvořena krajními opěrami a mezilehlými podpěrami. Opěry jsou navrženy masivní, železobetonové s rovnoběžnými křídly, mezilehlé podpěry tvoří eliptické železobetonové monolitické sloupy s rozšířenou hlavicí. Založení mostu je navrženo hlubinné na vrtaných velkopřůměrových železobetonových pilotách.

Uvedené stavební činnosti jsou v souladu s projednáním na výrobních poradách konaných k tomuto objektu.

Stavba mostu je součástí akce „Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)“.

### ***Převáděná komunikace :***

#### **silnice II/101 - S7,5**

- výškové řešení	km 0,076 808-km0,162 002	stoupá 8,0%
	km 0,162 002-km 0,266 239	soupá 0,5%
	km 0,266 239-km 0,420 847	klesá -6,0%
	km 0,162 002 - zakružovací oblouk	R=1000m
		t=27,500m
		y=-0,378m
	km 0,266 239 - zakružovací oblouk	R=1000m
		t=32,500m
		y=-0,528

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	5	/	76



- směrové řešení	km 0,050 434 PK	Pravostranný oblouk R=400m, L=7,987m
	km 0,058 421 KP	Přechodnice L=30m, A=109,545m
	km 0,088 421 PP	Přechodnice L=30m, A=77,460m
	km 0,118421 PK	Levostranný oblouk R=200m, L=30,375m
	km 0,148 796 KP	Přechodnice L=50m, A=100,000m
	km 0,198 796 PT	Přímá, L=27,731m
	km 0,266 527 TP	Přechodnice L=50m, A=158,114m
	km 0,276 527 PK	Pravostranný oblouk R=500m. L=35,364m
	km 0,311 891 KP	

**Překážky:****- Trať SŽDC**

Lysá n. Labem - Praha Vysočany - východní zhlaví žst. Mstětice

Rozmístění pilířů je zvoleno s ohledem na stávající polohu kolejí, polohu nových kolejí a na výhledovou polohu v r. 2030

Při návrhu prostorového uspořádání pod mostem bylo postupováno dle ČSN 73 6201 (10/2008) s uplatněním VMP 3,0 s příslušnými rozšířeními.

**- Komunikace**

SO 05-30-03 žst. Mstětice, doprovodná komunikace v žkm 13,950 vpravo trati

SO 05-30-05 žst. Mstětice, příjezdová komunikace k rodinným domům

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	6	/	76

**Podklady :**

- Vlastní prohlídka místa stavby a pořízení fotografické dokumentace.
- Geodetické zaměření prostoru mostu a jeho okolí.
- Návrh směrového vedení kolejí a návrh podélného profilu trati.
- Inženýrsko-geologický průzkum - GeoTec-GS, a.s. - 08/2015.
- Jednání o mostních objektech, které probíhaly na METROPROJEKTU - viz. I. Doklady.

Projednávání mostních objektů s dotčenými správci (součástí souhrnné části projektu).

**Projednání dokumentace s útvary SŽDC :**

Mostní objekty byly projednávány na výrobních poradách, probíhajících za účasti útvárů ČD a SŽDC, konaných dne 6.10.2015. Projednání připomínek proběhlo dne 6.1.2016.

**Inženýrsko - geologické poměry a založení mostu :**

Posouzení základových poměrů bylo provedeno na základě nově realizovaného inženýrsko-geologického vrtu J109, archivních jádrových vrtů J25 a HJ26 a terénní rekognoskace okolí zájmového objektu. Geologická dokumentace vrtu je součástí této technické zprávy v odstavci J. Základové poměry objektu podle ČSN 73 1001 - složité základové poměry. Hladina podzemní vody - byla zastižena 4 - 5m pod stávajícím povrchem. Agresivita kapalného prostředí je podle ČSN EN 206 negrasivní (slabě agresivní - 2009).

Geotechnický průzkum vypracovala firma GeoTec a.s. s částečně převzatými výsledky geotechnického prasarptu SUDOPu PRAHA a.s. z roku. 2009.

V lokalitě byl proveden korozní průzkum pro stanovení míry ohrožení objektu účinky bludných proudů. Měření zdánlivé rezistivity půdy Wennerovou metodou dle ČSN 038363 udává agresivitu prostředí stupně III - zvýšená. Stanovení hustoty bludných proudů v zemi dle ČSN 038375 udává agresivitu stupně III - zvýšená. Ve smyslu SŽDC SR 5/7 (S) rozhoduje výsledek měření hustoty bludných proudů.

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	7	/	76

## **C. POPIS MOSTU**

### ***Údaje o novém mostě :***

Charakteristika mostu :	Spojité monolitická deska z předpjatého betonu.
Délka přemostění:	108,300m
Délka mostu:	187,250m
Délka nosné konstrukce:	111,300m
Rozpětí polí:	24,400m + 30,000m + 31,000m + 24,400m
Šikmost mostu:	100 g - kolmý
Volná šířka mostu:	7,500m
Šířka chodníku:	2 x 0,750m
Šířka mostu:	10,500m
Stavební výška:	1,485m
Min. podjezdná výška:	7,185m + 0,500m
Výška mostu nad terénem:	max. 10,350m
Plocha nosné konstrukce:	1101,870m <sup>2</sup>
Zatěžovací třída:	Dle ČSN EN 1991-2 (Z3), skupina pozemních komunikací 1
Důležitá upozornění:	nejsou

### ***a) Nosná konstrukce***

Nosnou konstrukci tvoří spojitá deska s chodníkovými konzolami z monolitického dodatečně předpjatého betonu. Rozpětí jednotlivých polí je 24,4m + 30,0m + 31,0m + 24,4m. Konstrukční výška desky je 1,400m. Podélné předpětí tvoří kabely se soudržností, každé z 18 lan. Výztuž musí splňovat požadavky podle ČSN 73 2400 a TKP, kap.18. Nosná konstrukce je na opěry uložena prostřednictvím elastomerových ložisek.

### ***b) Spodní stavba***

Obě krajní opěry jsou navrženy masivní, železobetonové. Střední podpěry jsou eliptickým sloupem o rozměrech 2,5m x 1,5m s rozšířenou hlavicí na 3,9m v příčném směru.

### ***c) Založení***

Založení mostu je hlubinné na vrtaných velkopřůměrových železobetonových pilotách dl. 15,0m.

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	8	/	76



**d) Izolace mostu**

Na nosné konstrukci bude provedena celoplošná jednovrstvá pásová. Vhodným technologickým postupem musí být zajištěna její celistvost, nepropustnost, dobrá odolnost proti mechanickému namáhání a přilnavost k nosné konstrukci. Musí být zajištěno její dokonalé odvodnění a vyloučeno stékání vody po nosné konstrukci.

Horní povrch přechodových desek a křídel bude opatřen stejnou skladbou izolace jako nosná konstrukce bez pečetící vrstvy - pouze na penetraci modif. ALP. Izolace z křídla se přetáhne na přechodovou desku. Izolován bude i rub opěr pod přechodovou deskou do úrovně spáry mezi závěrnou zídou a úložným prahem. Zasypané části opěr, křídel, a základů se opatří izolačními nátěry proti zemní vlhkosti 1 x Alp + 2 x Na (200 mm pod povrch upraveného terénu).

Ochrana izolace pod vozovkou a na přechodových deskách je tvořena vrstvou litého asfaltu tloušťky 35 mm. Pod římsami chrání izolaci jedna vrstva asfaltového pásu s hliníkovou vložkou s hrubým posypem, který přesahuje vnitřní obrys římsy min. 30 mm. Podél mostních závěrů bude izolace zesílena na dvě vrstvy v šířce min. 500 mm na obě strany závěru.

**d) Ochrana proti bludným proudům**

Ochrana proti bludným proudům bude provedena v souladu s TP 124.

**e) Protikorozní ochrana**

Respektování závazného předpis ČD S 5/4 Protikorozní ochrana ocelových konstrukcí a dodržování zásad pro krytí výztuže v závislosti na stupni agresivity prostředí dle ČSN 73 6206-Z2. Základní požadavek na prostředí je C5-I a životnost velmi vysoká.

Vrchní nátěr ocelových konstrukcí RAL 5013 - dle SR 5/4.

**f) Odvodnění mostu**

Příčný sklon vozovky na mostě je jednostranný resp. střešovitý. Na mostě dochází k překlápění vozovky Příčný sklon říms je 4% směrem k vozovce. Odvodňovací systém sestává z mostních odvodňovačů a ležatých svodů. Ty budou napojeny na OP1 na svislé svody opevněné k dřívku opěry a voda bude svedena do příkopu. U OP5 bude voda svedena odvodňovacími skluzy před opěru a tam zaústěna do příkopu. Odvodnění povrchové vody prostoru mezi zdmi bude zajišťovat dvojice uličních vpustí se šachtami po levé straně ve směru staničení, ze kterých bude voda vedena skrz dřív na lícovou stranu a svislým svodem dolů, kde bude zaústěna do příkopu. Na spodní desce bude proveden výplňový beton s vyspádanou horní plochou - příčně pravostranný sklon 4% a podélný sklon 1% směrem ke středu každého dilatačního celku. Voda bude vedena podélnou drenáží ke středu dil celků, kdy bude příčně odvedena skrz dřív do příkopu.

**g) Zábradlí**

Je ocelové městského typu. V římsách je zábradlí kotveno na desky s hmoždinkami. Patní plech bude podlitý polymermaltou. Zábradlí bude opatřeno ochranným nátěrovým systémem.

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	9	/	76

**h) Ochranná zařízení proti dotyku s živými částmi trakčního vedení a proti účinkům výfukových plynů**

Na mostě bude zřízena svislá protidotyková zábrana v délce 37,0 m po obou stranách dle ČSN 73 6223. Rozsah odpovídá prostorovému uspořádání nových kolejí. Ochranný povlak proti účinkům výfukových plynů nebude proveden – svislá vzdálenost spodního líce konstrukce od T.K je větší než 7500 mm.

**i) Terénní úpravy**

Terénní úpravy v rámci objektu mostu zahrnují pouze vyrovnání a napojení svahů před opěrami svahy násypu II/101 - svahové kužele a zpětné urovnání terénu po výkopech pro spodní stavbu

**i) Inženýrské sítě**

**Stávající sítě:** Dle dostupných podkladů se v prostoru mostu nacházejí tyto inž. sítě:

DK 32 Mstětice  
Telefonika  
Trasa VO  
DK Čeznet  
DK ČD Lysá - Praha  
SDC - P - NN a osvětlení  
SDC - P - DOO

**Nové sítě:** Mostem nejsou vedeny žádné sítě.

**j) Přejížděvací oblast**

Na obou koncích mostu bude provedena s přejížděvací deskou dle ČSN 73 6244 Přejížděvací mostů pozemních komunikací

**l) Další vybavení**

Letopočet výstavby bude vyznačen osazením negativu letopočtu do bednění úložných prahů, výška písma 200mm.

**m) Použité materiály****- betony**

Podkladní beton	C12/15-X0
Piloty	C25/30-XA1(XC2)
Základové bloky pilířů	C 25/30-XA1 (XF3, XC2)
Základové bloky opěr	C 30/37-XF1 (XC2)
Dřívky opěr	C 30/37-XF1 (XD1, XC1)
Úložné prahy, závěrné zídky	C 30/37-XF4 (XD3, XC4)
Křídla	C 30/37-XF2 (XD1, XC4)
Dřívky pilířů	C 30/37-XF4 (XD3, XC4)
Přejížděvací desky	C 25/30-XF1 (XC2)
Nosná konstrukce	C 30/37-XF2 (XD1, XC4)
Římsy	C 30/37-XF4 (XD3, XC4)

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	10	/	76

(max. průsak 35 mm dle ČSN EN 12 390-8)

**- předpínací výztuž**

Kabely z 18 lan Ø15,7mm z oceli St 1570/1770

**- betonářská výztuž**

Ocel B500B

## **E. NORMY, PŘEDPISY A ODCHYLKY**

### **Předpisy a normy SŽDC a ČD:**

TKP Technické kvalitativní podmínky staveb státních drah, 3. aktualizované vydání, 2000, v platném znění

Směrnice generálního ředitele SŽDC s. o. č. 11/2006, Dokumentace pro přípravu staveb na železničních tratích celostátních a regionálních

Směrnice generálního ředitele SŽDC s. o. č. 16/2005, Hlavní zásady modernizace a optimalizace vybrané železniční sítě České republiky

SŽDC PMR 18/86 Kategorie železničních tratí z hlediska mostů, 1986

Metodický pokyn pro určování zatížitelnosti železničních mostních objektů, 09.2015

MVL 511 Nosné konstrukce žel. mostů se zabetonovanými ocelovými nosníky

MVL 649 Železobetonové propustky

SŽDC SR 5/7 (S) Ochrana žel. mostních objektů proti účinkům bludných proudů

SŽDC S 5/4 Protikorozní ochrana ocelových konstrukcí

TNŽ 73 6280 Navrhování a provádění vodotěsných izolací žel. mostních objektů

SŽDC S 3 Železniční svršek

SŽDC S 3/2 Bezстыková kolej, 2008

SŽDC S 4 Železniční spodek

SŽDC S 5 Správa mostních objektů, 2012

SŽDC MVL 102 Přejít mezi nosnými konstrukcemi. Přejít mezi nosnou konstrukcí a opěrou. Přejít mezi spodní stavbou a zemním tělesem, 1996,

### **Evropské návrhové (Eurocode):**

ČSN EN 13 670 : Provádění betonových konstrukcí

ČSN EN 1990 Eurokód : Zásady navrhování konstrukcí

ČSN EN 1991 Eurokód 1: Zatížení konstrukcí

ČSN EN 1992 Eurokód 2: Navrhování betonových konstrukcí

ČSN EN 1993 Eurokód 3: Navrhování ocelových konstrukcí

ČSN EN 1994 Eurokód 4: Navrhování spřažených ocelobetonových konstrukcí

ČSN EN 1996 Eurokód 6: Navrhování zděných konstrukcí

ČSN EN 1997 Eurokód 7: Navrhování geotechnických konstrukcí

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	11	/	76

ČSN EN 206 : Beton - Specifikace, vlastnosti, výroba a shoda

**Normy ostatní:**

ČSN 73 6201	Projektování mostních objektů (10/2008)
ČSN 73 6223	Ochrana proti nebezpečnému dotyku s živými částmi trakčního vedení a proti účinkům výfukových plynů na objektech nad kolejemi železničních drah
ČSN 73 0037	Zemní tlak na stavební konstrukce (1990)
ČSN ISO 9690	Klasifikace podmínek agresivního prostředí působícího na beton a železobetonové konstrukce
TNŽ 73 6280	Navrhování a provádění vod. izolací železničních mostních objektů (2000)
TP 124 PK	Ochrana objektu proti účinkům bludných proudů
TP ČBS 03	Pohledový beton, Česká betonářská společnost ČSSI, 2009

Odchyłky oproti předpisům a normám: Nejsou

## **F. HLAVNÍ SOUVISEJÍCÍ OBJEKTY**

SO 05-10-01	žst. Mstětice, železniční svršek
SO 05-11-01	žst. Mstětice, železniční spodek
SO 05-25-02	žst. Mstětice, silniční most přes Čelákovický potok na silnici II/101
SO 05-25-03	žst. Mstětice, silniční most přes Čelákovický potok na dopr. kom.
SO 05-74-01	Žst. Mstětice, úprava veřejného osvětlení obce Mstětice
SO 05-74-01	žst. Mstětice, úprava Čelákovického potoka ve st. km 13,836
SO 05-30-01	žst. Mstětice, přeložka silnice II/101 v žkm 13,950
SO 05-30-02	žst. Mstětice, doprovodná komunikace v žkm 13,950 vlevo trati
SO 05-30-03	žst. Mstětice, doprovodná komunikace v žkm 13,950 vpravo trati
SO 05-30-05	žst. Mstětice, příjezdová komunikace k rodinným domům
SO 05-45-01	žst. Mstětice, demolice drážní
SO 05-45-02	žst. Mstětice, demolice jiné
SO 05-60-01	žst. Mstětice, trakční vedení
SO 05-60-02	žst. Mstětice, neutrální pole - nadjezd ve st. km 13,386
SO 05-62-01	Žst. Mstětice, rozvod nn a osvětlení
SO 05-62-02	Žst. Mstětice, DOÚO
SO 05-62-03	Žst. Mstětice, přípojka 22kV pro TS

## **G. ZPŮSOB PROVÁDĚNÍ A STAVEBNÍ POSTUPY**

Most bude prováděn v rámci výstavby žst. Mstětice. Práce na objektu mohou začít po přeložení veškerých stávajících sítí, které jsou v kolizi s mostním objektem.

Most bude budován v souladu s POV v těchto etapách:

Nejprve bude provedeny základy a pilíře P2 a P3. Nosná konstrukce pole č. 2 bude zbudována na pevné skruži při stávajícím rozložení kolejí za výluky v koleji č.1 v délce 2

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	12	/	76



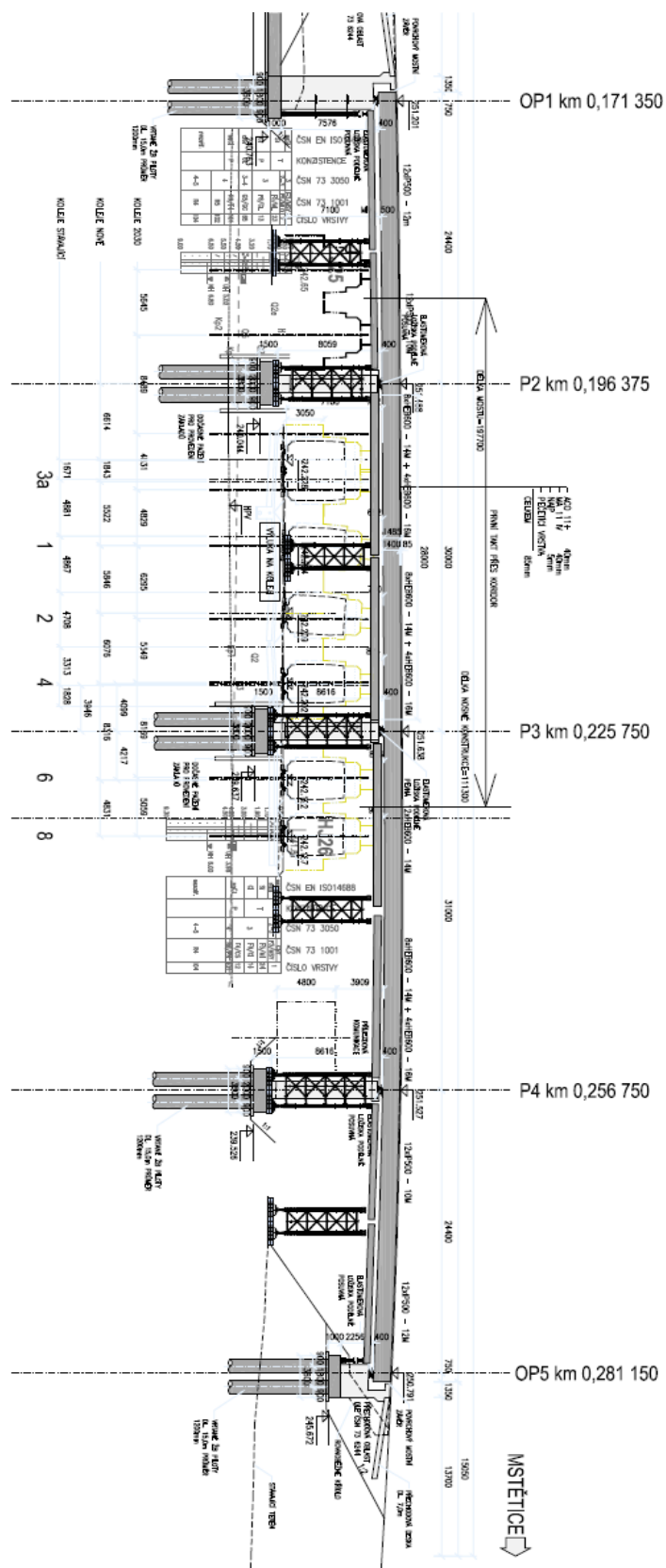
měsíce. Trakce bude v prostoru mostu odstraněna. Výstavba a demolice skruže je předpokládána v krátkých traťových výlukách o celkovém úhrnu (15 + 15 hod).

Mokrý procesy této fáze budou probíhat též v krátkodobých výlukách (betonáž cca 5 hod).

Podpěry OP1 (vč. úseku ve zdech), P3 a OP4 je možné budovat nezávisle na stavebních postupech.

1., 3 a 4.pole budou provedena taktéž na pevné skruži. Následovat bude pole č. 1 (1,5 měsíce) a pole č. 3+4 (3 měsíce). Po dokončení celé NK bude provedena izolace, římsy, vozovka, ostatní vybavení a úpravy pod mostem dle výkresové dokumentace.

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	13	/	76



Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/ celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	14	/ 76

**H. POŽADAVKY NA DOPLNĚNÍ PRŮZKUMŮ A PODKLADŮ**

V rámci dalšího stupně projektové dokumentace je nutno provést jedno doplňující průzkumné dílo v místě každé budoucí podpěry min. 2m pod úroveň paty pilot.

V Praze dne 18.1.2016

Vypracoval:

Ing. Jan Pešata

METROPROJEKT Praha a.s.

I.P.Pavlova 2/1786, 120 00 Praha 2

tel: 296 154 311

E-mail: [pesata@metroprojekt.cz](mailto:pesata@metroprojekt.cz)

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	15	/	76

## I. DOKLADY O PROJEDNÁNÍ

**METROPROJEKT**

Záznam z jednání	<b>Jednání na mostní objekty a PHS na akci „Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)“</b>
Datum a čas jednání:	6.10.2015, 9:00-12:30
Místo jednání:	budova METROPROJEKTu Praha a.s I.P.Pavlova 2/1786, 120 00 Praha 2, zasedací místnost v přízemí
Přítomni:	dle přiložené prezenční listiny v příloze

### **SO 05-25-01 žst. Mstětice, silniční most - nadjezd ve st. km 13,386**

Stávající stav: Úrovňové křížení trati se silnicí II/101.

Nový stav: Předložen byl návrh trvalého silničního mostu o čtyřech polích. Nosnou konstrukci tvoří monolitická spojitá deska s chodníkovými konzolami z dodatečně předpjatého betonu. Rozpětí jednotlivých polí je 24,4 m + 30,0 m + 31,0 m + 24,4 m. Rozmístění pilířů je zvoleno s ohledem na stávající polohu kolejí, polohu nových kolejí a na výhledovou polohu v r. 2030. Z jižní strany je silnice před samotnou mostní konstrukcí vedena v ŽB polorámu kde důvodu souběhu s přístupovou komunikací nebylo možné provést klasické silniční násypové těleso. Nosná konstrukce je na spodní stavbu uložena na opěrách prostřednictvím elastomerových ložisek. Spodní stavba je tvořena krajními opěrami a mezilehlými podpěrami. Opěry jsou navrženy masivní, železobetonové s rovnoběžnými křídly, mezilehlé podpěry tvoří eliptické železobetonové monolitické sloupy s rozšířenou hlavicí. Založení mostu je navrženo hlubinné na vrtaných velkopřůměrových železobetonových pilotách.

*Bylo dohodnuto:*

- Odvodnění bude navrženo tak, aby voda nebyla svedena pod most do odvodňovacího systému trati - odvodnění bude řešeno ležatými svody a koordinováno s odvodněním přemostované komunikace.
- Výstavba mostu bude probíhat v době existence a provozu stávajících kolejí, v místě mostu bude zřízeno nulové pole (bude prověřeno).

Koncepce řešení objektu byla odsouhlasena.

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	16	/	76



**J. GEOLOGICKÝ PRŮZKUM****GeoTec GS®**OPTIMALIZACE TRAŤOVÉHO ÚSEKU ČELÁKOVICE (MIMO) - MSTĚTICE  
(VČETNĚ)**SO 05-25-01****Žst. Mstětice, silniční most - nadjezd ve st. km  
13,386****GEOTECHNICKÝ PRŮZKUM**

2015 - 069

Praha, srpen 2015

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	17	/	76



Objednatel: METROPROJEKT Praha a.s.  
I.P. Pavlova 1786/2, 120 00 Praha 2  
Zhotovitel: GeoTec-GS, a.s.  
Chmelová 2920/6, 106 00 Praha 10  
Název zakázky zhotovitele: Čelákovice - Mstětice, průzkum  
Zakázkové číslo zhotovitele: 2015 - 069

**OBSAH:**

**SO 05-25-01 Žst. Mstětice, silniční most - nadjezd ve st. km 13,386**  
**Geotechnický pasport**

**Přílohy:**

Situace objektu  
Geotechnický profil  
Geologická dokumentace vrtů \*)  
Laboratorní zkoušky \*)

*Poznámka:*

\*) částečně převzato - SUDOP PRAHA a.s. (2009): SO 05-25-01, Silniční most v km 13,386, žst. Mstětice. Geotechnický pasport

Praha, srpen 2015

Zpracovali: Mgr. Vojtěch Novák

Ing. Jan Hrabánek

Schválil: Mgr. Filip Dudík  
ředitel společnosti

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	18	/	76

Čelákovice - Mstětice, průzkum

2015 - 069

SO 05-25-01 Žst. Mstětice, silniční most - nadjezd ve st. km 13,386

## Geotechnický pasport

## 1. ZÁKLADNÍ ÚDAJE

Základní údaje o objektu: novostavba mostu přes silnici II/101 v žst. Mstětice  
je uvažováno o výstavbě čtyřpólového mostu  
Cíl průzkumu: ověření základových poměrů pro výstavbu objektu

## 2. ROZSAH PRŮZKUMNÝCH PRACÍ

Průzkumné sondy, zkoušky a práce:

Jádrové IG vrtly: J109 - hloubka 15,0 m  
J25 - hloubka 9,0 m \*)  
HJ 26 - hloubka 9,3 m \*)

Fotodokumentace: uložena u zhotovitele průzkumu

Odebrané vzorky a laboratorní zkoušky:

Zeminy: J25 - 3,80 - 4,00 m - 1x základní klasifikační rozbor \*)  
HJ26 - 3,80 - 4,00 m - 1x základní klasifikační rozbor \*)

Horniny: J109- 8,00 - 8,50 m - 1x pevnost v prostém tlaku  
J109- 13,00 - 13,50 m - 1x pevnost v prostém tlaku

Podzemní voda: HJ26 - 3,96 m - 1x zkrácený chemický rozbor \*)

*Poznámka:*

\*) archivní podklad - SUDOP PRAHA a.s. (2009): SO 05-25-01, Silniční most v km 13,386, žst. Mstětice. Geotechnický pasport

## 3. GEOTECHNICKÉ POMĚRY

Geotechnické poměry území:

Posouzení základových poměrů bylo provedeno na základě nově realizovaného inženýrsko-geologického vrtu J109, archivních jádrových vrtů J25 a HJ26 a terénní rekognoskace okolí zájmového objektu.

Geologická dokumentace jádrových vrtů jsou uvedeny v příloze za textem zprávy.

Kvartérní pokryv:

- celková mocnost kvartérního pokryvu činí cca 3,3 - 4,3 m. Jeho báze byla vrty ověřena na kótě cca 238,40 m n. m.
- přípovrchová vrstva terénu je tvořena heterogenními navážkami, ve vrtech byly ověřeny v mocnostech cca 0,50 - 0,90 m. Navážky jsou charakteru kamenů a balvanů (**CbY+BY**) a charakteru písčitých a štěrkovitých hlín (**F1 MGY, F3 MSY**).
- svrchu se nachází humózní, jemnozrnné zeminy tuhé až pevné konzistence (**F3 MSO, F5 MLO**) o mocnosti cca 0,50-0,60 m
- hlouběji jsou jemnozrnné, v polohách slabě písčité, vápnité zeminy převážně pevné konzistence (**F3 MS, F6 CL**) - spraše.
- vrtem J25 byly při bázi kvartérního pokryvu zastiženy uhlé, jílovité štěrky (**G5 GC**) o mocnosti cca 1,10 m

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	19	/	76



Čelákovice - Mstětice, průzkum

2015 - 069

**Předkvartérní podklad:**

- předkvartérní podklad je tvořen křídovými pískovci a byl zastižen v úrovni cca 238,40 m n. m.
- svrchu se nachází zcela zvětralé pískovce třídy **R6** charakteru písčitého jílu až jílovitého písku (**F4 CS, S5 SC**) o mocnosti cca 0,60 m
- hlouběji byly zastiženy silně zvětralé pískovce třídy **R5** a mírně zvětralé pískovce třídy **R4**, které se směrem do hloubky střídají v nepravidelných mocnostech

Zeminy a horniny zastižené průzkumem jsou rozděleny do následujících geotechnických typů:

(zařazení jednotlivých zemín a hornin je uvedeno dle ČSN 73 6133).

**Kvartér:**

Geotechnický typ Q1: hlína s nízkou plasticitou tuhé konzistence (**F5 ML**)

Geotechnický typ Q2: jemnozrnné, slabě písčité, vápnité zeminy pevné konzistence (**F3 MS, F6 CL**) - spraše

Geotechnický typ Q3: ulehle jílovité štěrky (**G5 GC**)

**Křída:**

Geotechnický typ K1: zcela zvětralé pískovce třídy **R6 (F4 CS, S5 SC)**

Geotechnický typ K2: silně zvětralé pískovce třídy **R5**

Geotechnický typ K3: mírně zvětralé pískovce třídy **R4**

**4. HYDROGEOLOGICKÉ ÚDAJE**

Údaje o hladině podzemní vody ve vrtech v době průzkumu:

Sonda	Naražená hladina		Ustálená hladina		Datum zjištění
	[m] pod ter.	[m n. m.]	[m] pod ter.	[m n. m.]	
J109	4,70	237,00	4,50	237,30	1.4.2015
HJ26	6,00	235,81	3,96	237,85	26.5.2008
HJ26	-	-	3,93	237,82	21.7.2008
J25	6,80	235,85	5,02	237,63	21.7.2008

V zájmové oblasti doporučujeme uvažovat hladinu podzemní vody v úrovni ustálené hladiny podzemní vody ověřené vrtem HJ 26 - cca 4,0 m pod povrchem terénu (kóta cca 237,82 m). Hladina podzemní vody může sezónně kolísat v závislosti na intenzitě atmosférických srážek.

Propustnost kvartérních sedimentů je průlinová, propustnost křídových sedimentů je puklino-průlinová.

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	20	/	76

## 5. ZÁKLADOVÉ POMĚRY A AGRESIVITA PROSTŘEDÍ

Základové poměry: jsou složité

- základová půda se v rozsahu stavebního objektu může měnit
- geologické vrstvy mají proměnlivou mocnost
- podzemní voda pravděpodobně bude znesnadňovat zakládání objektu

Agresivita kapalného prostředí (podle ČSN EN 206-1) - neagresivní

- na základě archivních podkladů je podzemní voda v místě uvažované objektu neagresivní na betonové konstrukce

Agresivita kapalného prostředí na ocel (podle ČSN 03 8375) - nebyla ověřena

## 6. GEOTECHNICKÉ CHARAKTERISTIKY ZÁKLADOVÝCH PŮD

V tabulce jsou uvedeny geotechnické charakteristiky jednotlivých typů zemin a hornin zařízených průzkumem.

Geotechnický typ	Zařídění dle SŽDC S4 (ČSN 73 6133)	Těžitelnost dle ČSN 73 6133 / 73 3050	Stupeň konzistence Ic	Relativní hutnost Id	Parametry převzaté z ČSN 73 1001					
					Objemová tíha $\gamma_n$ (kN/m <sup>3</sup> ) *	ef. úhel vnitř. tření $\phi_{ef}$ (°) **	ef. soudržnost $c_{ef}$ (kPa) **	modul přetvárnosti $E_{def}$ (MPa)	Poissonovo číslo $\nu$	Vřetelnost dle VC - 800 -2
<b>N</b>	CbY+BY, F1 MGY, F3 MSY	3.-5./I.-II.	-	-	-	-	-	-	-	-
<b>Q1</b>	F5 ML	I./3.	0,8	-	20,0	19	10	4	0,40	I.
<b>Q2</b>	F3 MS, F6 CL	I./3.	1,1	-	20,0	21	10	5	0,40	I.
<b>Q3</b>	G5-GC	I./3.-4.	-	0,8	19,5	30	2	40	0,30	I.
<b>K1</b>	R6 (F4 CS, S5 SC)	I./3.	-	-	19,0	28	12	20	0,35	I.
<b>K2</b>	R5	I./3.-4.	-	-	21,0	30	20	50	0,30	II.
<b>K3</b>	R4	II./4.	-	-	23,0	33	100	200	0,25	III.

poznámka:  
\*) - pod hladinou vody je nutné příslušné charakteristiky upravit  
\*\*) - u hornin se jedná o hodnoty zdánlivé smykové pevnosti

## 7. TECHNICKÉ ZÁVĚRY

Informace o objektu:

- novostavba mostu přes silnici II/101 v žst. Mstětice
- je uvažováno o výstavbě čtyřpólového mostu

Konzultace k zakládání nového objektu:

- při návrhu založení nového objektu lze postupovat podle zásad 2. geotechnické kategorie ve smyslu ČSN EN 1997-1 Eurokód
- předpokládáme, že zájmový objekt bude založen hlubinným způsobem (např. na pilotách)

- v rámci zemních prací budou těženy zeminy a horniny třídy těžitelnosti 3.-5. dle ČSN 73 3050, respektive třídy I.-II. dle ČSN 73 6133
- podzemní voda pravděpodobně bude znesnadňovat založení objektu
- vrty pro piloty bude vhodné provádět pod ochranou pažení
- podzemní voda není agresivní na betonové konstrukce ve smyslu ČSN EN 206-1

Ostatní:

- v rámci podrobného průzkumu bude vhodné realizovat inženýrsko-geologické vrty v prostoru budoucích opěrných prvků objektu
- v rámci doplňkového průzkumu bude nutné ověřit prosedavost spraší

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	22	/	76



GeoTec-GS, a.s., Chmelová 2920/6, 106 00 Praha 10

Optimalizace traťového úseku  
Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)

## PŘÍLOHOVÁ ČÁST

**SO 05-25-01 Žst. Mstětice, silniční most - nadjezd ve st. km 13,386**

## Obsah:

Situace objektu

Geotechnický profil

Geologická dokumentace vrtů \*)

Laboratorní zkoušky \*)

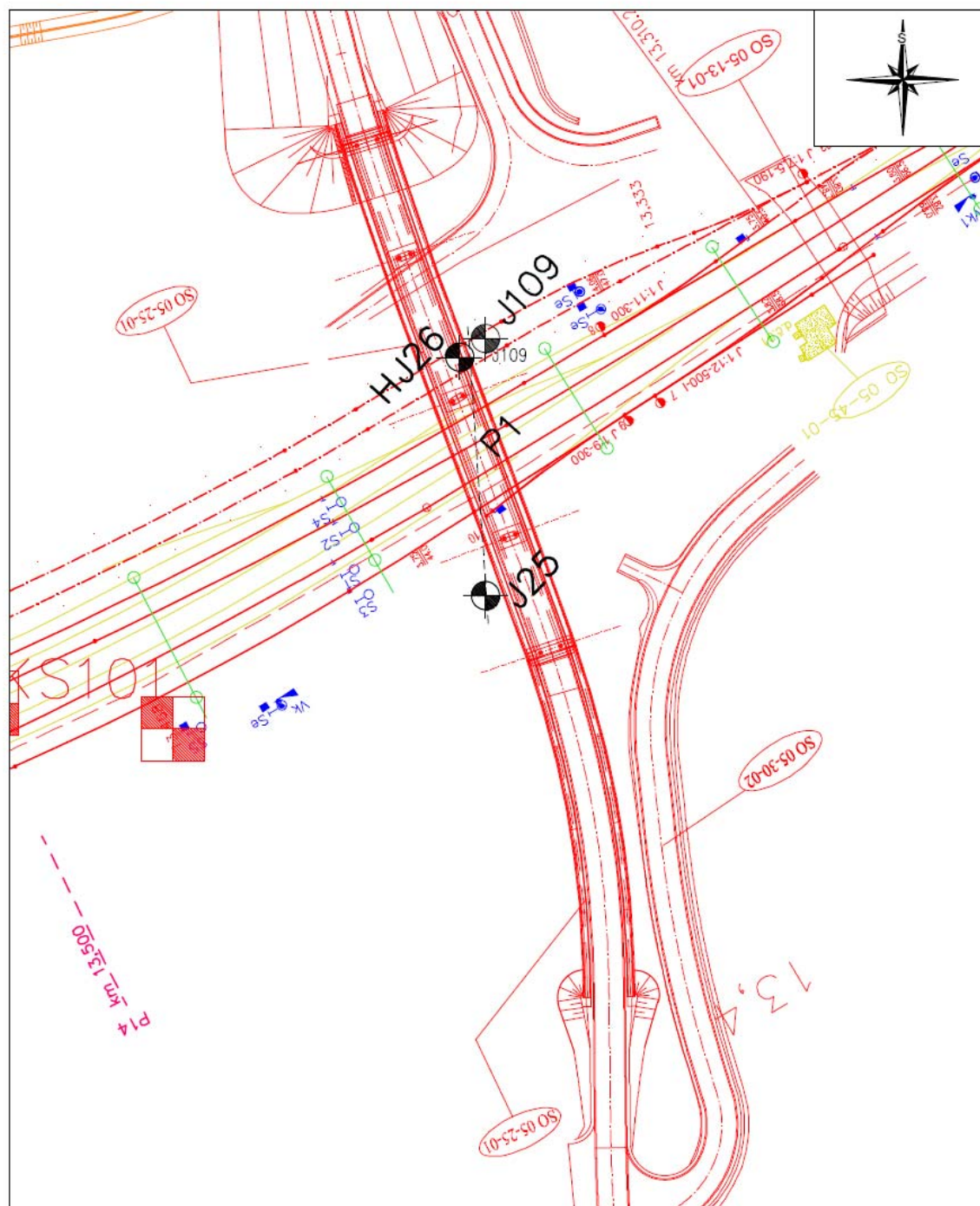
## Poznámka:

\*) částečně převzato - SUDOP PRAHA a.s. (2009): SO 05-25-01, Silniční most v km 13,386, žst. Mstětice. Geotechnický pasport

Název zakázky:	Čelákovice - Mstětice, průzkum		
Číslo zakázky :	2015 - 069	Objednatel :	METROPROJEKT Praha a.s.
Datum :	8 / 2015	Zpracoval :	Mgr. Vojtěch Novák
Počet stran :	15	Schválil :	Mgr. Filip Dudík

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	23	/	76



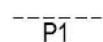


Vysvětlivky:



 J109

... jádrový vrt



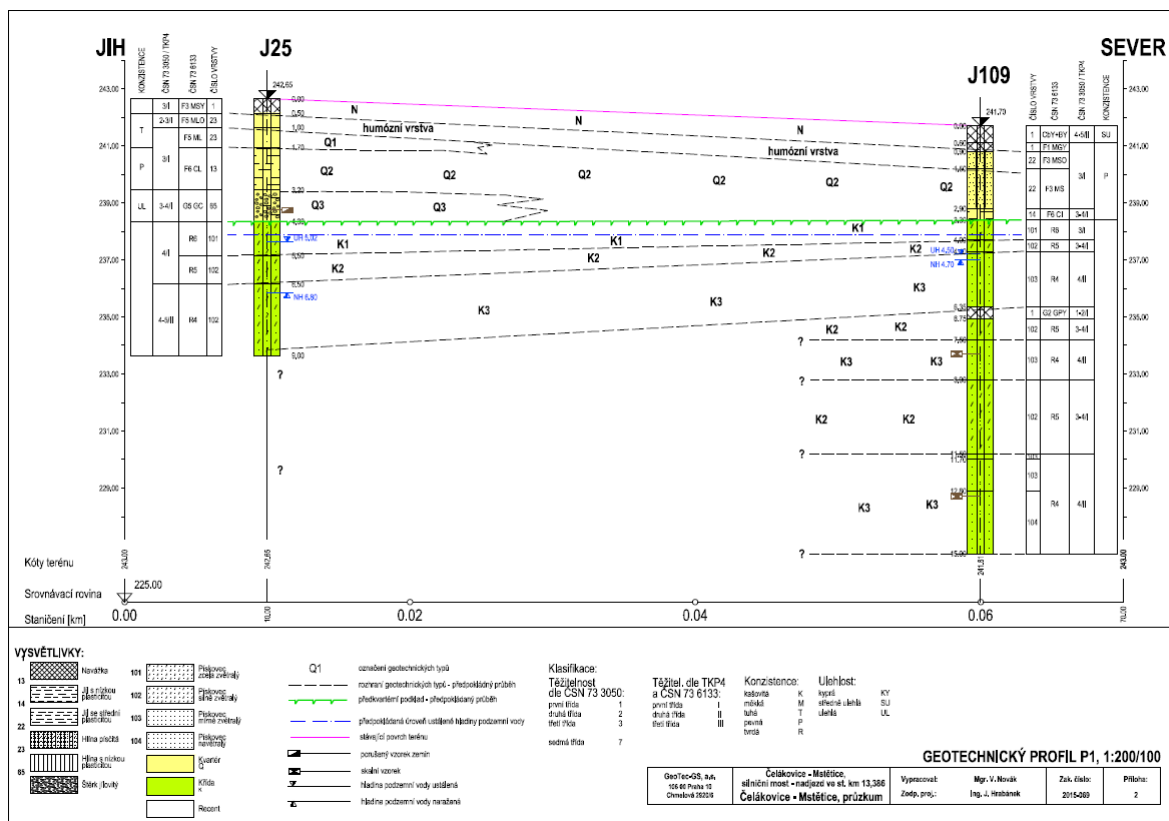
-----  
P1

... geotechnický profil

SITUACE OBJEKTU, MĚŘÍTKO 1 : 1000

GeoTeo-GS, a.s. 106 00 Praha 10 Chmelná 2920/6	ŽST. MŠTĚTICE, SILNIČNÍ MOST - NADJEZD VE ST. 13,386 Čelákovice - Mstětice, území k.ú.	Vypracoval: Mgr. V. Novák Odpovědný řešitel: Ing. J. Hrabánek	Zak. číslo: 2015-069	Příloha: 1,
--	--	--	----------------------	-------------









## Geologická dokumentace vrtané sondy

Sonda : <b>J 25</b>		SO 05-25-01 Silniční most v km 13,386	
Souřadnice :	Y = 722644,41	X = 1040086,46	Z = 242,65
Dokumentoval / datum :	Ondřej Pour / 26.5..2008		
Souprava / průměr :	Wirth / 195/176 mm		
Hloubka [m] od - do	Geologická dokumentace	ČSN	
		73 1001	73 3050
0,00 - 0,50	<b>Navážka</b> , charakteru hlíny písčité, tuhé, hnědé, s úlomky hornin do velikosti 6 cm, při bázi s betonem	F3/MSY	3
0,50 - 1,00	<b>Hlína s nízkou plasticitou</b> , humózní, tuhá, hnědá	F5/ML	2-3
1,00 - 1,70	<b>Hlína s nízkou plasticitou</b> , tuhá, světle hnědá, s vápnitými záteky	F5/ML	3
1,70 - 3,20	<b>Jíl s nízkou plasticitou</b> , pevný, zelenošedý, rezavě smouhovaný, s ojedinělými střípky hornin	F6/CL	3
3,20 - 4,30	<b>Štěrk jilovitý</b> , velmi pevný, zelenošedý, rezavě smouhovaný s úlomky hornin a <i>- kvartér</i>	G5/GC	3-4
4,30 - 5,50	<b>Pískovec zcela zvětralý</b> , charakteru jílu písčitého, pevného až tvrdého, zelenošedého, s ojedinělými úlomky hornin	R6/F4	4
5,50 - 6,50	<b>Pískovec silně zvětralý</b> , šedý, jemnozrný, s úlomky hornin do velikosti 6 cm	R5	4
6,50 - 9,00	<b>Pískovec silně zvětralý</b> , černý, slídnatý, rezavě hnědý, málo pevný <i>- křída</i>	R4	4-5
Vrt ukončen v hloubce 9,00 m.			
Hladina podzemní vody :	naražená v hloubce	6,80 m pod terénem	
	ustálená v hloubce	5,02 m pod terénem	
Odebrané vzorky :	P 3,8 – 4,0 m		

Optimalizace trati Praha Vysočany – Lysá nad Labem

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	27	/	76



## Geologická dokumentace vrtané sondy

Sonda : <b>HJ 26</b>		SO 05-25-01 Silniční most v km 13,386		
Souřadnice :	Y = 722649,73	X = 1040037,81	Z = 241,81	
Dokumentoval / datum :	Ondřej Pour / 9.6.2008			
Souprava / průměr :	Wirth / 195/176/156 mm			
Hloubka [m] od - do	Geologická dokumentace	ČSN		
		73 1001	73 3050	
0,00 - 0,40	<b>Balvany</b> , žula velmi pevná, do velikosti 25 cm	cb	4-5	
0,40 - 1,10	<b>Navážka</b> , charakteru hlíny písčité, tuhé, hnědé, s úlomky hornin do velikosti 5 cm	F3/MSY	2-3	
1,10 - 1,90	<b>Hlína se střední plasticitou</b> , tuhá, černohnědá, středně humózní, slabě vápnitá	F5/MI	3	
1,90 - 3,00	<b>Jíl se střední plasticitou</b> , světle hnědý, tuhý, jemně vápnitý	F6/CI	3	
3,00 - 4,00	<b>Jíl písčitý</b> , pevný, hnědozelený, rezavě smouhovaný - kvartér	F4/CS	3	
4,00 - 4,50	<b>Pískovec zcela zvětralý</b> , charakteru jílu písčitého, pevného, šedého, rezavě smouhovaného, jemně slídnatého	R6/F4	4	
4,50 - <u>9,30</u>	<b>Pískovec mírně zvětralý</b> , šedý, středně pevný, rezavě smouhovaný, slídnatý - křída	R4	4-5	
Vrt ukončen v hloubce 9,30 m.				
Hladina podzemní vody : naražená v hloubce 6,00 m pod terénem ustálená v hloubce 3,96 m pod terénem				
Odebrané vzorky : V 3,96 m P 3,8 – 4,0 m				

Optimalizace trati Praha Vysočany – Lysá nad Labem

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	28	/	76





## PROTOKOL O LABORATORNÍCH ZKOUŠKÁCH



Č. protokolu: **206-08-15** Celkový počet listů: 2 List číslo: 1/2

Název zakázky **LYSÁ NAD LABEM-ČELÁKOVICE**  
Objekt **Nadjezd v km 13,386**  
Název a adresa zadavatele **GEOTEC-GS,A.S. CHMELOVÁ 2920/6, 106 00 PRAHA 10**  
Číslo zakázky zadavatele **2015-068**  
Laboratorní čísla vzorků **1059-1060**  
Odběr vzorků in situ zajistil **Zadavatel**  
Datum odběru vzorků in situ **01.04.2015**  
Datum dodání do laboratoře **07.04.2015**

Název použitého zkušební postupu

Stanovení vlhkosti zemín

Nejistota měření : 0,2%

ČSN CEN ISO/TS

17892-1

Zkušební metody přírodního kamene-Stanovení pevnosti v tlaku

ČSN EN 1926,72 1142

(N)

Související normy a dokumenty

Geotechnický průzkum a zkoušení- Pojmenování a zařizování  
zemín. Část 2: Zásady pro zařizování

ČSN EN ISO 14688-2

Návrh a provádění zemního tělesa pozemních komunikací

ČSN 73 6133

Malé vodní nádrže

ČSN 75 2410

Eurokód 7: Navrhování geotechnických konstrukcí-Část 2: Průzkum a  
zkoušení základové půdy

Zkoušky označené symbolem (N) byly prováděny jako neakreditované. Výsledky zkoušek se týkají pouze zkoušených vzorků výše uvedených laboratorních čísel. Bez písemného souhlasu zkušební laboratoře se nesmí tento dokument reprodukovat jinak, než celý. Změny a doplňky mohou být provedeny pouze laboratoří, která dokument vystavila.

Hodnocení kvality vzorků podle skutečného stavu vzorků dodaných do zkušební laboratoře, dle ČSN EN 1997-2, tab.3.1.a případného vlivu kvality dodaných vzorků na výsledky zkoušek  
Kvalita dodaných vzorků odpovídá požadované třídě kvality vzorků zemín pro jednotlivé prováděné laboratorní zkoušky podle ČSN EN 1997-2, tab.3.1.  
Mimořádné okolnosti, které by mohly ovlivnit průběh a výsledky zkoušek - nebyly zjištěny-  
Stanovisko laboratoře k extrémním hodnotám výsledků zkoušek - nebyly zjištěny-

GEMATEST spol. s r.o.  
Laboratoř geomechaniky Praha  
Dr. Janského 954  
252 28 Černošice  
tel.: 251643132

Zprávu o zkoušce vystavil:

Datum vystavení: 21.4.2015

Ing.H.Papoušková – vedoucí laboratoře

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	29	/	76

GEMATEST spol. s r.o. Laboratoř geomechaniky Praha, Dr.Janského 954, 252 28 Černošice, Praha západ,  
mobil: 602322813 tel/fax: +420 251643132, [www.gematest.cz](http://www.gematest.cz), mail: geotechnika@gematest.cz

MECHANIKA ZEMIN

21.4.2015

## VÝSLEDKY LABORATORNÍCH ZKOUŠEK HORNIN

NÁZEV ÚKOLU : **LYSÁ NAD LABEM-ČELÁKOVICE**  
 OBJEKT: **Nadjezd v km 13,386**  
 ČÍSLO ÚKOLU : **2015-068**

SONDA	J 109	J 109		
HLOUBKA [m]	8,0 - 8,5	13,0 - 13,5		
LAB. Č.	1059	1060		
DRUH VZORKU	SKALNÍ HOR.	SKALNÍ HOR.		
VLHKOST [%]	8,4	19,7		
KLASIFIKACE ČSN 73 6133	R4	R4		
KLASIFIKACE ČSN 75 2410	R4	R4		
PR. PEV. V JEDNOOŠÉM TLAKU [MPa]	6,36	7,58		

### Pevnost hornin v jednoosém tlaku (krychle)

VZOREK	SONDA	HLOUBKY		Rozměry	Def.	Objemová hmotnost vlhká suchá	Pór.	Sat.	Pev- nost	Sí- la	ŠP
		[m]		[cm]	[%]	[kg/m³]	[%]	[%]	[MPa]		
1059	J 109	8,0 - 8,5	p1	2,80x2,80x2,80	1,61	2261			2,55	⊥	1,00
			p2	2,80x2,80x2,80	2,14	2302			7,65	⊥	1,00
			p3	2,80x2,80x2,70	2,22	2359			8,86	⊥	0,96
			p4	2,80x2,80x2,80	1,79	2295			6,38	⊥	1,00
			Ø			2304			6,36		
1060	J 109	13,0 - 13,5	p1	4,95x4,90x4,90	1,73	2028			10,31	⊥	1,00
			p2	3,60x3,60x3,65	1,51	2070			11,61	⊥	1,01
			p3	3,60x3,65x3,70	6,97	2062			8,40	⊥	1,01
			p4	3,70x3,65x3,70	1,62	1972				⊥	1,01
			Ø			2033			7,58		



GEMATEST s.r.o.® Laboratoř geomechaniky Praha

Vyšehradská 47, 120 00 Praha 2, tel/fax: +420 224920612, 224919805, mobil: 602322813, geotechnika@gematest.cz, www.gematest.cz

MECHANIKA ZEMIN

17.7.2008

## VÝSLEDKY LABORATORNÍCH ZKOUŠEK ZEMIN

NÁZEV ÚKOLU : **LYSÁ N/LAB-PRAHA VYSOČANY/SO 05-20-01**ČÍSLO ÚKOLU : **08-008.208**

SONDA HLOUBKA [m] LAB. Č. DRUH VZORKU	HJ26 3,8 - 4,0 3032 PORUŠENÝ	J25 3,8 - 4,0 2588 PORUŠENÝ		
VLHKOST [%]	17	13,1		
MEZ TEKUTOSTI [%]	38	22		
MEZ PLASTICITY [%]	23	15		
INDEX PLASTICITY [%]	15	7		
KLASIFIKACE ČSN 72 1002 *	F4 CS1	G5 GC		
KLASIFIKACE ČSN 73 1001	F4 CS	G5 GC		
KLASIFIKACE ČSN 72 1001	CS K2	GC K2		
KLASIFIKACE ČSN EN ISO 14688-2	saCl	saclGr		
KLASIFIKACE ČSN 75 2410	F4 CS	G5 GC		
KONZISTENCE VYPOČTENÁ PODLE ČSN 731001	PEVNÁ			
KONZISTENCE VYPOČTENÁ PODLE ČSN EN ISO 14688-2	VELMI PEVNÁ	VELMI PEVNÁ		
INDEX KONZISTENCE	1,4	1,27		
INDEX KOLOIDNÍ AKTIVITY	0,5	0,64		
BARVA VZORKU	BÉŽOVÁ, ZELENÁ	ŠED STŘEDNÍ		

(\*) PODROBNĚJŠÍ ÚDAJE VIZ PROTOKOL O ZKOUŠCE

(+) KONZISTENCE SE TÝKÁ VÝPLNĚ

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	31	/	76

GEMATEST s.r.o.® Laborať geomechaniky Praha

Vyšehradská 47, 120 00 Praha 2, tel/fax: +420 224920612, 224919805, mobil: 602322813, geotechnika@gematest.cz, www.gematest.cz

## LABORATORNÍ VZOREK ZEMINY

Popisné a fyzikální charakteristiky, klasifikace

Úkol : LYSÁ N/LAB-PR.VYSOČANY

Sonda: HJ26 hloubka [m]: 3.8– 4.0 lab. číslo: 3032

### KŘIVKY ZRNITOSTI ZEMIN



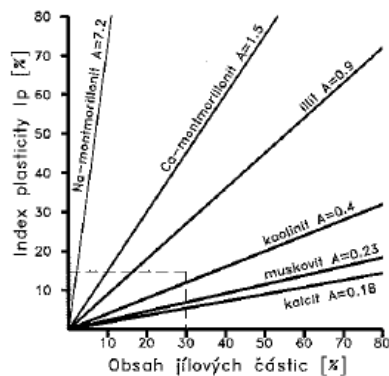
Obsah frakce [%]	
JÍL	30
PRACH	25
PÍSEK	45
ŠTĚRK	0

 Vlhkost  $w = 17.0 \%$ 

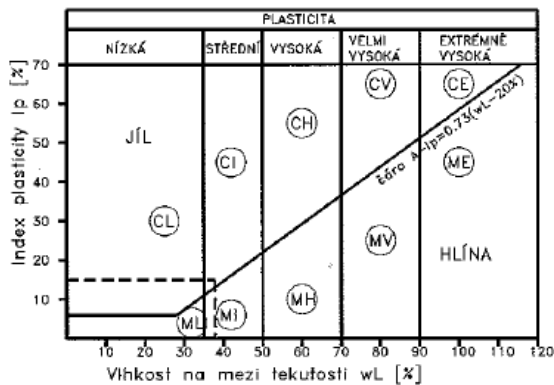
 Atterbergovy meze :  $I_p = 15$   $w_p = 23$   $w_L = 38 \%$ 

Konzistence : 1.40 PEVNÁ

### KOLOIDNÍ AKTIVITA



### DIAGRAM PLASTICITY



Pórovitost [%]	Číslo pórovitosti	
Saturace [%]	Barva vzorku	BÉŽOVÁ, ZELENÁ
Organ. příměsi	Uhlčitany	NEOBSAHUJE UHLČITANY
Klasifikace ČSN 721002 F4 CS1	Název zeminy	PÍŠČITÝ JÍL
Klasifikace ČSN 731001 F4 CS	podle ČSN 731001	
Klasifikace ČSN 721001 CS K2	Podloží	IV+V
Klasifikace ČSN 752410 F4 CS	Násyp	VHODNÁ

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	32	/	76



GEMATEST s.r.o.® Laboratoř geomechaniky Praha  
 Vyšehradská 47, 120 00 Praha 2, tel/fax: +420 224920612, 224919805, mobil: 602322813, geotechnika@gematest.cz, www.gematest.cz

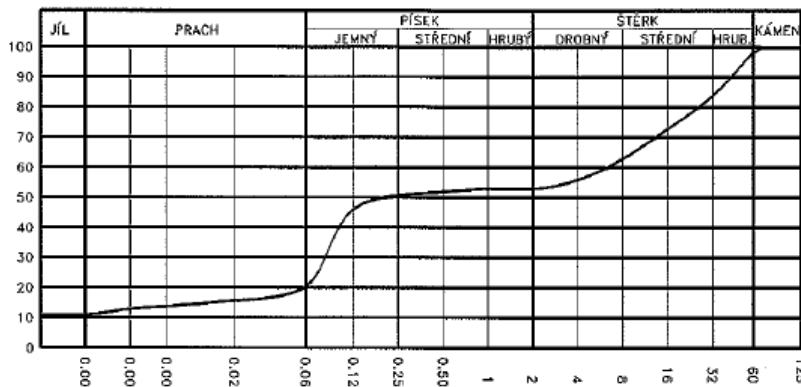
## LABORATORNÍ VZOREK ZEMINY

Popisné a fyzikální charakteristiky, klasifikace

Úkol : LYSÁ N/LAB-PR.VYSOČANY

Sonda: J25 hloubka [m]: 3.8– 4.0 lab. číslo: 2588

### KŘIVKY ZRNITOSTI ZEMIN



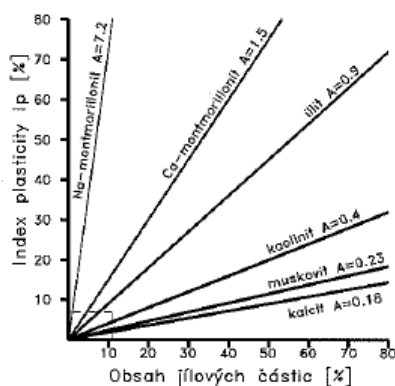
Obsah frakce [%]	
Jíl	11
Prach	10
Písek	32
Štěrka	47

Vlhkost  $w = 13.1 \%$

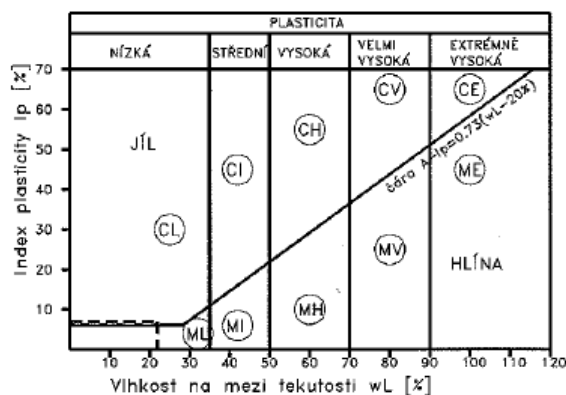
Atterbergovy meze :  $l_p = 7$   $w_p = 15$   $w_L = 22 \%$

Konzistence : 1.27

### KOLOIDNÍ AKTIVITA



### DIAGRAM PLASTICITY

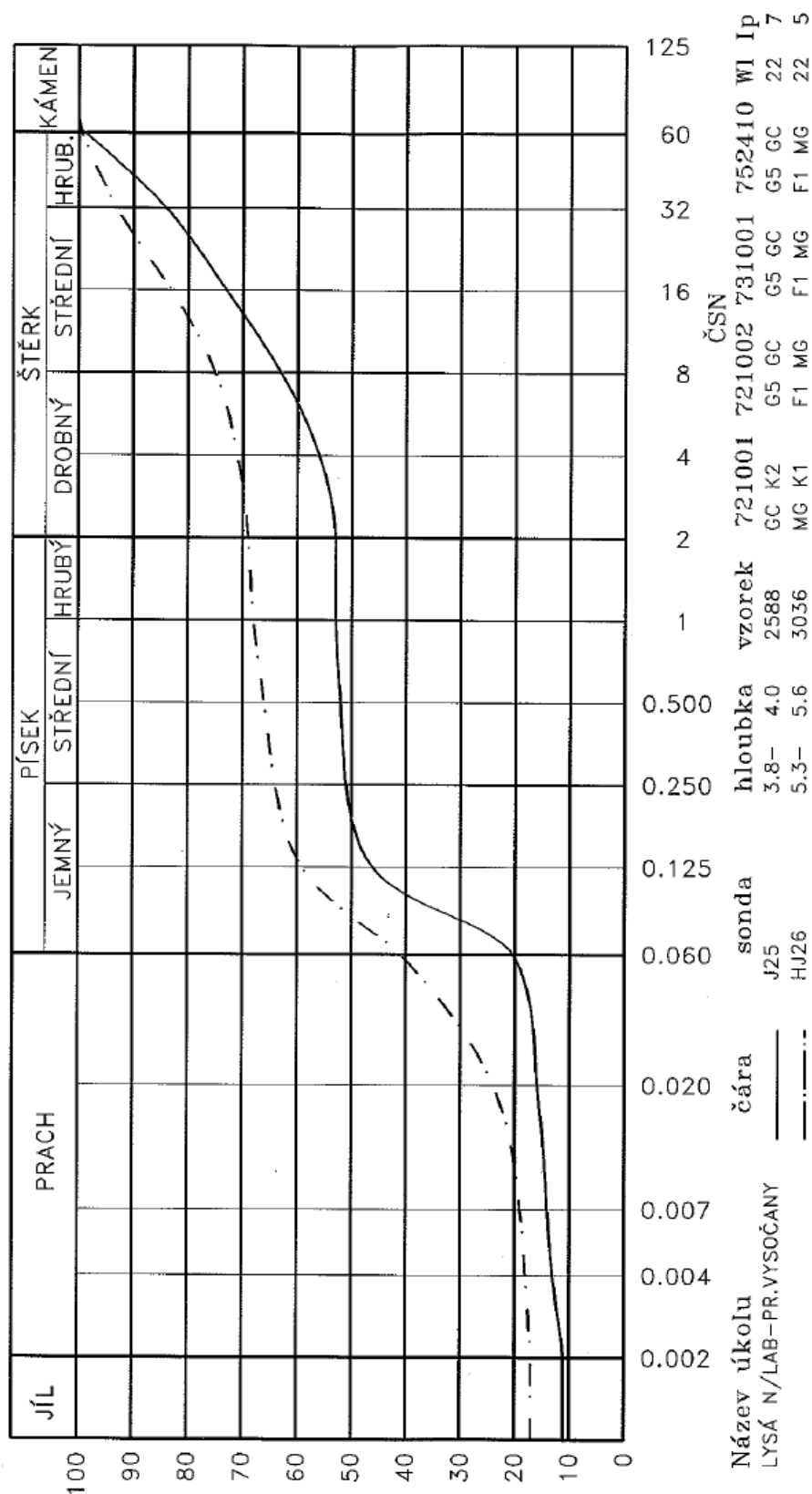


Pórovitost [%]	Číslo pórovitosti
Saturace [%]	Barva vzorku <b>ŠED STŘEDNÍ</b>
Organ. příměsí	Uhlíčitany <b>NEOBSAHUJE UHLÍČITANY</b>
Klasifikace ČSN 721002 G5 GC	Název zeminy <b>ŠTĚRK JÍLOVITÝ</b>
Klasifikace ČSN 731001 G5 GC	podle ČSN 731001
Klasifikace ČSN 721001 GC K2	Podloží <b>II+III+IV</b>
Klasifikace ČSN 752410 G5 GC	Násyp <b>VHODNÁ+VELMI VHODNÁ</b>

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	33	/	76

GEMATEST s.r.o. \* Laborať geomechaniky Praha  
 Vyšehradská 47, 120 00 Praha 2, tel/fax: +420 224920612, 224919805, mobil: 602322813, geotechnika@gematest.cz, www.gematest.cz

# KŘIVKY ZRNITOSTI ZEMIN



Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	34	/	76



GEMATEST s.r.o.® Laboratoř geomechaniky Praha

Vyšehradská 47, 120 00 Praha 2, tel/fax: +420 224920612, 224919805, mobil: 602322813, geotechnika@gematest.cz, www.gematest.cz

## Stanovení zrnitosti

NÁZEV ÚKOLU : *LYSÁ N/LAB-PRAHA VYSOČANY/SO 05-20-01*ČÍSLO ÚKOLU : *08-008.208*

VZOREK	.001	.002	.004	.007	.02	.063	.125	.25	.5	1	2	4	8	16	32	63	125
3032	28	30	33	38	46	55	63	75	94	99	100	100	100	100	100	100	100
2588	11	11	13	14	16	21	46	51	52	53	53	56	63	73	84	100	100

## Filtrační součinitel (K)

VZOREK	SONDA	HLOUBKA [ m ]	METODA PODLE BEYER [ m/s ]			METODA U. S. BUREAU OF SOIL CLASSIFICATION (CH. MALLET J.PACQUANT) [ m/s ]	METODA PODLE HAZENA [ m/s ]
			KYPRÁ	STŘEDNĚ ULEHLÁ	ULEHLÁ		
3032	HJ26	3,8 - 4,0	mimo oblast			mimo oblast	mimo oblast
2588	J25	3,8 - 4,0	mimo oblast			2,8000.10 <sup>-6</sup>	mimo oblast

## Klasifikace podle ČSN 72 1002

Vzorek	Sonda	Hloubky [m]	Typ zeminy	Kapil. vzl. Hs Hmax		Namrzavost	Vhodnost pro	
							Podloží	Násyp
3032	HJ26	3,8 - 4,0	F4 CS1	2,5	8,4	NEBEZPEČNĚ NAMRZAVÉ	IV+V	VHODNÁ
2588	J25	3,8 - 4,0	G5 GC	1,1	3,2	NEBEZPEČNĚ NAMRZAVÉ	II+ III+IV	VHODNÁ+ VELMI VHODNÁ

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	35	/	76

**GEMATEST® spol. s r.o.**

Laboratoř analytické chemie Černošice

Dr. Janského 954, 252 28, Černošice

Tel.: 251 642 189, analytika@gematest.cz, www.gematest.cz

**PROTOKOL O ZKOUŠCE**

Zadavatel	: SUDOP Praha a.s., středisko 207 - geotechniky, Olšanská 1a, 130 80 Praha 3		
Název akce	: Lysá nad Labem - Praha - Vysočany		
Objekt	:		
Označení vzorku	: HJ26 / 3,96		
Popis vzorku	: podzemní voda	Č.prot.	: 382/08
Datum odběru	: 9.6.2008	Č.zakázky	: 243/08
Odebral	: zadavatel	Č.vzorku	: 525
Datum dodání	: 13.6.2008	Strana	: 1/2
Analýzy provedeny	: 13.6.2008 - 19.6.2008		

**VÝSLEDKY ZKOUŠEK**

pH	:	6,8	Vzhled vody	: bezbarvá	průhledná
Konduktivita	mS/m	: 111	Pach	: žádný	
KNK4,5	mmol/l	: 6,3	Sediment	: silný	
Langelierův index	:	-0,21		hnědý	
Agresivní oxid uhličitý	mg/l	: <2			

<b>Kationty</b>	<b>mg/l</b>	<b>Anionty</b>	<b>mg/l</b>
Amonné ionty	2,16	Chloridy	67,5
Vápník	170	Hydrogenuhličitaný	384
Hořčík	20,7	Síraný	180

Stupeň agresivity podle ČSN EN 206-1:  
**neagresivní**

Suma Ca+Mg mmol/l : 5,10

Protokol o zkoušce nesmí být bez písemného souhlasu laboratoře reprodukován jinak než celý.  
Výsledky zkoušek se vztahují pouze ke zkoušenému vzorku.

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	36	/	76

Č.prot.: 382/08

Strana: 2/2

Pozn. k metodám

Ukazatel	SOP	Metoda	Nej.
Amonné ionty	SOP V01	ČSN ISO 7150-1, Z1	±10%
Vápník	SOP V10	ČSN ISO 6058	±4%
Hořčík	SOP V29	ČSN ISO 6059	±8%
Hydrogenuhlíčitany	SOP V07	ČSN EN ISO 9963-1	±5%
Chloridy	SOP V15	ČSN ISO 9297	±5%
Sířany	SOP V14	TNV 75 7476	±10%
pH	SOP V08	ČSN EN 10523, Z1	±2%
Konduktivita	SOP V09	ČSN EN 27888	±8%
KNK4,5	SOP V07	ČSN EN ISO 9963-1	±5%
Suma Ca+Mg	SOP V29	ČSN ISO 6059	±5%
Langelierův index	SOP V11	TNV 75 7121	±10%
Agresivní oxid uhličitý	SOP V11	TNV 75 7121	
Vzhled vody	SOP V30		
Průhlednost vody	SOP V30		
Pach	SOP V30		
Charakteristika pachu	SOP V30		
Množství sedimentu	SOP V30		
Barva sedimentu	SOP V30		

Rozšířená nejistota jednotlivých stanovení je součinem standardní nejistoty a koeficientu rozšíření  $k=2$ , což pro normální rozdělení odpovídá pravděpodobnosti pokrytí asi 95%

GEMATEST spol. s r.o.  
Dr. Janského 954 ©  
252 28 ČERNOŠICE II

V Černošicích 19.6.2008

Ing. Alexandr Manda  
vedoucí analytické laboratoře

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	37	/	76

## **K. STATICKÉ POSOUZENÍ**

### **1. Zatížení nosné konstrukce**

#### **a) stálá zatížení a vlivy**

##### **aa) vlastní tíha nosné konstrukce a tíha ostatních částí mostu**

- vlastní tíha n.k.bude automaticky započtena programem TM 18 v příslušném čase
- tíha ostatních částí mostu

<b>- vozovka</b>	tloušťka[m]	$\rho$ [kg/m <sup>3</sup> ]	g[kN/m <sup>2</sup> ]	šířka [m]	g[kN/m]
	0,085	22,000	<b>1,870</b>	7,500	<b>14,025</b>
<b>- římsy</b>	plocha[m <sup>2</sup> ]	$\rho$ [kg/m <sup>3</sup> ]	g[kN/m <sup>2</sup> ]	šířka [m]	g[kN/m]
- levá římsa	0,426	26,000	<b>4,430</b>	2,500	<b>11,076</b>
- pravá římsa	0,426	26,000	<b>4,430</b>	2,500	<b>11,076</b>
<b>- svodidla a zábradlí</b>					g[kN/m]
- levé svodidlo - odhad					<b>1,000</b>
- pravé svodidlo - odhad					<b>1,000</b>
- levé zábradlí - odhad					<b>1,000</b>
- pravé zábradlí - odhad					<b>1,000</b>
<b>- celkem g - g<sub>0</sub></b>					g[kN/m]
					<b>40,177</b>

##### **ab) vliv předpětí**

- bude započten při posouzení průřezů

##### **ac) vliv dotvarování a smršťování**

- bude započten při posouzení průřezů

##### **ad) zemní tlak**

- nemá vliv na návrh nosné konstrukce

##### **ae) vliv sedání, naklánění a popuštění podpěr**

- bude uvažován nerovnoměrným sednutím podpor o 5 mm v programu NEXIS 32

##### **af) jiné běžně působící síly**

- nejsou uvažovány

#### **b) nahodilá zatížení**

##### **ba) svislé pohyblivé zatížení mimo zvláštních souprav a vozidel**

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	38	/	76

- bude uvažováno dle ČSN 73 6203 - zatěžovací třída A
- seskupení zatížení I
- seskupení zatížení II
- zatížení čtyřnápravovým vozidlem hmotnosti 40t

**bb) vodorovné zatížení od odstředivé síly**

- most je v přímé - nebude uvažováno

**bc) dynamické účinky**

- budou uvažovány dle ČSN 73 6203 dynamickám sučinitelem  $\delta$

	ropzpětí polí [m]	počet polí (n)
1.	24,400	7
2.	30,500	
3.	30,000	
4.	31,000	
5.	30,500	
6.	30,500	
7.	24,400	
- náhradní délka [m]	$L_d =$ $\Sigma(L_i)/n$ [m] 28,76	
- dynamický součinitel	$\delta = 1/(0,95 - (1,4L_d)^{-0,6})$ <b>1,19</b>	

**bd) zvětšení zamnního tlaku vyvozané pohyblivým zatížením**

- nemá vliv na návrh nosné konstrukce

**be) zatížení chodníků**

	$g$ [kN/m <sup>2</sup> ]	šířka [m]	$g$ [kN/m]
-levý chodník	2,0	0,750	<b>1,500</b>
-pravý chodník	2,0	0,750	<b>1,500</b>

**bf) tlaky na zábradlí**

- v tomto stupni dokumentace není uvažováno

**c) vedlejší zatížení a vlivy****ca) zatížení větrem**

- nebude uvažováno pro návrh nosné konstrukce

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	39	/	76

**cb) brzdné a rozjezdové síly**

- nebude uvažováno pro návrh nosné konstrukce

**cc) boční rázy vozidel**

- nebude uvažováno pro návrh nosné konstrukce

**cd) vliv tření v ložiskách**

- nebude uvažováno pro návrh nosné konstrukce

**ce) vliv tepelných změn**

- bude uvažováno dle ČSN 73 6203
- normové teplotní změny  $\Delta t_n$  celé konstrukce  $t_{\max}=35^{\circ}\text{C}$   $t_{\min}=-20^{\circ}\text{C}$
- výpočet bude proveden v programu NEXIS 32
- rozdílné oteplení konstrukce, popř. jejích částí  $\delta t=10^{\circ}\text{C}$
- výpočet bude proveden v programu NEXIS 32

**cf) tlak ledu**

-

**cg) zatížení sněhem**

- nebude uvažováno pro návrh nosné konstrukce

**d) mimořádná zatížení****da) tlaky od nárazu vozidel na podpěry a svodidla**

- nebude uvažováno pro návrh nosné konstrukce

**db) tlaky od nárazu lodí**

-

**dc) účinky zemětřesení**

- most není v seizmické oblasti

**dd) zatížení od přetržení trakčního vedení**

- na mostě není trakční vedení

**de) nerovnoměrné přetvoření základů charakteru mimořádného zatížení**

- nebude uvažováno

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	40	/	76



**df) montážní zatížení**

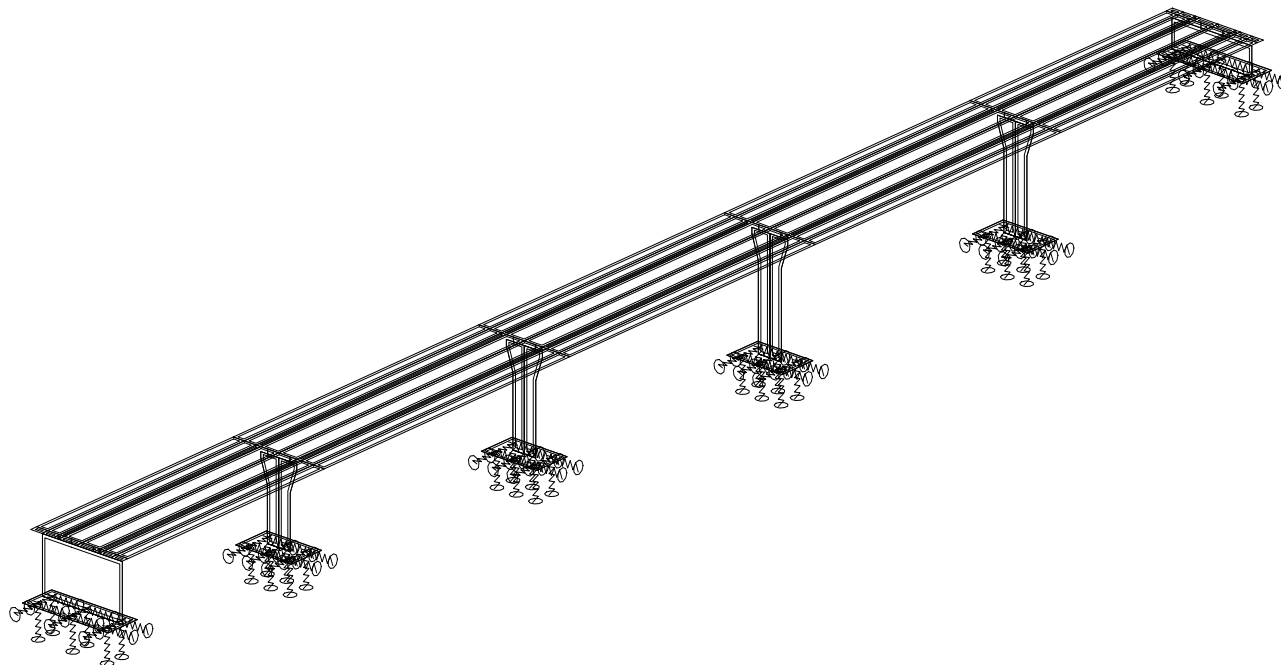
- nebude uvažováno

**dg) zatížení zvláštními vozidly a soupravami**

Zvláštní souprava dle ČSN 73 6203

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	41	/	76

## 2. Výpočet vnitřních sil



Model 3D

### Základní data

Typ konstrukce : Obecný XYZ

Počet uzlů :	240
Počet prutů :	59
Počet maker 1D:	59
Počet linií :	227
Počet 2D maker :	72
Počet průřezů :	2
Počet stavů :	42
Počet materiálů:	3

### Materiál

Jméno		
S 235		
	Pevnost v tahu	360.000 MPa
	Mez kluzu	235.000 MPa
	Modul E	210000.00 MPa
	Poissonův souč.	0.30

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	42	/	76



Jméno		
	Objemová hmotnost	7850.000 kg/m <sup>3</sup>
	Roztažnost	0.012 mm/m.K
C-/35 [B400]		
	Modul E	33000.00 MPa
	Poissonův souč.	0.15
	Objemová hmotnost	2600.000 kg/m <sup>3</sup>
	Roztažnost	0.012 mm/m.K
C-/35 [B 400]		
	Modul E	36000.00 MPa
	Poissonův souč.	0.15
	Objemová hmotnost	2600.000 kg/m <sup>3</sup>
	Roztažnost	0.012 mm/m.K

## Výpis materiálu

Skupina prutů :

1/59

čís.	Jméno	jakost	jednotková hmotnost kg/m	délka m	váha kg
1	Žebro (R8)	S 235	0.39	177.37	69.95
2	Blok (0.700,0.700)	C-/35 [B 400]	1274.00	8.40	10701.60

## Výpis materiálu - Macro2D

Skupina prutů :

1/78

čís.	Jméno	jakost	jednotková objemová hmotnost kgm <sup>3</sup>	objem m <sup>3</sup>	váha kg
97	C-/35 [B400]	C-/35 [B400]	2600.00	1210.15	3146388.86
101	C-/35 [B 400]	C-/35 [B 400]	2600.00	539.43	1402516.05

Celková hmotnost konstrukce : 4559676.46 kg

Nátěrová plocha : 27.97 m<sup>2</sup>

## Zatěžovací stavy

Stav	Jméno	souč.	Popis
1	VI. tíha	1.00	Vlastní váha. Směr -Z
2	VI. Tíha	1.10	Stálé - Zatížení
3	Tíha ost. částí mostu	1.50	Stálé - Zatížení
4	Pokles OP1	1.50	Nahodilé - Pokles
5	Pokles P2	1.50	Nahodilé - Pokles
6	Pokles P3	1.50	Nahodilé - Pokles
7	Pokles P4	1.50	Nahodilé - Pokles
8	Pokles P5	1.50	Nahodilé - Pokles
9	Pokles OP6	1.50	Nahodilé - Pokles
10	SI 1.pole max M	1.40	Nahodilé - Auta Výběr.
11	SI 2.pole max M	1.40	Nahodilé - Auta Výběr.
12	SI 3.pole max M	1.40	Nahodilé - Auta Výběr.
13	SI 4.pole max M	1.40	Nahodilé - Auta Výběr.
14	SI 5.pole max M	1.40	Nahodilé - Auta Výběr.
15	SI P2 min M	1.40	Nahodilé - Auta Výběr. Krátkodobé
16	SI P3 min M	1.40	Nahodilé - Auta Výběr. Krátkodobé
17	SI P4 min M	1.40	Nahodilé - Auta Výběr. Krátkodobé
18	SI P5 min M	1.40	Nahodilé - Auta Výběr. Krátkodobé
19	SII 1.pole max M	1.40	Nahodilé - Auta Výběr. Krátkodobé
20	SII 2.pole max M	1.40	Nahodilé - Auta Výběr. Krátkodobé
21	SII 3.pole max M	1.40	Nahodilé - Auta Výběr. Krátkodobé
22	SII 4.pole max M	1.40	Nahodilé - Auta Výběr. Krátkodobé
23	SII 5.pole max M	1.40	Nahodilé - Auta Výběr. Krátkodobé
24	SII P2 min M	1.40	Nahodilé - Auta Výběr. Krátkodobé
25	SII P3 min M	1.40	Nahodilé - Auta Výběr. Krátkodobé
26	SII P4 min M	1.40	Nahodilé - Auta Výběr. Krátkodobé
27	SII P5 min M	1.40	Nahodilé - Auta Výběr. Krátkodobé
28	4N 1.pole max M	1.20	Nahodilé - Auta Výběr. Krátkodobé
29	4N 2.pole max M	1.20	Nahodilé - Auta Výběr. Krátkodobé
30	4N 3.pole max M	1.20	Nahodilé - Auta Výběr. Krátkodobé
31	4N 4.pole max M	1.20	Nahodilé - Auta Výběr. Krátkodobé
32	4N 5.pole max M	1.20	Nahodilé - Auta Výběr. Krátkodobé
33	ZS 1.pole max M	1.00	Nahodilé - ZS Výběr.



Stav	Jméno	souč.	Popis
			Krátkodobé
34	ZS 2.pole max M	1.00	Nahodilé - ZS Výběr. Krátkodobé
35	ZS 3.pole max M	1.00	Nahodilé - ZS Výběr. Krátkodobé
36	ZS 4.pole max M	1.00	Nahodilé - ZS Výběr. Krátkodobé
37	ZS 5.pole max M	1.00	Nahodilé - ZS Výběr. Krátkodobé
38	RZT+	1.20	Nahodilé - Teplota Výběr. Krátkodobé
39	RZT-	1.20	Nahodilé - Teplota Výběr. Krátkodobé
40	NZT+	1.20	Nahodilé - Teplota Výběr. Krátkodobé
41	NZT-	1.20	Nahodilé - Teplota Výběr. Krátkodobé
42	Brzdné síly	1.20	Nahodilé - Brzda Výběr.

### Skupina nahodilých zatížení

Jméno	
Pokles	
Auta	Výběr.
ZS	Výběr.
RZT	Výběr.
NZT	Výběr.
Teplota	Výběr.
Brzda	Výběr.

### Kombinace

Kombi	Norma	Stav	souč.
1.VI. Tíha	Zadaná - použitelnost hlavní zatížení	2 VI. Tíha	1.00
2.Stálé		2 VI. Tíha	1.00
		3 Tíha ost. částí mostu	1.00
3.Hlavní-Stálé		4 Pokles OP1	1.00
		5 Pokles P2	1.00
		6 Pokles P3	1.00
		7 Pokles P4	1.00
		8 Pokles P5	1.00
		9 Pokles OP6	1.00
		10 SI 1.pole max M	1.19
		11 SI 2.pole max M	1.19
		12 SI 3.pole max M	1.19
		13 SI 4.pole max M	1.19
		14 SI 5.pole max M	1.19
		15 SI P2 min M	1.19



Kombi	Norma	Stav	souč.
		16 SI P3 min M	1.19
		17 SI P4 min M	1.19
		18 SI P5 min M	1.19
		19 SII 1.pole max M	1.19
		20 SII 2.pole max M	1.19
		21 SII 3.pole max M	1.19
		22 SII 4.pole max M	1.19
		23 SII 5.pole max M	1.19
		24 SII P2 min M	1.19
		25 SII P3 min M	1.19
		26 SII P4 min M	1.19
		27 SII P5 min M	1.19
		28 4N 1.pole max M	1.19
		29 4N 2.pole max M	1.19
		30 4N 3.pole max M	1.19
		31 4N 4.pole max M	1.19
		32 4N 5.pole max M	1.19
4.Celkové-Stálé		4 Pokles OP1	1.00
		5 Pokles P2	1.00
		6 Pokles P3	1.00
		7 Pokles P4	1.00
		8 Pokles P5	1.00
		9 Pokles OP6	1.00
		10 SI 1.pole max M	1.19
		11 SI 2.pole max M	1.19
		12 SI 3.pole max M	1.19
		13 SI 4.pole max M	1.19
		14 SI 5.pole max M	1.19
		15 SI P2 min M	1.19
		16 SI P3 min M	1.19
		17 SI P4 min M	1.19
		18 SI P5 min M	1.19
		19 SII 1.pole max M	1.19
		20 SII 2.pole max M	1.19
		21 SII 3.pole max M	1.19
		22 SII 4.pole max M	1.19
		23 SII 5.pole max M	1.19
		24 SII P2 min M	1.19
		25 SII P3 min M	1.19
		26 SII P4 min M	1.19
		27 SII P5 min M	1.19
		28 4N 1.pole max M	1.19
		29 4N 2.pole max M	1.19
		30 4N 3.pole max M	1.19
		31 4N 4.pole max M	1.19
		32 4N 5.pole max M	1.19
		38 RZT+	0.70
		39 RZT-	0.70
		40 NZT+	0.70
		41 NZT-	0.70
5.Mimořádné-ZStálé		33 ZS 1.pole max M	1.05
		34 ZS 2.pole max M	1.05
		35 ZS 3.pole max M	1.05



Kombi	Norma	Stav	souč.
		36 ZS 4.pole max M	1.05
		37 ZS 5.pole max M	1.05
		38 RZT+	0.50
		39 RZT-	0.50
		40 NZT+	0.50
		41 NZT-	0.50
6.MSÚ	ČSN - únosnost hlavní zatížení	1 VI. tíha	1.00
		3 Tíha ost. částí mostu	1.00
		4 Pokles OP1	1.00
		5 Pokles P2	1.00
		6 Pokles P3	1.00
		7 Pokles P4	1.00
		8 Pokles P5	1.00
		9 Pokles OP6	1.00
		10 SI 1.pole max M	1.00
		11 SI 2.pole max M	1.00
		12 SI 3.pole max M	1.00
		13 SI 4.pole max M	1.00
		14 SI 5.pole max M	1.00
		15 SI P2 min M	1.00
		16 SI P3 min M	1.00
		17 SI P4 min M	1.00
		18 SI P5 min M	1.00
		19 SII 1.pole max M	1.00
		20 SII 2.pole max M	1.00
		21 SII 3.pole max M	1.00
		22 SII 4.pole max M	1.00
		23 SII 5.pole max M	1.00
		24 SII P2 min M	1.00
		25 SII P3 min M	1.00
		26 SII P4 min M	1.00
		27 SII P5 min M	1.00
		28 4N 1.pole max M	1.00
		29 4N 2.pole max M	1.00
		30 4N 3.pole max M	1.00
		31 4N 4.pole max M	1.00
		32 4N 5.pole max M	1.00
		38 RZT+	1.00
		39 RZT-	1.00
		40 NZT+	1.00
		41 NZT-	1.00
		42 Brzdné síly	1.00
7.MSP	ČSN - použitelnost hlavní zatížení	1 VI. tíha	1.00
		3 Tíha ost. částí mostu	1.00
		4 Pokles OP1	1.00
		5 Pokles P2	1.00
		6 Pokles P3	1.00
		7 Pokles P4	1.00
		8 Pokles P5	1.00
		9 Pokles OP6	1.00
		10 SI 1.pole max M	1.00



Kombi	Norma	Stav	souč.
		11 SI 2.pole max M	1.00
		12 SI 3.pole max M	1.00
		13 SI 4.pole max M	1.00
		14 SI 5.pole max M	1.00
		15 SI P2 min M	1.00
		16 SI P3 min M	1.00
		17 SI P4 min M	1.00
		18 SI P5 min M	1.00
		19 SII 1.pole max M	1.00
		20 SII 2.pole max M	1.00
		21 SII 3.pole max M	1.00
		22 SII 4.pole max M	1.00
		23 SII 5.pole max M	1.00
		24 SII P2 min M	1.00
		25 SII P3 min M	1.00
		26 SII P4 min M	1.00
		27 SII P5 min M	1.00
		28 4N 1.pole max M	1.00
		29 4N 2.pole max M	1.00
		30 4N 3.pole max M	1.00
		31 4N 4.pole max M	1.00
		32 4N 5.pole max M	1.00
		38 RZT+	1.00
		39 RZT-	1.00
		40 NZT+	1.00
		41 NZT-	1.00
		42 Brzděné síly	1.00

Základní pravidla pro generování kombinací na únosnost.

1 : 1.00\*ZS1 / 1.50\*ZS3

2 : 1.00\*ZS1 / 1.50\*ZS3 / 1.50\*ZS4 / 1.50\*ZS5 / 1.50\*ZS6 / 1.50\*ZS7 / 1.50\*ZS8 / 1.50\*ZS9

3 : 1.00\*ZS1 / 1.50\*ZS3 / 1.40\*ZS10 / 1.40\*ZS11 / 1.40\*ZS12 / 1.40\*ZS13 / 1.40\*ZS14 / 1.40\*ZS15 / 1.40\*ZS16 / 1.40\*ZS17 / 1.40\*ZS18 / 1.40\*ZS19 / 1.40\*ZS20 / 1.40\*ZS21 / 1.40\*ZS22 / 1.40\*ZS23 / 1.40\*ZS24 / 1.40\*ZS25 / 1.40\*ZS26 / 1.40\*ZS27 / 1.20\*ZS28 / 1.20\*ZS29 / 1.20\*ZS30 / 1.20\*ZS31 / 1.20\*ZS32

4 : 1.00\*ZS1 / 1.50\*ZS3 / 1.20\*ZS38 / 1.20\*ZS39 / 1.20\*ZS40 / 1.20\*ZS41

5 : 1.00\*ZS1 / 1.50\*ZS3 / 1.20\*ZS42

6 : 1.00\*ZS1 / 1.50\*ZS3 / 1.20\*ZS4 / 1.20\*ZS5 / 1.20\*ZS6 / 1.20\*ZS7 / 1.20\*ZS8 / 1.20\*ZS9 / 1.12\*ZS10 / 1.12\*ZS11 / 1.12\*ZS12 / 1.12\*ZS13 / 1.12\*ZS14 / 1.12\*ZS15 / 1.12\*ZS16 / 1.12\*ZS17 / 1.12\*ZS18 / 1.12\*ZS19 / 1.12\*ZS20 / 1.12\*ZS21 / 1.12\*ZS22 / 1.12\*ZS23 / 1.12\*ZS24 / 1.12\*ZS25 / 1.12\*ZS26 / 1.12\*ZS27 / 0.96\*ZS28 / 0.96\*ZS29 / 0.96\*ZS30 / 0.96\*ZS31 / 0.96\*ZS32 / 0.96\*ZS38 / 0.96\*ZS39 / 0.96\*ZS40 / 0.96\*ZS41 / 0.96\*ZS42

7 : 1.00\*ZS1 / 1.50\*ZS3 / 1.35\*ZS4 / 1.35\*ZS5 / 1.35\*ZS6 / 1.35\*ZS7 / 1.35\*ZS8 / 1.35\*ZS9 / 1.26\*ZS10 / 1.26\*ZS11 / 1.26\*ZS12 / 1.26\*ZS13 / 1.26\*ZS14 / 1.26\*ZS15 / 1.26\*ZS16 / 1.26\*ZS17 / 1.26\*ZS18 / 1.26\*ZS19 / 1.26\*ZS20 / 1.26\*ZS21 / 1.26\*ZS22 / 1.26\*ZS23 / 1.26\*ZS24 / 1.26\*ZS25 / 1.26\*ZS26 / 1.26\*ZS27 / 1.08\*ZS28 / 1.08\*ZS29 / 1.08\*ZS30 / 1.08\*ZS31 / 1.08\*ZS32 / 1.08\*ZS38 / 1.08\*ZS39 / 1.08\*ZS40 / 1.08\*ZS41

8 : 1.00\*ZS1 / 1.50\*ZS3 / 1.35\*ZS4 / 1.35\*ZS5 / 1.35\*ZS6 / 1.35\*ZS7 / 1.35\*ZS8 / 1.35\*ZS9 / 1.26\*ZS10 / 1.26\*ZS11 / 1.26\*ZS12 / 1.26\*ZS13 / 1.26\*ZS14 / 1.26\*ZS15 / 1.26\*ZS16 / 1.26\*ZS17 / 1.26\*ZS18 / 1.26\*ZS19 / 1.26\*ZS20 / 1.26\*ZS21 / 1.26\*ZS22 / 1.26\*ZS23 / 1.26\*ZS24 / 1.26\*ZS25 / 1.26\*ZS26 / 1.26\*ZS27 / 1.08\*ZS28 / 1.08\*ZS29 / 1.08\*ZS30 / 1.08\*ZS31 / 1.08\*ZS32 / 1.08\*ZS42

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	48	/	76





9 : 1.00\*ZS1 / 1.50\*ZS3 / 1.35\*ZS4 / 1.35\*ZS5 / 1.35\*ZS6 / 1.35\*ZS7 / 1.35\*ZS8  
/ 1.35\*ZS9 / 1.08\*ZS38 / 1.08\*ZS39 / 1.08\*ZS40 / 1.08\*ZS41 / 1.08\*ZS42  
10 : 1.00\*ZS1 / 1.50\*ZS3 / 1.26\*ZS10 / 1.26\*ZS11 / 1.26\*ZS12 / 1.26\*ZS13 / 1.26\*ZS14  
/ 1.26\*ZS15 / 1.26\*ZS16 / 1.26\*ZS17 / 1.26\*ZS18 / 1.26\*ZS19 / 1.26\*ZS20 / 1.26\*ZS21  
/ 1.26\*ZS22 / 1.26\*ZS23 / 1.26\*ZS24 / 1.26\*ZS25 / 1.26\*ZS26 / 1.26\*ZS27 / 1.08\*ZS28  
/ 1.08\*ZS29 / 1.08\*ZS30 / 1.08\*ZS31 / 1.08\*ZS32 / 1.08\*ZS38 / 1.08\*ZS39 / 1.08\*ZS40  
/ 1.08\*ZS41 / 1.08\*ZS42

Základní pravidla pro generování kombinací na použitelnost.

1 : 1.00\*ZS2

2 : 1.00\*ZS2 / 1.00\*ZS3

3 : 1.00\*ZS4 / 1.00\*ZS5 / 1.00\*ZS6 / 1.00\*ZS7 / 1.00\*ZS8 / 1.00\*ZS9 / 1.19\*ZS10  
/ 1.19\*ZS11 / 1.19\*ZS12 / 1.19\*ZS13 / 1.19\*ZS14 / 1.19\*ZS15 / 1.19\*ZS16 / 1.19\*ZS17  
/ 1.19\*ZS18 / 1.19\*ZS19 / 1.19\*ZS20 / 1.19\*ZS21 / 1.19\*ZS22 / 1.19\*ZS23 / 1.19\*ZS24  
/ 1.19\*ZS25 / 1.19\*ZS26 / 1.19\*ZS27 / 1.19\*ZS28 / 1.19\*ZS29 / 1.19\*ZS30 / 1.19\*ZS31  
/ 1.19\*ZS32

4 : 1.00\*ZS4 / 1.00\*ZS5 / 1.00\*ZS6 / 1.00\*ZS7 / 1.00\*ZS8 / 1.00\*ZS9 / 1.19\*ZS10  
/ 1.19\*ZS11 / 1.19\*ZS12 / 1.19\*ZS13 / 1.19\*ZS14 / 1.19\*ZS15 / 1.19\*ZS16 / 1.19\*ZS17  
/ 1.19\*ZS18 / 1.19\*ZS19 / 1.19\*ZS20 / 1.19\*ZS21 / 1.19\*ZS22 / 1.19\*ZS23 / 1.19\*ZS24  
/ 1.19\*ZS25 / 1.19\*ZS26 / 1.19\*ZS27 / 1.19\*ZS28 / 1.19\*ZS29 / 1.19\*ZS30 / 1.19\*ZS31  
/ 1.19\*ZS32 / 0.70\*ZS38 / 0.70\*ZS39 / 0.70\*ZS40 / 0.70\*ZS41

5 : 1.05\*ZS33 / 1.05\*ZS34 / 1.05\*ZS35 / 1.05\*ZS36 / 1.05\*ZS37 / 0.50\*ZS38 / 0.50\*ZS39  
/ 0.50\*ZS40 / 0.50\*ZS41

6 : 1.00\*ZS1 / 1.00\*ZS3

7 : 1.00\*ZS1 / 1.00\*ZS3 / 1.00\*ZS4 / 1.00\*ZS5 / 1.00\*ZS6 / 1.00\*ZS7 / 1.00\*ZS8  
/ 1.00\*ZS9

8 : 1.00\*ZS1 / 1.00\*ZS3 / 1.00\*ZS10 / 1.00\*ZS11 / 1.00\*ZS12 / 1.00\*ZS13 / 1.00\*ZS14  
/ 1.00\*ZS15 / 1.00\*ZS16 / 1.00\*ZS17 / 1.00\*ZS18 / 1.00\*ZS19 / 1.00\*ZS20 / 1.00\*ZS21  
/ 1.00\*ZS22 / 1.00\*ZS23 / 1.00\*ZS24 / 1.00\*ZS25 / 1.00\*ZS26 / 1.00\*ZS27 / 1.00\*ZS28  
/ 1.00\*ZS29 / 1.00\*ZS30 / 1.00\*ZS31 / 1.00\*ZS32

9 : 1.00\*ZS1 / 1.00\*ZS3 / 1.00\*ZS38 / 1.00\*ZS39 / 1.00\*ZS40 / 1.00\*ZS41

10 : 1.00\*ZS1 / 1.00\*ZS3 / 1.00\*ZS42

11 : 1.00\*ZS1 / 1.00\*ZS3 / 0.80\*ZS4 / 0.80\*ZS5 / 0.80\*ZS6 / 0.80\*ZS7 / 0.80\*ZS8  
/ 0.80\*ZS9 / 0.80\*ZS10 / 0.80\*ZS11 / 0.80\*ZS12 / 0.80\*ZS13 / 0.80\*ZS14 / 0.80\*ZS15  
/ 0.80\*ZS16 / 0.80\*ZS17 / 0.80\*ZS18 / 0.80\*ZS19 / 0.80\*ZS20 / 0.80\*ZS21 / 0.80\*ZS22  
/ 0.80\*ZS23 / 0.80\*ZS24 / 0.80\*ZS25 / 0.80\*ZS26 / 0.80\*ZS27 / 0.80\*ZS28 / 0.80\*ZS29  
/ 0.80\*ZS30 / 0.80\*ZS31 / 0.80\*ZS32 / 0.80\*ZS38 / 0.80\*ZS39 / 0.80\*ZS40 / 0.80\*ZS41  
/ 0.80\*ZS42

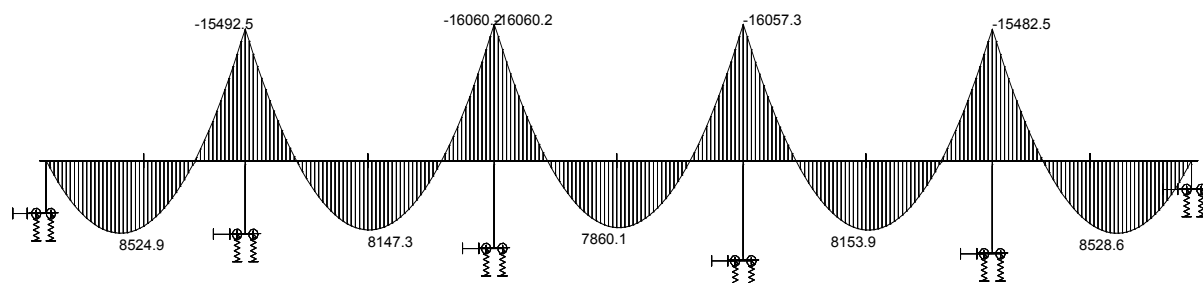
12 : 1.00\*ZS1 / 1.00\*ZS3 / 0.90\*ZS4 / 0.90\*ZS5 / 0.90\*ZS6 / 0.90\*ZS7 / 0.90\*ZS8  
/ 0.90\*ZS9 / 0.90\*ZS10 / 0.90\*ZS11 / 0.90\*ZS12 / 0.90\*ZS13 / 0.90\*ZS14 / 0.90\*ZS15  
/ 0.90\*ZS16 / 0.90\*ZS17 / 0.90\*ZS18 / 0.90\*ZS19 / 0.90\*ZS20 / 0.90\*ZS21 / 0.90\*ZS22  
/ 0.90\*ZS23 / 0.90\*ZS24 / 0.90\*ZS25 / 0.90\*ZS26 / 0.90\*ZS27 / 0.90\*ZS28 / 0.90\*ZS29  
/ 0.90\*ZS30 / 0.90\*ZS31 / 0.90\*ZS32 / 0.90\*ZS38 / 0.90\*ZS39 / 0.90\*ZS40 / 0.90\*ZS41

13 : 1.00\*ZS1 / 1.00\*ZS3 / 0.90\*ZS4 / 0.90\*ZS5 / 0.90\*ZS6 / 0.90\*ZS7 / 0.90\*ZS8  
/ 0.90\*ZS9 / 0.90\*ZS10 / 0.90\*ZS11 / 0.90\*ZS12 / 0.90\*ZS13 / 0.90\*ZS14 / 0.90\*ZS15  
/ 0.90\*ZS16 / 0.90\*ZS17 / 0.90\*ZS18 / 0.90\*ZS19 / 0.90\*ZS20 / 0.90\*ZS21 / 0.90\*ZS22  
/ 0.90\*ZS23 / 0.90\*ZS24 / 0.90\*ZS25 / 0.90\*ZS26 / 0.90\*ZS27 / 0.90\*ZS28 / 0.90\*ZS29  
/ 0.90\*ZS30 / 0.90\*ZS31 / 0.90\*ZS32 / 0.90\*ZS42

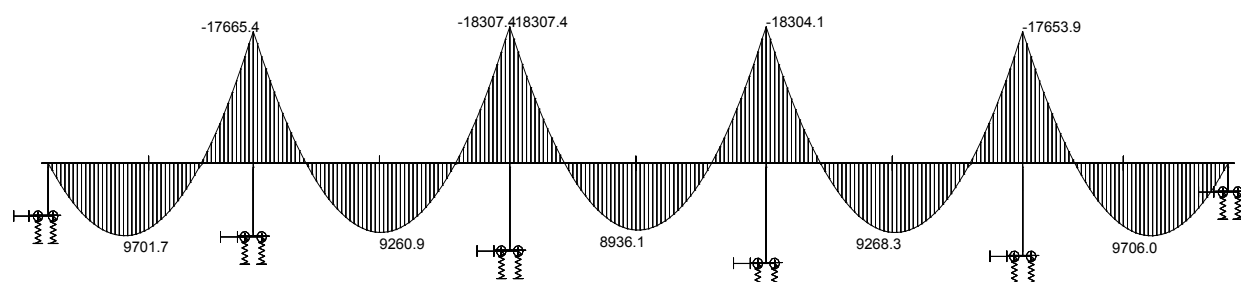
14 : 1.00\*ZS1 / 1.00\*ZS3 / 0.90\*ZS4 / 0.90\*ZS5 / 0.90\*ZS6 / 0.90\*ZS7 / 0.90\*ZS8  
/ 0.90\*ZS9 / 0.90\*ZS38 / 0.90\*ZS39 / 0.90\*ZS40 / 0.90\*ZS41 / 0.90\*ZS42

15 : 1.00\*ZS1 / 1.00\*ZS3 / 0.90\*ZS10 / 0.90\*ZS11 / 0.90\*ZS12 / 0.90\*ZS13 / 0.90\*ZS14  
/ 0.90\*ZS15 / 0.90\*ZS16 / 0.90\*ZS17 / 0.90\*ZS18 / 0.90\*ZS19 / 0.90\*ZS20 / 0.90\*ZS21  
/ 0.90\*ZS22 / 0.90\*ZS23 / 0.90\*ZS24 / 0.90\*ZS25 / 0.90\*ZS26 / 0.90\*ZS27 / 0.90\*ZS28  
/ 0.90\*ZS29 / 0.90\*ZS30 / 0.90\*ZS31 / 0.90\*ZS32 / 0.90\*ZS38 / 0.90\*ZS39 / 0.90\*ZS40  
/ 0.90\*ZS41 / 0.90\*ZS42

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	49	/	76

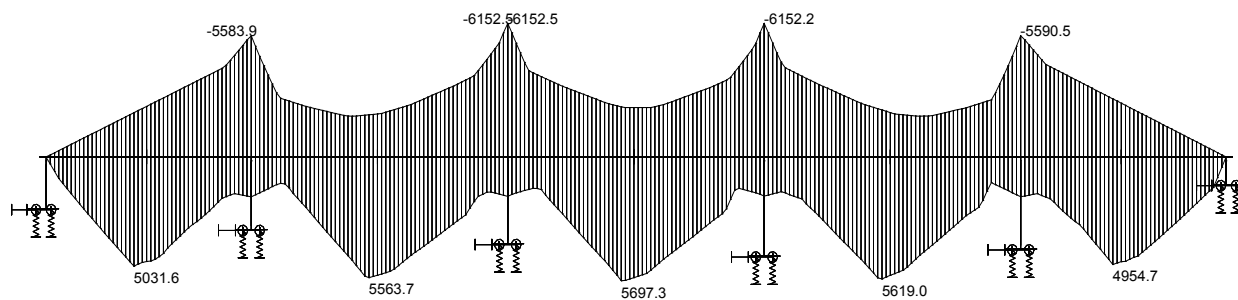


Vlasní tíha -  $M_y$

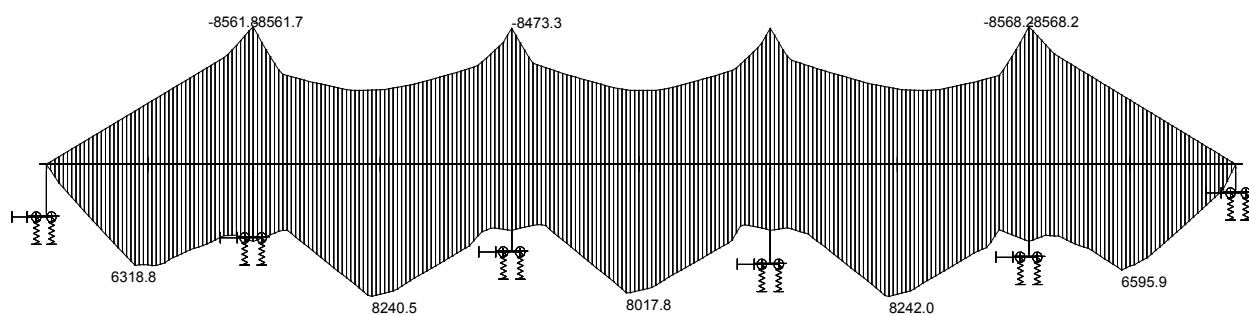


Stálé -  $M_y$

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	50	/	76

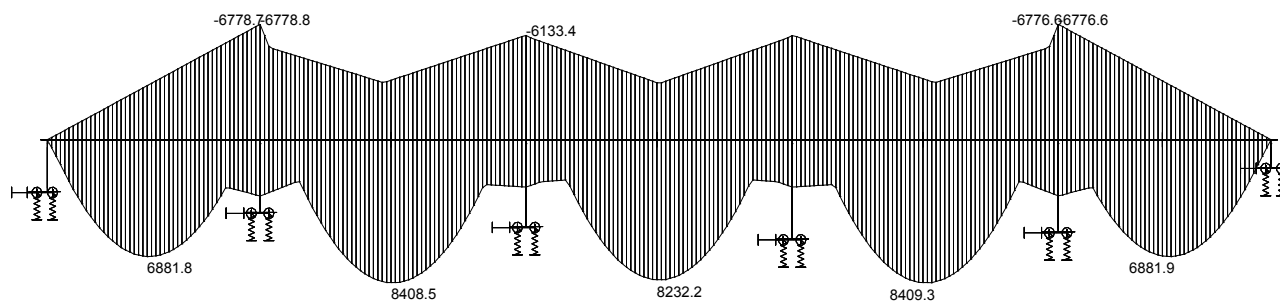


Hlavní-Stálé -  $M_y$



Celkové-Stálé -  $M_y$

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	51	/	76



Mimořádné-Stálé - My

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	52	/	76

## 1.Pole - Vlasní tíha NK - My

Skupina prutů :1/59

Skupina kombinací na použitelnost :1

prut	pr.č.	kombi	dx [m]	N [kN]	Vy [kN]	Vz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]
18	1	1	11.951	-0.00	0.00	-584.32	-0.05	<b>7700.91</b>	-0.00

## Popis žeber

Makro	Prut	Makro 2D	dx [m]	pr.č.	šířka [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]
13	13	57	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
14	14	59	0.00	Žebro	1.00	0.00	0.00
14	14	59	0.49	Žebro	1.00	1.50	1.50
15	15	61	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
16	16	63	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
17	17	43	0.00	Žebro	9.90	1.53	1.53-0.28
17	17	43	0.38	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
18	18	45	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
19	19	47	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
20	20	49	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
21	21	51	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
22	22	53	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
23	23	55	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28

## 1.Pole - Stálé - My

Skupina prutů :1/59

Skupina kombinací na použitelnost :2

prut	pr.č.	kombi	dx [m]	N [kN]	Vy [kN]	Vz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]
18	1	2	11.951	-0.00	0.00	-666.34	-0.06	<b>8760.70</b>	-0.00

## Popis žeber

Makro	Prut	Makro 2D	dx [m]	pr.č.	šířka [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]
13	13	57	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
14	14	59	0.00	Žebro	1.00	0.00	0.00
14	14	59	0.49	Žebro	1.00	1.50	1.50
15	15	61	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
16	16	63	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
17	17	43	0.00	Žebro	9.90	1.53	1.53-0.28
17	17	43	0.38	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
18	18	45	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
19	19	47	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
20	20	49	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28



Makro	Prut	Makro 2D	dx [m]	pr.č.	šířka [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]
21	21	51	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
22	22	53	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
23	23	55	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28

## 1.Pole - Hlavní-Stálé - My

Skupina prutů :1/59

Skupina kombinací na použitelnost :3

prut	pr.č.	kombi	dx [m]	N [kN]	Vy [kN]	Vz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]
18	1	3	11.951	-0.00	0.00	-20.26	-0.00	<b>4815.59</b>	-0.00
				0.00	-0.00	-195.27	-0.01	<b>-2332.20</b>	0.00

## Popis žeber

Makro	Prut	Makro 2D	dx [m]	pr.č.	šířka [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]
13	13	57	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
14	14	59	0.00	Žebro	1.00	0.00	0.00
14	14	59	0.49	Žebro	1.00	1.50	1.50
15	15	61	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
16	16	63	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
17	17	43	0.00	Žebro	9.90	1.53	1.53-0.28
17	17	43	0.38	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
18	18	45	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
19	19	47	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
20	20	49	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
21	21	51	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
22	22	53	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
23	23	55	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28

## 1.Pole - Celkové-Stálé - My

Skupina prutů :1/59

Skupina kombinací na použitelnost :4

prut	pr.č.	kombi	dx [m]	N [kN]	Vy [kN]	Vz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]
18	1	4	11.951	-0.00	0.00	101.93	-0.00	<b>6274.96</b>	0.00
				-0.00	0.00	-317.45	-0.01	<b>-3791.49</b>	0.00

## Popis žeber

Makro	Prut	Makro 2D	dx [m]	pr.č.	šířka [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]
13	13	57	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50



Makro	Prut	Makro 2D	dx [m]	pr.č.	šířka [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]
14	14	59	0.00	Žebro	1.00	0.00	0.00
14	14	59	0.49	Žebro	1.00	1.50	1.50
15	15	61	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
16	16	63	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
17	17	43	0.00	Žebro	9.90	1.53	1.53-0.28
17	17	43	0.38	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
18	18	45	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
19	19	47	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
20	20	49	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
21	21	51	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
22	22	53	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
23	23	55	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28

### 1.Pole - Mimořádné-Stálé - My

Skupina prutů :1/59

Skupina kombinací na použitelnost :5

prut	pr.č.	kombi	dx [m]	N [kN]	Vy [kN]	Vz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]
18	1	5	11.951	-0.00	0.00	-45.41	-0.01	<b>6857.87</b>	0.00
				-0.00	0.00	-278.66	-0.01	<b>-3328.22</b>	0.00

### Popis žeber

Makro	Prut	Makro 2D	dx [m]	pr.č.	šířka [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]
13	13	57	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
14	14	59	0.00	Žebro	1.00	0.00	0.00
14	14	59	0.49	Žebro	1.00	1.50	1.50
15	15	61	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
16	16	63	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
17	17	43	0.00	Žebro	9.90	1.53	1.53-0.28
17	17	43	0.38	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
18	18	45	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
19	19	47	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
20	20	49	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
21	21	51	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
22	22	53	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
23	23	55	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28

### 3.pole - Vlasní tíha NK - My

Skupina prutů :1/59

Skupina kombinací na použitelnost :1

prut	pr.č.	kombi	dx [m]	N [kN]	Vy [kN]	Vz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]
------	-------	-------	-----------	-----------	------------	------------	-------------	-------------	-------------



prut	pr.č.	kombi	dx [m]	N [kN]	Vy [kN]	Vz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]
20	1	1	15.000	0.00	-0.00	51.70	-0.00	<b>7860.09</b>	-0.00

## Popis žeber

Makro	Prut	Makro 2D	dx [m]	pr.č.	šířka [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]
13	13	57	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
14	14	59	0.00	Žebro	1.00	0.00	0.00
14	14	59	0.49	Žebro	1.00	1.50	1.50
15	15	61	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
16	16	63	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
17	17	43	0.00	Žebro	9.90	1.53	1.53-0.28
17	17	43	0.38	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
18	18	45	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
19	19	47	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
20	20	49	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
21	21	51	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
22	22	53	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
23	23	55	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28

## 3.pole - Stálé - My

Skupina prutů :1/59

Skupina kombinací na použitelnost :2

prut	pr.č.	kombi	dx [m]	N [kN]	Vy [kN]	Vz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]
20	1	2	15.000	0.00	-0.00	58.88	-0.00	<b>8936.05</b>	-0.00

## Popis žeber

Makro	Prut	Makro 2D	dx [m]	pr.č.	šířka [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]
13	13	57	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
14	14	59	0.00	Žebro	1.00	0.00	0.00
14	14	59	0.49	Žebro	1.00	1.50	1.50
15	15	61	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
16	16	63	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
17	17	43	0.00	Žebro	9.90	1.53	1.53-0.28
17	17	43	0.38	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
18	18	45	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
19	19	47	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
20	20	49	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
21	21	51	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
22	22	53	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
23	23	55	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28



**3.pole - Hlavní-Stálé - My**

Skupina prutů :1/59

Skupina kombinací na použitelnost :3

prut	pr.č.	kombi	dx [m]	N [kN]	Vy [kN]	Vz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]
20	1	3	15.000	0.00	-0.00	-125.37	0.00	<b>5558.73</b>	-0.00
				0.00	-0.00	0.01	-0.00	<b>-2274.57</b>	-0.00

**Popis žeber**

Makro	Prut	Makro 2D	dx [m]	pr.č.	šířka [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]
13	13	57	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
14	14	59	0.00	Žebro	1.00	0.00	0.00
14	14	59	0.49	Žebro	1.00	1.50	1.50
15	15	61	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
16	16	63	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
17	17	43	0.00	Žebro	9.90	1.53	1.53-0.28
17	17	43	0.38	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
18	18	45	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
19	19	47	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
20	20	49	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
21	21	51	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
22	22	53	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
23	23	55	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28

**3.pole - Celkové-Stálé - My**

Skupina prutů :1/59

Skupina kombinací na použitelnost :4

prut	pr.č.	kombi	dx [m]	N [kN]	Vy [kN]	Vz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]
20	1	4	15.000	-0.00	0.00	-125.33	-0.00	<b>7879.32</b>	-0.00
				-0.00	0.00	0.02	-0.00	<b>-4594.99</b>	0.00

**Popis žeber**

Makro	Prut	Makro 2D	dx [m]	pr.č.	šířka [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]
13	13	57	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
14	14	59	0.00	Žebro	1.00	0.00	0.00
14	14	59	0.49	Žebro	1.00	1.50	1.50
15	15	61	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
16	16	63	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
17	17	43	0.00	Žebro	9.90	1.53	1.53-0.28
17	17	43	0.38	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
18	18	45	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
19	19	47	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
20	20	49	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28



Makro	Prut	Makro 2D	dx [m]	pr.č.	šířka [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]
21	21	51	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
22	22	53	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
23	23	55	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28

### 3.pole - Mimořádné-Stálé - My

Skupina prutů :1/59

Skupina kombinací na použitelnost :5

prut	pr.č.	kombi	dx [m]	N [kN]	Vy [kN]	Vz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]
20	1	5	15.000	-0.00	-0.00	10.06	-0.00	<b>8232.20</b>	-0.00
				-0.00	0.00	182.34	0.01	<b>-3355.97</b>	0.00

### Popis žeber

Makro	Prut	Makro 2D	dx [m]	pr.č.	šířka [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]
13	13	57	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
14	14	59	0.00	Žebro	1.00	0.00	0.00
14	14	59	0.49	Žebro	1.00	1.50	1.50
15	15	61	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
16	16	63	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
17	17	43	0.00	Žebro	9.90	1.53	1.53-0.28
17	17	43	0.38	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
18	18	45	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
19	19	47	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
20	20	49	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
21	21	51	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
22	22	53	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
23	23	55	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28

### P3 - Vlastní tíha - My

Skupina prutů :1/59

Skupina kombinací na použitelnost :1

prut	pr.č.	kombi	dx [m]	N [kN]	Vy [kN]	Vz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]
19	1	1	30.500	-0.00	-0.00	3156.33	-0.00	<b>-16060.21</b>	-0.00

### Popis žeber

Makro	Prut	Makro 2D	dx [m]	pr.č.	šířka [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]
13	13	57	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
14	14	59	0.00	Žebro	1.00	0.00	0.00



Makro	Prut	Makro 2D	dx [m]	pr.č.	šířka [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]
14	14	59	0.49	Žebro	1.00	1.50	1.50
15	15	61	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
16	16	63	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
17	17	43	0.00	Žebro	9.90	1.53	1.53-0.28
17	17	43	0.38	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
18	18	45	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
19	19	47	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
20	20	49	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
21	21	51	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
22	22	53	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
23	23	55	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28

### P3 - Stálé - My

Skupina prutů :1/59

Skupina kombinací na použitelnost :2

prut	pr.č.	kombi	dx [m]	N [kN]	Vy [kN]	Vz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]
19	1	2	30.500	-0.00	-0.00	3594.83	-0.00	<b>-18307.42</b>	-0.00

### Popis žeber

Makro	Prut	Makro 2D	dx [m]	pr.č.	šířka [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]
13	13	57	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
14	14	59	0.00	Žebro	1.00	0.00	0.00
14	14	59	0.49	Žebro	1.00	1.50	1.50
15	15	61	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
16	16	63	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
17	17	43	0.00	Žebro	9.90	1.53	1.53-0.28
17	17	43	0.38	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
18	18	45	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
19	19	47	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
20	20	49	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
21	21	51	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
22	22	53	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
23	23	55	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28

### P3 - Hlavní-Stálé - My

Skupina prutů :1/59

Skupina kombinací na použitelnost :3

prut	pr.č.	kombi	dx [m]	N [kN]	Vy [kN]	Vz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]
19	1	3	30.500	0.00	-0.00	-174.55	-0.01	<b>1814.13</b>	-0.00
				0.00	-0.00	962.30	0.01	<b>-6152.46</b>	-0.00

## Popis žeber

Makro	Prut	Makro 2D	dx [m]	pr.č.	šířka [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]
13	13	57	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
14	14	59	0.00	Žebro	1.00	0.00	0.00
14	14	59	0.49	Žebro	1.00	1.50	1.50
15	15	61	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
16	16	63	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
17	17	43	0.00	Žebro	9.90	1.53	1.53-0.28
17	17	43	0.38	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
18	18	45	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
19	19	47	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
20	20	49	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
21	21	51	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
22	22	53	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
23	23	55	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28

## P3 - Celkové-Stálé - My

Skupina prutů :1/59

Skupina kombinací na použitelnost :4

prut	pr.č.	kombi	dx [m]	N [kN]	Vy [kN]	Vz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]
19	1	4	30.500	-0.00	0.00	-174.48	-0.01	<b>4134.35</b>	0.00
				-0.00	0.00	962.29	0.01	<b>-8473.28</b>	0.00

## Popis žeber

Makro	Prut	Makro 2D	dx [m]	pr.č.	šířka [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]
13	13	57	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
14	14	59	0.00	Žebro	1.00	0.00	0.00
14	14	59	0.49	Žebro	1.00	1.50	1.50
15	15	61	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
16	16	63	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
17	17	43	0.00	Žebro	9.90	1.53	1.53-0.28
17	17	43	0.38	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
18	18	45	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
19	19	47	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
20	20	49	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
21	21	51	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
22	22	53	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
23	23	55	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28

## P3 - Mimořádné-Stálé - My

Skupina prutů :1/59

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	60	/	76



Skupina kombinací na použitelnost :5

prut	pr.č.	kombi	dx [m]	N [kN]	Vy [kN]	Vz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]
19	1	5	30.500	-0.00	-0.00	-182.56	-0.01	<b>2780.24</b>	0.00
				-0.00	0.00	1367.25	-0.00	<b>-6133.44</b>	-0.00

## Popis žeber

Makro	Prut	Makro 2D	dx [m]	pr.č.	šířka [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]	tloušťka 1 tloušťka 2 [m]
13	13	57	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
14	14	59	0.00	Žebro	1.00	0.00	0.00
14	14	59	0.49	Žebro	1.00	1.50	1.50
15	15	61	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
16	16	63	0.00	Žebro	1.00	1.50	1.50
17	17	43	0.00	Žebro	9.90	1.53	1.53-0.28
17	17	43	0.38	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
18	18	45	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
19	19	47	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
20	20	49	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
21	21	51	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
22	22	53	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28
23	23	55	0.00	Žebro	9.90	1.53-0.28	1.53-0.28



## Reakce MSÚ

Skupina uzlů :1/240

Skupina kombinací na únosnost :1/10

podpora	uzel	kombi	Rx [kN]	Ry [kN]	Rz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]
1	205	7	44.73	-75.54	<b>895.12</b>	0.00	0.00	0.00
			35.84	-58.92	<b>749.55</b>	0.00	0.00	0.00
2	206		10.44	-0.09	<b>924.32</b>	0.00	0.00	0.00
			8.83	-0.07	<b>773.02</b>	0.00	0.00	0.00
3	207		44.70	75.56	<b>895.11</b>	0.00	0.00	0.00
			35.82	58.95	<b>749.54</b>	0.00	0.00	0.00
4	208		-35.39	103.52	<b>1656.07</b>	0.00	0.00	0.00
			-28.58	80.15	<b>1362.68</b>	0.00	0.00	0.00
5	209		-29.10	-0.10	<b>1677.92</b>	0.00	0.00	0.00
			-23.33	-0.09	<b>1379.82</b>	0.00	0.00	0.00
6	210		-35.38	-103.35	<b>1656.04</b>	0.00	0.00	0.00
			-28.58	-80.01	<b>1362.65</b>	0.00	0.00	0.00
7	211		27.00	-126.83	<b>1951.54</b>	0.00	0.00	0.00
			20.31	-95.64	<b>1507.18</b>	0.00	0.00	0.00
8	212		22.80	0.00	<b>2077.92</b>	0.00	0.00	0.00
			17.13	-0.02	<b>1603.02</b>	0.00	0.00	0.00
9	213		26.98	126.83	<b>1951.53</b>	0.00	0.00	0.00
			20.30	95.65	<b>1508.19</b>	0.00	0.00	0.00
10	214		-26.75	127.32	<b>1951.35</b>	0.00	0.00	0.00
			-20.12	96.02	<b>1508.05</b>	0.00	0.00	0.00
11	215		-23.27	0.00	<b>2078.26</b>	0.00	0.00	0.00
			-17.49	-0.01	<b>1603.28</b>	0.00	0.00	0.00
12	216		-26.77	-127.32	<b>1951.38</b>	0.00	0.00	0.00
			-20.13	-96.01	<b>1507.06</b>	0.00	0.00	0.00
13	217		27.26	-128.01	<b>1967.95</b>	0.00	0.00	0.00
			21.19	-99.72	<b>1565.36</b>	0.00	0.00	0.00
14	218		22.99	-0.00	<b>2095.47</b>	0.00	0.00	0.00
			17.86	-0.00	<b>1664.73</b>	0.00	0.00	0.00
15	219		27.24	128.01	<b>1967.95</b>	0.00	0.00	0.00
			21.17	99.72	<b>1565.37</b>	0.00	0.00	0.00
16	220		-27.00	128.51	<b>1967.77</b>	0.00	0.00	0.00
			-20.98	100.11	<b>1565.22</b>	0.00	0.00	0.00
17	221		-23.47	0.00	<b>2095.81</b>	0.00	0.00	0.00
			-18.23	0.00	<b>1665.00</b>	0.00	0.00	0.00
18	222		-27.02	-128.51	<b>1967.79</b>	0.00	0.00	0.00
			-21.00	-100.11	<b>1565.24</b>	0.00	0.00	0.00
19	223		27.64	-129.78	<b>1990.80</b>	0.00	0.00	0.00
		5	-34.75	-93.82	<b>1011.66</b>	0.00	0.00	0.00
20	224	7	23.21	-0.00	<b>2119.85</b>	0.00	0.00	0.00
		5	-47.25	0.00	<b>1105.35</b>	0.00	0.00	0.00
21	225	7	27.63	129.61	<b>1992.57</b>	0.00	0.00	0.00
		5	-34.77	93.82	<b>1011.67</b>	0.00	0.00	0.00
22	226	8	-78.44	-140.64	<b>2554.75</b>	0.00	0.00	0.00
		7	-21.35	-101.79	<b>1586.99</b>	0.00	0.00	0.00
23	227	8	-83.04	0.01	<b>2694.19</b>	0.00	0.00	0.00
		7	-18.46	0.00	<b>1688.23</b>	0.00	0.00	0.00
24	228	8	-78.43	140.47	<b>2556.49</b>	0.00	0.00	0.00



podpora	uzel	kombi	Rx [kN]	Ry [kN]	Rz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]
		7	-21.34	101.78	<b>1586.98</b>	0.00	0.00	0.00
25	229		27.40	-128.68	<b>1976.93</b>	0.00	0.00	0.00
			20.80	-97.94	<b>1539.54</b>	0.00	0.00	0.00
26	230		23.09	0.00	<b>2105.07</b>	0.00	0.00	0.00
			17.52	-0.00	<b>1637.08</b>	0.00	0.00	0.00
27	231		27.38	128.68	<b>1976.93</b>	0.00	0.00	0.00
			20.79	97.93	<b>1539.54</b>	0.00	0.00	0.00
28	232		-27.14	129.19	<b>1976.74</b>	0.00	0.00	0.00
			-20.60	98.32	<b>1539.39</b>	0.00	0.00	0.00
29	233		-23.57	0.00	<b>2105.41</b>	0.00	0.00	0.00
			-17.88	0.00	<b>1637.35</b>	0.00	0.00	0.00
30	234		-27.16	-129.19	<b>1976.78</b>	0.00	0.00	0.00
			-20.62	-98.32	<b>1539.42</b>	0.00	0.00	0.00
31	235		25.31	-194.70	<b>1346.44</b>	0.00	0.00	0.00
			18.04	-128.29	<b>990.37</b>	0.00	0.00	0.00
32	236		26.27	-0.00	<b>1403.48</b>	0.00	0.00	0.00
			18.19	-0.02	<b>1027.78</b>	0.00	0.00	0.00
33	237		25.30	194.65	<b>1346.33</b>	0.00	0.00	0.00
			18.03	128.26	<b>990.38</b>	0.00	0.00	0.00
34	238		-45.11	-136.45	<b>735.60</b>	0.00	0.00	0.00
			-31.15	-90.42	<b>560.94</b>	0.00	0.00	0.00
35	239		13.36	0.10	<b>796.54</b>	0.00	0.00	0.00
			8.06	0.07	<b>601.90</b>	0.00	0.00	0.00
36	240		-45.12	136.40	<b>735.52</b>	0.00	0.00	0.00
			-31.16	90.39	<b>560.96</b>	0.00	0.00	0.00

## Reakce MSP

Skupina uzlů :1/240

Skupina kombinací na použitelnost :6/15

podpora	uzel	kombi	Rx [kN]	Ry [kN]	Rz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]
1	205	12	42.16	-70.73	<b>853.00</b>	0.00	0.00	0.00
			35.55	-58.38	<b>744.76</b>	0.00	0.00	0.00
2	206		9.97	-0.09	<b>880.54</b>	0.00	0.00	0.00
			8.78	-0.07	<b>768.05</b>	0.00	0.00	0.00
3	207		42.13	70.76	<b>852.99</b>	0.00	0.00	0.00
			35.53	58.40	<b>744.76</b>	0.00	0.00	0.00
4	208		-33.42	96.76	<b>1571.18</b>	0.00	0.00	0.00
			-28.36	79.39	<b>1353.04</b>	0.00	0.00	0.00
5	209		-27.43	-0.10	<b>1591.67</b>	0.00	0.00	0.00
			-23.14	-0.09	<b>1370.03</b>	0.00	0.00	0.00
6	210		-33.41	-96.59	<b>1571.15</b>	0.00	0.00	0.00
			-28.35	-79.24	<b>1353.01</b>	0.00	0.00	0.00
7	211		24.44	-114.88	<b>1781.47</b>	0.00	0.00	0.00
			19.57	-92.18	<b>1458.11</b>	0.00	0.00	0.00
8	212		20.63	0.00	<b>1895.96</b>	0.00	0.00	0.00
			16.50	-0.01	<b>1550.36</b>	0.00	0.00	0.00
9	213		24.42	114.88	<b>1781.47</b>	0.00	0.00	0.00
			19.56	92.19	<b>1458.83</b>	0.00	0.00	0.00
10	214		-24.21	115.32	<b>1781.30</b>	0.00	0.00	0.00
			-19.39	92.55	<b>1458.69</b>	0.00	0.00	0.00
11	215		-21.05	0.00	<b>1896.27</b>	0.00	0.00	0.00
			-16.85	-0.01	<b>1550.62</b>	0.00	0.00	0.00
12	216		-24.23	-115.33	<b>1781.33</b>	0.00	0.00	0.00
			-19.39	-92.54	<b>1457.99</b>	0.00	0.00	0.00
13	217		24.68	-116.00	<b>1797.04</b>	0.00	0.00	0.00
			20.34	-95.79	<b>1509.47</b>	0.00	0.00	0.00
14	218		20.82	-0.00	<b>1912.61</b>	0.00	0.00	0.00
			17.15	-0.00	<b>1604.93</b>	0.00	0.00	0.00
15	219		24.66	116.00	<b>1797.04</b>	0.00	0.00	0.00
			20.33	95.79	<b>1509.48</b>	0.00	0.00	0.00
16	220		-24.45	116.45	<b>1796.87</b>	0.00	0.00	0.00
			-20.15	96.16	<b>1509.34</b>	0.00	0.00	0.00
17	221		-21.25	0.00	<b>1912.92</b>	0.00	0.00	0.00
			-17.51	0.00	<b>1605.19</b>	0.00	0.00	0.00
18	222		-24.46	-116.45	<b>1796.89</b>	0.00	0.00	0.00
			-20.16	-96.17	<b>1509.35</b>	0.00	0.00	0.00
19	223		25.05	-117.72	<b>1819.46</b>	0.00	0.00	0.00
		10	-26.30	-90.73	<b>1045.76</b>	0.00	0.00	0.00
20	224	12	21.03	-0.00	<b>1936.53</b>	0.00	0.00	0.00
		10	-37.14	0.00	<b>1136.32</b>	0.00	0.00	0.00
21	225	12	25.04	117.60	<b>1820.73</b>	0.00	0.00	0.00
		10	-26.32	90.73	<b>1045.77</b>	0.00	0.00	0.00
22	226	13	-67.37	-126.82	<b>2289.40</b>	0.00	0.00	0.00
		12	-20.52	-97.83	<b>1531.04</b>	0.00	0.00	0.00
23	227	13	-70.93	0.01	<b>2415.18</b>	0.00	0.00	0.00
		12	-17.73	0.00	<b>1628.35</b>	0.00	0.00	0.00





podpora	uzel	kombi	Rx [kN]	Ry [kN]	Rz [kN]	Mx [kNm]	My [kNm]	Mz [kNm]
24	228	13	-67.36	126.69	<b>2290.64</b>	0.00	0.00	0.00
		12	-20.50	97.83	<b>1531.03</b>	0.00	0.00	0.00
25	229		24.86	-116.86	<b>1808.70</b>	0.00	0.00	0.00
			20.06	-94.48	<b>1490.31</b>	0.00	0.00	0.00
26	230		20.95	0.00	<b>1925.07</b>	0.00	0.00	0.00
			16.89	-0.00	<b>1584.41</b>	0.00	0.00	0.00
27	231		24.84	116.86	<b>1808.70</b>	0.00	0.00	0.00
			20.05	94.47	<b>1490.31</b>	0.00	0.00	0.00
28	232		-24.63	117.31	<b>1808.53</b>	0.00	0.00	0.00
			-19.87	94.84	<b>1490.17</b>	0.00	0.00	0.00
29	233		-21.38	0.00	<b>1925.38</b>	0.00	0.00	0.00
			-17.25	0.00	<b>1584.67</b>	0.00	0.00	0.00
30	234		-24.65	-117.32	<b>1808.56</b>	0.00	0.00	0.00
			-19.88	-94.85	<b>1490.19</b>	0.00	0.00	0.00
31	235		23.22	-175.58	<b>1243.90</b>	0.00	0.00	0.00
			17.85	-126.56	<b>981.11</b>	0.00	0.00	0.00
32	236		23.94	-0.01	<b>1295.29</b>	0.00	0.00	0.00
			17.98	-0.02	<b>1018.00</b>	0.00	0.00	0.00
33	237		23.20	175.53	<b>1243.82</b>	0.00	0.00	0.00
			17.84	126.53	<b>981.11</b>	0.00	0.00	0.00
34	238		-41.09	-123.19	<b>685.30</b>	0.00	0.00	0.00
			-30.79	-89.22	<b>556.40</b>	0.00	0.00	0.00
35	239		11.84	0.09	<b>740.49</b>	0.00	0.00	0.00
			7.93	0.07	<b>596.83</b>	0.00	0.00	0.00
36	240		-41.10	123.15	<b>685.25</b>	0.00	0.00	0.00
			-30.80	89.20	<b>556.41</b>	0.00	0.00	0.00

## 3. Posouzení - nosná konstrukce

### 3.1 zat. hlavní

#### POSOUZENÍ ROZHODUJÍCÍCH PRŮŘEZŮ

Průřez	Počet lan v kabelu	Napětí při zakotvení [MPa]	Napínací síla pro jeden kabel [MN]	Počet kabelů	Předpínací síla celkem [MN]
1.pole	18	-1416	-3.8232	10	-38.232
Podpora	18	-1416	-3.8232	18	-68.818
2.pole	18	-1416	-3.8232	10	-38.232

Uvedení do provozu (uvažované ztráty předpětí 10%)													
Průřez	Komb.	Zatížení				Průřez				Napětí			
		N[MN]	My[MNm]	Np[MN]	ep[m]	A[m²]	Iy[m⁴]	eh[m]	ed[m]	Wh[m³]	Wd[m³]	oh[Mpa]	od[Mpa]
1.pole	Stálé	0.000	8.699	-34.409	0.300	7.939	1.237	-0.594	0.806	-2.082	1.534	-3.6	-5.4
P3	Stálé	0.000	-18.283	-61.936	-0.254	7.939	1.237	-0.594	0.806	-2.082	1.534	-6.6	-9.5
3.pole - střed	Stálé	0.000	8.961	-34.409	0.300	7.939	1.237	-0.594	0.806	-2.082	1.534	-3.7	-5.2

Průřez	Komb.	Zatížení				Průřez				Napětí			
		N[MN]	My[MNm]	Np[MN]	ep[m]	A[m²]	Iy[m⁴]	eh[m]	ed[m]	Wh[m³]	Wd[m³]	oh[Mpa]	od[Mpa]
1.pole	Celk. max	0.000	13.508	-34.409	0.300	7.939	1.237	-0.594	0.806	-2.082	1.534	-5.9	-2.3
1.pole	Celk. min	0.000	6.338	-34.409	0.300	7.939	1.237	-0.594	0.806	-2.082	1.534	-2.4	-6.9
P3	Celk. min	0.000	-24.500	-61.936	-0.254	7.939	1.237	-0.594	0.806	-2.082	1.534	-3.6	-13.5
P3	Celk. max	0.000	-16.426	-61.936	-0.254	7.939	1.237	-0.594	0.806	-2.082	1.534	-7.5	-8.3
3.pole - střed	Celk. max	0.000	14.498	-34.409	0.300	7.939	1.237	-0.594	0.806	-2.082	1.534	-6.3	-1.6
3.pole - střed	Celk. min	0.000	6.693	-34.409	0.300	7.939	1.237	-0.594	0.806	-2.082	1.534	-2.6	-6.7

Konec životnosti (uvažované ztráty předpětí 25%)													
Průřez	Komb.	Zatížení				Průřez				Napětí			
		N[MN]	My[MNm]	Np[MN]	ep[m]	A[m²]	Iy[m⁴]	eh[m]	ed[m]	Wh[m³]	Wd[m³]	oh[Mpa]	od[Mpa]
1.pole	Stálé	0.000	8.699	-28.674	0.300	7.939	1.237	-0.594	0.806	-2.082	1.534	-3.7	-3.5
P3	Stálé	0.000	-18.283	-51.613	-0.254	7.939	1.237	-0.594	0.806	-2.082	1.534	-4.0	-9.9
3.pole - střed	Stálé	0.000	8.961	-28.674	0.300	7.939	1.237	-0.594	0.806	-2.082	1.534	-3.8	-3.4

Průřez	Komb.	Zatížení				Průřez				Napětí			
		Np[MN]	My[MNm]	Np[MN]	ep[m]	A[m²]	Iy[m⁴]	eh[m]	ed[m]	Wh[m³]	Wd[m³]	oh[Mpa]	od[Mpa]
1.pole	Celk. max	0.000	13.508	-28.674	0.300	7.939	1.237	-0.594	0.806	-2.082	1.534	-6.0	-0.4
1.pole	Celk. min	0.000	6.338	-28.674	0.300	7.939	1.237	-0.594	0.806	-2.082	1.534	-2.5	-5.1
P3	Celk. min	0.000	-24.500	-51.613	-0.254	7.939	1.237	-0.594	0.806	-2.082	1.534	-1.0	-13.9
P3	Celk. max	0.000	-16.426	-51.613	-0.254	7.939	1.237	-0.594	0.806	-2.082	1.534	-4.9	-8.7
3.pole - střed	Celk. max	0.000	14.498	-28.674	0.300	7.939	1.237	-0.594	0.806	-2.082	1.534	-6.4	0.2
3.pole - střed	Celk. min	0.000	6.693	-28.674	0.300	7.939	1.237	-0.594	0.806	-2.082	1.534	-2.7	-4.9

	My[kNm]		
	1.pole	P3	3.pole
Stálé	8698.6	-18282.7	8960.6
Hlavní-stálé max	4809.8	1856.5	5537.0
Hlavní-stálé min	-2360.8	-6217.2	-2268.0
Hlavní max	13508.4	-16426.2	14497.6
Hlavní min	6337.8	-24469.9	6892.6

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	66	/	76

## 3.2 zat. celkové

### POSOUZENÍ ROZHODUJÍCÍCH PRŮŘEZŮ

Průřez	Počet lan v kabelu	Napětí při zakotvení [MPa]	Napínací síla pro jeden kabel [MN]	Počet kabelů	Předpínací síla celkem [MN]
1.pole	18	-1416	-3,8232	10	-38,232
Podpora	18	-1416	-3,8232	18	-68,818
2.pole	18	-1416	-3,8232	10	-38,232

Uvedení do provozu (uvažované ztráty předpětí 10%)																
Průřez	Komb.	Zatížení			Průřez			Napětí			Pos.					
		N[MN]	My[MNm]	Np[MN]	ep[m]	A[m²]	ly[m⁴]	eh[m]	ed[m]	Wh[m³]		Wd[m³]				
1.pole	Stálé	0,000	8,699	-34,409	0,300	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-3,6	-5,4	-14	2,35	ok
P3	Stálé	0,000	-18,283	-61,936	-0,254	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-6,6	-9,5	2,35	-14	ok
3.pole - střed	Stálé	0,000	8,961	-34,409	0,300	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-3,7	-5,2	-14	2,35	ok

Průřez	Komb.	Zatížení			Průřez			Napětí			Pos.					
		N[MN]	My[MNm]	Np[MN]	ep[m]	A[m²]	ly[m⁴]	eh[m]	ed[m]	Wh[m³]		Wd[m³]				
1.pole	Celk. max	0,000	14,974	-34,409	0,300	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-6,6	-1,3	-16,1	2,35	ok
1.pole	Celk. min	0,000	4,873	-34,409	0,300	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-1,7	-7,9	2,3	-16,2	ok
P3	Celk. min	0,000	-26,816	-61,936	-0,254	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-2,5	-15,0	3,25	-16,1	ok
P3	Celk. max	0,000	-14,111	-61,936	-0,254	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-8,6	-6,7	-16,2	0,9	ok
3.pole - střed	Celk. max	0,000	16,813	-34,409	0,300	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-7,5	-0,1	-16,1	2,35	ok
3.pole - střed	Celk. min	0,000	4,377	-34,409	0,300	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-1,5	-8,2	2,30	-16,2	ok

Konec životnosti (uvažované ztráty předpětí 25%)																
Průřez	Komb.	Zatížení			Průřez			Napětí			Pos.					
		N[MN]	My[MNm]	Np[MN]	ep[m]	A[m²]	ly[m⁴]	eh[m]	ed[m]	Wh[m³]		Wd[m³]				
1.pole	Stálé	0,000	8,699	-28,674	0,300	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-3,7	-3,5	-14	2,35	ok
P3	Stálé	0,000	-18,283	-51,613	-0,254	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-4,0	-9,9	2,35	-14	ok
3.pole - střed	Stálé	0,000	8,961	-28,674	0,300	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-3,8	-3,4	-14	2,35	ok

Průřez	Komb.	Zatížení			Průřez			Napětí			Pos.					
		N[MN]	My[MNm]	Np[MN]	ep[m]	A[m²]	ly[m⁴]	eh[m]	ed[m]	Wh[m³]		Wd[m³]				
1.pole	Celk. max	0,000	14,974	-28,674	0,300	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-6,7	0,5	-16,1	2,35	ok
1.pole	Celk. min	0,000	4,873	-28,674	0,300	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-1,8	-6,0	2,3	-16,2	ok
P3	Celk. min	0,000	-26,816	-51,613	-0,254	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	0,1	-15,4	3,25	-16,1	ok
P3	Celk. max	0,000	-14,111	-51,613	-0,254	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-6,0	-7,2	-16,2	0,9	ok
3.pole - střed	Celk. max	0,000	16,813	-28,674	0,300	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-7,6	1,7	-16,1	2,35	ok
3.pole - střed	Celk. min	0,000	4,377	-28,674	0,300	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-1,6	-6,4	2,30	-16,2	ok

My[kNm]			
1.pole	P3	3.pole	
Stálé	8698,6	-18282,7	8960,6
Celkové-stálé max	6275,1	4171,8	7852,7
Celkové-stálé min	-3826,0	-8533,2	-4584,0
Celkové max	14973,7	-14110,9	16813,3
Celkové min	4872,6	-26815,9	4376,6

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	67	/	76

## 3.2 zat. mimořádné

### POSOUZENÍ ROZHODUJÍCÍCH PRŮŘEZŮ

Průřez	Počet lan v kabelu	Napětí při zakotvení [MPa]	Napínací síla pro jeden kabel [MN]	Počet kabelů	Předpínací síla celkem [MN]
1.pole	18	-1416	-3,8232	10	-38,232
Podpora	18	-1416	-3,8232	14	-53,525
2.pole	18	-1416	-3,8232	10	-38,232

Uvedení do provozu (uvažované ztráty předpětí 10%)																
Průřez	Komb.	Zatížení				Průřez				Napětí		Pos.				
		N[MN]	My[MNm]	Np[MN]	ep[m]	A[m²]	Iy[m⁴]	eh[m]	ed[m]	Wh[m³]	Wd[m³]					
1.pole P3  3.pole - střed	Stálé	0,000	8,699	-34,409	0,300	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-3,6	-5,4	-14	2,35	ok
	Stálé	0,000	-18,283	-48,172	-0,254	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-3,2	-10,0	2,35	-14	ok
	Stálé	0,000	8,961	-34,409	0,300	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-3,7	-5,2	-14	2,35	ok

Průřez	Komb.	Zatížení				Průřez						Napětí		Pos.		
		N[MN]	My[MNm]	Np[MN]	ep[m]	A[m²]	Iy[m⁴]	eh[m]	ed[m]	Wh[m³]	Wd[m³]	σh[Mpa]	σd[Mpa]			
1.pole	Celk. max	0,000	15,535	-34,409	0,300	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-6,8	-0,9	-16,1	2,35	ok
	Celk. min	0,000	5,349	-34,409	0,300	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-1,9	-7,6	2,3	-16,2	ok
	P3	0,000	-24,449	-48,172	-0,254	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-0,2	-14,0	3,25	-16,1	ok
3.pole - střed	Celk. max	0,000	-15,454	-48,172	-0,254	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-4,5	-8,2	0,9	-16,2	ok
	Celk. min	0,000	17,152	-34,409	0,300	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-7,6	0,1	-16,1	2,35	ok
	P3	0,000	5,616	-34,409	0,300	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-2,1	-7,4	2,30	-16,2	ok

Konec životnosti (uvažované ztráty předpětí 25%)																
Průřez	Komb.	Zatížení				Průřez				Napětí		Pos.				
		N[MN]	My[MNm]	Np[MN]	ep[m]	A[m²]	Iy[m⁴]	eh[m]	ed[m]	Wh[m³]	Wd[m³]		σ <sub>h</sub> [MPa]	σ <sub>d</sub> [MPa]		
1.pole P3 3.pole - střed	Stálé	0,000	8,699	-28,674	0,300	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-3,7	-3,5	-14	2,35	ok
	Stálé	0,000	-18,283	-40,144	-0,254	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-1,2	-10,3	2,35	-14	ok
	Stálé	0,000	8,961	-28,674	0,300	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-3,8	-3,4	-14	2,35	ok

Průřez	Komb.	Zatížení				Průřez						Napětí		Pos.		
		N[MN]	My[MNm]	Np[MN]	ep[m]	A[m²]	Iy[m⁴]	eh[m]	ed[m]	Wh[m³]	Wd[m³]	σh[Mpa]	σd[Mpa]			
1.pole	Celk. max	0,000	15,535	-28,674	0,300	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-6,9	0,9	-16,1	2,35	ok
	Celk. min	0,000	5,349	-28,674	0,300	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-2,0	-5,7	2,3	-16,2	ok
	P3	0,000	-24,449	-40,144	-0,254	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	1,8	-14,3	3,25	-16,1	ok
P3	Celk. max	0,000	-15,454	-40,144	-0,254	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-2,5	-8,5	-16,2	0,9	ok
	Celk. min	0,000	17,152	-28,674	0,300	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-7,7	2,0	-16,1	2,35	ok
	3.pole - střed	0,000	5,616	-28,674	0,300	7,939	1,237	-0,594	0,806	-2,082	1,534	-2,2	-5,6	2,30	-16,2	ok

	My[kNm]		
	1.pole	P3	3.pole
Stálé	8698,6	-18282,7	8960,6
Mimořádné-stálé m	6836,0	2828,9	8191,7
Mimořádné-stálé m	-3349,9	-6166,6	-3345,1
Mimořádné max	15534,6	-15453,8	17152,3
Mimořádné min	5348,7	-24449,3	5615,5

### 3. Posouzení - založení

#### Posouzení piloty

#### Vstupní data

##### Základní nastavení

Datum : 24.11.2008

##### Základní parametry zemín

Název	Vzorek	$\varphi_{ef}$ [°]	$c_{ef}$ [kPa]	$\gamma$ [kN/m <sup>3</sup> ]	$\gamma_{su}$ [kN/m <sup>3</sup> ]
Třída F3 ,konzistence tuhá		26.50	12.00	18.00	8.00
Třída F5 ,konzistence tuhá		21.00	12.00	20.00	10.00
Třída F6 ,konzistence tuhá		19.00	12.00	21.00	11.00
Třída F4 ,konzistence tuhá		24.50	14.00	18.50	8.50
R6		30.00	5.00	20.00	10.10
R4		30.00	5.00	20.00	10.10

Pro výpočet tlaku v klidu jsou všechny zeminy zadány jako nesoudržné.

Název	Vzorek	$E_{oed}$ [MPa]	$E_{def}$ [MPa]	$\gamma_{sat}$ [kN/m <sup>3</sup> ]	$\gamma_s$ [kN/m <sup>3</sup> ]	n
Třída F3 ,konzistence tuhá		-	6.50	18.00	-	-
Třída F5 ,konzistence tuhá		-	4.00	20.00	-	-
Třída F6 ,konzistence tuhá		-	4.50	21.00	-	-
Třída F4 ,konzistence tuhá		-	5.00	18.50	-	-
R6		-	130.00	20.10	-	-
R4		-	1000.00	20.10	-	-

#### Parametry zemín

##### Třída F3 ,konzistence tuhá

Objemová tíha :	$\gamma$ = 18,00 kN/m <sup>3</sup>
Úhel vnitřního tření :	$\varphi_{ef}$ = 26,50 °
Soudržnost zeminy :	$c_{ef}$ = 12,00 kPa
Poissonovo číslo :	$\nu$ = 0,35
Modul přetvárnosti :	$E_{def}$ = 6,50 MPa
Obj.tíha sat.zeminy :	$\gamma_{sat}$ = 18,00 kN/m <sup>3</sup>

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	69	/	76

**Třída F5 ,konzistence tuhá**

Objemová tíha :	$\gamma$	=	20,00 kN/m <sup>3</sup>
Úhel vnitřního tření :	$\varphi_{ef}$	=	21,00 °
Soudržnost zeminy :	$c_{ef}$	=	12,00 kPa
Poissonovo číslo :	$\nu$	=	0,40
Modul přetvárnosti :	$E_{def}$	=	4,00 MPa
Obj.tíha sat.zeminy :	$\gamma_{sat}$	=	20,00 kN/m <sup>3</sup>

**Třída F6 ,konzistence tuhá**

Objemová tíha :	$\gamma$	=	21,00 kN/m <sup>3</sup>
Úhel vnitřního tření :	$\varphi_{ef}$	=	19,00 °
Soudržnost zeminy :	$c_{ef}$	=	12,00 kPa
Poissonovo číslo :	$\nu$	=	0,40
Modul přetvárnosti :	$E_{def}$	=	4,50 MPa
Obj.tíha sat.zeminy :	$\gamma_{sat}$	=	21,00 kN/m <sup>3</sup>

**Třída F4 ,konzistence tuhá**

Objemová tíha :	$\gamma$	=	18,50 kN/m <sup>3</sup>
Úhel vnitřního tření :	$\varphi_{ef}$	=	24,50 °
Soudržnost zeminy :	$c_{ef}$	=	14,00 kPa
Poissonovo číslo :	$\nu$	=	0,35
Modul přetvárnosti :	$E_{def}$	=	5,00 MPa
Obj.tíha sat.zeminy :	$\gamma_{sat}$	=	18,50 kN/m <sup>3</sup>

**R6**

Objemová tíha :	$\gamma$	=	20,00 kN/m <sup>3</sup>
Úhel vnitřního tření :	$\varphi_{ef}$	=	30,00 °
Soudržnost zeminy :	$c_{ef}$	=	5,00 kPa
Poissonovo číslo :	$\nu$	=	0,25
Modul přetvárnosti :	$E_{def}$	=	130,00 MPa
Obj.tíha sat.zeminy :	$\gamma_{sat}$	=	20,10 kN/m <sup>3</sup>

**R4**

Objemová tíha :	$\gamma$	=	20,00 kN/m <sup>3</sup>
Úhel vnitřního tření :	$\varphi_{ef}$	=	30,00 °
Soudržnost zeminy :	$c_{ef}$	=	5,00 kPa
Poissonovo číslo :	$\nu$	=	0,20
Modul přetvárnosti :	$E_{def}$	=	1000,00 MPa
Obj.tíha sat.zeminy :	$\gamma_{sat}$	=	20,10 kN/m <sup>3</sup>

**Geometrie konstrukce****Geometrie piloty**

Profil piloty: kruhová

**Rozměry**Průměr  $d = 1.20$  mDélka  $l = 15.00$  m**Umístění**Vysazení  $h = 0.00$  mHloubka upraveného terénu  $h_z = 2.00$  m

Redukce odporu na patě = 1.00

Redukce odporu na plášti = 1.00

**Průběh modulu reakce podloží:**

Hloubka	Kh
---------	----

[m]	[MN/m <sup>3</sup> ]
0.00	0.00
0.00	0.00
1.00	2.50
1.00	2.78
2.00	2.78
2.00	72.22
2.50	72.22
2.50	2.78
7.30	2.78
7.30	555.56
15.00	555.56

### Materiál konstrukce

Výpočet betonových konstrukcí proveden podle normy ČSN 73 1201 R.

Beton : B 30

Pevnost v tlaku

$R_{bd} = 17.00 \text{ MPa}$

Pevnost v tahu

$R_{btd} = 1.20 \text{ MPa}$

Modul pružnosti

$E_b = 32500.00 \text{ MPa}$

Ocel podélná : 10 505 R

Pevnost v tahu

$R_{sd} = 450.00 \text{ MPa}$

Pevnost v tlaku

$R_{scd} = 420.00 \text{ MPa}$

Modul pružnosti

$E_s = 210000.00 \text{ MPa}$

### Geologický profil a přiřazení zemin

Číslo vrstvy	Vrstva	Přiřazená zemina	Vzorek
1	1.10	Třída F3 ,konzistence tuhá	
2	0.80	Třída F5 ,konzistence tuhá	
3	1.10	Třída F6 ,konzistence tuhá	
4	1.00	Třída F4 ,konzistence tuhá	
5	0.50	R6	
6	4.80	Třída F4 ,konzistence tuhá	
7	15.70	R4	
8	-	R4	

### Zatížení

Číslo	Zatížení		Název	Typ	N [kN]	$M_x$ [kNm]	$M_y$ [kNm]	$H_x$ [kN]	$H_y$ [kN]
	nové	změna							
1	ANO		MSU	Výpočtové	2556.49	0.00	0.00	140.47	78.43

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	71	/	76



Číslo	Zatížení		Název	Typ	N [kN]	M <sub>x</sub> [kNm]	M <sub>y</sub> [kNm]	H <sub>x</sub> [kN]	H <sub>y</sub> [kN]
	nové	změna							
2	ANO		MSP	Výpočtové	2290.64	0.00	0.00	126.69	67.36

**Hladina podzemní vody**

Hladina podzemní vody je v hloubce 4.00 m od původního terénu.

**Nastavení výpočtu**

Výpočet proveden podle ČSN 730037 (s redukcí vstupních parametrů zemin).

**Svislá únos. čís.1 - Plovoucí pilota****Posouzení svislé únosnosti piloty podle teorie MS - mezivýsledky:**

Výpočet únosnosti v patě:

Součinitel únosnosti  $N_c = 16.26$   
 Součinitel únosnosti  $N_d = 7.38$   
 Součinitel únosnosti  $N_b = 3.76$   
 Součinitel únosnosti  $K_1 = 1.15$   
 Výpočtová únosnost na patě piloty  $R_d = 1708.82 \text{ kPa}$   
 Plocha příčného řezu piloty  $A_s = 1.131\text{E}+00 \text{ m}^2$   
 Únosnost na plášti piloty:  
 Zkrácení účinné délky piloty  $L_p [\text{m}] = 1.14 \text{ m}$

Hloubka [m]	Mocnost [m]	$\phi_d$ [°]	cd [kPa]	$\gamma$ [kN/m <sup>3</sup> ]	$\gamma R_2$ [-]	fs [kPa]	Ufdi [kN]
1.00	1.00	13.57	6.00	21.00	1.30	7.15	26.96
2.00	1.00	17.50	7.00	18.50	1.20	15.37	57.95
2.50	0.50	21.43	2.50	10.10	1.10	18.77	35.37
3.00	0.50	17.50	7.00	8.50	1.10	21.08	39.74
7.30	4.30	17.50	7.00	8.50	1.00	28.15	456.31
10.00	2.70	21.43	2.50	10.10	1.00	41.35	420.88
13.86	3.86	21.43	2.50	10.10	1.00	55.89	813.81

**Posouzení svislé únosnosti piloty podle teorie MS - výsledky:**

Výpočet proveden pro zatěžovací stav číslo 1.(MSU)

Součinitel vlivu technologie GamaR1 = 1.00

Únosnost piloty na plášti  $U_{fd} = 1851.01 \text{ kN}$

Únosnost piloty v patě  $U_{bd} = 2222.52 \text{ kN}$

Únosnost piloty  $U_{vd} = 4073.53 \text{ kN}$

Extrémní svislá síla  $V_d = 2556.49 \text{ kN}$

$U_{vd} = 4073.53 \text{ kN} > 2556.49 \text{ kN} = V_d$

**Svislá únosnost plovoucí piloty VYHOVUJE**

**Posouzení čís. 1****Vstupní data pro výpočet vodorovné únosnosti piloty:**

Výpočet proveden s automatickým výběrem nejnepříznivějších zatěžovacích stavů.

Vodorovná únosnost posouzena ve směru maximálního účinku zatížení.

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	72	/	76



**Průběhy vnitřních sil a deformace piloty:**

Průběh deformací a vnitřních sil po pilotě - maximální hodnoty:

Vzdál. [m]	Modul k [MN/m³]	Deformace [mm]	Pootoč. [mRad]	Napětí [kPa]	Pos.síla [kN]	Moment [kNm]
0.00	0.00	3.82	0.67	7.29	160.88	0.00
0.00	0.00	3.82	0.67	7.29	160.88	0.00
0.75	2.50	3.24	0.66	6.39	153.93	103.02
1.00	2.50	3.06	0.65	19.86	151.86	135.92
1.00	2.78	3.06	0.65	19.86	151.86	135.92
1.50	2.78	2.69	0.62	46.80	147.72	201.72
2.00	2.78	2.35	0.59	63.14	93.03	247.67
2.00	72.22	2.35	0.59	63.14	93.03	247.67
2.25	72.22	2.18	0.57	71.31	65.68	270.65
2.50	72.22	2.02	0.55	57.60	43.83	277.55
2.50	2.78	2.02	0.55	57.60	43.83	277.55
3.00	2.78	1.72	0.51	30.17	0.13	291.34
3.75	2.78	1.31	0.44	3.18	3.18	290.14
4.50	2.78	0.96	0.37	2.33	5.65	286.78
5.25	2.78	0.67	0.31	1.62	7.42	281.84
6.00	2.78	0.43	0.25	1.04	8.60	275.80
6.75	2.78	0.24	0.18	30.14	9.33	269.05
7.30	2.78	0.15	0.14	38.05	37.38	252.07
7.30	555.56	0.15	0.14	38.05	37.38	252.07
7.50	555.56	0.11	0.13	40.92	47.58	245.89
8.25	555.56	0.03	0.07	13.18	76.45	197.06
9.00	555.56	0.02	0.04	10.96	76.88	138.29
9.75	555.56	0.03	0.01	22.00	63.15	85.24
10.50	555.56	0.04	0.00	23.70	44.74	44.70
11.25	555.56	0.03	0.01	20.44	27.18	17.90
12.00	555.56	0.02	0.01	15.14	13.13	3.04
12.75	555.56	0.01	0.01	9.42	3.49	3.33
13.50	555.56	0.01	0.01	3.97	2.01	3.77
14.25	555.56	0.00	0.01	1.00	3.27	1.50
15.00	555.56	0.01	0.01	5.33	0.00	0.00

Průběh deformací a vnitřních sil po pilotě - minimální hodnoty:

Vzdál. [m]	Modul k [MN/m³]	Deformace [mm]	Pootoč. [mRad]	Napětí [kPa]	Pos.síla [kN]	Moment [kNm]
0.00	0.00	-3.33	-0.77	-8.35	-140.47	-0.00
0.00	0.00	-3.33	-0.77	-8.35	-140.47	-0.00
0.75	2.50	-2.83	-0.75	-7.32	-134.40	-117.99
1.00	2.50	-2.67	-0.74	-22.75	-132.60	-155.67
1.00	2.78	-2.67	-0.74	-22.75	-132.60	-155.67
1.50	2.78	-2.35	-0.71	-53.60	-128.98	-231.03
2.00	2.78	-2.05	-0.67	-72.31	-81.23	-283.66
2.00	72.22	-2.05	-0.67	-72.31	-81.23	-283.66

Vzdál. [m]	Modul k [MN/m <sup>3</sup> ]	Deformace [mm]	Pootoč. [mRad]	Napětí [kPa]	Pos.síla [kN]	Moment [kNm]
2.25	72.22	-1.90	-0.65	-81.67	-57.35	-309.98
2.50	72.22	-1.77	-0.63	-65.96	-38.27	-317.88
2.50	2.78	-1.77	-0.63	-65.96	-38.27	-317.88
3.00	2.78	-1.50	-0.58	-34.56	-0.11	-333.68
3.75	2.78	-1.14	-0.50	-3.64	-3.64	-332.30
4.50	2.78	-0.84	-0.43	-2.67	-6.47	-328.46
5.25	2.78	-0.58	-0.35	-1.86	-8.49	-322.80
6.00	2.78	-0.38	-0.28	-1.19	-9.85	-315.88
6.75	2.78	-0.21	-0.21	-34.52	-10.69	-308.15
7.30	2.78	-0.13	-0.16	-43.58	-42.82	-288.70
7.30	555.56	-0.13	-0.16	-43.58	-42.82	-288.70
7.50	555.56	-0.10	-0.14	-46.87	-54.50	-281.62
8.25	555.56	-0.02	-0.09	-15.10	-87.56	-225.70
9.00	555.56	-0.02	-0.04	-9.57	-88.06	-158.39
9.75	555.56	-0.04	-0.01	-19.21	-72.32	-97.63
10.50	555.56	-0.04	-0.00	-20.69	-51.24	-51.20
11.25	555.56	-0.04	-0.01	-17.85	-31.13	-20.50
12.00	555.56	-0.03	-0.01	-13.22	-15.04	-3.48
12.75	555.56	-0.02	-0.01	-8.23	-3.99	-2.91
13.50	555.56	-0.01	-0.01	-3.47	-1.75	-3.29
14.25	555.56	-0.00	-0.01	-1.14	-2.85	-1.31
15.00	555.56	-0.01	-0.01	-6.11	-0.00	-0.00

**Maximální vnitřní síly a deformace:**

Max.deformace piloty = 3.8 mm

Max.posouvající síla = 160.88 kN

Maximální moment = 333.68 kNm

**Dimenzace výztuže:**

Vyztužení - 12 ks profil 20.0 mm; krytí 60.0 mm

 Stupeň vyztužení  $\mu_{st} = 0.167 \% > 0.089 \% = \mu_{st,min}$ 

 Zatížení :  $N_d = -2556.49$  kN (tlak) ;  $M_d = 333.68$  kNm

 Únosnost :  $N_u = -15056.20$  kN;  $M_u = 1964.47$  kNm

 Zatížení :  $N_d = -2290.64$  kN (tlak) ;  $M_d = 333.68$  kNm

 Únosnost :  $N_u = -14475.39$  kN;  $M_u = 2108.90$  kNm

**Navržená výztuž piloty VYHOVUJE**

**L. VÝKAZ VÝMĚR****„Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)”**Stavební objekt: **SO 05-25-01 Silniční most - nadjezd ve st. km 13,386 (nový)**

č.pol.	popis	jedn.	poč. m. j.	výpočet m. j.
1	Odstanění křovin apod.	m2	250,00	250m <sup>2</sup>
3	Výkopy vč. pažení	m3	3 956,00	=278,84*13,5+29,04*2,3+29,04*2,5+29,04*1,8+0
3a	Výkopy vč. pažení - použití pro zpětné zásypy (50% ze zásypů nebo 50 % z výkopů)	m3	1 066,04	Nevpisovat poč. m. j - položka se počítá sama
3b	Výkopy vč. pažení - odvoz na skládku	m3	2 889,97	Nevpisovat poč. m. j - položka se počítá sama
4	Štětové stěny, záporové stěny, mikropilotové pažení nekotvené	m2	278,40	=2*23,2*6
5	Přečerpávání vody (pohotovostní čerpání vody z jámy je součástí výkopů)	hod	2 000,00	
10	Lešení těžké - podpěrné konstrukce	m3op	8 256,60	=834*9,9
30	Piloty žel. bet. DN 1300mm (vč. vrtu, vystrojení, ŽB., ubourání, zkoušek integrity)	m	450,00	=15*3*2*5
31	ŠP polštář	m3	994,41	=73,66*13,5
32	Beton prostý C 12/15, C 16/20, C 20/25, C 25/30, C30/37 (vč. kari sítě)	m3	385,61	=14,5*9,9+7*9,9+14,85*9,9+3*29,04*0,2+41,6*0,2 (přech oblast, podkladní bet.)
31	Beton železový C 25/30 (max. průsak 20mm) vč. výztuže, bed., úprav spar atd.	m3	820,56	=70*9,3+2*3,6*9,3+3*5,7*6 (základy)
32		m3	1 496,69	=2*422,65*1,2+25,8*9,9+12,089*3,2+12,92*3,2+10,66*9,9 (dfiky)
33	Beton železový C 30/37 (max. průsak 20mm) vč. výztuže, bed., úprav spar atd.	m3	901,04	=7,95*111,3+2*5,4*1,5 (NK)
32		m3	161,04	=2*0,43*187,25 (římasy)
33	Předpínací výztuž vč. kotev a spojek	t	23,43	
41	Zábradlí vč. PKO - silniční mosty	m	374,50	=2*187,25
42	Zámečnické kce. pozink včetně nátěrů a osazení	kg		
43	Ocelové svodidlo - H2 vč. PKO	m	374,50	=2*187,25
43	Mostní ložiska (elastomerová, hrncová) pro zatížení do 5,0MN	ks	4,00	
44	Mostní ložiska (elastomerová, hrncová) pro zatížení nad 5,0MN	ks	6,00	
45	Mostní ložiska - repase	ks		
44	Dilatační spáry	m	46,40	=2*(5,8+7,7+9,7)
45	Dilatačních závěry	m	24,00	=12*2
46	Izolace mostovky NAIP	m2	1 113,00	=10*111,3
45	Izolace mostovky asfaltový pás s hliníkovou vložkou	m2	322,77	=2*1,45*111,3 (chrana izol pod římsou)
46	Kotvy říms do výtvtu	ks	750,00	=2*375
62	Rubová drenáž	m	100,00	=2*11+72,0+4*1,5
64	Zásyp zeminou - zřízení a hutnění (z tříděného a dovezeného materiálu)	m3	2 132,08	=3956-820,56-101,35*9,9 (zásyp základů)
63	Dodávka hutněné nenamrzavé šterkodrti	m3	1 066,04	Nevpisovat poč. m. j - položka se počítá sama

Název akce	Optimalizace traťového úseku Čelákovice (mimo) - Mstětice (včetně)	stránka	/	celkem
Vypracoval	Ing. Jan Pešata	75	/	76



63a	Přechodová oblast dle ČSN 73 6244	m3	<sup>2</sup> 508,00	$= (305,2 + 29,2) \cdot 7,5$
63b	Výplňový beton (spádová vrstva v prostoru mezi zdmi)	m3	474,42	$= 72,1 \cdot 6,58$
65	Odvodňovač vč. svodu	ks	10,00	
68	Trubička odvodnění povrchu izolace	ks	20,00	$= 2 \cdot (2 + 3 + 3 + 2)$
69	Ležaté svody odvodnění DN 200 mm	m	216,60	$= 2 \cdot 108,3$
70	Uliční vpust' + šachta	ks	2,00	odvodnění silnice ve zdech
69	Svislý svod odvodnění DN 200	m	29,80	odvodnění silnice ve zdech a u OP1
70	Odláždění svahu	m2	16,90	$= 3,9 + 3,9 + 5,2 + 3,9$ (odláždění za konci říms)
71	Ohumusování svahu vč. ornice, rohože, osetí, odplevelení a zalévání	m2	<sup>1</sup> 284,15	$= 1,5 \cdot (32,6 + 29,5 + 444 + 350)$ (svahové kužele)
70	Betonové vývařště	ks	2,00	
71	Lomový kámen do bet lože	m2	42,60	$= 2 \cdot 6,9 + 48 \cdot 0,6$ skluzy + zpevnění patního příkopu
86	MA 11 IV 40 mm	m2	870,00	$= 7,5 \cdot 116$
87	ACO 11+ 40 mm	m2	754,00	$= 6,5 \cdot 116$
88	Odvodňovací proužek z LA š. 500 mm	m2	111,30	$= 2 \cdot 0,5 \cdot 116$
89	Drenážní plastbeton	m2	1,43	$= 2 \cdot 0,15 \cdot 0,04 \cdot 111,3 + 30 \cdot 0,04 \cdot 0,15 \cdot 0,5$
90	Svislé zábrany proti dotyku h = 2,0 m	m	74,00	$= 2 \cdot 37,0$
91	Zemina, zbytky po recyklaci - skládkovné	t	<sup>6</sup> 068,93	Nevpisovat poč. m. j - položka se počítá sama