

Akce:

## Nymburk – 3 lávky na Valech

Objednatel:

**Město Nymburk**  
Náměstí Přemyslovců 163  
288 28 Nymburk



Souřadnicový systém: S-JTSK  
Výškový systém: Bpv

Číslo zakázky:	19 097 00	
Schválil:	Ing. Václav HVÍZDAL	Zodp. projektant: Ing. Peter LIKO
Tmavý podpis		776619230, liko@pontex.cz

**PONTEX** S.R.O.®

Praha 4, Bezová 1658, 147 14  
tel: +420 241096735 fax: +420 244461038

Objednatel:	Nymburk	Obec:	Nymburk	Kraj:	Středočeský
Akce:	Nymburk – 3 lávky na Valech			Datum	Stupeň
Část:	D.1 STAVEBNÍ ČÁST			12/2022	PDPS
Objekt:	SO 203- MOST U KATOVNY PŘES			Souprava	Č. přílohy
Příloha:	VELKÉ VALY, NYMBURK NB-12				D
	TECHNICKÁ ZPRÁVA				



# TECHNICKÁ ZPRÁVA

## Obsah:

<b>1</b>	<b>IDENTIFIKAČNÉ ÚDAJE .....</b>	<b>3</b>
<b>2</b>	<b>ZÁKLADNÍ ÚDAJE O MOSTĚ .....</b>	<b>3</b>
<b>3</b>	<b>ZDŮVODNĚNÍ STAVBY MOSTU A JEHO UMÍSTĚNÍ .....</b>	<b>3</b>
3.1	NÁVAZNOST NA PŘEDCHOZÍ DOKUMENTACI, ÚCEL MOSTU, POŽADAVKY NA JEHO ŘEŠENÍ .....	3
3.2	CHARAKTER PŘEMOSŤOVANÉ PŘEKÁŽKY .....	4
3.3	ÚZEMNÍ PODMÍNKY .....	4
3.4	GEOTECHNICKÉ PODMÍNKY .....	4
<b>4</b>	<b>TECHNICKÉ ŘEŠENÍ MOSTU .....</b>	<b>6</b>
4.1	PŘÍPRAVA ÚZEMÍ .....	6
4.1.1	PROVIZORNÍ KOMUNIKACE .....	6
4.1.2	ZATRUBNĚNÍ VODOTEČE .....	7
4.1.3	PRACOVNÍ PLOŠINA .....	7
4.2	DEMOLICE .....	7
4.3	ZALOŽENÍ A ZEMNÍ PRÁCE .....	7
4.3.1	ZEMNÍ PRÁCE .....	7
4.3.2	ZALOŽENÍ .....	8
4.4	SPODNÍ STAVBA .....	8
4.5	NOSNÁ KONSTRUKCE .....	8
4.6	MOSTNÍ VYBAVENÍ .....	8
4.6.1	ZÁBRADLÍ .....	8
4.6.2	LOŽISKA .....	9
4.6.3	ZÁVĚRY .....	9
4.6.4	IZOLACE .....	9
4.6.5	ODVODNĚNÍ .....	9
4.6.6	CHODNÍKY .....	9
4.6.7	PŘECHODOVÁ OBLAST .....	9
4.6.8	ÚPRAVY POD A KOLEM MOSTU .....	9
4.6.9	DOPRAVNÍ ZNAČENÍ .....	9
4.6.10	OZNAČENÍ EVIDENČNÍHO ČÍSLA MOSTU .....	10
4.6.11	NIVELAČNÍ ZNAČKY .....	10
4.6.12	LETOPOCET .....	10
4.7	ZÁKLADNÍ POŽADAVKY .....	10
4.7.1	TOLERANCE .....	10
4.7.2	MATERIÁLY .....	10
4.8	STATICKÉ A HYDROTECHNICKÉ POSOUZENÍ .....	11
4.9	CIZÍ ZAŘÍZENÍ NA MOSTĚ .....	11

4.10	ŘEŠENÍ PROTIKOROZNÍ OCHRANY, OCHRANY KONSTRUKCÍ PROTI AGRESIVNÍMU PROSTŘEDÍ A BLUDNÝM PROUDŮM .....	11
4.11	POŽADOVANÉ PODMÍNKY A MĚŘENÍ SEDÁNÍ A PRŮHYBŮ (MĚŘENÍ A MONITORING).....	11
4.12	POŽADOVANÉ ZATĚŽOVACÍ ZKOUŠKY .....	11
<b>5</b>	<b>VÝSTAVBA MOSTU.....</b>	<b>11</b>
5.1	POSTUP A TECHNOLOGIE STAVBY MOSTU .....	11
5.2	SPECIFICKÉ POŽADAVKY PRO PŘEDPOKLÁDANOU TECHNOLOGII STAVBY .....	12
5.3	SOUVISEJÍCÍ OBJEKTY STAVBY .....	12
5.4	VZTAH K ÚZEMÍ.....	12
<b>6</b>	<b>PŘEHLED PROVEDENÝCH VÝPOČTŮ A KONSTATOVÁNÍ ROZHODUJÍCÍCH DIMENZÍ A PRŮREZŮ.....</b>	<b>12</b>
<b>7</b>	<b>ŘEŠENÍ PŘÍSTUPU A UŽÍVÁNÍ STAVBY OSOBAMI S OMEZENOU SCHOPNOSTÍ POHYBU A ORIENTACE .....</b>	<b>12</b>
<b>8</b>	<b>HARMONOGRAM VÝSTAVBY .....</b>	<b>13</b>
<b>PŘÍLOHA Č. 1 – HLAVNÍ MOSTNÍ PROHLÍDKA STÁVAJÍCÍ LÁVKY.....</b>		<b>14</b>
<b>PŘÍLOHA Č. 2 – ZÁBRADLÍ .....</b>		<b>18</b>

## 1 IDENTIFIKAČNÉ ÚDAJE

Název stavby:	Nymburk – 3 lávky na Valech
Objekt:	SO 203 Most U Katovny přes Velké Valy, Nymburk NB-12
Místo stavby:	Nymburk [537004]
Kraj:	Středočeský
Katastrální území:	k. ú. Nymburk [708232]
Druh stavby:	Rekonstrukce
Stupeň projektu:	Dokumentace pro provádění stavby (PDPS)
Název investora:	Město Nymburk
Sídlo investora:	Náměstí Přemyslovci 163, 288 28 Nymburk
Název projektanta:	PONTEX spol. s.r.o.
Zodpovědný projektant:	Ing. Peter LIKO
Adresa projektanta:	Bezová 1658, 147 14 Praha 4
Pozemní komunikace:	chodník
Druh přemostované překážky:	vodní kanál Velké Valy
Staničení (km):	lokální; OP1 0,04 500; OP2 0,018 500
Úhel křížení:	100 g
Volná výška pod mostem:	0,6 – 2,8 m

## 2 ZÁKLADNÍ ÚDAJE O MOSTĚ

Charakteristika mostu:	předpjatá prefabrikovaná konstrukce z UHPC o 1 poli s, opěry masivní, zakládání hlubinné.
Délka přemostění:	13,26 m
Délka mostu:	17,56 m
Délka nosné konstrukce:	14,00 m
Rozpětí pole:	13,50 m
Šíkmost mostu:	kolmý (100g)
Volná šířka mostu:	2,50 m (mezi zvýšenými obrubami)
Šířka chodníku:	2,50 m
Šířka mostu:	2,74 m
Výška mostu:	0,477 m
Stavební výška:	0,46 m
Plocha nosné konstrukce:	38,36 m <sup>2</sup> (2,74 x 14,0)
Zatížení mostu:	dle ČSN EN 1991-2 Část 2: Zatížení mostů dopravou kap.5 Zatížení chodníků, cyklistických stezek a lávek pro chodce a jediným obslužným vozidlem 3,5 t.

## 3 ZDŮVODNĚNÍ STAVBY MOSTU A JEHO UMÍSTĚNÍ

### 3.1 Návaznost na předchozí dokumentaci, účel mostu, požadavky na jeho řešení

Dokumentace navazuje na dokumentaci pro vydání společného povolení.

Jedná se o rekonstrukci stávajícího lávky. Lávka převádí pěší komunikaci přes vodní kanál Velké Valy. Stávající konstrukce je dle hlavní mostní prohlídky ve špatném technickém stavu. Vzhledem k nevyhovujícím prostorovým požadavkům bylo rozhodnuto nahradit stávající konstrukci novou.

### 3.2 Charakter přemostované překážky

Přemostovanou překážkou je vodní kanál Velké Valy, do kterého se přivádí voda z Labe se stálým průtokem 4 m<sup>3</sup>/s.

### 3.3 Územní podmínky

Lávka se nachází v intravilánu města Nymburk. Most převádí pěší komunikaci spojující ul. U Katovny s ulicí Poděbradská přes vodní kanál Velké Valy. V rámci rekonstrukce dojde k demolici stávající lávky. Na stávající lánce se nachází vedení VO. Toto vedení bude po dostavbě lávky obnoveno.

### 3.4 Geotechnické podmínky

Zájmové území se nachází v údolní nivě Labe, v inundační oblasti. Povrch terénu je rovinatý s nadmořskou výškou cca 186,3 m. Směrem k severovýchodu a směrem k západu k historickému centru města povrch terénu mírně stoupá.

Základní informace o geologické stavbě byly získány z archivních zpráv uložených v archivu České geologické služby - Geofondu a mapových podkladů viz rešerše.

Lokalizace vybraných archivních průzkumných vrtů viz rešerše.

#### Geologické a hydrogeologické poměry

Skalní podloží v celém zájmovém území tvoří písčité slínovce jizerského souvrství (svrchní křída - střední a svrchní turon).

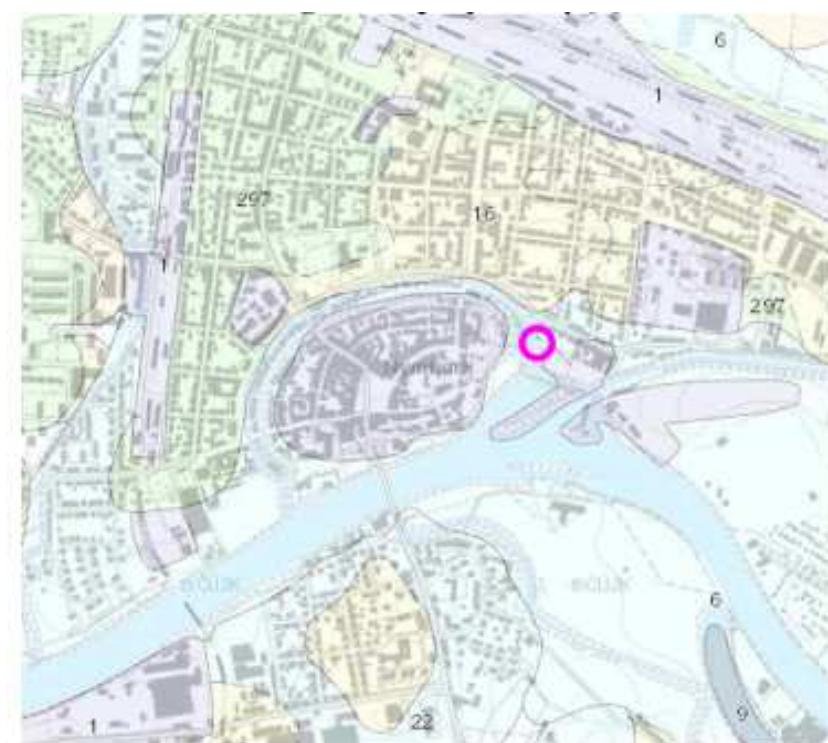
Nejbližším archivním vrtem IJV 1 (podklady [2]) byly zvětralé písčité slínovce zastiženy v hloubce od 3,2 m, tj. v úrovni 182,7 m n.m. Dle rozporuplné dokumentace lze předpokládat, že se jedná spíše o rozvrstanou navětralou horninu, která je nedrititelná rukou.

Nad slínovci jsou uloženy eluviální zvětraliny charakteru jílu (slínu) pevné konzistence, které byly vrtem IJV 1 [2] zastiženy v mocnosti 1,6 m.

Zvětraliny slínovce jsou překryty aluviálními sedimenty (náplavy) charakteru ulehlého písku s příměsí jemnozrnné zeminy, který byl vrtem IJV 1 [2] dokumentován v hloubce od 1,2 m do 1,6 m.

Svrchní část geologického profilu tvoří navážky, jejichž mocnost může být v prostoru lávky značně proměnlivá.

Geologické poměry jsou znázorněny v geologické mapě na následující straně.



## Kvartér

### novážka, haldy, výsypka, osvoj [ID: 1]

Ekolog: bezkontaktní, Učar: kvartér, Odolnost: hornina, Horniny: novážka, hala, výsypka, všeobec, Typ hornin: sediment nepravěný, Minimální úroveň: průměrné, Druhot: různé, Druh: různé, Součást: Český masív - pokryvné útvary a posuvnění, Ostat: kvartér

### nivní sediment [ID: 6]

Ekolog: kontaminované, Učar: kvartér, Odolnost: hala, Horniny: křída, písek, štěrk, Typ hornin: sediment nepravěný, Druhot: různé, písok, Štěrk, Součást: lemovaný za východními svahy, Součást: Český masív - pokryvné útvary a posuvnění, Ostat: kvartér

### slatina, relikta, hnilec [ID: 9]

Ekolog: kontaminované, Učar: kvartér, Odolnost: hala, Horniny: slatina, relikta, hnilec, Typ hornin: sediment nepravěný, Druhot: přesázený travnatá hala, Příznaky: organická hmoty, Součást: Český masív - pokryvné útvary a posuvnění, magmaty, Ostat: kvartér

### spraš a sprášková hmota [ID: 16]

Ekolog: kontaminované, Učar: kvartér, Odolnost: písčitost, žízeň, písčitost svrchní, Horniny: spal, sprášková hmota, Typ hornin: sediment nepravěný, Příznaky: slouben, křemen + prisad + CaCO<sub>3</sub>, Barva: okrová, Příznaky: městská křemenná písčitost, Součást: Český masív - pokryvné útvary a posuvnění, magmaty, Ostat: kvartér

### písek, Štěrk [ID: 22]

Ekolog: kontaminované, Učar: kvartér, Odolnost: písčitostní, žízeň, písčitost svrchní, Horniny: písek, Štěrk, Typ hornin: sediment nepravěný, Minimální úroveň: písok, Druhot: písok, Štěrk, Součást: Český masív - pokryvné útvary a posuvnění, magmaty, Ostat: kvartér

## Mezozoikum

### slínovce s polohami či konkrecemi vápenicí, rytmy či cykly slínovců - vápenec (jílovito vápnitě pracbovce - lužický vývoj) [ID: 297]

Ekolog: nizozemské, Učar: křída, Odolnost: křida svrchní, Součást: hornin, Příznaky: horninu silněl, horninu svrchní, Značení: žlutošedá, Poznámka: písčivo VTF + DK, Horniny: vápenec, Typ hornin: sediment nepravěný, Minimální úroveň: žízeň, Příznaky: různé slínovce, vápenec, Součást: Český masív - pokryvné útvary a posuvnění, magmaty, Ostat: křida, křemena, žízeň křemenná písčitost, Jezerník: lužický vývoj, vlnkový jezerník, lužický vývoj

Hladina podzemní vody nebyla vrtem IJV 1 [2] provedeným do hloubky 3,7 m naražena. Lze předpokládat, že ve větší hloubce by již naražena byla vázaná na puklinové systémy slínovců.

Chemické složení podzemní vody z prostředí slínovců bylo zkoumáno především v rámci posudku [5], kde je uveden rozbor podzemní vody odebrané z vrtu J 1 [5] a další 4 rozbory vody z blízkých vrtů.

Hodnoty koncentrací síranů odpovídají dle ČSN EN 206 Beton slabě agresivnímu prostředí (koncentrace SO42- byly stanoveny v hodnotě od 272 mg/l do 506 mg/l). Pro podzemní vodu v prostoru lávky doporučujeme uvažovat se slabou agresivitou na beton (stupeň agresivity prostředí XA1) na beton. Agresivitu podzemní vody na ocel nelze dle provedených rozbör písek s ohledem na vyšší mineralizaci vody lze přepokládat zvýšené hodnoty vodivosti. Dle ČSN 03 8372 Zásady ochrany proti korozii neliniových zařízení uložených v zemi doporučujeme agresivitu podzemní vody vázanou na prostředí slínovců hodnotit jako velmi vysokou (stupeň agresivity IV.).

## Zatřídění zemin a hornin

Zeminy a horniny lze orientačně rozdělit do následujících geotechnických poloh, které představují vždy relativně homogenní části vrstevního profilu. Zeminy a horniny jsou zařazeny do následujících tříd dle dříve platné ČSN 73 1001 Základová půda pod plošnými základy (zatřídění je shodné s platnou ČSN 73 6133 Návrh a provádění zemního tělesa pozemních komunikací a dalšími ČSN).

Poloha \*1\* navážka zatřídění dle ČSN 73 1001 : neklasifikováno

Poloha \*2\* písek s příměsí jemnozrné zeminy, ulehly zatřídění dle ČSN 73 1001 : S 3, S-F (písek s přím. jemnozrn. zeminy)

Poloha \*3\* jíl, pevné konzistence zatřídění dle ČSN 73 1001 : F 6, CI (jíl se střední plasticitou)

Poloha \*4\* slínovec navětralý zatřídění dle ČSN 73 1001 : R 4 až R 3

## Fyzikálně – mechanické parametry zemin a hornin

V následující tabulce jsou uvedeny směrné normové hodnoty dle dříve platné ČSN 73 1001 Základová půda pod plošnými základy s přihlédnutím ke genezi zemin. Dále jsou v tabulce uvedeny pro horniny hodnoty svislé tabulkové únosnosti vrtaných pilot dle dříve platné ČSN 73 1002 Pilotové základy. Uvedené hodnoty jsou orientační a platí pouze pro předpokládaný geologický profil.

<b>Poloha</b>	<b>ČSN 73 1001</b>	<b><math>\gamma_n</math> [kN.m<sup>-3</sup>]</b>	<b><math>c_{(ef)}</math> [kPa]</b>	<b><math>\phi_{(ef)}</math> [°]</b>	<b><math>\nu</math></b>	<b><math>\sigma_c</math> [MPa]</b>	<b><math>E_{def}</math> [MPa]</b>	<b><math>R_{dt}</math> [kPa]</b>	<b><math>U_v, tab</math> [kN]</b>
*2*	S 3, S-F	17,5	0	30 - 33	0,30	-	17 - 25	275 <sup>1</sup>	-
*3*	F 6, CI	21,0	12 - 20	17 - 21	0,40	-	8 - 10	200 <sup>2</sup>	-
*4*	R 4	23,0	-	-	0,20	10 - 15	> 50	> 400	580 <sup>3</sup>

## Těžitelnost zemin a hornin

Na základě dokumentace archivních vrtů jsou zastižené zeminy zařazeny dle ČSN 73 6133 Návrh a provádění zemního tělesa pozemních komunikací, dle dříve platné ČSN 73 3050 Zemní práce a dle ceníku C800-2 B/01/III./2, resp. TP 76 příloha č. 1 Klasifikace hornin podle vratelnosti pro vrty pro piloty a pro rýhy pro podzemní stěny do následujících tříd těžitelnosti:

Zemina / hornina	Poloha	ČSN 73 6133	ČSN 73 3050	TP 76, př. č. 1
navážka	*1*	tř. I	tř. 2	I. třída
hlína písčitá, pevné konzistence	*2*	tř. I	tř. 3	I. třída
slínovec navážalý	*3*	tř. II	tř. 5	II. třída

Vzhledem k charakteru navržené stavby budou zemní práce spočívat především ve vyhloubení mělkých výkopů pro základové patky (opěry) a provádění vrtů pro mikropiloty.

Výkopy pro opěry budou zastiženy zeminy 2. až 3. třídy těžitelnosti dle dříve platné ČSN 73 3050, které jsou těžitelné běžnými mechanismy. V případě svahování výkopů doporučujeme sklon svahu 1 : 1.

## Závěry

Výsledky inženýrskogeologického posouzení lze shrnout do následujících bodů :

- skalní podloží, zastoupené zde navážalými písčitými slínovci svrchní křídy, lze předpokládat v úrovni 182,7 m n.m. Slínovce jsou překryty eluviaálními zvětralinami charakteru jílu pevné konzistence. Kvartérní pokryv tvoří ulehle písky s příměsí jemnozrnné zeminy a navážky.
- Vzhledem k předpokládaným základovým poměrům lze konstatovat, že navržený způsob založení lávky na ploše založených opěrách opřených o mikropiloty větknutých do skalního podloží je realizovatelný. Mikropiloty budou zároveň sloužit jako kotvící prvky proti účinku vztlaku vody na opěry při extrémních povodňových stavech.
- Problematické může být plošné založení opěr. Dle dokumentace vrtu IJV 1 [2] je báze navážek v úrovni 184,7 m n.m. a základová spára opěr se předpokládá v úrovni 184,4 m m.n. Mocnost navážek je však značně proměnlivá a nelze vyloučit, že v prostoru lávky budou navážky zastiženy i v úrovni základové spáry. Tuto problematiku navrhujeme řešit v průběhu stavby dozorem při hloubení výkopů pro opěry.
- Podzemní voda může být zastižena při hloubení mikropilot vázaná na puklinové systémy skalních hornin. Dle rozborů z archivních podkladů vykazuje puklinová podzemní voda slabou agresivitu na beton - stupeň agresivity prostředí XA1 dle ČSN EN 206 Beton, tabulky 2.
- Dle ČSN 03 8372 doporučujeme uvažovat s velmi vysokou agresivitou podzemní vody na ocel (stupeň agresivity prostředí IV.) a to vzhledem k předpokládané zvýšené vodivosti.
- Výkopy pro opěry budou zastiženy zeminy 2. až 3. třídy těžitelnosti dle dříve platné ČSN 73 3050, které jsou těžitelné běžnými mechanismy.

Tento posudek byl vypracován na základě archivních geologických průzkumů a mapových podkladů. V průběhu realizace stavby doporučujeme provedení přejímky základové spáry opěr geologem, popř. provádění geologického dozoru při hloubení mikropilot.

## 4 TECHNICKÉ ŘEŠENÍ MOSTU

### 4.1 Příprava území

#### 4.1.1 Provizorní komunikace

##### *Směrové řešení*

Provizorní komunikace je navržena jako jednopruhová, obousměrná. Doprava bude řízená stavbou. Vedení komunikace v místě překlenování vodoteče a nájezdové rampy na plošinu je v přímé s dvěma vloženými oblouky o poloměru R 27 m.

#### Výškové řešení

Niveleta provizorní komunikace kopíruje terén. Podélný sklon je -7,35 % až + 9,57 %.

## Šířkové uspořádání

Návrhová rychlosť komunikace 5 km/h. Šírka komunikace v koruně je 4 m (3 m vozovka, 2x0,5 m krajnice).

## Konstrukce vozovky

- |                                           |            |
|-------------------------------------------|------------|
| • Silniční panel                          | tl. 200 mm |
| • Štěrkodrt ŠD <sub>A</sub> frace 4-8 mm  | tl. 50 mm  |
| • Štěrkodrt ŠD <sub>A</sub> frace 8-16 mm | tl. 150 mm |

## Zemní těleso

Sklon násypů max. 1:1,5, sklon zárezů max. 1:1. Modul přetvárnosti zemin v zemní pláni je stanoven min. na  $E_{def,2}=45$  MPa pro jemnozrné zeminy a 120 MPa pro hrubozrnné zeminy. Jednotlivé konstrukční vrstvy zemního tělesa se budou hutnit maximálně po 300 mm.

Pro násypy bude použita zemina vhodná a podmínečně vhodná dle ČSN 73 6133. V místě zasypání vodoteče bez příměsi jemnozrných zemin.

V místě vodoteče se provede odtěžení bahna.

Před zásypem se na dno/terén položí separační geotextilie.

## Odvodnění komunikace

Odvodnění je zaručeno podélním sklonem. Voda je volně vsakována do podloží přes spáry silničních panelů.

### 4.1.2 Zatrubnění vodoteče

V místě křížení provizorní komunikace a kanálu Velké Valy se provede dočasně zatrubnění pomocí dvou rour DN 1000 mm. Zásyp rour se provede zeminou vhodnou do násypů bez příměsi jemnozrných zemin.

### 4.1.3 Pracovní plošina

V předpolích lávek se vytvoří zpevněná plošina o rozloze cca 12,3 x 20,2 m sloužící pro zapatkování jeřábu a zařízení staveniště.

Vozovková skladba plošiny je shodná se skladbou vozovky provizorní komunikace.

Po ukončení výstavby se terén uvede do původního stavu.

## 4.2 Demolice

V rámci tohoto objektu bude provedena demolice stávajícího lávky. Před samotnou demolicí se provede pasportizace okolních obytných objektů a vytýčení inženýrských sítí.

Způsob demolice vychází ze zkušenosti s demolicemi obdobných objektů. Po celou dobu stavby bude úplná uzavírka provozu na převáděné komunikaci v místě lávky.

Demoliční práce musí být prováděny tak, aby nedocházelo ke znečištění okolí. Vybourané hmoty budou převezeny na skládky.

Zhotovitel demoličních prací musí předložit technologické postupy těchto prací včetně rozmístění, pracovních přesunů a parametrů použitých mechanismů (jeřáby, bagry, bourací kladiva, nákladní automobily,...), sledu operací a případného použití inventárních podpůrných konstrukcí tak, aby byla zajištěna stabilita bourané konstrukce ve všech fázích její demolice.

Ocelové části mostu budou odvezeny do šrotu, ostatní části mostu a spodní stavby budou po hrubé demolici dále rozdeleny na části vhodné pro manipulaci a přepravu, dále budou roztríděny dle materiálů a odvezeny na skládku nebo na recyklaci.

## 4.3 Založení a zemní práce

### 4.3.1 Zemní práce

Založení stávající konstrukce není známé. Předpokládá se, že je založena plošně.

Nová konstrukce je založená hlubině na mikropilolátkách. Výkopové jámy budou prováděny jako svahované s max. sklonem svahu 1:1. V místě opěry OP2 vpravo, kde se nachází zděný plot, bude jáma pažená.

Tvar výkopových jam je patrný z výkresu výkopů.

#### 4.3.2 Založení

Založení lávky je hlubinné na mikropilotách. Přední tlačené mikropiloty jsou navrženy jako opřené do skalní horniny (slínovce) R4-R3. Zadní tažené mikropiloty jsou plovoucí ve vrstvě písčitých hlín F3 MS. V horní části budou mikropiloty procházet přes stávající (betonový) základ původní opěry.

Trubka piloty je ocelová trubka  $\phi 108/12$  mm z ocele **S 235-JR**. V dolní kořenové části je perforovaná a opatřena manžetou. Trubka je vytažena 0,25 m do základu a opatřena přivařeným ocelovým prstencem pr. 250/20 mm (alt. čtvercovou deskou). Předpokládaný průměr kořene je min. 300 mm z betonu **C25/30-XA1**. Délka kořene je na celou výšku mikropiloty, tj. 3,75 m. Vrty budou prováděny rotačně příklepovou technologií s provozním pažením. Vrty budou šikmě s odklonem od svislice  $10^\circ$ . Úroveň vrtání je buď z úrovně základové spáry (varianta 2), nebo s původního terénu, chodníku, (varianta 1). Rozmístění mikropilot je patrné ve výkresu tvaru opěr.

Minimální požadovávána únosnost mikropiloty **400 kN** (přední tlačená) a **200 kN** (zadní tažená).

Provádění mikropilot se řídí TKP SPK MD 29.

### 4.4 Spodní stavba

Opěry jsou navrženy jako masivní železobetonové z betonu **C30/37-XA1,XD3,XF4** se založením na mikropilotách veknutých do dříku. Tvořeny jsou železobetonovým dříkem umožňující veknutí mikropilot, závěrnou zídkou a zavěšenými křídly. Podkladní beton pod základem je z betonu **C16/20-XA1**. Veškeré betonové části jsou využity betonářskou výztuží **B500 B**. Závěrná zídka bude dobetonována po osazení mostovky. Všechny pohledové pracovní spáry budou provedeny dle vzorových listů ministerstva dopravy pozemních komunikací VL 4 (2015) det. 208.03 (vložením lišty 15/15 mm do bednění). V závěrné zídce se provede prostup  $\phi 50$  mm pro převedení inženýrských sítí (VO).

Všechny zasypané části budou ochráněny izolačním nátěrem 1xALP+2xALN+ochranná geotextilie. Horní povrch závěrné zídky a křídla bude opatřen pochozí izolací shodného složení a tloušťky jako je na nosné konstrukci.

Tvar opěr je patrný z přílohy Tvar opěry OP1 a OP2.

### 4.5 Nosná konstrukce

Nosnou konstrukci tvoří prefabrikovaná deska šířky 3,0 m využitá podélnými trámy z předem předpjatého UHPC betonu. Mostovka je ukončena příčníky. Podélný sklon NK je 0 %. Příčně sklon je jednostranný 1,5 %. V koncových příčnících se provede prostup  $\phi 50$  mm pro převedení inženýrských sítí (VO).

Nosnou konstrukci tvoří prefabrikovaná deska šířky 2,74 m, tl. 60 mm využitá podélnými trámy výšky 390 mm, tl. 100 mm z předem předpjatého UHPC betonu **C110/130-XF4**. Celková tloušťka mostovky je 450 mm. Mostovka je ukončena koncovými příčníky šířky 150 mm. Přes koncové příčníky se provede prostup  $\phi 50$  mm pro převod inženýrských sítí. Podélný sklon NK je 0 %, příčný sklon je jednostranný 2,5 %.

Konstrukce bude předepnuta 20-timi lany profilu 15,7 mm o ploše  $150 \text{ mm}^2$  (viz výkres tvaru nosné konstrukce). Lana budou napínána na kotevní napětí 1450 MPa.

Uložení mostovky na opěry je bez ložiskové (plavající, tj. bez pevného bodu), na více vrstvách lepenky.

Horní povrch je ochráněn pochozí polyuretanovou izolací s křemičitým posypem tl. 10 mm. Izolace bude součástí dodávky prefabrikátu včetně kotvení pro uchycení zábradlí.

Prefabrikovaná lávka bude zhotovena dle VTD zpracovaného zhotovitelem prefabrikátu včetně statického výpočtu ověřeného autorizovaným inženýrem pro mosty a inženýrské konstrukce. Prefabrikát bude předpjaty předem a vybetonovaný ve výrobně. Koncepce prefabrikátu bude vycházet ze systému prefabrikovaných konstrukcí určených pro přemostění otvorů malých rozpětí z výrobní řady příslušného výrobce prefabrikátů.

Tvar nosné konstrukce je patrný z přílohy Tvar NK.

### 4.6 Mostní vybavení

#### 4.6.1 Zábradlí

Lávka bude vybavena ocelovým zábradlím dle požadavků ČSN 73 6201 výšky min. 1,1 m s přihlédnutím požadavků Národního památkového ústavu (ideový tvar zábradlí a barevně řešení viz příloha č. 2).

Zábradlí bude osazeno na nosné konstrukci přes patní desky podlité plastmaltou do předem připravených otvorů. Kotvení je pomocí nerezových (A4, 1.4401) šroubů.

V místě dilatační spáry bude zábradlí přerušeno vzduchovou mezerou (případně elektroizolační dilatací). Pro provádění zábradlí bude vypracována VTD. Výrobce posoudí, zda vlastnosti vyráběného výrobku odpovídají vlastnostem uvedeným ve stavebním technickém osvědčení a vydá "Prohlášení o shodě".

#### 4.6.2 Ložiska

Uložení mostovky na opěry je bez ložiskové (plavající, tj. bez pevného bodu), na více vrstvách lepenky (asfaltového izolačního pásu dle ČSN 73 6242 a TKP 21) celkové tloušťky 15 mm.

#### 4.6.3 Závěry

Konstrukce je bez závěrů. Spára mezi mostovkou a závěrnou zídkou bude zaizolována pružným tmelem s předtěsněním a překryta pochozím plechem tl. 5 mm. Plech je odizolován od nosné konstrukce a závěrné zídky polyamidovou vložkou. Všechny ocelové části budou vyrobeny z nerezavějící oceli A4 (1.4401). Detail dilatační spáry mezi nosnou konstrukcí a závěrnou zídkou opěry viz výkres podélný řez.

#### 4.6.4 Izolace

Povrch nosné konstrukce a horní povrch úložných prahů závěrných zídek jsou izolovány pochozí přímo pojízděnou izolací na bázi polyuretanu s křemičitým vsypem. Hydroizolační souvrství bude provedeno v souladu s ČSN 736242/2010 a kap. 21 TKP PK.

Na všechny zasypané části konstrukce (dřík, křídla, zídky) je navržen ochranný nátěr proti zemní vlhkosti tvořený penetračním nátěrem ALP a dvojitým asfaltovým nátěrem za studena ALN ochráněn geotextílií (600g/m<sup>2</sup> dle požadavku TKP). Spára mezi nosnou konstrukcí a závěrnou zídkou budou ošetřeny nátěrem typ S2 dle TKP 31, tabulka č. 5. Betonový povrch mostovky se před pokládkou izolace upraví tak, aby vyhovoval požadavkům ČSN 73 6242 (tab. 5). Typ izolace a jeho certifikát je uvedený v Technologickém předpisu zhotovitele. Pro provádění izolace a vlastnosti povrchu mostovky platí TKP kap. 21 příslušné ČSN, na které se uvedené TKP odkazují, zejména ČSN 736242, a TP zhotovitele izolace.

#### 4.6.5 Odvodnění

Odvodnění povrchu lávky je řešeno příčným sklonem komunikace.

#### 4.6.6 Chodníky

Lávka bude napojena na stávající chodníky v místě výkopů. Povrch bude tvořen v místě opěry OP1 betonovou dlažbou položenou do ŠD lože a živičným povrchem v místě OP2.

Lávka bude napojena na stávající chodníky v místě výkopů OP1. Chodníky budou opatřeny betonovou dlažbou tl. 100 mm položených do ŠD lože frakce 4–8 mm tl. 40 mm a podkladní vrstvy ze ŠD vrstvy frakce 16-32 (11-22) mm tl. 250 mm hutněné na Edef >70 MPa. Požadovaná únosnost zemní pláně je min. Edef=30 MPa.

Napojení na stávající chodníky v místě výkopů OP2. Chodníky budou opatřeny živiční vrstvou ACO16 tl. 60 mm položenou na vrstvu recyklátu R-mat tl. 40 mm a podkladní vrstvy ze ŠD vrstvy frakce 16-32 (11-22) mm tl. 250 mm hutněné na Edef >70 MPa. Požadovaná únosnost zemní pláně je min. Edef=30 MPa.

Dlažba/živič. vrstva je lemována betonovými obrubníky z betonu **C30/37-XF4** uložených do lože z betonu **C20/25n-XF3**. Spáry jsou vyplněny cementovou maltou **MC25-XF4**.

Komunikace se provedou v souladu s TP170 MD.

#### 4.6.7 Přechodová oblast

Přechodová oblast bude zasypaná propustným materiálem vhodným k zásypu za opěrou dle VL4. Způsob provedení a použité materiály se řídí ustanoveními ČSN 73 6244.

#### 4.6.8 Úpravy pod a kolem mostu

Všechny zbylý terén, dotčený stavbou, bude srovnán, ohumusován a zatravněn.

V rámci rekonstrukce SO203 se provede kácení jednoho vzrostlého listnatého stromu o obvodu 94 cm označeného v koordinační situaci křížkem. Plochy, které budou smýceny – nejbližší prostor u stávající lávky, má rozsah menší než 40 m<sup>2</sup> na jednotlivých pozemcích. Náhradní výsadba a konečná úprava břehů bude řešena ve spolupráci s odborem životního prostředí MÚ Nymburk.

#### 4.6.9 Dopravní značení

Před lávkou bude osazena k dopravní značce **B11 „zákaz vjezdu vozidel“** dodatková tabule **E13 „mimo vozidla údržby a vozidel ZZS do 3,5 t“**.

#### 4.6.10 Označení evidenčního čísla mostu

Není.

#### 4.6.11 Nivelační značky

Nejsou.

#### 4.6.12 Letopočet

Na lící opěry OP2 bude vyznačen letopočet výstavby lávky otiskem matrice do betonu a logo zhотовitele dle VL4 det. 209.01.

### 4.7 Základní požadavky

Stavba bude provedena dle TKP SPK MD a navazujících TP MD. (Technicko-kvalitativní podmínky staveb pozemních komunikací Ministerstva dopravy, Technické podmínky MD).

Stavba splňuje hledisko dodržení snadné údržby.

Životnost lávky je projektovaná na **100** let.

#### 4.7.1 Tolerance

Při provádění je nutno dodržet následující požadované tolerance dle kap. 1 TKP Všeobecně, příloha č. 9 Přesnost vytyčování a geometrická přesnost.

Geometrické tolerance předepisuje čl. 10 přílohy P10 TKP18. Rozhodující je dodržení rovinatostí prvků a vnějších rozměrů, které nesmí být menší, než je uvedeno, aby bylo bezpečně dodrženo krytí výztuže betonem.

Pro veškeré betonářské práce platí TKP kap. č. 18 a příslušné normy, na které se tyto TKP odvolávají.

#### 4.7.2 Materiály

##### Betony

Pro jednotlivé části objektu budou použity následující betony:

Název konstrukce: ČSN EN 206-1, TKP 18:

Kořen mikropiloty

**C25/30-XA1**

Podkladní beton

**C16/20-XA1 (CZ.F1), Cl 1.0, Dmax 22, S1**

Úl. práh, závěrná zídka, křídla

**C30/37-XA1,XD3,XF4 (CZ.F1), Cl 0.4, Dmax22, S3**

Nosná konstrukce (prefabrikát)

**C110/130-XF4 (UHPC), tahová pevnost min. 15 MPa, třída reziduální pevnost b, dle metodiky pro navrhování prvků z UHPC, Kloknerův ústav 2015 schválen MD ČR)**

Obrubníky

**C30/37-XF4**

##### Povrchová úprava betonových ploch

Kategorie povrchové úpravy betonových konstrukcí jsou stanoveny v TKP18 čl. P10 8.8 takto:

Neviditelné plochy obsypaných základů, dříků a křídel – nehoblovaná prkna na sraz (typ **Aa**) nebo systémová bednění z tvrzených překližek se šroubovými spoji a výztuhami nebo ocelové bednění (typ **C1a**).

Viditelné plochy opěr a křídel – hoblované prkna na polodrážku bez zkosení hran prken orientovaných vertikálně (typ **Bd**),

Viditelné plochy nosné konstrukce – ocelové bednění (typ **C1d**),

Pro omezení vzniku trhlin je nutné nebedněné betonové plochy řádně ošetřovat. Pokud není uvedeno jinak, zkosení hran je 15/15 mm.

##### Betonářská výztuž

V mostním objektu bude použita výztuž **B500 B** dle ČSN EN 1992-1-1 (označení dle platné legislativy). Konkrétně se jedná o ČSN EN 1992 Navrhování betonových konstrukcí Část 1-1: Obecná pravidla a pravidla pro pozemní stavby a Část 2: Betonové mosty – Navrhování a konstrukční zásady. Veškerá betonářská výztuž vystupující z pracovních spár, která nebude zabetonována do 8 týdnů, se ochrání po zabetonování v celé vystupující délce protikorozním nátěrem.

##### Předpínací výztuž

V mostním objektu bude použit systém pro předpínání se soudržností.

Konstrukce bude předem předpjatá. Předpokládá se použití sedmi drátových lan se jmenovitým průměrem 15,7 mm a jmenovitým průřezem 150 mm<sup>2</sup> a pevnosti 1620/1860 MPa.

## Konstrukční ocel

Pro ocelové prvky bude použita ocel **S 235** (tř. 37). Povrchová úprava ocelových konstrukcí bude provedena dle kapitoly 19 TKP Ocelové mosty a konstrukce – část B.

V případě požadavku na nerezavějící ocel budou prvky vystavené přímému kontaktu se slanou vodou vyrobeny z oceli **A4** (DIN 1.4401), ostatní části z oceli **A2** (DIN 1.4301)

## Protikorozná ochrana zábradlí

PKO bude provedena pro předpokládaný stupeň korozní agresivity **C4** a životnost povlaku vysoká min. 30 let dle TKP19B. Systém IIIA tj. kombinovaný povlak žárového zinkování ponorem dle ČSN EN ISO 1461 a následné nátěry – celková NDFT 285 µm. Dle požadavku NPÚ je barevné zábradlí „modrá indigo“ RAL 210 40 30.

## Těsnící zálivky a tmely

Tmely jsou navrženy jako silikonové nebo polysulfidové ve všech pracovních či smršťovacích spárách nových betonových částí mostu dle ČSN EN ISO 11600 – typ F, třída 25 (čl. 4.2).

## Zásypové materiály přechodové oblasti

Zásyp za opěrou bude proveden pouze vhodným materiélem dle ČSN 73 6133. Zemina zásypu bude hutněna po vrstvách maximální tloušťky 0,30 m dle ČSN 73 6244 a TKP na D=100%PS (G1,G2,S1,S2) resp. ID=0,85 (G1,G2,G3) resp. ID=0,90 (S1,S2,S3).

## 4.8 Statické a hydrotechnické posouzení

### Statický koncept nosné konstrukce

Ze statického hlediska se jedná o prostý nosník. Konstrukce je zabezpečena proti nežádoucímu podélnému a příčnému posunu zapuštěním do úložného prahu opěry. Lávka je založena hlubinně na mikropilotach. Statické posouzení bylo provedeno podle platných ČSN EN a v souladu s dalšími resortními předpisy MD ČR (TKP, TP). Konstrukce vyhovuje návrhovému zatížení.

## 4.9 Cizí zařízení na mostě

Na lánce se nachází vedení veřejného osvětlení. Kabel VO bude veden v chrániče umístěný pod konstrukci lávky mezi trámy.

## 4.10 Řešení protikorozní ochrany, ochrany konstrukcí proti agresivnímu prostředí a bludným proudům

Korozní průzkum nebyl prováděn. V místě objektů se nepředpokládá výskyt bludných proudů. Ochrana se proti nim neřeší. Konstrukce je chráněná proti nepříznivým účinkům primární ochranou dle TP 124 PK a odizolováním nosné konstrukce od spodní stavby.

## 4.11 Požadované podmínky a měření sedání a průhybů (měření a monitoring)

Měření sedání a průhybů se nepožaduje.

## 4.12 Požadované zatěžovací zkoušky

Nepožadují se.

## 5 VÝSTAVBA MOSTU

### 5.1 Postup a technologie stavby mostu

Odhad harmonogramu výstavby je uveden na konci této TZ.

Podrobný harmonogram zpracuje zhotovitel stavby v závislosti na použitých technologiích a počtu pracovníků a předá ho investorovi.

Nakládání s odpady je řešeno v samostatné kapitole této zprávy „Možnosti nakládání s odpady z výstavby“.

Při rekonstrukci bude zhotovitel postupovat dle zpracované a objednatelem odsouhlasené dodavatelské dokumentace stavby (RDS). Zhotovitel před zahájením prací předloží objednateli ke schválení havarijní a povodňový plán stavby.

#### Postup prací:

- přípravné práce (dopravně inženýrská opatření, zařízení staveniště, vytýčení inženýrských sítí)
- provádění hlubinného založení (varianta 1)
- odstranění vozovky a dalších vrstev
- demolice stávající konstrukce
- výkop, provádění hlubinného založení (varianta 2)
- výstavba spodní stavby
- provedení zásypů přechodové oblasti
- osazení nosné konstrukce
- dobetonování závěrných zídek
- provádění izolace na nosní konstrukci a horního povrchu spodní stavby
- chodníkové vrstvy
- osazení zábradlí, dopravních značek
- terénní úpravy
- úprava terénu dotčena stavbou (ohumusování + zatravnění)

## 5.2 Specifické požadavky pro předpokládanou technologii stavby

Pro práce na mostě je po dobu výstavby příjezd možný po stávající komunikaci. Přístup na stavbu je řešen v ZOV.

Zařízení staveniště bude zřízeno v prostoru dočasních záborů staveniště v souladu s podmínkami uvedenými ve vyjádření příslušných organizací.

Pro napájení stavby elektrinou bude buďto zřízena dočasná přípojka nízkého napětí realizovaná dle připojovacích podmínek místního distributora nebo se použije mobilní zdroj.

Zdroj technické vody pro stavbu a pitné vody bude zajištěna z přistavených zásobníků, které budou součástí zařízení staveniště a budou dle potřeby doplňovány.

## 5.3 Související objekty stavby

V následující tabulce jsou uvedeny související objekty.

Číslo SO	Název SO
201	Most v ulici Vodárenská přes Malé Valy, Nymburk NB-10
202	Most U Katovny přes Malé Valy, Nymburk NB-08
203	Most U Katovny přes Velké Valy, Nymburk NB-12

## 5.4 Vztah k území

Most se nachází v památkové zóně města Nymburk.

Rekonstrukce lávky bude provedená za úplně uzavírky pěší komunikace po celou dobu stavby. V průběhu rekonstrukce dojde k omezení provozu v ulici U Katovny a uzavření chodníku/spojky k ul. Hrachovinova.

## 6 PŘEHLED PROVEDENÝCH VÝPOČTŮ A KONSTATOVÁNÍ ROZHODUJÍCÍCH DIMENZÍ A PRŮŘEZŮ

Ve statickém výpočtu byly posouzeny rozhodující části konstrukce.

## 7 ŘEŠENÍ PŘÍSTUPU A UŽÍVÁNÍ STAVBY OSOBAMI S OMEZENOU SCHOPNOSTÍ POHYBU A ORIENTACE

Je řešeno. Vodící linii pro nevidomé bude zábradlí. Maximální podélný sklon komunikace (1:12, tj. 8,333°) nebude překročen.

## 8 HARMONOGRAM VÝSTAVBY

P.č.	Prováděné práce	Trvání	Datum
1.	Příprava území (provizorní komunikace)	2 týden	08/2023
2.	Demolice	1 týden	08/2023
3.	Založení, spodní stavba	4 týdny	08-09/2023
4.	Zasypání přechodové oblasti	1 týden	09/2023
5.	Osazení NK, dobetonování závěrné zídky	1 týden	10/2023
6.	Izolace, zábradlí, chodníky	2 týdny	10/2023
7.	Terénní úpravy	1 týden	10/2023

Praha, 02/2023

Ing. Peter Liko

# PŘÍLOHA Č. 1 – HLAVNÍ MOSTNÍ PROHLÍDKA STÁVAJÍCÍ LÁVKY

HPM NB-12 (7.6.2018 Mička Tomáš, Ing.)

**Objekt: Most ev. č. NB-12 (Lávka přes Velké Valy, Na Rejdisti)**

Okres: Nymburk

Prohlídku provedl: Mička Tomáš, Ing.

PONTEX, s.r.o.

číslo oprávnění 020/1998

Datum provedení prohlídky: 7.6.2018

Poznámka:

Hlavní prohlídka byla provedena na základě smlouvy s 1. S Nymburk. Podkladem pro zhodovení protokolu o vykonané

počasí v době provádění prohlídky:

jasno

Způsob přistupu k mostu:

z lewu, resp. z pravy

Teplota vzduchu: 25,0°C

Teplota NK: 25,0°C

## A. ZÁKLADNÍ ÚDAJE

### Most NB-12

Lávka přes Velké Valy, Na Rejdisti

## HLAVNÍ PROHLÍDKA

### B. POPIS ČÁSTÍ MOSTU

#### 1. Spodní stavba

[1.1] 1.2 Mostní podpěry a křídla

Masivní příčné tříhranné opěry.

#### 2. Nosná konstrukce

[2.1] 2.1 Nosná konstrukce

Ocelovou nosnou konstrukci o jednom poli hmotnosti 21 t/m mostní nosníky I450 s přetížkovánou mostovkou. Sladitla nosníků zajistují zářeň podporové příčníky a vlastní mostovku.

#### 3. Mostní svršek

[3.1] 3.2 Chodníky

Betonový kryt.

#### 4. Vybavení mostu

[4.1] 4.2 Zábradlí

Oboustranně osazené ocelové zábradlí z otevřených profilů v

horizontální výplni o 3 madlech

Neregulační kroužky Velkých Vál.

[4.2] 4.6 Území pod mostem a  
průstupové cesty

Na bok lávky je připevněna kabelová chránička.

### C. STAV A ZÁVADY ČÁSTÍ MOSTU

#### 1. Spodní stavba

[1.1] 1.2 Mostní podpěry a křídla

Na lici opěr jsou stopy po průsachách, beton opěr degraduje.

Strana 2 z 8

Poznámka:  
S výsledky HPM byl seznámen odpovědný zástupce zadavatele p. Jandta.

## G. ROZHODNUTÍ O ZMĚNĚ ZATÍŽITELNOSTI A KLASIFIKAČNÍHO STUPNĚ STAVU

### NOSNÉ KONSTRUKCE A SPODNÍ STAVBY MOSTU

#### Stavební stav

##### Spodní stavba

##### Slabeání stav.

IV - Uskokující (koefic.  $\alpha=0,8$ )

##### Nosná konstrukce

##### Slabeání stav.

VII - Velmi spáný (koefic.  $\alpha=0,4$ )

##### Použitelnost: III - Použitelné s výhradou

#### Poznámka k stavu a použitelnosti

Slabeání stav. může ovlivňovat změnu a rozpad základu podporových příček. Použitelnost park slávající stav zábradlí. Zatížitelnost objektu není zpracovateli HPM známa. Od poslední HPM došlo k delšímu významnému zhoršení stavebního stavu mostu.

Stanovený termín dálšího hmotního prohlídka: 12 / 2020  
V souladu s článkem 3.3 ČSN 73 6221 - Případky mostů pozemních komunikací, případně případu hmotní prohlídka po provedení nekontakce mostu.

#### 2. Nosná konstrukce

[2.1] 2.1 Nosná konstrukce

S výsledky HPM byl seznámen odpovědný zástupce zadavatele p. Jandta.  
S výsledky HPM byl seznámen odpovědný zástupce zadavatele p. Jandta.  
S výsledky HPM byl seznámen odpovědný zástupce zadavatele p. Jandta.  
S výsledky HPM byl seznámen odpovědný zástupce zadavatele p. Jandta.  
S výsledky HPM byl seznámen odpovědný zástupce zadavatele p. Jandta.

#### 3. Mostní svrsek

[3.1] 3.2 Chodníky

Zkrátit lávky je nerovný, v místech příčných spár mezi prefabrikáty jsou výskrové odskoky.

#### 4. Vybavení mostu

[4.1] 4.2 Zábradlí

Zábradlí krouží.

## D. HODNOCENÍ PÉČE O MOST, VÝKONU BĚŽNÝCH PROHLÍDEK, KVALITY UDŘEZOVÝCH PRACÍ A PROVÁDĚNÝCH OPRAV, ZÁVADY MOSTNÍ EVIDENCE

Údržba se provádí v rozsahu možností správce. Mostní objekt je však iž v takovém stavu, kdy provádění běžné údržby nemůže účinně prodloužit jeho životnost, resp. zachovat zatížitelnost. Most je nutno zásadně rekonstruovat bez jakékoli prodlevy.

## E. OPATŘENÍ NA ZKVALITNĚNÍ SPRÁVY MOSTU, NÁVRH NA ODSTRANĚNÍ ZJIŠTĚNÝCH ZAVAD

#### 5. Odstranění nutno provést ihned

[1] 2.1 Nosná konstrukce

Bezodkladně zasavit přípravu rekonstrukce lávky, v rámci které bude nutné provést vyměnu mostovky, obnovu protionozni ochrany hlavních nosníků a doplnění funkčních prvků zkušen na základě statického posouzení.

#### 3. Odstranění nutno do 1 roku

[2] 2.1 Nosná konstrukce

Zajistit rekonstrukci lávky, životnost a použitelnost lávky odsadují do 12/2018.

## F. ZÁZNAM O PROJEVNÁNÍ OPATŘENÍ SE SPPRÁVCEM MOSTU, STANOVENÍ DRUHU UDŘZBY A OPRAV, STANOVENÍ ZPŮSOBU A TERMÍNU ODSTRANĚNÍ ZAVAD, PŘÍPADNÉ NAŘÍZENÍ ZATEŽOVACÍ ZKOUŠKY, STANOVENÍ PŘEDBĚŽNÉ CENY PRACÍ

Datum projednání: 30.6.2018

Cíl jednací:

HPM NB-12 (7.6.2018, Mička Tomáš, Ing.)

intenzivní korozí plechu a uvnitřního přísluníku mostovky



DTTO - detail



kori chodníku je deformovaný s trhlinami v místech přiležích spad mezi prefabricity

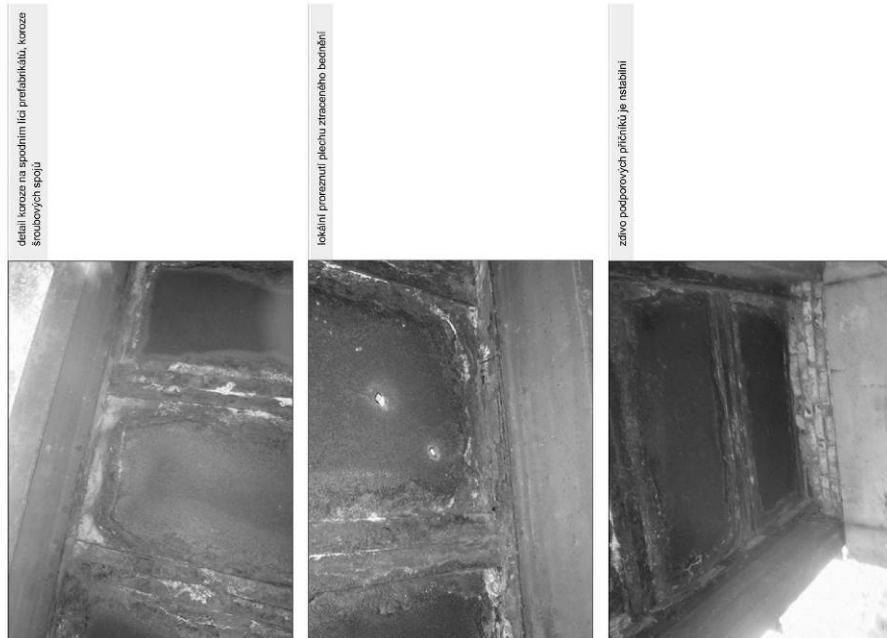


Strana 6 z 8

J. OBRAZOVÉ PŘÍLOHY



Strana 5 z 8



Strana 7 z 8



Strana 8 z 8

## PŘÍLOHA Č. 2 – ZÁBRADLÍ

Příloha č. 3 (Příklady možné podoby zábradlí u lávek NB-08 a NB-12)





Barva zábradlí RAL 210 40 30

# PŘÍLOHA Č. 1 – HLAVNÍ MOSTNÍ PROHLÍDKA STÁVAJÍCÍ LÁVKY

HPM NB-12 (7.6.2018 Mička Tomáš, Ing.)

HPM NB-12 (7.6.2018 Mička Tomáš, Ing.)

**Objekt: Most ev. č. NB-12 (Lávka přes Velké Valy, Na Rejdisti)**

Okres: Nymburk

Prohlídku provedl: Mička Tomáš, Ing.

PONTEX, s.r.o.

číslo oprávnění 020/1998

Datum provedení prohlídky: 7.6.2018

Poznámka:

Hlavní prohlídka byla provedena na základě smlouvy s 1. S Nymburk. Podkladem pro zhodovení protokolu o vykonané

počasi v dobu provádění prohlídky:

jasno

Způsob přistupu k mostu:

z lewu, resp. z pravy

Teplota vzduchu: 25,0°C

Teplota NK: 25,0°C

## Most NB-12

Lávka přes Velké Valy, Na Rejdisti

## HLAVNÍ PROHLÍDKA

### A. ZÁKLADNÍ ÚDAJE

Číslo komunikace: NB

Stanoviště km:

Ev č. mostu: NB-12

Název objektu: Lávka přes Velké Valy, Na Rejdisti

Stanoviště ve směru: nestanoveno

### B. POPIS ČÁSTÍ MOSTU

#### 1. Spodní stavba

[1.1] 1.2 Mostní podpěry a křídla

Masivní příčné žížné betonové opěry.

#### 2. Nosná konstrukce

[2.1] 2.1 Nosná konstrukce

Ocelovou nosnou konstrukci o jednom poli hmotnosti 2 t/m mostní nosníky I450 s přetízačkovou mostovkou. Sladitla nosníků zajistují zářeň podporové příčníky a vlastní mostovku.

#### 3. Mostní svršek

[3.1] 3.2 Chodníky

Betonový kryt.

#### 4. Vybavení mostu

[4.1] 4.2 Zábradlí

Oboustranně osazené ocelové zábradlí z otevřených profilů v

horizontální výplni o 3 madlech

Neregulační kroužky Velkých Valů.

[4.2] 4.6 Území pod mostem a  
průstupové cesty

Na bok lávky je připevněna kabelová chránička.

### C. STAV A ZÁVADY ČÁSTÍ MOSTU

#### 1. Spodní stavba

[1.1] 1.2 Mostní podpěry a křídla

Na lici opěr jsou stopy po průsachách, beton opěr degraduje.

Strana 2 z 8

Poznámka:  
S výjednáky HPM by se seznámen odpovědný zástupce zadavatele p. Jarda.

## G. ROZHODNUTÍ O ZMĚNĚ ZATÍŽITELNOSTI A KLASIFIKAČNÍHO STUPNĚ STAVU

### NOSNÉ KONSTRUKCE A SPODNÍ STAVBY MOSTU

#### Zatížitelnost

Způsob zatížení zatížitelnosti:

IV - Uspokojivý (Koefic.  $\alpha=0.8$ )

V - Výměně splný (Koefic.  $\alpha=0.4$ )

VII - Použitelné s výhradou

#### Poznámka k stavu a použitelnosti

Stavební stav mostu ovlivňuje změna konstrukce celových konstrukci mostovky a rozsah díla a podporových příček.  
Použitelnost tak stavající stav zahraddí.

Zatížitelnost objektu není zpracovateli HPM známa. Od poslední HPM doslo k cílisku významnému zhoršení stavebního stavu mostu.

Stanovený termín díla: I. květnový průlilly: 12 / 2020  
V souladu s článkem 5.3 ČSN 73 0221 - Příslušnosti pozemních komunikací, případně proti hranici provozu po provedení rekonstrukce mostu.

#### 2. Nosná konstrukce

[2.1] 2.1 Nosná konstrukce

S pilotovanou ochranou nosné konstrukce je za dobu životnosti. U hlavních nosníků nejvíce korodují okraje pánsnice. Záseky jsou krátce ocelových profilů mostovky včetně profilu zkušenosti, které jsou však nadostatečné. V některých delostupech je již patrné upínání prozrazuje plného mostovky.

Dozívání podporové příčinky jsou omezené funkční s ohledem na rozsah poskození jejich ohlindkového zdiva.

#### 3. Mostní svrsek

[3.1] 3.2 Chodníky

Kryt lávky je nerovný, v místech příčnych spár mezi prefabrikáty jsou výskrové odskoky.

#### 4. Vybavení mostu

[4.1] 4.2 Zábradlí

Zábradlí krouží.

## D. HODNOCENÍ PÉče O MOST, VÝKONU BĚŽNÝCH PROHLÍDEK, KVALITY ÚDRŽBOVÝCH PRACÍ A PROVÁDĚNÝCH OPRAV, ZÁVADY MOSTNÍ EVIDENCE

Údržba se provádí v rozsahu možností správce. Mostní objekt je však již v takovém stavu, kdy provádění bežné údržby nemůže účinně prodloužit jeho životnost, resp. zachovat zatížitelnost. Most je nutno zásadně rekonstruovat bez jakékoli prodlevy.

## E. OPATŘENÍ NA ZKVALITNĚNÍ SPRÁVY MOSTU, NÁVRH NA ODSTRANĚNÍ

### ZJIŠTĚNÝCH ZAVAD

#### 5. Odstranění nutno provést ihned

[1] 2.1 Nosná konstrukce

Bezodkladně zasavit přípravu rekonstrukce lávky, v rámci které bude nutné provést vyměnu mostovky, obnovu protionosní ochrany hlavních nosníků a doplnění funkčního profilu zkušenosti na základě statického posouzení.

3. odstranění nutno do 1 roku

[2] 2.1 Nosná konstrukce

Zasavit rekonstrukci lávky, životnost a použitelnost lávky odsadíji do 12/2018.

## F. ZÁZNAM O PROJEVNÁNÍ OPATŘENÍ SE SPPRÁVCEM MOSTU, STANOVENÍ DRUHU UDŘZBY A OPRAV, STANOVENÍ ZPUŠCOU A TERMÍNU ODSTRANĚNÍ ZAVAD, PŘÍPADNÉ NAŘÍZENÍ ZATEŽOVACÍ ZKOUŠKY, STANOVENÍ PŘEDBĚŽNÉ CENY PRACÍ

Datum projednání: 30.6.2018

Cíl jednací:

HPM NB-12 (7.6.2018, Mička Tomáš, Ing.)

intenzivní korozie plechu a uhlíku představňující mostovky



DTTO - detail



korozní chodník je deformovaný s místními v místech příčných spárov mezi prefabricovanými



Strana 6 z 8

HPM NB-12 (7.6.2018, Mička Tomáš, Ing.)

#### J. OBRAZOVÉ PŘÍLOHY

pohled na lávku



příčné uspořádání na lávce

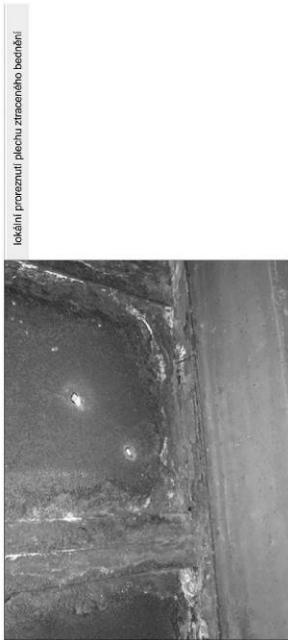
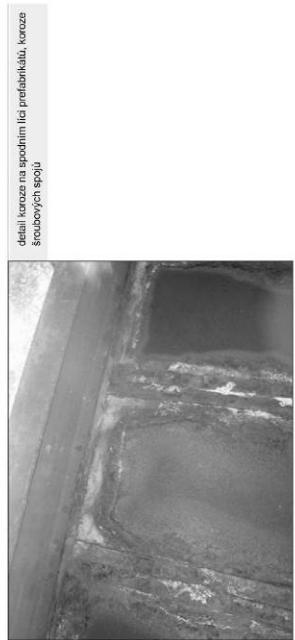


pohled na opěru, pohled nahoru konstrukce



Strana 5 z 8

HPM NB-12 (7.6.2018, Mička Tomáš, Ing.)



Strana 7 z 8

HPM NB-12 (7.6.2018, Mička Tomáš, Ing.)



Strana 8 z 8

## PŘÍLOHA Č. 2 – ZÁBRADLÍ

Příloha č. 3 (Příklady možné podoby zábradlí u lávek NB-08 a NB-12)





Barva zábradlí RAL 210 40 30

# PŘÍLOHA Č. 1 – HLAVNÍ MOSTNÍ PROHLÍDKA STÁVAJÍCÍ LÁVKY

HPM NB-12 (7.6.2018 Mička Tomáš, Ing.)

HPM NB-12 (7.6.2018 Mička Tomáš, Ing.)

**Objekt: Most ev. č. NB-12 (Lávka přes Velké Valy, Na Rejdisti)**

Okres: Nymburk

Prohlídku provedl: Mička Tomáš, Ing.

PONTEX, s.r.o.

číslo oprávnění 020/1998

Datum provedení prohlídky: 7.6.2018

Poznámka:

Hlavní prohlídka byla provedena na základě smlouvy s 1. S Nymburk. Podkladem pro zhodovení protokolu o vykonané

počasi v dobu provádění prohlídky:

jasno

Způsob přistupu k mostu:

z lewu, resp. z pravy

Teplota vzduchu: 25,0°C

Teplota NK: 25,0°C

## Most NB-12

Lávka přes Velké Valy, Na Rejdisti

## HLAVNÍ PROHLÍDKA

### A. ZÁKLADNÍ ÚDAJE

Číslo komunikace: NB

Stanoviště km:

Ev č. mostu: NB-12

Název objektu: Lávka přes Velké Valy, Na Rejdisti

Stanoviště ve směru: nestanoveno

### B. POPIS ČÁSTÍ MOSTU

#### 1. Spodní stavba

[1.1] 1.2 Mostní podpěry a křídla

Masivní příčné žížné betonové opěry.

#### 2. Nosná konstrukce

[2.1] 2.1 Nosná konstrukce

Ocelovou nosnou konstrukci o jednom poli hmotnosti 2 t/m mostní nosníky I450 s přetízačkovou mostovkou. Sladitla nosníků zajistují zářeň podporové příčníky a vlastní mostovku.

#### 3. Mostní svršek

[3.1] 3.2 Chodníky

Betonový kryt.

#### 4. Vybavení mostu

[4.1] 4.2 Zábradlí

Oboustranně osazené ocelové zábradlí z otevřených profilů v

horizontální výplni o 3 madlech

Neregulační kroužky Velkých Vál.

[4.2] 4.6 Území pod mostem a

přístupové cesty

Neregulační kroužky Velkých Vál.

[4.3] 4.7 Cizí zařízení na mostě

Na bok lávky je připevněna kabelová chránička.

### C. STAV A ZÁVADY ČÁSTÍ MOSTU

#### 1. Spodní stavba

[1.1] 1.2 Mostní podpěry a křídla

Na lici opěr jsou stopy po průsachách, beton opěr degraduje.

Strana 2 z 8

Poznámka:  
S výjednáky HPM by se seznámen odpovědný zástupce zadavatele p. Jarda.

## G. ROZHODNUTÍ O ZMĚNĚ ZATÍŽITELNOSTI A KLASIFIKAČNÍHO STUPNĚ STAVU

### NOSNÉ KONSTRUKCE A SPODNÍ STAVBY MOSTU

#### Zatížitelnost

Způsob zatížení zatížitelnosti:

IV - Uspokojivý (Koefic.  $\alpha=0.8$ )

V - Výměně splný (Koefic.  $\alpha=0.4$ )

VI - Použitelné s výhradou

#### Poznámka k stavu a použitelnosti

Stavební stav mostu ovlivňuje změna konstrukce nosné konstrukce mostovky a rozsah díla podporových příček.  
Použitelnost tak stávající stav zahraddí.  
Zatížitelnost objektu není zpracovateli HPM známa. Od poslední HPM doslo k celkovmu významnému zhoršení stavebního stavu mostu.  
Stanovený termín díla: I. květny profilky: 12 / 2020  
V souladu s článkem 5.3 ČSN 73 0221 - Případky mostů pozemních komunikací, případně proti hranici provozu po provedení nezávazného mostu.

#### 2. Nosná konstrukce

[2.1] 2.1 Nosná konstrukce

S výjednáky HPM by se seznámen odpovědný zástupce zadavatele p. Jarda.  
Protiúrovní ochrana nosné konstrukce je za dobu životnosti. U hlavních nosníků nejvíce korodují okraje pánsnice.  
Záseky jsou všechny včetně průniku mostovky včetně průniku zkušenosti, které jsou však nedostatečné. V některých delostupech je již patrné upínání prozrazuje pletich mostovky.  
Dochází k podporové příčněkám jsou omezené funkční s ohledem na rozsah poskození jejich ohlindného zdiva.

#### 3. Mostní svrsek

[3.1] 3.2 Chodníky

Kryt lávky je nerovný, v místech příčných spár mezi prefabrikátu jsou výskrové odskoky.

#### 4. Vybavení mostu

[4.1] 4.2 Zábradlí

Zábradlí krouží.

## D. HODNOCENÍ PÉče O MOST, VÝKONU BĚŽNÝCH PROHLÍDEK, KVALITY UDŘEZOVÝCH PRACÍ A PROVÁDĚNÝCH OPRAV, ZÁVADY MOSTNÍ EVIDENCE

Údržba se provádí v rozsahu možností správce. Mostní objekt je však iž v taktoém stavu, kdy provádění běžné údržby nemůže účinně prodloužit jeho životnost, resp. zachovat zatížitelnost. Most je nutno zásadně rekonstruovat bez jakékoli prodlevy.

## E. OPATŘENÍ NA ZKVALITNĚNÍ SPRÁVY MOSTU, NÁVRH NA ODSTRANĚNÍ

### ZJIŠTĚNÝCH ZAVAD

#### 5. Odstranění nutno provést ihned

[1] 2.1 Nosná konstrukce

Bezodkladně zasavit přípravu rekonstrukce lávky, v rámci které bude nutné provést vyměnu mostovky, obnovu protionosní ochrany hlavních nosníků a doplnění funkčních průniku zkušenosti na základě statického posouzení.

[2] 2.1 Nosná konstrukce

Zájistit rekonstrukci lávky, životnost a použitelnost lávky odsadují do 12/2018.

## F. ZÁZNAM O PROJEVNÁNÍ OPATŘENÍ SE SPPRÁVCEM MOSTU, STANOVENÍ DRUHU UDŘZBY A OPRAV, STANOVENÍ ZPUŠCOU A TERMÍNU ODSTRANĚNÍ ZAVAD, PŘÍPADNÉ NAŘÍZENÍ ZATEŽOVACÍ ZKOUŠKY, STANOVENÍ PŘEDBĚŽNÉ CENY PRACÍ

Datum projednání: 30.6.2018

Cíl jednací:

HPM NB-12 (7.6.2018, Mička Tomáš, Ing.)

intenzivní korozie plechu a uhlíku představňující mostovky



DTTO - detail



korozní chodník je deformovaný s místními v místech příčných spárov mezi prefabricovanými



Strana 6 z 8

pohled na opěru, pohled nahoru konstrukce



příčné uspořádání na lávce



pohled na opěru, pohled nahoru konstrukce



Strana 5 z 8

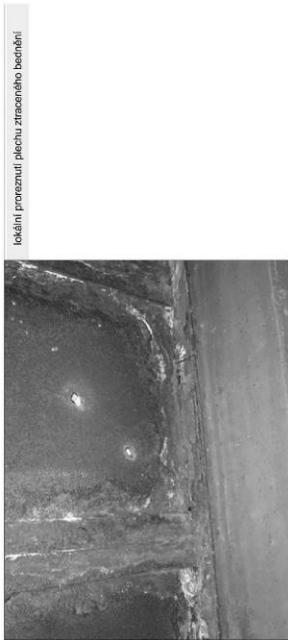
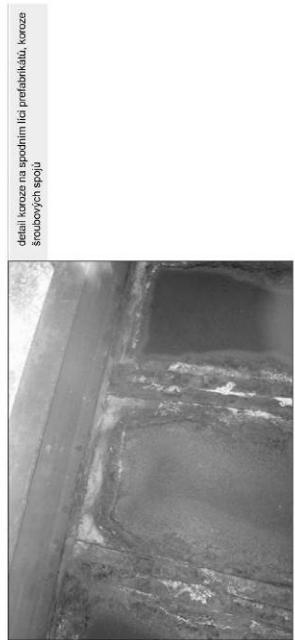
pohled na lávku



pohled na lávku



HPM NB-12 (7.6.2018, Mička Tomáš, Ing.)



Strana 7 z 8

HPM NB-12 (7.6.2018, Mička Tomáš, Ing.)



Strana 8 z 8

## PŘÍLOHA Č. 2 – ZÁBRADLÍ

Příloha č. 3 (Příklady možné podoby zábradlí u lávek NB-08 a NB-12)





Barva zábradlí RAL 210 40 30