

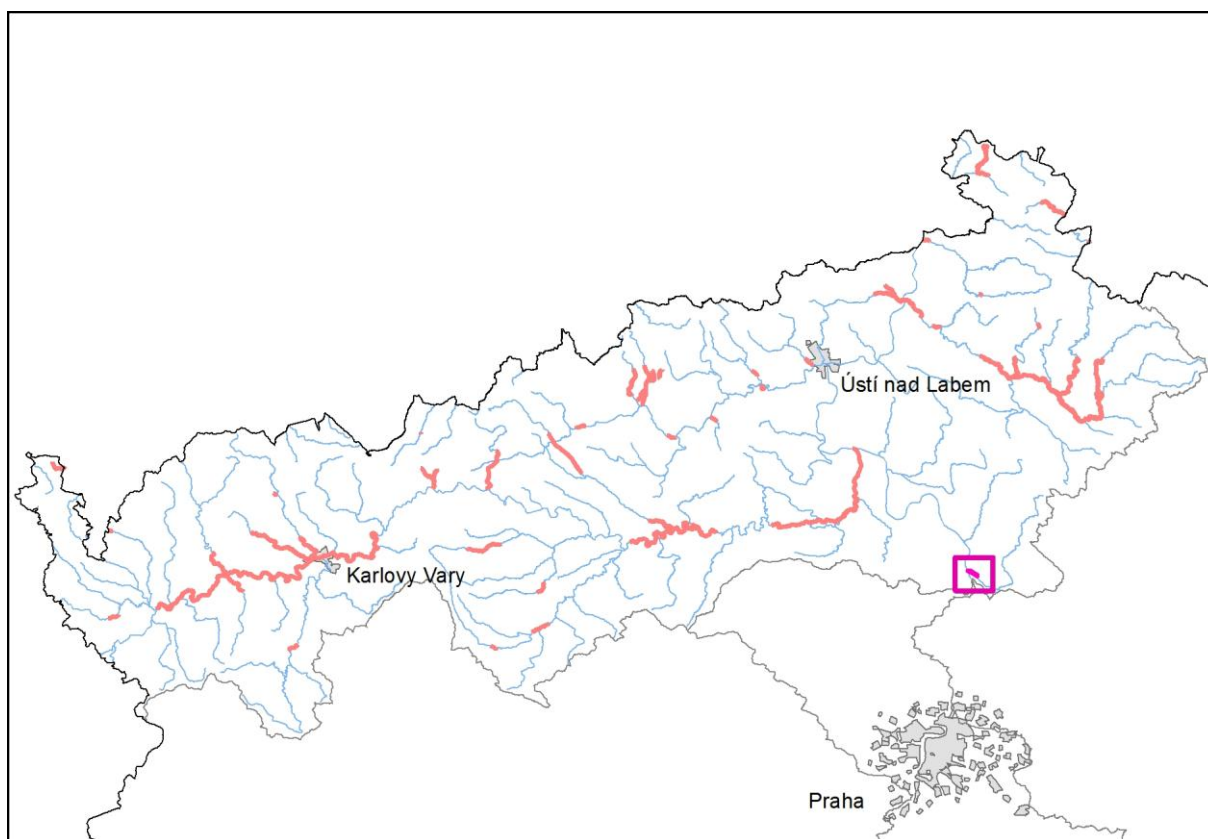


ZPRACOVÁNÍ MAP POVODŇOVÉHO NEBEZPEČÍ A POVODŇOVÝCH RIZIK PRO OBLAST POVODÍ OHŘE A DOLNÍHO LABE

DÍLČÍ POVODÍ OHŘE, DOLNÍHO LABE A OSTATNÍCH PŘÍTOKŮ LABE

B. TECHNICKÁ ZPRÁVA – HYDRODYNAMICKÉ MODELY A MAPY POVODŇOVÉHO NEBEZPEČÍ

PŠOVKA – 10100129_1 - Ř. KM 0,000 – 1,900



listopad 2013



Povodí Ohře



OPERAČNÍ PROGRAM
ŽIVOTNÍ PROSTŘEDÍ



EVROPSKÁ UNIE
Fond soudržnosti

Pro vodu,
vzduch a přírodu

ZPRACOVÁNÍ MAP POVODŇOVÉHO NEBEZPEČÍ A POVODŇOVÝCH RIZIK PRO OBLAST POVODÍ OHŘE A DOLNÍHO LABE

DÍLČÍ POVODÍ OHŘE, DOLNÍHO LABE A OSTATNÍCH PŘÍTOKŮ LABE

B. TECHNICKÁ ZPRÁVA – HYDRODYNAMICKÉ MODELY A MAPY POVODŇOVÉHO NEBEZPEČÍ

PŠOVKA – 10100129_1 - Ř. KM 0,000 – 1,900

Pořizovatel:



Povodí Ohře, státní podnik
Bezručova 4219
Chomutov
430 03

Zhotovitel: sdružení „HYDROPROJEKT + Hydrossoft + AZ Consult“



Sweco Hydroprojek a.s.
Táborská 31
Praha 4
140 16



HYDROSOFT Veleslavín s.r.o.
U Sadu 13/62
Praha 6
162 00



AZ Consult, spol. s r.o.
Klíšská 12
Ústí nad Labem
400 01



OPERAČNÍ PROGRAM
ŽIVOTNÍ PROSTŘEDÍ



EVROPSKÁ UNIE
Fond soudržnosti

Pro vodu,
vzduch a přírodu

Řešitel:



VODNÍ CESTY a.s.

Na Pankráci 57

Praha 4

140 00



Sweco Hydroprojek a.s.

Táborská 31

Praha 4

140 16

V Praze, listopad 2013

Obsah:

1	Základní údaje	7
1.1	Seznam zkratk a symbolů	7
1.2	Cíle prací	7
1.3	Předmět práce	7
1.4	Postup zpracování a metoda řešení	7
2	Popis zájmového území	9
2.1	Všeobecné údaje	10
2.2	Průběhy historických povodní (největší zaznamenané povodně)	10
3	Přehled podkladů	12
3.1	Topologická data	12
3.1.1	Vytvoření (aktualizace) DMT	12
3.1.2	Mapové podklady	12
3.1.3	Geodetické podklady	13
3.2	Hydrologická data	13
3.3	Místní šetření	13
3.4	Doplňující podklady – technické a provozní informace, zprávy, studie, dokumenty, literatura	14
3.5	Normy, zákony, vyhlášky	14
3.6	Vyhodnocení a příprava podkladů	15
4	Popis koncepčního modelu	16
4.1	Schematizace řešeného problému	16
4.2	Posouzení vlivu nestacionarity proudění	16
4.3	Způsob zadávání OP a PP	16
5	Popis numerického modelu	17
5.1	Použité programové vybavení	17
5.2	Vstupní data numerického modelu	17
5.2.1	Morfologie vodního toku a záplavového území	17
5.2.2	Drsnosti hlavního koryta a inundačních území	18
5.2.3	Hodnoty okrajových podmínek	19
5.2.4	Hodnoty počátečních podmínek	19
5.2.5	Diskuze k nejistotám a úplnosti vstupních dat	19
5.3	Popis kalibrace modelu	19
6	Výstupy z modelu	21
6.1	Záplavové čáry pro průtoky Q_5 , Q_{20} , Q_{100} a Q_{500}	24
6.2	Hloubky pro průtoky Q_5 , Q_{20} , Q_{100} a Q_{500}	24
6.3	Rychlosti pro průtoky Q_5 , Q_{20} , Q_{100} a Q_{500}	24
6.4	Zhodnocení nejistot ve výsledcích výpočtů	25

1 Základní údaje

1.1 Seznam zkratk a symbolů

Tab. č. 1.1 Seznam zkratk a symbolů

Zkratka	Vysvětlení
Bpv.	Výškový systém Balt po vyrovnání
ČHMÚ	Český hydrometeorologický ústav
DMT	Digitální model terénu
DOP	Dolní okrajová podmínka
DPI	Rozlišení dané počtem bodů na jeden palec (2,5cm)
GIS	Geografický informační systém
IDVT CEVT	Identifikátor vodního toku v Centrální evidenci vodních toků
MPN	Mapy povodňového nebezpečí
S-JTSK	Souřadný systém – jednotná trigonometrická síť katastrální
SOP	Studie odtokových poměrů
SZÚ	Studie záplavových území
VÚV TGM	Výzkumný ústav vodohospodářský T. G. Masaryka
ZABAGED	Základní báze geografických dat
ZM10	Základní mapa 1:10 000
ZÚ	Záplavové území

1.2 Cíle prací

Cílem prací je vyjádření povodňového nebezpečí na základě stanovení těchto charakteristik průběhu povodně:

- hranice rozlivů,
- hloubky vody v záplavovém území,
- rychlosti proudění vody v záplavovém území.

Podstatou vyjádření povodňového nebezpečí je určení prostorového rozdělení uvedených charakteristik povodně a zpracování těchto údajů do podoby tzv. map povodňového nebezpečí. Ty slouží v dalším kroku jako podklad pro vyjádření povodňového rizika semikvantitativní metodou uvedenou v „Metodice tvorby map povodňového nebezpečí a povodňových rizik“.

1.3 Předmět práce

Předmět práce zahrnuje tyto činnosti:

- popis postupů souvisejících se zajištěním vstupních podkladů – stávající + nové (dodatečné zaměření profilů, objektů atd.),
- sestavení (aktualizace) hydrodynamických modelů a příslušné simulace,
- zpracování výsledků numerického modelování a vytvoření map povodňového nebezpečí (mapy rozlivů, hloubek a rychlostí).

1.4 Postup zpracování a metoda řešení

Výchozím podkladem při zajišťování vstupů pro sestavení modelu byla data poskytnuta objednatelem ze studie „Studie záplavového území toku Pšovka v ř. km 0,00 – 33,60“ provedené v září 2008. Vypracoval Ing. J. Krise

Po prostudování poskytnutých dat byl proveden terénní průzkum s cílem zjistit, zda poskytnutý rozsah geodetického zaměření je dostatečný a aktuální nebo bude třeba provést dodatečné zaměření. V průběhu terénního průzkumu byla pořízena nová fotodokumentace všech objektů na toku a vybraných profilů. Na základě místního šetření bylo shledáno původní zaměření za dostatečné a nebude nutné provést dodatečné zaměření. S ohledem na platnost hydrologických dat bylo nutné v zájmovém profilu hydrologická data (průtoky n-letých vod) vydávaných ČHMÚ nechat znovu ověřit. U ověřených dat nebyly shledány změny průtoků. Oproti hydrologickým údajům ze SZÚ byla datová řada doplněna o údaj hodnoty Q_{500} . Pro výpočet byly použity původní výpočetní tratě

sestavené na základě zaměření z roku 2008. Okrajové podmínky byly vzhledem k stejným hydrologickým údajům zachovány shodné se SZÚ. Výpočetní trať pro Q_{500} , byla nově upravena, nově byly dopočteny konzumpční křivky objektů až do hodnoty průtoku Q_{500} . Hydraulické výpočty toku včetně objektů a inundačního území byly provedeny pro průtokové epizody Q_5 , Q_{20} , Q_{100} , Q_{500} .

Ze zobrazených, geodeticky zaměřených, bodů byly vybírány body vytvářející jednotlivé příčné profily tak, aby v maximální možné míře postihovaly složitost proudění převedenou do 1D matematického modelu. Tyto profily byly automaticky načteny do matematického modelu HYDROCHECK 1, verze 4.0 (ustálené nerovnoměrné proudění), ve kterém proběhlo další upřesňování tvarů některých profilů podle poznatků z terénního průzkumu.

Takto upravené profily byly dále rozděleny na dílčí úseky s rozdílnými hydraulickými charakteristikami (zejména podle tvaru příčného profilu a u mělčích profilů i podle změn drsností). Dílčí úseky se počítají samostatně a celoprofilové hodnoty jsou z nich následně vypočteny jako vážené průměry přes modul průtoku jednotlivých částí příčného profilu. Tento způsob výpočtu odstraňuje chybné deformace konzumpčních křivek a křivek rychlostí způsobené náhlým nárůstem hodnoty omočeného obvodu v úrovni vylití vody do inundace a také chyby při průměrování rozdílných drsnostních charakteristik v jednotlivých profilech. V jednotlivých příčných profilech byly vymezeny aktivní a neaktivní zóny pro jednotlivé posuzované návrhové průtoky, ve kterých se proudění nepočítá. Příčné profily objektů byly s vypočtenými konzumpčními křivkami dolní vody načteny do programu HYDROCHECK 2 (výpočty objektů). Vypočtené konzumpční křivky jezů, zahlcených či případně přelévaných mostů, byly zpětně načteny do výpočtové trati nerovnoměrného proudění pro možnost souvislého výpočtu celého posuzovaného úseku. Výpočtová trať je funkční v celém rozsahu N-letých průtoků. Drsnost dna je zadána s ohledem na chod splavenin při povodňových průtocích.

Z výpočtové trati byly exportovány body průniků úrovní vypočtených hladin a průniků hladin energie s terénem v příčných profilech do GIS programu. Rozsah záplavových území byl konstruován s ohledem na rychlosti v inundacích, na rozdílné výšky hladin u nezávislých proudů v příčném profilu. Při konstrukci záplavových území byl také využíván videozáznam zájmového území a podrobná obhlídka terénu a geodetické zaměření území a digitální model terénu DMT4G v bodové podobě (rastr výškových bodů 5 x 5 m).

Rozsah záplavového území je stanoven dle platné vyhlášky Ministerstva životního prostředí č. 236/2002 Sb. pro nerovnoměrné ustálené proudění, což znamená, že nezohledňuje délku trvání povodně ani objem povodňové vlny. Proto i v místech širokých rozlivů hladina odpovídá stanovenému průtoku ČHMÚ, jež nezohledňují transformaci povodňové vlny, ke které může dojít. V ojedinělých případech, kde voda zaplavuje níže položená místa mimo hlavní tok (zaplavení lomů, nádrží, rybníků a pod), tedy místa, kde je rozsah záplavového území přímo závislý na délce trvání povodně (hladina je závislá na přitéklém objemu), je zakreslené záplavové území minimální a v případě dlouhotrvajících kulminací, může být rozsah záplavy ve skutečnosti větší.

Výsledný zákres záplavového území byl proveden nad ZM10 a černobílou ortofotomapou, předanou zadavatelem.

Průběhy rychlostí byly provedeny obdobným způsobem, a sice za pomoci exportu hranic jednotlivých rychlostních pásem do GIS prostředí, kde byly následně propojeny v souvislé oblasti reprezentující dané rychlostní pásmo. Tyto oblasti rychlostí byly generovány v souladu se zadáním pouze v oblastech inundací, nikoliv ve vlastním korytě toku.

Průběhy obou typů čar byly upřesněny nad vytvořenou „Mapou hloubek“. Výsledky jsou prezentovány v podobě map povodňového nebezpečí v kapitole 6.

2 Popis zájmového území

Název toku: Pšovka

ID úseku IDVT CEVT: 10 100 129

Číslo hydrologického pořadí toku: 1-12-03-0030-0-00 (Labe)

1-12-03-0160-0-00 (Pšovka)

1-12-03-0170-0-00 (Labe)

Úsek toku: ř. km 0,00 – 1,90 (město Mělník)

Významná vodní díla: mimo množství rybníků (mimo posuzovaný úsek) se na toku nenacházejí žádná významná vodní díla

Významné přítoky: potok Žebrák (mimo posuzovaný úsek)

Pšovka pramení v údolí pod hradem Houska ve výšce 296 m n.m. v CHKO Kokořínsko. Mokřady a loukami stéká do obce Tubož, Konrádov, protéká rozsáhlými rákosinami kolem obce Ráj, ve Vojtěchově přibírá zprava přítok Žebrák a vstupuje do sevřeného Kokořínského dolu pískovcových skal. Pod hradem Kokořín protéká rozsáhlou tůňí Kačírek, pod obcí Kokořínský Důl proudí náhonem nad mlýn Mlčeň, přes louky a rákosiny do rybníku Harasov. Ve Štampachu napájí obnovené rybníky nad mlýnem, pod Štampachem protéká rybníkem Lhotka, loukami a pod zástavbou obce Lhotka náhonem a lužním lesem stéká do obce Hleďsebe. V rozšířeném údolí pod obcí Hleďsebe protéká rozsáhlými rákosinami (levobřežní přítok Řepínský potok) až do Mělnické Vrutice, kde se voda ztrácí v důsledku jímání podzemní vody (vodovod Mšeno, vodovod Kladno). Proudí přes slatinné louky rezervace Polabská černava, pole a louky, obcí Velký Borek a vstupuje do města Mělník, kde ústí jako pravobřežní přítok do Labe ve výšce 155 m n.m. Pšovka odvodňuje celkem cca 158 km², celý tok měří 34,4 km.

Vzhledem ke stabilnímu průtoku a teplotě vody (vydatné vývěry podzemních vod) byla Pšovka využívána pro celoroční pohon cca 25 mlýnů (+ cca dvě pily, papírna).

Podklady:

Název toku - zdroj VÚV TGM

ID úseku IDVT CEVT - zdroj Ministerstvo zemědělství

Číslo hydrologického pořadí toku - zdroj ČHMÚ

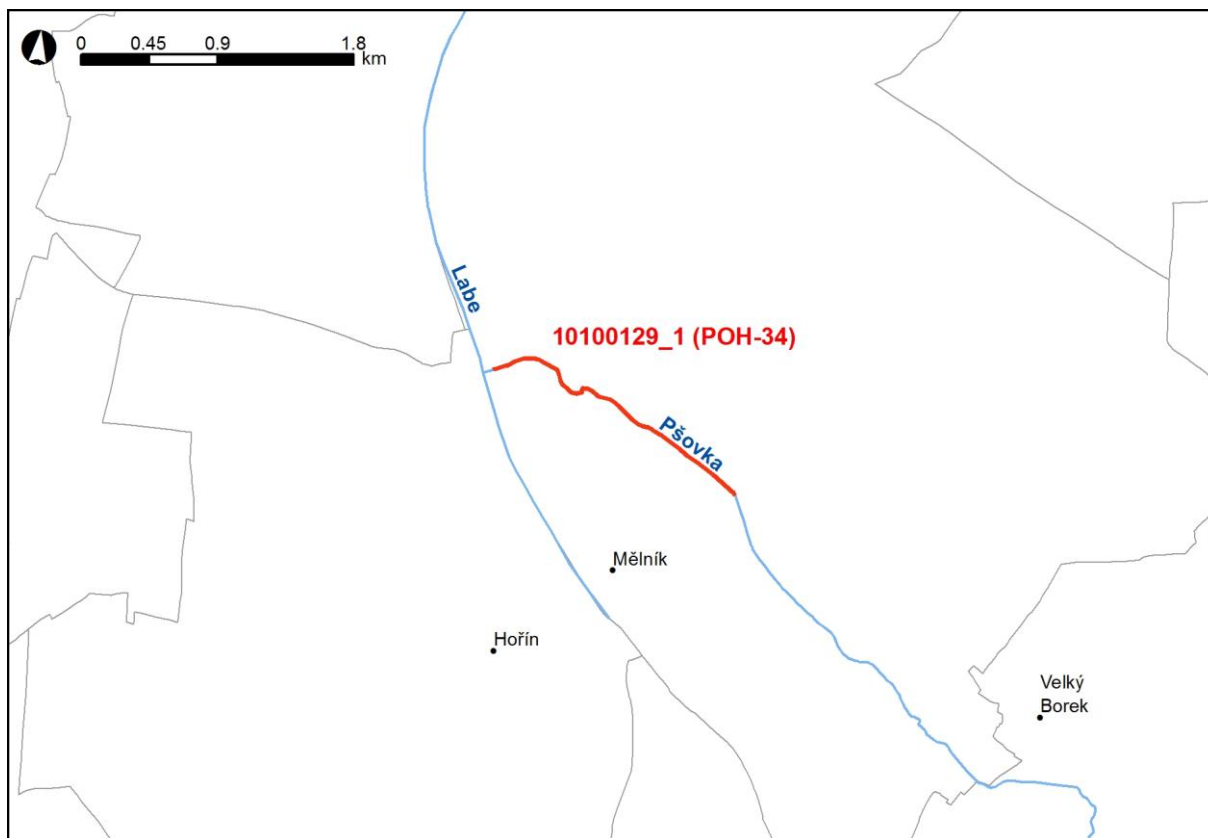
Úsek toku - zdroj Povodí Ohře, státní podnik

Významná vodní díla - zdroj ZM10

Významné přítoky - zdroj ZM10

Studie záplavového území - „ Studie záplavového území toku Pšovka v ř. km 0,00 – 33,60“, J. Krise, 2008

Obr. č. 1 Přehledná mapa řešeného území



2.1 Všeobecné údaje

V rámci této studie byl posuzován úsek toku Pšovky v ř. km 0,00 až po ř. km 1,90, dle kilometráže uvedené zadavatelem. Úsek byl však zadavatelem přesně vymezen pomocí začátku a konce úseku v souřadnicích S-JTSK:

začátek úseku: $x = 964761$, $y = 747310$

konec úseku: $x = 968262$, $y = 744224$

Staničení uvedené ve výpočetním modelu a použité při zpracování map povodňového nebezpečí bylo převzato ze studie SZÚ, řešený úsek vymezený výše uvedenými souřadnicemi má dle používaného staničení modelu ř. km 0,000 – 1,980.

Posuzované území se nachází v intravilánu města Mělník. Začátek úseku se nachází na soutoku s Labem, jež se nalézá v přístavu Mělník. Konec úseku se nachází v místě silničního mostu ve Vodárenské ulici. Koryto je v řešeném úseku upravené s množstvím mostních a trubních objektů. Podél břehů se v horní části toku nachází zahrádkářská kolonie a areály sportovišť. Střední část toku prochází průmyslovou částí města a kříží významný dopravní uzel silnice I/16. Spodní část toku lze charakterizovat zanedbanými zahradami, lužním lesem a areálem přístavu.

2.2 Průběhy historických povodní (největší zaznamenané povodně)

Při povodni v srpnu 2002 byla dolní část Pšovky až k Zimnímu stadionu (ř. km 1,40) zaplavena zpětným vzdutím z Labě.

V novodobé historii povodně na Pšovce zatím neproběhly vzhledem k významné transformaci menších povodní v rozsáhlých mokřadech a propustném podloží (výrazné snížení hladiny podzemních vod vlivem jímání) – území nad řešeným úsekem.

3 Přehled podkladů

V souladu s vyhláškou č. 236/2002 Sb. byly použity pro zpracování návrhu záplavového území tyto podklady. Pravidla pro citace podkladů se řídí dle ČSN ISO 690 (01 0197).

- Základní mapy 1 : 10 000 – digitální, rastrové – ZAGAGED, poskytlo Povodí Ohře, státní podnik
- Výškopisná data DMR 5G, copyright ČÚZK, MO ČR, MZe ČR, 2012
- Geodetické zaměření – geodetická kancelář GEMA ve složení Ing. Jiří Bukovský, Vladimír Jaroš a Ing. Ondřej Bláha, únor a březen 2008
- Výsledky hydraulické výpočtu nerovnoměrným prouděním (program Hydrocheck)
- Hydrologická data: n-leté průtoky – ČHMÚ Ústí n. L., 15. 9. 2011
- Podrobný terénní průzkum zpracovatele, uskutečněný v dubnu 2011, zaměřený na zmapování stavu koryta, inundací a objektů na toku
- Zákon č. 254/2001 Sb. - o vodách
- Vyhláška MŽP 236/2002 Sb. – o způsobu a rozsahu zpracování návrhu a stanovování záplavových území
- TNV: 75 2931 - Povodňové plány, 75 2102 - Úpravy potoků, 75 2103 - Úpravy řek, 75 2932 – Navrhování záplavových území
- Metadata poskytnutá Zeměměřičským úřadem k aktuální verzi ZM 10

3.1 Topologická data

Topologická data jsou základním zdrojem, který je potřebný pro sestavení hydrodynamického modelu. Pomocí nich je možné popsat řešené území, sestavit digitální model terénu a vytvořit vhodnou schematizaci modelu. Jednotlivé topologické podklady jsou popsány v následujících kapitolách.

3.1.1 Vytvoření (aktualizace) DMT

Digitální model terénu byl sestaven z Digitálního modelu reliéfu České republiky 5. generace DMR 5G od ČÚZK a pro zpřesnění oblasti koryta byly použity 3D terénní hrany břehů a hladiny, které zpracovala společnost GEODIS BRNO, spol. s r.o. Sestavení DMT proběhlo v softwaru společnosti ESRI v ArcGIS pomocí extenze 3D Analyst. DMT byl vygenerován ve formátu ESRI tin, který se převedl do formátu georeferencovaný tif s velikostí pixelu 2 x 2 m.

Ke zpracování DMT bylo použito DMR 5G ve verzi k 12.1.2012.

3.1.2 Mapové podklady

Pro potřeby studie byla vybrána Základní mapa České republiky 1:10 000 (ZM 10) aktualizovaná Zeměměřičským úřadem v roce 2011. Jedná se o nejpodrobnější základní mapu středního měřítka.

ZM 10 obsahuje polohopis, výškopis a popis. Předmětem polohopisu jsou sídla a jednotlivé objekty, komunikace, vodstvo, hranice správních jednotek a katastrálních území (včetně územně technických jednotek), hranice chráněných území, body polohového a výškového bodového pole, porost a povrch půdy. Předmětem výškopisu je terénní reliéf zobrazený vrstevnicemi a terénními stupni. Popis mapy sestává z druhového označení objektů, standardizovaného geografického názvosloví, kót vrstevnic, výškových kót, rámových a mimorámových údajů. Obsahem mapových listů je i rovinná pravoúhlá souřadnicová síť a zeměpisná síť. Předměty obsahu mapy jsou znázorněny pouze na území České republiky. Míra generalizace polohopisu je na takové úrovni, že nedochází k rozsáhlejšímu spojování jednotlivých staveb do bloků a ke zjednodušování tvarů. Mapa tak poskytuje velmi podrobnou představu o zobrazovaném území.

Data ZM 10 se stavem aktualizace v roce 2009 a dříve byly odvozovány z vektorových výstupů, které vznikaly v průběhu tvorby vizualizací ZABAGED®. Jejich rasterizací a následnou transformací do souřadnicového systému S-JTSK vznikl obraz státního území, který byl strukturovaný po listech ZM 10. Dalším zpracováním byla pořízena barevná bezešvá rastrová mapa s barevnou hloubkou 4 bit, jednotnou barevnou paletou a hustotou 400 dpi. Z důvodu nižší kvality rozlišení těchto výstupů bylo v roce 2011 přistoupeno k nahrazení těchto souborů novými rastry, které vznikly přímým odvozením z tiskových podkladů ZM 10. Tyto rastry mají barevnou hloubku 24 bit a rozlišení 800 dpi. Data ZM 10 se stavem aktualizace v roce 2010 a později jsou odvozovány přímo z postscriptových souborů nové technologické linky. Tyto soubory jsou službou aplikačního serveru rastrovány s rozlišením 800 dpi, barevnou hloubkou 8 bit a jednotnou barevnou paletou. Do doby pokrytí celého území ČR soubory z nové technologické linky budou uživatelům poskytovány vždy obě datové sady. Tvorbu a aktualizaci ZM 10 zajišťuje Zeměměřický úřad.

ZM 10 je distribuována ve formátu TIF po segmentech bezešvé mapy – čtvercích 2 x 2 km, se stranami rovnoběžnými se souřadnicovými osami S-JTSK.. Kromě grafického umístovacího souboru je dodáván textový umístovací soubor TFW a to pro zobrazení S-JTSK / Krovak EN. Tento soubor obsahuje souřadnici levého horního rohu umístovacího čtverce a velikost pixelu v metrech pro dané rozlišení souboru. Předané soubory TIF mají rozlišení 3149 x 3149 (72DPI).

3.1.3 Geodetické podklady

Jak již bylo zmíněno v kapitole 1.4, pro potřeby stanovení záplavového území a mapy rychlostí nebylo nutné provést nové geodetické zaměření. Při stavbě modelu bylo použito zaměření provedené pro potřeby SZÚ. Veškeré geodetické práce provedla v únoru a březnu 2008 geodetická kancelář GEMA ve složení Ing. Jiří Bukovský, Vladimír Jaroš a Ing. Ondřej Bláha. Zaměření se sestávalo z množství samostatných bodů (XYZ) jež jsou zaměřovány v místě vyznačených profilů určených zpracovatelem na základě podrobné terénní prohlídky toku. Body charakterizují významné terénní lomy inundace a samotného koryta (dno, břehové hrany, paty a koruny svahů, linie plotů, rohy budov apod.)

Pro přesnější vynesení průběhu záplavových čar byl k dispozici datový model terénu označený jako DMT4G, který poskytlo Povodí Ohře, státní podnik.

Použitý výškový systém: Bpv – Balt po vyrovnání

Použitý souřadný systém: S-JTSK (souřadný systém jednotné trigonometrické sítě katastrální)

3.2 Hydrologická data

Vodní tok: Pšovka

Datum pořízení: 15. 9. 2011

Vydal: ČHMÚ, pobočka Ústí nad Labem

N-leté průtoky: viz tabulka č.3.1

Tab. č. 3.1 N-leté průtoky (Q_N) v $m^3.s^{-1}$

Hydrologický profil	Datum pořízení	Říční kilometr	Q_5	Q_{20}	Q_{100}	Q_{500}	Třída přesnosti
ústí do Labe v Mělníku	15. 9. 2011	0,000	12,1	17,2	25,3	36,0	IV.

3.3 Místní šetření

Nový terénní průzkum byl proveden 15. 4. 2011

Během průzkumu byla pořízena aktuální fotodokumentace všech objektů na toku a významných částí koryta.

Posuzované území tvoří údolnice toku Pšovky v rozsahu říčních kilometrů 0,00 až 1,95.

Zastavěné území (město Mělník) se nachází v celém rozsahu řešeného úseku řeky po obou březích.

Charakter zástavby je různý, většinou se jedná o zahrady či zahrádkářské kolonie s množstvím příčných plotů. Vlastní domovní zástavba je omezena na střední úsek ř. km 0,6 – 1,0

Zemědělsky využívané plochy se v zájmovém území nenacházejí.

Lesní porosty se v zájmovém území nenacházejí

Doprovodná zeleň, má v horní části toku charakter parkové zeleně (ř. km 1,9 – 1,4) která se pozvolna mění v zanedbanou zeleň v úseku ř. km 1,4 – 1,0. Dále je koryto ve středním úseku zcela bez stromů a křovin (ř. km 1,0 – 0,7). Spodní část toku je lemována zanedbanými zahradami, které volně přecházejí v lužní les (ř. km 0,6 – 0,1) posledních cca 100 m se nachází v areálu přístav bez vzrostlé vegetace.

Koryto vodního toku je v horní části (ř. km 1,9 – 0,9) upravené do tvaru pravidelného lichoběžníku, na pravém břehu je lemováno prašnou komunikací (ř. km 1,90 – 1,35). V úseku ř. km 0,9 – 0,65 je koryto sevřeno v obdélníkovém korytě. V posledním úseku ř. km 0,65 – 0,0 je pak koryto opět pravidelného lichoběžníkového tvaru. Břehy koryta jsou v dolní části příčného řezu opevněné kamennou dlažbou, zbytek je zatravněn. Dno pokrývá jemnozrnný materiál bez větších balvanů, či kamenů.

Inundační území je tvořeno zanedbanými zahradami a zahrádkářskými koloniemi, na pravém břehu v horní části pak sportovišti. Průtočnost inundace v místě zahrádek je minimální vzhledem k výskytu příčných oplocení.

3.4 Doplnující podklady – technické a provozní informace, zprávy, studie, dokumenty, literatura

Kromě již výše uvedených podkladů nebyly jiné používány.

3.5 Normy, zákony, vyhlášky

Postupy zpracování studie byly v souladu s níže uvedenými dokumenty v jejich platném znění:

- [1] ČSN 75 0110 Vodní hospodářství – Terminologie hydrologie a hydroekologie
- [2] ČSN 75 1400 Hydrologické údaje povrchových vod.
- [3] TNV 75 2102 Úpravy potoků.
- [4] TNV 75 2103 Úpravy řek.
- [5] ČSN 75 2410 Malé vodní nádrže.
- [6] TNV 75 2415 Suché nádrže.
- [7] TNV 75 2910 Manipulační řady vodních děl na vodních tocích.
- [8] TNV 75 2931 Povodňové plány.
- [9] Zákon č. 240/2000 Sb. o krizovém řízení a změně některých zákonů (krizový zákon).
- [10] Nařízení vlády č. 462/2000 Sb., k provedení §27 odst. 8 a §28 odst. 5 zákona č. 240/2000 Sb., o krizovém řízení a o změně některých zákonů (krizový zákon).

- [11] Vyhláška MŽP 236/2002 Sb., o způsobu a rozsahu zpracovávání návrhu a stanovování záplavových území.
- [12] Vyhláška č. 178/2001 Sb., kterou se stanoví seznam významných vodních toků a způsob provádění činností souvisejících se správou vodních toků.
- [13] Zákon č. 114/1992 Sb., o ochraně přírody a krajiny.

3.6 Vyhodnocení a příprava podkladů

Poskytnuté podklady plně pokryly zájmové území. Původní profily musely být místy rozšířeny, protože v původní SZÚ nebyl řešen průtok Q_{500} . Pro rozšíření profilů bylo použito podkladu DMR4, jehož přesnost je pro potřeby modelu v okrajových částech inundace dostatečná. Geodetické doměření nebylo z hlediska upřesnění modelu pro Q_{500} nutné.

4 Popis koncepčního modelu

Základním požadavkem na zpracování záplavových území je provádění výpočtů metodou ustáleného nerovnoměrného proudění. Pro tento typ výpočtů byl zvolen program HYDROCHECK ver. 4.0.

Jedná se o programový prostředek vyvinutý společností Hydrossoft Veleslavín s.r.o. v devadesátých letech ve spolupráci s Podniky povodí. Řeší ustálené nerovnoměrné proudění v otevřených neprizmatických korytech v režimových oblastech říčních i bystřinných. Základem řešení nerovnoměrného proudění je obecná metoda po úsecích. Významné objekty byly počítány funkcemi programu Hydrocheck jako objekty a jsou ve výpočetní trati charakterizovány konsumpčními křivkami a příslušnými příčnými řezy.

Program Hydrocheck je mimo jiné vhodným nástrojem pro posuzování aktivní zóny, či hodnocení map rizik, neboť umožňuje vyhodnocování svislicových rychlostí v příčném řezu. Díky tomu je možné vyhodnocovat rychlosti v inundaci a vytvářet mapu rychlostí jako plošnou informaci, nikoliv jen bodovou.

4.1 Schematizace řešeného problému

Schéma modelu je v souladu se SZÚ jednorozměrné (1D). Vzhledem k charakteru toku, úzké koryto bez širokých plochých inundací a bočních proudů, je schematizace naprosto dostatečná a danému toku a účelu odpovídající. Vzdálenost příčných řezů je nepravidelná a jejich umístění je zaměřeno primárně na charakteristická místa toku, náhlé změny profilu toku, objekty na toku apod. V místech s prizmatickým korytem nebo neměnicí se tratí je vzdálenost řezů větší, v případě objektů nebo náhlých změn tvarů koryta jsou řezy zahuštěny.

4.2 Posouzení vlivu nestacionarity proudění

Výpočetní model, jakožto metodika stanovení záplavového území, nepočítá s vlivem neustáleného proudění na odtokové poměry území (v souladu s Metodikou zpracování SZÚ), nicméně vliv nestacionarity je v daném úseku prakticky zanedbatelný. Koryto je upravené, inundace zastavěná a její retenční schopnost je vzhledem k délce úseku minimální. K významným transformacím povodňové vlny však bude docházet v úseku toku v Kokořínském údolí, kde se nachází množství poměrně velkých rybníků, mokřadů a rákosin. Tento úsek je však zcela mimo posuzovaný úsek toku. Hydrologická data ČHMÚ N-leté průtoky jsou bez vlivu transformace.

4.3 Způsob zadávání OP a PP

Jak bylo uvedeno v kap. 4.2, jedná se o výpočet nerovnoměrného ustáleného proudění v otevřeném korytě. Do výpočetního modelu se tak zadává okrajová podmínka v dolním výpočtovém profilu v podobě hladiny a průtoku. V místě významných přítoků, pro které jsou k dispozici hydrologické údaje, se zadává změna průtoku. Jiné okrajové ani počáteční podmínky výpočtu se nezadávají.

Vnitřními podmínkami jsou pak údaje o drsnostních charakteristikách a ztrátových součinitelích.

5 Popis numerického modelu

5.1 Použité programové vybavení

Vlastní výpočty byly prováděny metodou ustáleného nerovnoměrného proudění v programu HYDROCHECK4.0, který se osvědčil při výpočtech obdobných studií a je běžně používán pro studie SZÚ. Základní výhodou tohoto programu je možnost rozdělení příčného profilu na libovolné segmenty podle charakteru proudění v jednotlivých částech příčného profilu – dílčí profily. Program zobrazuje i podrobné rozdělení rychlostí v příčném profilu. Pro výpočty konsumpčních křivek významných objektů byl použit nástroj - výpočty objektů Hydrocheck 2.

Kromě metody nerovnoměrného proudění bývá užíváno i nástrojů rovnoměrného proudění pro stanovení konsumpční křivky dolní okrajové podmínky, pokud tato není zadána hladinou na soutoku, běžně až u větší toku, nebo u toků u kterých již bylo dříve stanoveno SZÚ.

Pro vynášení záplavových čar z vypočtených úrovní hladin do mapového podkladu je využíváno funkcí Hydrochecku, který generuje vypočtené průřezy hladin v profilech, a tyto jsou následně v GIS prostředí načítány do mapového podkladu, kde je na základě geomorfologických informací (zaměření, DMT, vrstevnice podklad ZM 10, místní šetření) zakreslen rozsah záplavového území pro danou průtokovou epizodu.

5.2 Vstupní data numerického modelu

Základem prací na studii je podrobný terénní průzkum. Na základě terénního průzkumu a kvalitní fotodokumentace jsou určeny drsnostní charakteristiky a později vynášeny záplavové čáry a aktivní zóna.

Podkladem pro práci bylo podrobné geodetické zaměření v rozsahu potřebném pro jednorozměrný matematický model, tedy příčné a údolní profily a veškeré objekty. Kromě toho byly pro vynášení záplavové čáry a aktivní zóny použity všechny měřené body v rámci TPE.

Základním prvkem zadání je příčný profil - jeho geometrický tvar a rozměry, včetně součinitele drsnosti omočeného profilu.

Průtočný profil je možno rozdělit pomocí fiktivních svislic na vlastní koryto a přilehlé části inundace, ohraničené svislými rovinami, vedenými například v linii břehové hrany koryta – dílčí profily. Jednotlivé části příčného profilu mají různou drsnost a s tím souvisí i různé rychlosti proudění a výsledná poloha hladiny vody v profilu.

Na základě fotodokumentace a poznámek získaných při rekognoskaci terénu byly voleny hodnoty Manningova drsnostního součinitele „n“ pro jednotlivé části omočeného profilu.

Kromě vytvoření geometrického modelu říční sítě včetně objektů je pro simulace nerovnoměrného proudění nutné zadat okrajové podmínky. Jedná se především o průtok a označení počátečního (popřípadě koncového) profilu, ve kterém má být průběh proudění řešen. Dále se zadává hladina v počátečním profilu, pokud není zvolen režim jejího automatického výpočtu z konsumpční křivky, případně hladiny určené rovnoměrným prouděním na základě známého sklonu koryta.

5.2.1 Morfologie vodního toku a záplavového území

Část popisu je již uvedena v kapitole 3.3 Místní šetření.

Popis objektů na toku, je uváděn ve směru po proudu, staničení se vztahuje ke staničení použitým v modelu.

ř. km 1,982	silniční most, ul. Vodárenská, lichoběžníkové koryto + žb mostovka
ř. km 1,971	ocelová potrubní chránička, lichoběžníkové koryto
ř. km 1,712	ocelová lávka pro pěší, lichoběžníkové koryto
ř. km 1,526	ocelová lávka pro pěší, lichoběžníkové koryto

ř. km 1,382	silniční most, ul. Klášterní, lichoběžníkové koryto + žb mostovka
ř. km 1,340	nízký spádový stupeň v lichoběžníkovém korytě
ř. km 1,333	potrubní lávka, lichoběžníkové koryto
ř. km 1,252	chránička potrubí, lichoběžníkové koryto
ř. km 1,071	klenbový železniční most, obdélníkové koryto v místě mostu, před a za mostem lichoběžníkové koryto
ř. km 1,053	silniční most, ul. Na Malém Spořilově, most veden šíř. kmo na osu toku, lichoběžníkové koryto
ř. km 0,809	starý klenbový most u areálu spol. Mefrit, dnes slepý nepoužívaný, obdélníkové koryto
ř. km 0,771	silniční most, ul. Bezručova, obdélníkové koryto
ř. km 0,767	silniční most, ul. Bezručova, vložená původní klenba do obdélníkového průřezu
ř. km 0,753	ocelová chránička potrubí, obdélníkové koryto
ř. km 0,731	silniční most k prodejně Mountfield, obdélníkový průřez
ř. km 0,611	silniční most kom. I/16, koryto lichoběžníkové, most vysoký, mostovka zcela mimo vodní tok
ř. km 0,524	nepoužívaný silniční most, lich. koryto + žb. mostovka
ř. km 0,302	ocelová lávka, ul. Nůšařská, lichoběžníkové koryto
ř. km 0,298	silniční ocelový příhradový most, ul. Nůšařská, lich. koryto
ř. km 0,113	sil. most v areálu Českých přístavů a.s., lichoběžníkové koryto, mostovka zcela mimo koryto
ř. km 0,097	železniční most v areálu Českých přístavů a.s., obd. koryto, mostovka zcela mimo koryto
ř. km 0,035	silniční most v areálu Českých přístavů a.s., obd. koryto, mostovka cca 1,0 m nad hladinou
ř. km 0,014	most vlečky v areálu Českých přístavů a.s., obd. koryto, mostovka cca 1,0 m nad hladinou

Jak je uvedeno již v jiných kapitolách, mostní objekty jsou do výpočtu zahrnuty pomocí vlastních konsumpčních křivek, jež byly vypočteny pomocí samostatného modulu Hydrocheck 2 určeného pro výpočet objektů. Jezové objekty a spádové stupně jsou počítány jako přepad přes obecné jezové těleso se zahrnutím součinitele zatopení na základě známé úrovně dolní vody, jež vzešla z výpočtu úseku pod objektem. Mostní objekty jsou počítány až do doby zahlcení jako vlastní profil koryta, po zahlcení jsou pak počítány jako objekty skládající se z kombinace výtoku vody otvorem a přepadu přes širokou korunu – přepad vody přes mostovku. I tyto objekty jsou uvažovány se správnou úrovní dolní vody vzešlou z výpočtu spodního úseku. Při výpočtu se jeden objekt skládá minimálně ze dvou profilů a to profilu pod objektem, jež slouží pro správné určení dolní vody těsně pod objektem a dále z profilu objektu, jež je uvažován v místě jeho návodní strany, často bývají tyto profily doplněny i profilem nad objektem, jež je umístěn cca 2 – 5 m nad návodní hranou objektu.

5.2.2 Drsnosti hlavního koryta a inundačních území

Drsnostní charakteristiky použité ve výpočetním modelu jsou zadány výhradně pomocí Manningova drsnostního součinitele, i když výpočetní model Hydrocheck dovoluje zadání i pomocí jiných parametrů. Nicméně Manningův drsnostní součinitel byl zvolen z důvodů jeho značné rozšířenosti a rovněž z důvodů absence přesných podkladů pro zadání drsností pomocí jiných metod (například zrnitostní rozbor dna apod., jež z pochopitelných důvodů prováděny nebyly).

Drsnostní součinitel je zadáván v jednotlivých příčných řezech a to v odlišných hodnotách jak pro jednotlivé části inundací, tak i pro jednotlivé části koryta, na základě již výše uvedené pořízené fotodokumentace a rekonstrukce terénu.

Odhad drsností pro N-leté průtoky

Pro drsnost dna byly použity tyto hodnoty:

$n=0,020 - 0,050$

Pro drsnost svahů:

beton	n=0,015 - 0,025
dlažba na sucho	n=0,025 - 0,035
tráva	n=0,030 - 0,040
keře, vrbičky	n=0,040 - 0,085

Pro inundace:

tráva	n=0,030 - 0,045
pole	n=0,030 - 0,050
les	n=0,070 - 0,090
zahrady podle hustoty	n=0,040 - 0,800
zahrady s ploty kolmo na tok	n=0,070 - 0,100, nebo zadáno jako pasivní území
domy	zadáno jako pasivní území
silnice, cesty	n=0,020 - 0,035

Vliv vegetace je do výpočtů zahrnut vždy v nejméně příznivé situaci, to znamená při plném vegetačním období.

5.2.3 Hodnoty okrajových podmínek

Dolní okrajové podmínky tvoří N-leté průtoky, jež byly získány od ČHMU. Jednalo se o profil soutoku Pšovky s Labem.

Dále byly v tomto počátečním profilu ř. km 0,0 určeny počáteční (startovací) hladiny, které jsou určeny konsumpční křivkou profilu, přičemž ovlivnění hladiny řekou Labe je charakterizováno hladinou jezu Dolní Beřkovice (155,10 m n. m.).

Tab. č. 5.1 N-leté povodňové průtoky uvažované při hydraulickém řešení

Úsek / průtoky Q_N	N-leté	Úsek toku (km od - do)	Q_5	Q_{20}	Q_{100}	Q_{500}	Poznámka
Pšovka - Mělník		0,0 – 1,95	12,10	17,20	25,30	36,00	

5.2.4 Hodnoty počátečních podmínek

Výpočet byl řešen pomocí ustáleného proudění.

5.2.5 Diskuze k nejistotám a úplnosti vstupních dat

Vstupní data byla pro zpracování studie dostatečná a z hlediska sestavení 1D modelu úplná.

5.3 Popis kalibrace modelu

Jelikož v daném území nejsou známy žádné povodňové značky, u kterých by zároveň byl znám příslušný průtok, nebyla zvláštní kalibrace modelu prováděna.

Nicméně lze konstatovat, že výpočet proudění lze v daném úseku provádět s vysokou mírou vypovídací schopnosti i bez dodatečné kalibrace, zejména při zkušenosti, kdy hodnoty hladin zaznamenané při povodňových průtocích jsou zejména v intravilánu významně ovlivněny ucpáním mostních objektů plaveninami. S takovým scénářem, však dle Metodiky SZÚ počítáno není, tedy vliv zacpání mostních objektů není ve výpočtu zahrnut.

Proto by byla kalibrace na takovéto povodňové značky zavádějící a ve výsledku by vedla ke zcela chybným výsledkům. Na data měřená v měrných profilech ČHMÚ nebo příslušného povodí se rovněž v případě extrémních povodní nelze spoléhat, neboť tyto profily často bývají ovlivněny zpětným vzduťm, nebo jsou zcela zaplaveny.

6 Výstupy z modelu

Hlavním výstupem z matematického modelu je psaný podélný profil, jež je zpracován pro všechny průtokové epizody a jež je hlavním nástrojem pro tvorbu záplavových čar. Psaný podélný profil kromě vypočtené úrovně hladiny obsahuje i informaci o výšce dna (nejhlubší dno), úroveň levého a pravého břehu (břehová hrana) a dále úroveň spodní hrany mostovky mostních objektů. Profil je doplněn o poznámku, upřesňující umístění daného příčného řezu.

Tab. č. 6.1 Výpočet úrovně hladin –Pšovka – město Mělník

Profil	Staničení km	Dno m n.m.	LB m n.m.	PB m n.m.	HI, Q ₅ m n.m.	Q ₅ m ³ /s	HI, Q ₂₀ m n.m.	Q ₂₀ m ³ /s	HI, Q ₁₀₀ m n.m.	Q ₁₀₀ m ³ /s	HI, Q ₅₀₀ m n.m.	Q ₅₀₀ m ³ /s	Sp. most. m n.m.	Poznámka,
PF1_ZM	0,014	154,80	157,05	157,05	157,33	12,10	157,55	17,20	157,78	25,30	158,06	36,00	156,41	most železniční, Č.příst. a.s., Mělník
PF2_M	0,035	154,58	157,35	157,39	157,34	12,10	157,57	17,20	157,80	25,30	158,07	36,00	156,22	most v Českých přístavech a.s.
PF3_ZM	0,097	154,83	162,01	162,00	157,35	12,10	157,57	17,20	157,81	25,30	158,08	36,00	160,22	most železniční v Českých příst. a.s.
PF4_M	0,113	154,71	161,78	161,79	157,35	12,10	157,58	17,20	157,82	25,30	158,11	36,00	161,08	most v Českých přístavech a.s.
PF5	0,214	155,19	157,87	157,10	157,37	12,10	157,60	17,20	157,85	25,30	158,14	36,00		nad mlýnem PB
PF6_M	0,298	155,60	158,56	158,68	157,41	12,10	157,63	17,20	157,88	25,30	158,16	36,00	158,45	most ocelový, Nůšařská ul.
PF7_L	0,302	155,60	159,09	159,06	157,41	12,10	157,64	17,20	157,88	25,30	158,16	36,00	158,68	lávka, Nůšařská ulice
PF8	0,417	156,03	158,19	158,25	157,61	12,10	157,85	17,20	158,14	25,30	158,45	36,00		
PF9_M	0,524	156,64	159,37	159,28	157,92	12,10	158,19	17,20	158,51	25,30	159,17	36,00	158,55	most u rybářů LB (slepý)
PF10_M	0,611	157,54	163,00	163,00	158,58	12,10	158,82	17,20	159,13	25,30	159,64	36,00	kapacitní	most sil. I16, Mělník
PF11	0,636	157,57	159,43	158,84	158,92	12,10	159,14	17,20	159,43	25,30	159,85	36,00		roh zdi LB
PF12	0,660	157,75	159,49	159,23	159,24	12,10	159,44	17,20	159,73	25,30	160,40	36,00		Mountfield PB, povodní roh
PF13	0,694	158,34	160,05	159,74	159,54	12,10	159,81	17,20	160,13	25,30	160,59	36,00		pizzeria Mex LB
PF14_M	0,731	158,41	161,57	161,51	160,05	12,10	160,40	17,20	160,66	25,30	161,09	36,00	160,84	most do Mountfieldu PB
PF15_P	0,753	158,56	161,29	161,08	160,19	12,10	160,60	17,20	161,02	25,30	161,65	36,00	160,56	lávka chránička
PF16_MK	0,767	158,68	161,53	161,62	160,34	12,10	161,09	17,20	161,70	25,30	162,02	36,00	160,21	most (klenba), Bezručova ul.
PF16_M	0,771	158,51	161,59	161,61	160,34	12,10	161,09	17,20	161,70	25,30	162,02	36,00	160,53	most sil., Bezručova ul.
PF17_D	0,802	158,69	161,74	161,76	160,50	12,10	161,24	17,20	161,74	25,30	162,06	36,00		
PF17_M	0,809	158,73	161,56	161,76	160,68	12,10	161,67	17,20	162,44	25,30	162,93	36,00	160,54	most klenbový (slepý), Mefrit PB
PF18	0,882	158,90	160,88	161,86	160,73	12,10	161,70	17,20	162,47	25,30	162,96	36,00		náhon LB, Mefrit s.r.o. PB
PF19	0,987	158,98	163,26	161,53	160,87	12,10	161,78	17,20	162,56	25,30	163,09	36,00		servis PŠ CAR s.r.o. LB
PF20	1,037	159,27	164,46	161,76	160,92	12,10	161,79	17,20	162,57	25,30	163,10	36,00		
PF21_M	1,053	159,50	164,85	163,90	160,93	12,10	161,80	17,20	162,57	25,30	163,09	36,00	163,57	most sil., Na Malém Spořilově
PF22_ZM	1,071	159,74	165,60	165,60	160,97	12,10	161,81	17,20	162,58	25,30	163,10	36,00	164,03	most železniční (klenba)
PF23	1,114	159,58	161,78	161,47	161,16	12,10	161,92	17,20	162,72	25,30	163,32	36,00		garáže LB, kemp PB
PF24_P	1,252	159,96	161,76	162,09	161,43	12,10	162,01	17,20	162,75	25,30	163,34	36,00	160,97	lávka chránička, garáže LB, kemp PB
PF25	1,297	159,98	162,33	162,13	161,55	12,10	162,06	17,20	162,75	25,30	163,34	36,00		garáže LB
PF26_P	1,333	160,15	163,53	163,11	161,58	12,10	162,09	17,20	162,94	25,30	163,64	36,00	162,03	lávka potrubní
PF27_S	1,340	160,33	162,89	162,11	161,68	12,10	162,10	17,20	162,94	25,30	163,71	36,00		stupeň
PF28_M	1,382	160,63	163,63	163,48	162,09	12,10	162,40	17,20	163,34	25,30	163,78	36,00	162,81	most sil., Klášterní ul.
PF29	1,442	160,96	162,84	162,54	162,49	12,10	162,77	17,20	163,53	25,30	163,83	36,00		Zimní stadion LB
PF30_L	1,526	161,50	163,65	163,65	163,07	12,10	163,35	17,20	163,66	25,30	163,95	36,00	163,20	lávka nad stadionem LB

Profil	Staničení km	Dno m n.m.	LB m n.m.	PB m n.m.	HI, Q ₅ m n.m.	Q ₅ m ³ /s	HI, Q ₂₀ m n.m.	Q ₂₀ m ³ /s	HI, Q ₁₀₀ m n.m.	Q ₁₀₀ m ³ /s	HI, Q ₅₀₀ m n.m.	Q ₅₀₀ m ³ /s	Sp. most. m n.m.	Poznámka,
PF31_L	1,712	162,07	164,41	164,40	163,68	12,10	163,95	17,20	164,45	25,30	164,77	36,00	164,05	lávka u fotbalu PB
PF32	1,822	162,39	165,02	164,85	164,03	12,10	164,31	17,20	164,76	25,30	165,06	36,00		zahradní kolonie LB, lavičky PB
PF33	1,936	162,93	165,91	165,77	164,42	12,10	164,69	17,20	165,08	25,30	165,42	36,00		garáže LB, návodní roh
PF34_P	1,971	163,48	165,99	166,02	164,60	12,10	164,83	17,20	165,19	25,30	165,49	36,00	165,00	lávka chránička
PF35_M	1,982	163,43	166,25	166,41	165,18	12,10	165,40	17,20	165,77	25,30	166,17	36,00	165,29	most sil., Chloumecká ul., Tesco LB

LB (mm) úroveň levého břehu v m n.m.

PB (mm) úroveň pravého břehu v m n.m.

HI, (mm) úroveň hladiny v m n.m.

6.1 Záplavové čáry pro průtoky Q_5 , Q_{20} , Q_{100} a Q_{500}

Z vypočítaných úrovní hladiny v jednotlivých profilech byl interpretován průběh záplavové čáry. Z tohoto znázornění a z průběhu hladin v podélném profilu je patrný rozsah zatápěných ploch a objektů. Dále se tímto způsobem zjistí překážky průtoku, které působí patrné vzdutí hladiny, jejichž odstraněním nebo rekonstrukcí je možno rozsah zátop redukovat.

Záplavové čáry jsou vyneseny na podkladě rastrové Základní mapy ČR v měřítku 1 : 10 000. Zakreslení záplavových čar, zejména mimo zaměřené příčné profily, zahrnuje nepřesnosti použité mapy. Snahou vyliditovat nepřesnosti je užití bodového pole z DMT mimo zaměřené příčné profily. Při posouzení konkrétního místa je tedy rozhodující kóta hladiny odvozená z podélného profilu a skutečná nadmořská výška terénu posuzovaného místa.

Při aplikaci výsledků výpočtu je nutno si uvědomit, že přírodní třírozměrný v čase proměnný děj je popisován stacionárním jednorozměrným matematickým výpočtem s použitím mnoha zjednodušujících předpokladů a odhadů. Přesnost výpočtu je limitována zejména hustotou příčných profilů použitých k výpočtu a odhadem drsnostního součinitele.

Hodnoty úrovně hladin získané interpolací mezi jednotlivými výpočtovými příčnými profily nemusí odpovídat skutečnosti.

Nejsou zde postiženy jevy běžně se vyskytující při povodních - hladina v inundaci nemusí být v jednom příčném profilu stejná jako v korytě, v obloucích dochází k příčnému převýšení hladiny, hladina je rozvláňená, atd.

Výpočet je proveden pro ideální stav koryta. Není započítáno ucpání průtočného profilu plaveným materiálem, které hrozí zejména v mostních profilech. Vliv na proudění má i sezónní stav vegetačního pokryvu, při výpočtu bylo uvažováno s vegetací v plném vegetačním období.

Výsledky tohoto výpočtu nejsou neměnné. Může dojít ke změnám vlivem zpřesnění topografických podkladů, změny hydrologických údajů, použitím přesnějších výpočetních modelů, nebo vlivem změn v průtočném profilu toku.

Analýzou průniku maximálního rozlivu (při průtoku Q_{500}) a správních území byly zajištěny informace o dotčených správních území obcí uvedené v následující tabulce.

Tab. č. 6.2 Dotčené správní území obcí maximálním rozlivem

Kód ORP	Název ORP	Kód ICOB	Název obce
2114	Mělník	534676	Mělník

6.2 Hloubky pro průtoky Q_5 , Q_{20} , Q_{100} a Q_{500}

Určení hloubek pro jednotlivé povodňové scénáře je provedeno v prostředí ArcGIS, jako rozdíl digitálního modelu hladiny a digitálního modelu terénu. Digitální model hladiny byl vytvořen lineární interpolací hladin mezi jednotlivými příčnými profily, které byly převzaty z hydraulického modelu. Výsledkem je rastr hloubek o velikosti pixlu 2 x 2 m. Mapa hloubek se následně ořízne záplavovou čarou pro daný scénář.

6.3 Rychlosti pro průtoky Q_5 , Q_{20} , Q_{100} a Q_{500}

Při výpočtu nerovnoměrného proudění byly z výpočetního programu Hydrocheck exportovány pro jednotlivé profily a jednotlivé průtokové epizody průměrné celoprofilové rychlosti. Takto získaná hodnota rychlosti pak byla v GIS přiřazena jako bodová informace průřezu daného příčného řezu a osy toku.

Pro každý profil a jednu průtokovou epizodu tak byla získána informace o rychlosti, celkem tedy pro každý profil 4 hodnoty rychlosti ($Q_5 - Q_{500}$). U složených profilů, je celoprofilová průměrná rychlost vypočtena jako vážený průměr z odpovídajících hodnot dílčích profilů, přičemž je zohledněna velikost průtoků jednotlivými dílčími profily.

6.4 Zhodnocení nejistot ve výsledcích výpočtů

Jak bylo uvedeno výše, výpočetní model 1D je vždy schematizací skutečnosti. Hlavní míra nejistoty však neplyne ze špatného odhadu drsnostních charakteristik, nebo nedostatečně popsané topologie území a koryta, ale ze vstupních průtokových dat, jejichž přesnost je nezdědk v rozmezí $\pm 40 - 60\%$ dle uvedené třídy přesnosti. Dalším již zmíněným faktorem, s ním model nepočítá, je množství plavenin, které postupují tokem při povodni, ať už se jedná například o ledové kry nebo antropogenní materiál či dřevní hmotu. Tyto plaveniny, pak zejména v prostoru objektů mohou způsobit naprosto převratné změny průtočného profilu (částečné nebo úplné ucpání), které pak mají na průběh hladiny zásadní vliv.

Pokud však odhlédneme od nejistot způsobených nepřesnými hydrologickými daty a budeme vztahovat rozsah záplavového území ke konkrétnímu průtoku (a nikoliv k deklarované četnosti povodně) a budeme postupovat v souladu s Metodikou stanovení SZÚ, tedy výpočet bez plavenin, můžeme konstatovat, že vypovídací schopnost modelu je značně vysoká. Největší ovlivnění hladin nastává v místech objektů, jejichž nesprávné posouzení, či špatně provedený výpočet ve vztahu k zatopení dolní vodou, má na úroveň hladiny zásadní vliv. Poměrně významné je i ovlivnění výpočtu chybně umístěnými dílčími profily v příčném řezu, naopak chybný odhad drsnosti byt v řádu desítek procent se ve volné trati dramaticky neprojevív.