

GEOCENTRUM, spol. s r. o. zeměměřická a projekční kancelář tř. Kosmonautů 1143/8B, 779 00 Olomouc zapsána u KS v Ostravě, oddíl C, vl. č. 5555		GEOCENTRUM spol. s r.o. zeměměřická a projekční kancelář, Olomouc
OPRÁVNĚNÝ PROJEKTANT POZEMKOVÝCH ÚPRAV ING. ALICE MORAVCOVÁ	RAZÍTKO	

			GEOCENTRUM spol. s r.o. zeměměřická a projekční kancelář, Olomouc	
Projektant:	Ing. Jan Kopal			
Kreslil:	Ing. Jan Kopal			
Kontroloval:	Ing. Alice Moravcová			
Kraj: Olomoucký	Obec: Litenčice	K.ú.: Litenčice	Čís. OBJEDNATELE	552-2014-525101
Objednatel: STÁTNÍ POZEMKOVÝ ÚŘAD Krajský pozemkový úřad pro Zlínský kraj, Pobočka Kroměříž			Čís. ZAKÁZKY	104/2014
			DATUM	07/2016
Akce: KOMPLEXNÍ POZEMKOVÁ ÚPRAVA V K.Ú. LITENČICE			MĚŘITKO	-
			SOUŘ. SYSTÉM	S-JTSK
			VÝŠK. SYSTÉM	Bpv
			FORMÁT	A4
Název přílohy: PLÁN SPOLEČNÝCH ZAŘÍZENÍ TECHNICKÁ ZPRÁVA			Čís. soupravy	Čís. přílohy 2.1.1.

OBSAH:

1. Identifikační údaje	4
2. Úvodní část	5
2.1. Výchozí podklady	5
2.1.1. Zákony a vyhlášky	5
2.1.2. Mapové podklady	5
2.1.3. Ostatní podklady	5
2.1.4. Literatura	6
2.1.5. Technické normy, technické a kvalitativní podmínky a ostatní předpisy	7
2.1.6. Projektová dokumentace	7
2.2. Účel a přehled navrhovaných opatření	7
2.2.1. Souhrnné informace o zařízeních ke zpřístupnění pozemků	7
2.2.2. Souhrnné informace o zařízeních a opatřeních k protierozní ochraně půdy	7
2.2.3. Souhrnné informace o vodohospodářských opatřeních	8
2.2.4. Souhrnné informace o opatřeních k ochraně a tvorbě životního prostředí	8
2.3. Zásady zpracování plánu společných zařízení	8
2.4. Zohlednění podmínek stanovených správními úřady	9
3. Opatření sloužící ke zpřístupnění pozemků	18
3.1. Zásady návrhu opatření sloužících ke zpřístupnění pozemků	18
3.1.1. Napojení cestní sítě na silnice III. třídy	18
3.1.2. Napojení cestní sítě na místní komunikace	19
3.2. Kategorizace cestní sítě	19
3.3. Základní parametry prostorového uspořádání hlavních a vedlejších polních cest	20
3.3.1. Hlavní polní cesty	20
3.3.2. Vedlejší polní cesty	22
3.3.3. Konstrukce tělesa zpevněných polních cest	34
3.4. Objekty na cestní síti	35
3.4.1. Trubní propustky	35
3.4.2. Mostky	35
3.4.3. Hospodářské sjezdy	35
3.4.4. Hydrologické výpočty propustků	36
3.4.5. Hydrotechnické výpočty a posouzení propustků	47
3.4.6. Přehled propustků	67
3.4.7. Přehled mostků	70
3.4.8. Přehled sjezdů	70
3.4.9. Výpočet minimálních hloubek příkopů (kapacit) polních cest:	71
3.5. Zařízení dotčená návrhem cestní sítě	72
3.6. Změny v číslování polních cest v „Rozboru současného stavu“ (RSS), oproti návrhu „Plánu společných zařízení“ (PSZ)	72
3.7. Náklady na opatření ke zpřístupnění pozemků	73
3.8. Přehled cestní sítě	74
4. Protierozní opatření pro ochranu ZPF	82
4.1. Zásady návrhu protierozních opatření k ochraně ZPF	82
4.1.1. Vodní eroze:	82
4.1.2. Větrná eroze	106
4.2. Přehled navrhovaných opatření k ochraně před vodní erozí a posouzení jejich účinnosti	106
4.2.1. Organizační opatření:	106
4.2.2. Skladba navrženého protierozního osevního postupu (PEO 12 – PEO 26)	107
4.2.3. Agrotechnická opatření:	114
4.2.4. Technická opatření	115
4.2.5. Hydrologické výpočty	116
4.2.6. Hydrotechnické výpočty	119

4.3. Přehled navrhovaných opatření k ochraně před větrnou erozí a posouzení jejich účinnosti	125
4.4. Přehled dalších opatření k ochraně půdy	125
4.5. Zařízení dotčená návrhem protierozních opatření	126
4.6. Náklady na protierozní opatření k ochraně ZPF	126
5. Vodohospodářská opatření	127
5.1. Zásady návrhu vodohospodářských opatření	127
5.2. Přehled vodohospodářských opatření a jejich základní parametry	127
5.2.1. Opatření k odvádění povrchových vod z území	127
5.2.2. Opatření k ochraně povrchových a podzemních vod	127
5.2.3. Jiná opatření	127
5.3. Zařízení dotčená návrhem vodohospodářských opatření	128
5.4. Náklady na vodohospodářská opatření	128
5.5. Přehled vodohospodářských opatření	128
5.6. Vyhodnocení změny odtokových parametrů	129
6. Opatření k ochraně a tvorbě životního prostředí	130
6.1. Zásady návrhu opatření k ochraně a tvorbě životního prostředí	130
6.2. Základní parametry prostorového uspořádání k ochraně a tvorbě ŽP	130
6.2.1. Nadregionální prvky ÚSES	131
6.2.2. Regionální prvky ÚSES	131
6.2.3. Lokální prvky ÚSES	131
6.2.4. Popis jednotlivých skladebních prvků ÚSES	131
6.2.5. Popis chráněných území, která nejsou součástí ÚSES	136
6.3. Návrh opatření k zajištění plné funkce ÚSES	137
6.3.1. Způsob využití a omezení v užívání pozemků, způsob ochrany	137
6.3.2. Zajištění a priority realizace ÚSES, doporučení následných opatření	137
6.3.3. Posouzení účinnosti návrhu opatření k ochraně a tvorbě ŽP	137
6.4. Zařízení dotčená návrhem opatření k ochraně a tvorbě ŽP	138
6.5. Náklady na realizaci opatření k ochraně a tvorbě životního prostředí	139
6.6. Přehled opatření k ochraně a tvorbě životního prostředí	139
7. Priority realizací PSZ	141
8. Přehled o výměře pozemků potřebné pro společná zařízení	142
8.1. Detailní přehled výměry půdy ve vlastnictví státu a obce pro PSZ	143
8.2. Bilance vlastnictví společných zařízení – celková bilance půdního fondu	145
9. Posouzení navržených změn v situování společných zařízení ve srovnání se schváleným územním plánem řešeného území	148
10. Přehled nákladů na uskutečnění PSZ	148
11. Soupis změn druhů pozemků	149
12. Fotodokumentace	151

1. Identifikační údaje

Název akce:	Komplexní pozemková úprava
Obec:	Litenčice
Katastrální území:	685275 – Litenčice
Okres:	3708 – Kroměříž
Kraj:	141 - Zlínský
Objednatel:	Státní pozemkový úřad, Krajský pozemkový úřad pro Zlínský kraj, Pobočka Kroměříž
Zhotovitel:	GEOCENTRUM, spol. s r. o. Zeměměřická a projekční kancelář tř. Kosmonautů 1143/8B Olomouc 77900
IČ zhotovitele:	47 97 44 60
Evidenční číslo smlouvy objednatele:	552-2014-525101
Evidenční číslo smlouvy zhotovitele:	141008
Číslo zakázky zhotovitele:	104/2014
Datum:	07/2016
Vypracoval:	Ing. Jan Kopal

2. Úvodní část

2.1. Výchozí podklady

2.1.1. Zákony a vyhlášky

Zákon č. 139/2002 Sb., o pozemkových úpravách a pozemkových úřadech a o změně zákona č. 229/1991 Sb., o úpravě vlastnických vztahů k půdě a jinému zemědělskému majetku, ve znění pozdějších předpisů

Vyhláška č. 13/2014 Sb., o postupu při provádění pozemkových úprav a náležitostech návrhu pozemkových úprav, ve znění pozdějších předpisů

Vyhláška č. 546/2002 Sb., kterou se mění vyhláška č. 327/1998 Sb., kterou se stanoví charakteristika bonitovaných půdně ekologických jednotek a postup při jejich aktualizaci

Zákon č. 114/1992 Sb., o ochraně přírody a krajiny, v platném znění

Vyhláška č. 395/1992 Sb., kterou se provádějí některá ustanovení zákona č. 114/1992 Sb., o ochraně přírody a krajiny, platném znění

Zákon č. 256/2013 Sb., Zákon o katastru nemovitostí (katastrální zákon)

Zákon č. 183/2006 Sb., o územním plánování a stavebním řádu (stavební zákon), v platném znění (novela 350/2012 Sb.)

Zákon č. 211/2011 Sb., o podmínkách podnikání a o výkonu státní správy v energetických odvětvích a o změně některých zákonů (energetický zákon), v platném znění

Vyhláška č. 317/2011 Sb., kterou se mění vyhláška č. 104/1997 Sb., kterou se provádí zákon o pozemních komunikacích, ve znění pozdějších předpisů

2.1.2. Mapové podklady

- Základní mapa ČR 1:10 000
- Státní mapa odvozená ČR 1: 5 000
- Vodohospodářská mapa 1:50 000
- Mapa BPEJ (digitalizovaná aktualizace)
- Ortofotomapa
- Mapa KN
- Mapa PK

2.1.3. Ostatní podklady

- Územní plán Litenčice
- Zásady územního rozvoje Olomouckého kraje
- Územně analytické podklady
- Vyjádření dotčených orgánů a organizací
- Veřejně přístupné WMS a WEB podklady a informace k zájmovému území

2.1.4. Literatura

- Kolektiv autorů.:
Metodický návod k provádění pozemkových úprav, Ministerstvo zemědělství
– Ústřední pozemkový úřad, Těšnov 17, 117 05, Praha 1 (Č.j. 10747/2010 – 13300),
aktualizovaná verze k 1. 5. 2012
- Kolektiv autorů.:
Technický standard plánu společných zařízení v pozemkových úpravách, Ministerstvo
zemědělství – Ústřední pozemkový úřad, Těšnov 17, 117 05, Praha 1
(Č.j. 10749/2010 – 13300), aktualizovaná verze k 1. 5. 2012
- Janeček, M., a kol
Ochrana zemědělské půdy před erozí, ČZU Praha, 2012
- Kokolia V., Kos M.
Protierozní osevní postupy – metodiky pro zavádění výsledků výzkumu
do zemědělské praxe, ÚVTIZ, Praha 1989
- Fiala J. a kol.
Jetelotravní směsi luční, pastevní a na orné půdě – metodiky pro zavádění výsledků
výzkumu do zemědělské praxe, ÚVTIZ, Praha 1999
- Löw J. a spolupracovníci
Rukověť projektanta místního územního systému ekologické stability – Metodika
pro zpracování dokumentace, DOPLNĚK, Brno 1995
- Zimová E. a kol.
Zakládání místních územních systémů na zemědělské půdě – praktická příručka
pro projektanty územních systémů ekologické stability a pozemkových úprav,
Lesnická práce, s.r.o., Brno 2002
- Buček A., Lacina J.
Geobiocenologie II., skriptum, Mendelova zemědělská a lesnická univerzita v Brně,
1999
- Hospodářské přejezdy, trubní propustky – typizační podklad, Hydroprojekt Praha
1966
- Masiar – Kamenský
Hydrauliky pre stavebných inženýrov, 1985
- Soukup M., Hrádek F.
Optimální regulace povrchového odtoku z povodí, VÚMOP Praha 1999
- Škopek V., Novák L.
Hrazení bystrin a strží, komentář k ON 48 2506 – Vydavatelství úřadu pro normalizaci
a měření, Praha 1977
- Jan Vopravil a kol.
Půda a její hodnocení v ČR I. díl, Praha 2011

2.1.5. Technické normy, technické a kvalitativní podmínky a ostatní předpisy

- Úřad pro technickou normalizaci, metrologii a státní zkušebnictví
ČSN 73 6109 (02/2013) – Projektování polních cest
- MZe ČR, Ústřední pozemkový úřad
TP, změna č. 2 Katalog vozovek polních cest

2.1.6. Projektová dokumentace

- GEOCENTRUM, spol. s r. o.
Vyhodnocení dostupných podkladů a rozbor současného stavu

2.2. Účel a přehled navrhovaných opatření**2.2.1. Souhrnné informace o zařízeních ke zpřístupnění pozemků****a) Stručný popis**

Opatření slouží k zpřístupnění pozemků jednotlivých vlastníků, ale také vymezují hospodárny přístup k půdním blokům pro stávající uživatele. Cestní síť byla podrobně projednána na schůzkách sboru zástupců vlastníků, včetně připomínek zástupců hospodařících subjektů, v průběhu roku 2016.

Cesty hlavní: HC1 – HC2
Cesty vedlejší: VC11 – VC25
Cesty doplňkové: DC31 – DC55, DC61 – DC88

Silnice – nejsou součástí PSZ

b) Hlavní podmiňující předpoklady

Parcelní vymezení ploch pro polní cesty, převedení pozemků pod stávajícími či navrženými polními cestami je navrženo do vlastnictví Obce (Městysu) Litenčice, popř. stávajících vlastníků – na jejich žádost.

2.2.2. Souhrnné informace o zařízeních a opatřeních k protierozní ochraně půdy**a) Stručný popis**

Opatření slouží k ochraně zemědělského půdního fondu. Návrh opatření byl podrobně projednán na schůzkách sboru zástupců vlastníků, včetně připomínek zástupců hospodařících subjektů, v průběhu roku 2016.

- Technická opatření – protierozní meze č.1 – č.4
- Organizační opatření (zatravnění, protierozní osevní postup)
PEO 1 – PEO 26

b) Hlavní podmiňující předpoklady

Dodržování doporučených osevních postupů hospodařícími subjekty – plochy organizačních protierozních opatření. Parcelní vymezení protierozních mezí, vč. převedení těchto ploch do vlastnictví Obce (Městysu) Litenčice.

2.2.3. Souhrnné informace o vodohospodářských opatřeních

a) Stručný popis

Opatření ke zlepšení vodních a odtokových poměrů. V rámci PSZ jsou parcelně vymezena koryta stávajících vodních toků, včetně stávajících vodních nádrží (VN1 – VN3).

Současně bude k pozitivnímu vývoji přispívat systém protierozních technických opatření (mez č.1 – mez č.4) v kombinaci s organizačními protierozními opatřeními (zatravnění – osevní postupy).

Návrh opatření byl podrobně projednán na schůzkách sboru zástupců vlastníků, včetně připomínek zástupců hospodařících subjektů, v průběhu roku 2016.

b) Hlavní podmiňující předpoklady

Parcelní vymezení ploch pro stávající vodohospodářská opatření, převedení pozemků pod stávajícími opatřeními do vlastnictví Povodí Moravy, s.p., popř. původních vlastníků (VN1 – VN3).

2.2.4. Souhrnné informace o opatřeních k ochraně a tvorbě životního prostředí

a) Stručný popis

Základním podkladem pro vypracování návrhu skladebných prvků územního systému ekologické stability v zájmovém území byla platná Územně plánovací dokumentace Obce Litenčice.

Nadregionální biocentra: -

Nadregionální biokoridory: NRBK K134

Lokální biocentra: LBC NAD LÁNEM, LBC KUNKOVICKÝ LES III,
LBC NA PASTVINĚ, LBC JABOŘÍ, LBC POD LESEM

Lokální biokoridory: LBK 400139, LBK 400410, LBK 400104, LBK 400145,
LBK 400103

Interakční prvky: IP1 – IP23

Krajinná zeleň: bez parcelního vymezení

b) Hlavní podmiňující předpoklady

Parcelní vymezení ploch pro navrhovaná a stávající opatření ÚSES, převedení pozemků pod navrhovanými a stávajícími opatřeními do vlastnictví Obce (Městysu) Litenčice.

2.3. Zásady zpracování plánu společných zařízení

Plán společných zařízení Komplexní pozemkové úpravy v katastrálním území Litenčice byl vypracován na základě výsledků předchozích etap komplexní pozemkové úpravy – Polohopisné zaměření zájmového území (GEOCENTRUM, spol. s r.o. 2014), Určení vnějšího a vnitřního obvodu pozemkové úpravy, včetně katastrálních hranic a hranic liniových staveb (GEOCENTRUM, spol. s r.o. 2015), zjišťování hranic pozemků neřešených dle § 2 zák. 139/2002 Sb., (GEOCENTRUM, spol. s r.o. 2015) a zejména etapy Vyhodnocení podkladů a rozbor současného stavu (GEOCENTRUM, spol. s r.o. 2014), ve které byly shromážděny dostupné podklady o zájmovém území a jehož výsledky byly průběžně doplňovány o nově zjištěné skutečnosti.

Nedílnou součástí podkladů, které měly zásadní vliv na plán společných zařízení byla také platná ÚPD včetně dalších dostupných podkladů.

Plán společných zařízení je navržen v souladu s technickými normami a předpisy, zejména s:

- ČSN 73 6109 (02/2013) Projektování polních cest
- TP změna č.2 Katalog vozovek polních cest
- ČSN 75 2410 (04/2011) – Malé vodní nádrže
- Hrazení bystřin a strží, komentář k ON 48 2506

Hlavní použité metody dimenzování zařízení:

- 3D projekce Bentley (In Roads)
- Dimenzov (prostředí; excel)
- ERCN, výpočet CN křivek a linií erozního smyvu

Cílem Plánu společných zařízení v rámci KoPÚ je vytvoření podkladu pro následné zpracování „Návrhu nového uspořádání pozemků“ v zájmovém území pozemkové úpravy tak, aby byly vytvořeny podmínky pro racionální využití území - zajištění přístupnosti nových vlastnických pozemků sítí polních cest, ochrana zemědělského půdního fondu, proti působení účinků vodní eroze, vodohospodářská opatření pro zlepšení vodního režimu krajiny a v neposlední řadě opatření k ochraně a tvorbě životního prostředí a zajištění ekologické stability krajiny.

Jednotlivé části plánu byly postupně projednávány se Sborem zástupců vlastníků a připomínky byly do návrhu zapracovány.

Sbor zástupců návrh „**Plánu společných zařízení**“ **schválil na svém 4. jednání v květnu 2016.**

Pro vybraná společná zařízení byla vypracována podrobnější dokumentace v rozsahu Dokumentace technického řešení - DTR.

K Plánu společných zařízení se také vyjádřily státní orgány a organizace a jejich připomínky byly do konečné verze dokumentace zapracovány (viz dále). Drobné změny v Plánu společných zařízení mohou nastat v rámci následující etapy prací „Vypracování návrhu nového uspořádání pozemků“ (zpřístupnění pozemků, polní cesty atd.). O možnosti těchto změn byl Sbor zástupců vlastníků při schválení Plánu společných zařízení informován.

V případě potřeby realizace jednotlivých opatření bude pro vybraná společná zařízení zpracována dokumentace pro stavební řízení. Dimenze pozemků pro jednotlivá opatření byla stanovena tak, aby bylo možné provést případné dílčí úpravy v rámci takto stanovených hranic pozemků.

2.4. Zohlednění podmínek stanovených správními úřady

1. **Agentura ochrany přírody a krajiny ČR**, Nádražní 318, 763 26 Luhačovice
– bez vyjádření (na doručence)
2. **Archeologický ústav AV ČR Brno**, Královopolská 62/147, 612 00 Brno – Královo Pole – bez vyjádření (na doručence)
3. **ČEPRO, a. s.**, Dělnická 213/12, 170 04 Praha 7 – Holešovice – bez vyjádření (na doručence)

4. **ČEPS, a. s.**, Elektrárenská 774/2, 101 52, Praha 10 – vyjádření ze dne 8.6. 2016 (zn.159/BRN/532/16/11330/19.05.2016/Za) „...v zájmovém území se nenachází žádné elektrické zařízení ani jeho ochranné pásmo v majetku provozovatele přenosové soustavy, ČEPS, a.s.“
Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zpracovat do PD.
5. **Českomoravský štěrk, a.s.**, Mokrá 359, 664 04 – vyjádření ze dne - (zn. -)
„...Českomoravský štěrk, a.s. nemá v obvodu KPÚ v k.ú. Litenčice žádné nemovitosti či zájmová území.“
Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zpracovat do PD.
6. **RWE – Distribuční služby, s.r.o.**, Plynárenská 499/1, 602 00 Brno
– vyjádření ze dne 14.6. 2016 (zn. 5001312051)
„...V zájmovém území se nachází STL plynárenské zařízení v naší správě.“
Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zpracovat do PD.
7. **Katastrální úřad pro Zlínský kraj**, tř. Tomáše Bati 1565, 760 96 Zlín
– bez vyjádření (na doručení)
8. **Lesy ČR, s. p., Lesní správa Bučovice**, Zámek 1, 685 01 Bučovice
– vyjádření ze dne 2.6. 2016 (Č.j. LCR141/00996/2016)
„...nemá námítky k předloženému plánu společných zařízení ve stanoveném zájmovém území...V souvislosti s odvozem vytěženého dříví požadujeme, aby šířka těchto cest byla min. 3,5 m, v případě zpevnění cest musí být únosnost vozovky minimálně 50 tun; 11,5 tuny na nápravu.“
Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zpracovat do PD.
9. **MERO ČR, a. s.**, Veltruská 748, 278 01 Kralupy nad Vltavou
– vyjádření ze dne 17.5. 2016 (Č.j. 2016/05/9278)
„Sdělujeme Vám, že v uvedené oblasti nedochází ke střetu s naším zařízením.“
Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zpracovat do PD.
10. **NET4GAS, s. r. o.**, Na Hřebenech II 1718/8, 140 21 Praha 4 – Nusle
– bez vyjádření (na doručení)
11. **Povodí Moravy, s. p.**, Dřevařská 11, 601 75 Brno – bez vyjádření (na doručení)

- 12. Ředitelství silnic Zlínského kraje, p.o., odd. majetkové správy, Kotojedy 56, 767 23 Kroměříž**
– vyjádření ze dne 6.6. 2016 (zn.ŘSZKKM04467/16-225)
„...Požadujeme zpevnění a bezprašnou úpravu všech sjezdů na dotčené silnice III. třídy v délce minimálně 20 m, nájezdové oblouky o poloměrech odpovídajících použité zemědělské technice a odvedení povrchových vod mimo silniční těleso v místě napojení sjezdu...“
Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zpracovat do PD.
- 13. Vodovody a kanalizace Kroměříž, a.s., Kojetínská 3666, 767 11 Kroměříž**
– bez vyjádření (na doručence)
- 14. Zeměměřický a katastrální inspektorát v Brně, Moravské náměstí č. 1, 602 00 Brno**
– vyjádření ze dne 13.6. 2014 (zn. ZKI BR-J-31/503/2016)
„ZKI nemá připomínky k plánu společných zařízení pro KPÚ v k.ú. Litenčice a vyjadřuje souhlasné stanovisko, bez připomínek“
Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zpracovat do PD.
- 15. Správa a údržba silnic Kroměřížska, s.r.o., Kotojedy 56, 767 01 Kroměříž**
– bez vyjádření (na doručence)
- 16. Krajské ředitelství policie Zlínského kraje, DI Kroměříž, Březinova 2819, 767 28 Kroměříž** – bez vyjádření (na doručence)
- 17. Obvodní báňský úřad, Cejl 13, 601 42 Brno**
– vyjádření ze dne 20.5. 2016 (Č.j. SBS 16474/2016/OBÚ-01/1)
„...v k.ú. Litenčice ve Zlínském kraji není evidován dobývací prostor. ...nemá připomínek.“
Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zpracovat do PD.
- 18. Krajská hygienická stanice Zlínského kraje, Havlíčkovo nábřeží 600, 760 01 Zlín** – bez vyjádření (na doručence)
- 19. Státní pozemkový úřad – odd. správy vodohospodářských děl, Husinecká 1024/11a, 130 00 Praha 3**
– vyjádření ze dne 30.5. 2016 (zn. SPU 257764/2016)
„...ke komplexní pozemkové úpravě v k.ú. Litenčice, plánu společných zařízení nemáme připomínky.“

Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zpracovat do PD.

20. Městský úřad Kroměříž, odbor občansko správních agend, Velké náměstí 115/1, 767 01 Kroměříž

– vyjádření ze dne 24.5. 2016 (Č.j. MěUKM/032925/2016)

„K předloženému záměru bude vydáno koordinované stanovisko Městského úřadu Kroměříž “

Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zpracovat do PD.

21. Městský úřad Kroměříž, odbor rozvoje města, Velké náměstí 115/1, 767 01 Kroměříž

– vyjádření ze dne 25.5. 2016 (zn. OR-inv.)

„...odbor rozvoje města nemá k předloženému plánu společných zařízení připomínky...“

Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zpracovat do PD.

22. Městský úřad Kroměříž, odbor stavební úřad - ÚP, Velké náměstí 115/1, 767 01 Kroměříž

– vyjádření ze dne 20.5. 2016 (zn. 02/032923/2016/02/Li)

„...nemáme námitek.“

Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zpracovat do PD.

23. Městský úřad Kroměříž, odbor ŽP, Velké náměstí 115/1, 767 01 Kroměříž
– bez vyjádření (na doručení)

24. Město Morkovice – Slížany, stavební úřad, Náměstí 29, 768 33 Morkovice

– vyjádření ze dne 26.5. 2016 (Č.j. Výst.330/128/16)

„...plán společných zařízení pro komplexní pozemkové úpravy v katastrálním území Litenčice měl by být v souladu se schváleným územním plánem Městyse Litenčice, který naby účinnosti dne 9.9. 2014.“

Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zpracovat do PD.

25. Město Morkovice – Slížany, ŽP, Náměstí 29, 768 33 Morkovice

– vyjádření ze dne 6.6. 2016 (Č.j. 246 – V – 359/2016)

„...nemá připomínky k pozemkovým úpravám v k.ú. Litenčice.“

Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zpracovat do PD.

- 26. Město Morkovice – Slížany, správa majetku, Náměstí 29, 768 33 Morkovice – bez vyjádření (na doručence)**
- 27. Krajský úřad Zlínského kraje, Odbor strategického rozvoje kraje, třída Tomáše Bati 21, 761 90 Zlín – bez vyjádření (na doručence)**
- 28. Krajský úřad Zlínského kraje, Odbor investic, třída Tomáše Bati 21, 761 90 Zlín**
– vyjádření ze dne 25.5. 2016 (Č.j. KUZL 36 549/2016)
„...souhlasí s vyhotovením návrhu PSZ a nemá k navrhovaným úpravám další připomínky.“
Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zapracovat do PD.
- 29. Krajský úřad Zlínského kraje, Odbor dopravy a silničního hospodářství, třída Tomáše Bati 21, 761 90 Zlín – bez vyjádření (na doručence)**
- 30. Krajský úřad Zlínského kraje, Odbor územního plánování a stavebního řádu, třída Tomáše Bati 21, 761 90 Zlín**
– vyjádření ze dne 14.6. 2016 (Č.j. KUZL 35059/2016)
„Pro katastrální území Litenčice vyplývá ze ZÚR ZK:
...nadregionální biokoridor 134 – Buchlovské lesy – K 132 (vymezeno jako VPO PU11), které je do Plánu společných zařízení KoPÚ v k.ú. Litenčice zahrnuto.“
Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zapracovat do PD.
- 31. Krajský úřad Zlínského kraje, Odbor ŽP a zemědělství, třída Tomáše Bati 21, 761 90 Zlín – bez vyjádření (na doručence)**
- 32. Ministerstvo životního prostředí, Odbor výkonu státní správy VIII, Krapkova 3, 779 00 Olomouc**
– vyjádření ze dne 2.6. 2016 (Č.j. 34841/ENV/16, 922/570/16)
„...na katastrálním území Litenčice se nachází ověřené výhradní ložiska cihlářské suroviny Litenčice (číslo ložiska B3 050 300), se stanoveným dobývacím prostorem Litenčice, který je současně považován za chráněné ložiskové území.“
Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zapracovat do PD.

- 33. Drážní úřad, Oblast Olomouc, Nerudova 1, 772 58 Olomouc**
– vyjádření ze dne 19.5. 2016 (zn. DUCR-31202/16/Eh)
„Drážní úřad požaduje projednání plánu společných zařízení s vlastníkem dráhy a provozovatelem dráhy a to zejména v případech, kdy společným zařízením je dotčen pozemek dráhy nebo pozemky, na kterých jsou umístěny drážní objekty, zařízení a sítě, případně pozemky bezprostředně s dráhou sousedící.“
Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zapracovat do PD.
- 34. Národní památkový ústav, Územní odborné pracoviště v Kroměříži, Sněmovní náměstí 1, 767 01 Kroměříž**
– vyjádření ze dne 23.5. 2016 (NPÚ-373/39353/2016)
„Z hlediska památkové péče uvádíme, že na území dotčeném komplexní pozemkovou úpravou v k.ú. Litenčice se nenachází žádné kulturní památky.“
Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zapracovat do PD.
- 35. Ředitelství silnic a dálnic ČR, odbor přípravy staveb Brno, Šumavská 33, 602 00 Brno**
– vyjádření ze dne 20.5. 2016 (zn. 008130/11300/2016)
„S ohledem na výše uvedené nemáme z hlediska koncepce proti realizaci navrhovaného plánu společných zařízení v rámci KPÚ v k.ú. Litenčice zásadních námitek.“
Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zapracovat do PD.
- 36. Správa železniční dopravní cesty, s. o., Dlážděná 1003/7, 110 00 Praha 1**
– bez vyjádření (na doručenkou)
- 37. Úřad pro zastupování státu ve věcech majetkových, odloučené pracoviště Kroměříž, Riegrovo náměstí 3228/22, 767 01 Kroměříž**
– vyjádření ze dne 18.5. 2016 (Č.j. UZSVM/BKM/3935/2016-BKMM)
„Jelikož jste při vypracování plánu společných zařízení respektovali naše vyjádření k chráněným zájmům v dotčeném území z roku 2014, tak souhlasíme s Vámi vyhotoveným plánem společných zařízení.“
Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zapracovat do PD.

- 38. Ministerstvo obrany, sekce ekonomická a majetková, odbor ochrany územních zájmů a řízení programů nemovité infrastruktury**, Svatoplukova 84, 662 10, Brno
– vyjádření ze dne 30.5. 2016 (Č.j. 73-321/2016-8201)
„Do správního území obce zasahuje zájmové území Ministerstva obrany:
- Koridor RR směrů – zájmové území pro nadzemní stavby... Výše uvedené zájmové území Ministerstva obrany řešení komplexní pozemkové úpravy zásadně nelimituje, ale musí být při rozhodování v území respektováno (vhodná výsadba dřevin dle STG, ovocných stromů).“
Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zapracovat do PD.
- 39. Úřad pro civilní letectví (Praha – Ruzyně)**, K letišti 1019/6, 161 00 Praha
– vyjádření ze dne 19.5. 2016 (Č.j. 004605-16-701)
„...nemá připomínky...nepředpokládá ohrožení bezpečnosti leteckého provozu.“
Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zapracovat do PD.
- 40. ČEZ Distribuce, a. s.**, Tržní 1873/2, 405 02 Děčín
– vyjádření ze dne 23.5. 2016 (Vaše číslo kontaktu 1085620330)
„V předloženém rozsahu nedojde ke **styku křížením** s zařízením distribuční soustavy, tato oblast není distribučním územím ČEZ Distribuce, a.s.“
Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zapracovat do PD.
- 41. ČEZ ICT Services, a. s.**, 28. října 3123/152, 709 02 Ostrava
– vyjádření ze dne 26.5. 2016 (zn. 0200454905)
„Dle vědomí společnosti ČEZ ICT Services, a.s. se na Vámi vymezeném zájmovém území nenachází komunikační zařízení v majetku společnosti ČEZ ICT Services, a.s.“
Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zapracovat do PD.
- 42. E.ON Distribuce a.s.**, F. A. Gerstnera 2151/6, 370 49 České Budějovice
– vyjádření ze dne 10.6. 2016 (zn. -)
„...Některá z navržených společných zařízení kolidují s energetickým zařízením či s jeho ochrannými pásmy... Před vlastní realizací je nutno projednat způsob provádění prací v ochranných pásmech energetických vedení.“
Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zapracovat do PD.

- 43. Solar 1 s.r.o.,** Počenická 272/96, 108 00 Praha 10
– vyjádření ze dne 19.5. 2016 (zn. -)
„Se současným stavem projektu souhlasíme, v dalších fázích, ale trváme na zachování stávajícího vedení VN, které je v majetku společnosti SOLAR1 s.r.o. a je zakresleno v přílohách 1 a 2.“
Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zapracovat do PD.
- 44. Lesy ČR, s. p., Správa toků – oblast povodí Dyje,** Jezuitská 13, 602 00 Brno
– vyjádření ze dne 19.5. 2016 (Č.j. LCR952/002532/2016)
„...nejsou správcem vodních toků v předmětném k.ú. Litenčice, zde vykonává správu Povodí Moravy, s.p.“
Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zapracovat do PD.
- 45. Dial Telecom, a.s.,** Křížíkova 36a/237, 186 00 Praha 8
– vyjádření ze dne 18.5. 2016 (zn. CR399967)
„Ve Vámi vyznačeném prostoru stavby se v současné době nenachází v zemi žádné podzemní komunikační vedení ve vlastnictví a správě společnosti Dial Telecom, a.s.“
Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zapracovat do PD.
- 46. CETIN a. s.,** Olšanská 2681/6, 130 00 Praha 3
– vyjádření ze dne 18.5. 2016 (Č.j. 612827/16)
„Ve vyznačeném zájmovém území se nachází síť elektronických komunikací společnosti Česká telekomunikační infrastruktura a.s...“
Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zapracovat do PD.
- 47. Vodafone Czech Republic, a.s.,** Freyova 945/35, 19000 Praha 9
– bez vyjádření (na doručení)
- 48. T-Mobile Czech Republic, a.s.,** Tomíčková 2144/1, 14800 Praha 4
– vyjádření ze dne 23.5. 2016 (zn. E14438/16)
„V dané lokalitě se nachází technická infrastruktura (TI) společnosti T-Mobile Czech Republic a.s., která je nezbytná pro provoz elektronického zařízení veřejné telekomunikační sítě... dojde ke kolizi s TI typu: Elektropřípojky vedení NN, Základnové stanice“
Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zapracovat do PD.

49. **České radiokomunikace, a.s.**, Skokanská 2117/1, 169 00 Praha 6
– bez vyjádření (na doručence)
50. **Obec Nítkovice**, Nítkovice 89, 768 13 Nítkovice – bez vyjádření
(na doručence)
51. **Obec Kunkovice**, Kunkovice 30, Litenčice 768 13
– vyjádření ze dne 8.6. 2016 (Č.j. -)
„Obec Kunkovice není přímo dotčena navrženými opatřeními v rámci zpracovaného a předloženého návrhu PSZ.“
Stanovisko zhotovitele: Při realizaci prvků PSZ aktualizovat vyjádření a případné podmínky zpracovat do PD.
52. **Obec Chvalnov – Lísky**, Chvalnov 68, 76805 – bez vyjádření (na doručence)
53. **Městys Litenčice**, Litenčice 97, 768 13 Litenčice – bez vyjádření
(na doručence)
54. **Obec Hoštice**, Hoštice 74, 768 13 Litenčice – bez vyjádření (na doručence)

Ostatní doklady:

Zápis z 1. jednání sboru zástupců dne 8.2. 2016
Zápis z 2. jednání sboru zástupců dne 17.3. 2016
Zápis z 3. jednání sboru zástupců dne 26.4. 2016
Zápis ze 4. jednání sboru zástupců dne 11.5. 2016

Doručenky – pošta
Doručenky – datové schránky

3. Opatření sloužící ke zpřístupnění pozemků

3.1. Zásady návrhu opatření sloužících ke zpřístupnění pozemků

Zákon č. 139/2002 Sb., o pozemkových úpravách a pozemkových úřadech a o změně zákona č. 229/1991 Sb., o úpravě vlastnických vztahů k půdě a jinému zemědělskému majetku, ve znění pozdějších předpisů, definuje v § 2 jako jeden ze základních cílů komplexních pozemkových úprav zabezpečení přístupu k pozemkům tak, aby se vytvořily podmínky pro racionální hospodaření vlastníků půdy. Tohoto cíle je možné dosáhnout pouze návrhem sítě polních cest, který zohlední nejen současný stav cestní sítě v dotčeném zájmovém území, ale zároveň v přiměřené míře respektuje všechny současné i plánované záměry jak subjektů v území hospodařících, tak i jednotlivých vlastníků pozemků. Zohledněna byla také kritéria dopravní, vodohospodářská, půdoochranná, ekologická, ekonomická a estetická.

Vzhledem k výše uvedeným požadavkům vychází návrh cestní sítě v katastrálním území Litenčice z výsledků předchozích etap pozemkové úpravy (polohopisné zaměření zájmového území GEOCENTRUM, spol. s r.o.), Určení vnějšího a vnitřního obvodu pozemkové úpravy včetně katastrálních hranic a hranic liniových staveb (GEOCENTRUM, spol. s r.o.), Zjišťování hranic pozemků neřešených dle § 2 (GEOCENTRUM, spol. s r.o.) a etapy Vyhodnocení podkladů a rozboru současného stavu (GEOCENTRUM, spol. s r.o.) a snaží se v maximálním rozsahu respektovat stávající dopravní poměry. Zároveň je tato stávající síť polních cest doplněna návrhem polních cest nových, jejichž návrh vychází z předpokládaného vývoje hospodaření v dotčeném katastrálním území a požadavků vznesených sborem zástupců vlastníků pozemků.

Tento návrh byl v průběhu zpracování Plánu společných zařízení několikrát projednáván nejen se Sborem zástupců při KoPÚ, ale také s dotčenými hospodařícími zemědělci. Takto zpracovaný návrh byl odsouhlasen Sborem zástupců vlastníků při KoPÚ s tím, že na základě zpracování „Návrhu nového uspořádání pozemků“ může dojít k drobným dílčím úpravám tohoto plánu.

Jednotlivé parametry polních cest budou dále zpřesněny a případně upraveny v prováděcí dokumentaci pro jednotlivá opatření s tím, že navržené hranice pozemků těchto opatření jsou dimenzovány tak, aby tyto případné dílčí úpravy (výška nivelety, sklony svahů atd.) nezasahovaly do okolních vlastnických pozemků.

Celý návrh cestní sítě respektuje platné normy ČSN a EN, zvláště pak ČSN 73 6109 a Technické podmínky (změna č.2) Mze ČR.

3.1.1. Napojení cestní sítě na silnice III. třídy

Z hlediska návrhu PSZ jsou stávající sjezdy po projednání se zástupci PČR a ŘSZK bez připomínek. U všech sjezdů (celkem 2 zrušeno, 16 v obvodu KoPÚ) se uvažuje pouze o rekonstrukci. Nové sjezdy se mohou zřizovat v místech, kde je možné zajistit dostatečný rozhled na obě strany. Napojení by mělo být realizováno kolmo k hraně vozovky a to plynule na zpevněnou krajnici, případně jízdní pruh. Veškerá připojení, z nichž hrozí nanášení bláta na silnici, musí být opatřena zpevněným povrchem, lehce čistitelným, na vzdálenost nejméně délky sjezdu nebo 20 m, je – li připojení delší než 20 m od hrany silničního zpevnění. Povrch sjezdu musí být proveden jednotnou bezprašnou úpravou v konstrukčních vrstvách odpovídajících předpokládanému dopravnímu zatížení. Voda z přilehlého pozemku, ze kterého je sjezd proveden nesmí stékat na vozovku silnice. V opačném případě je nutno před napojením na vozovku provést příčný záchytný, čistitelný, odvodňovací žlab. V případě sjezdu přes silniční příkop, musí být provedeno zatrubnění a to z betonových trub s obetonovanými čely o světlosti: 40 cm pro šířku sjezdu do 6 m, 60 cm pro šířku sjezdu 6 – 10 m a 80 cm pro šířku sjezdu nad 10 m. Realizací sjezdu nedojde k poškození tělesa silnice ani silničního příslušenství a nebudou narušeny odtokové poměry silnice.

3.1.2. Napojení cestní sítě na místní komunikace

Návrh sítě polních cest v blízkosti intravilánu Obce Litenčice respektuje plynulé směrové, šířkové i výškové napojení na stávající místní komunikace.

3.2. Kategorizace cestní sítě

Na základě použitých metodických podkladů byla stanovena následující kategorizace polních cest:

Polní cesty hlavní – jednopruhové

Soustředují dopravu z vedlejších polních cest a jsou napojeny na místní komunikace, nebo zajišťují propojení jednotlivých katastrálních území. V zájmovém území byly v rámci PSZ vymezeny 2 hlavní polní cesty o celkové délce 1,96 km. Vymezené cesty jsou navrženy s minimálním příčným sklonem 3,0% a sklonem pláně 4,0%. Zpevněný povrch hlavních polních cest je navržen z asfaltobetonu a šterkodrti - hrubého drceného kameniva (HDK). Cesty jsou navrženy v kategoriích P 4,5/30 a P 4,5/20.

Polní cesty vedlejší – jednopruhové

Slouží k dopravě z přilehlých pozemků a jsou napojeny na polní cesty hlavní a mohou být napojeny i na silnice III. třídy. Polní cesty vedlejší jsou navrženy popř. určeny k rekonstrukci jako jednopruhové se zpevněnou podkladní vrstvou a poježděným krytem ze šterkodrti - hrubého drceného kameniva (HDK), popř. asfaltobetonu. Cesty jsou navrženy v kategoriích P 4,5/30, P 4,5/20 a P 4,0/30. U zpevněných polních cest je doporučen jednostranný příčný sklon minimálně 3 %. V zájmovém území bylo v rámci PSZ vymezeno 15 vedlejších polních cest (včetně částí a,b) o celkové délce 7,16 km.

Polní cesty doplňkové – jednopruhové

Slouží k sezónnímu komunikačnímu propojení v rámci půdních celků, zpřístupňují pozemky jednotlivých vlastníků a zajišťují přístupnost k vybraným prvkům ÚSES (v rámci tohoto PSZ také vytváří napojení na síť silnic III. třídy). Nově navržené polní cesty a polní cesty určené k rekonstrukci jsou navrženy dle místních podmínek jako jednopruhové zatravněné, popřípadě šterkodrtěové - zpevněné (HDK), výjimečně zpevněné asfaltobetonem, v kategoriích P 4,0/30 P 3,5/20 a P 3,0/20. V zájmovém území bylo v rámci PSZ vymezeno 52 doplňkových polních cest o celkové délce 19,50 km.

Pozn. Kategorizace cestní sítě byla zásadním způsobem upravena na základě požadavků Sboru zástupců vlastníků a zástupců hospodařících zemědělských subjektů.

3.3. Základní parametry prostorového uspořádání hlavních a vedlejších polních cest

3.3.1. Hlavní polní cesty

Polní cesta HC1

Stávající hlavní polní cesta napojuje silnice III/43339 a III/43346, současně tvoří patevní polní cestu v jihozápadní části k.ú. Litenčice. Napojuje také kostru polních cest VC18, VC25, DC34, DC77, DC79, DC81, DC83 a DC84.

Účel: Hlavní polní cesta je situována v jihozápadní části k.ú. Litenčice. Zpřístupňuje zemědělské hony a napoju sít vedlejších a doplňkových polních cest.

Trasa: Trasa stávající hlavní polní cesta je vedena převážně jihovýchodním směrem od napojení ze silnice III/43339 – po napojení na silnici III/43346.

Parametry:

šířka:	4,5 m
rychlost:	20 km/hod
délka:	1,86 km
podél. sklon:	prům. 5,6 %
povrch:	stávající: částečné zpevnění
	návrh:
	0,00 – 0,36 km asfaltobetonový kryt
	0,36 – 1,35 km štěrkodrtový kryt (HDK)
	1,35 – 2,11 km asfaltobetonový kryt

Odvodnění: Odvodnění povrchových vod je realizováno do souběžně vedených cestních příkopů SP2a – SP2c a také do souběžného vodního toku (Přítok 04 Nemochovický p.)

Zeleň: Podél polní cesty je navržena výsadba liniových interakčních prvků IP17 a IP18 (aleje).

Zařízení TI: Křížení s podzemním sdělovacím vedením ve staničení cca 0,02 km.
Křížení s vodovodem ve staničení cca 0,04 km.
Křížení s podzemním vedením STL plynovodu ve staničení cca 0,05 km.
Křížení s nadzemním el. vedením VN ve staničení cca 0,14 km.
Trasa polní cesty prochází odvodněnými oblastmi (meliorace).

Napojení na silniční sít: Polní cesta se napojuje na silnice III/43339 a III/43346.

Objekty: Navrhované výhybny V1 – V6, stávající propustek P21, navrhované propustky P49, P50, P51.

Návrh: Navrhuje se provést kompletní rekonstrukci polní cesty včetně podkladních a krytových konstrukčních vrstev.

Pro hlavní polní cestu C1 je v rámci PSZ vypracována dokumentace technického řešení (DTR).

Polní cesta HC2

Stávající hlavní polní cesta napojuje silnici III/43339 a k.ú. Kunkovice u Litenčic, kde dále pokračuje.

Účel: Dopravní propojení západní části k.ú. Litenčice s k.ú. Kunkovice u Litenčic, zpřístupnění přilehlých zemědělských honů.

Trasa: Stávající hlavní polní cesta napojuje silnici III/43339 a k.ú. Kunkovice u Litenčic, je trasována převážně jihozápadním směrem.

Parametry:

šířka:	4,5 m
rychlost:	30 km/hod
délka:	0,10 km
podél.sklon:	prům. 2,2 %
povrch:	stávající: nezpevněná polní cesta návrh: šterkodrtový kryt (HDK)

Odvodnění: Odvodnění povrchových vod je realizováno na terén a do souběžně vedeného vodního toku (Přítok 01 Nemochovický p.)

Zeleň: -

Zařízení TI: Křížení s podzemním sdělovacím vedením ve staničení cca 0,02 km.
Křížení s vodovodem ve staničení cca 0,03 km.
Křížení s podzemním vedením STL plynovodu ve staničení cca 0,04 km.
Křížení s nadzemním el. vedením VN ve staničení cca 0,09 km.
Trasa polní cesty prochází odvodněnými oblastmi (meliorace).

Napojení na silniční síť: Polní cesta je napojena na silnici III/43339.

Objekty: Stávající propustek P16.

Návrh: Navrhuje se provést kompletní rekonstrukci polní cesty včetně podkladních a krytových konstrukčních vrstev.

Pro hlavní polní cestu C2 je v rámci PSZ vypracována dokumentace technického řešení (DTR).

3.3.2. Vedlejší polní cesty

Polní cesta VC11

Stávající vedlejší polní cesta napojuje intravilán obce Litenčice se severozápadní částí k.ú. Litenčice a také napojuje lok. lesů.

Účel: Dopravní propojení severozápadní části k.ú. Litenčice a napojení sítě polních cest z důvodu zpřístupnění zemědělských honů a vlastnických pozemků.

Trasa: Stávající vedlejší polní cesta je převážně trasována severozápadním směrem a současně napojuje polní cesty DC35, DC37, DC38, DC61, DC62 a DC63.

Parametry:

šířka:	4,0 m
rychlost:	30 km/hod
délka:	1,04 km
podél.sklon:	prům. 2,6 %
povrch:	stávající: částečné zpevnění návrh: štěrkodrtěový kryt (HDK)

Odvodnění: Odvodnění povrchových vod je realizováno na terén.

Zeleň: -

Zařízení TI: Souběh s podzemním elektrickým vedením NN ve staničení cca 0,01 – 0,04 km.
Křížení se sdělovacím podzemním vedením ve staničení cca 0,20 km.

Napojení na silniční síť: Polní cesta se nenapojuje na silniční síť.

Objekty: Navrhované výhybny V7 – V9.

Návrh: Navrhuje se provést kompletní rekonstrukci polní cesty včetně podkladních a krytových konstrukčních vrstev.

Pro vedlejší polní cestu VC11 je v rámci PSZ vypracována dokumentace technického řešení (DTR).

Polní cesta VC12a

Stávající vedlejší polní cesta je situována jižně od intravilánu obce a napojuje silnici III/43346 a polní cestu C12b.

Účel: Dopravní propojení jižního okraje intravilánu obce vč. zpřístupnění stávajících pozemků.

Trasa: Stávající vedlejší polní cesta je převážně trasována jihozápadním směrem a současně napojuje polní cestu VC12b se silnicí III/43346.

Parametry:

šířka:	4,5 m
rychlost:	30 km/hod
délka:	0,10 km
podél.sklon:	prům. 1,0 %
povrch:	stávající: částečné zpevnění návrh: asfaltobetonový kryt

Odvodnění: Odvodnění povrchových vod je realizováno na terén.

Zeleň: -

Zařízení TI: Souběh s podzemním sdělovacím vedením ve staničení cca 0,00 – 0,10 km.
Souběh s vodovodem ve staničení cca 0,00 – 0,10 km.

Napojení na silniční síť: Polní cesta se napojuje na silnici III/43346

Objekty: -

Návrh: Navrhuje se provést kompletní rekonstrukci polní cesty včetně podkladních a krytových konstrukčních vrstev.

Pozn. Cesta bude ponechána ve vlastnictví stávajícího vlastníka na základě jeho požadavku.

Polní cesta VC12b

Stávající vedlejší polní cesta je situována jižně od intravilánu obce a napojuje vedlejší polní cestu VC12a a dále pokračuje k lokalitě stávajících solárních elektráren.

Účel: Dopravní propojení jižního okraje intravilánu obce vč. zpřístupnění stávajících pozemků a napojení polních cest VC13 a VC15.

Trasa: Stávající vedlejší polní cesta je převážně trasována jihozápadním směrem.

Parametry: šířka: 4,5 m
rychlost: 30 km/hod
délka: 0,15 km
podél.sklon: prům. 4,0 %
povrch: stávající: částečné zpevnění
návrh: asfaltobetonový kryt

Odvodnění: Odvodnění povrchových vod je realizováno na terén.

Zeleň: -

Zařízení TI: Křížení s nadzemním el. vedením VN ve staničení cca 0,06 km.
Křížení s nadzemním el. vedením NN ve staničení cca 0,12 km.
Souběh s podzemním sdělovacím vedením ve staničení cca 0,00 – 0,12 km.
Souběh s vodovodem ve staničení cca 0,00 – 0,15 km.

Napojení na silniční síť: Polní cesta se nenapojuje na silniční síť.

Objekty: -

Návrh: Navrhuje se provést kompletní rekonstrukci polní cesty včetně podkladních a krytových konstrukčních vrstev.

Polní cesta VC13

Stávající vedlejší polní cesta je situována jižně od intravilánu obce a napojuje vedlejší polní cestu VC12b s polní cestou VC14.

Účel: Dopravní propojení jižního okraje intravilánu obce vč. zpřístupnění stávajících pozemků a napojení polních cest VC12b a VC14.

Trasa: Stávající vedlejší polní cesta je převážně trasována severozápadním směrem.

Parametry: šířka: 4,5 m
rychlost: 30 km/hod
délka: 0,10 km
podél.sklon: prům. 9,0 %
povrch: stávající: částečné zpevnění
návrh: asfaltobetonový kryt

Odvodnění: Odvodnění povrchových vod je realizováno na terén.

Zeleň: -

Zařízení TI: Souběh s podzemním sdělovacím vedením ve staničení cca 0,00 – 0,10 km.
Souběh s vodovodem ve staničení cca 0,00 – 0,10 km.
Křížení s nadzemním elektrickým vedením NN ve staničení cca 0,02 km.

Napojení na silniční síť: Polní cesta se nenapojuje na silniční síť.

Objekty: -

Návrh: Navrhuje se provést kompletní rekonstrukci polní cesty včetně podkladních a krytových konstrukčních vrstev.

Polní cesta VC14

Stávající vedlejší polní cesta je situována jižně od intravilánu obce a napojuje vedlejší polní cestu VC13 s doplňkovou polní cestou DC43.

Účel: Dopravní propojení jižního okraje intravilánu obce vč. zpřístupnění stávajících pozemků a napojení polních cest VC13 a DC43.

Trasa: Stávající vedlejší polní cesta je převážně trasována severozápadním směrem.

Parametry:

šířka:	4,5 m
rychlost:	30 km/hod
délka:	0,13 km
podél.sklon:	prům. 6,0 %
povrch:	stávající: částečné zpevnění
	návrh: asfaltobetonový kryt

Odvodnění: Odvodnění povrchových vod je realizováno na terén.

Zeleň: -

Zařízení TI: Souběh s STL plynovodem ve staničení cca 0,08 – 0,13 km.

Napojení na silniční síť: Polní cesta se nenapojuje na silniční síť.

Objekty: -

Návrh: Navrhuje se provést kompletní rekonstrukci polní cesty včetně podkladních a krytových konstrukčních vrstev.

Pozn. Před samotnou realizací této polní cesty bude nutné vykoupit část pozemku, který je nyní situován mimo obvod KoPÚ.

Polní cesta VC15

Stávající vedlejší polní cesta je situována jižně od intravilánu obce a napojuje vedlejší polní cestu VC12b s doplňkovými polními cestami DC40 a DC44.

Účel: Dopravní propojení jižního okraje intravilánu obce vč. zpřístupnění stávajících pozemků a napojení polních cest VC13, DC43 a DC44.

Trasa: Stávající vedlejší polní cesta je převážně trasována severozápadním směrem.

Parametry:

šířka:	4,0 m
rychlost:	30 km/hod
délka:	0,15 km
podél.sklon:	prům. 10,0 %
povrch:	stávající: částečné zpevnění návrh: asfaltobetonový kryt

Odvodnění: Odvodnění povrchových vod je realizováno na terén.

Zeleň: -

Zařízení TI: Křížení s nadzemním elektrickým vedením VN ve staničení cca 0,02 a 0,14 km.
Křížení s nadzemním i podzemním elektrickým vedením NN ve staničení cca 0,14 km.
Křížení s vodovodem ve staničení cca 0,00 km.

Napojení na silniční síť: Polní cesta se nenapojuje na silniční síť.

Objekty: -

Návrh: Navrhuje se provést kompletní rekonstrukci polní cesty včetně podkladních a krytových konstrukčních vrstev.

Polní cesta VC16

Navrhovaná vedlejší polní cesta (záhumenní) je situována podél části východní hranice intravilánu obce Litenčice.

Účel: Dopravní propojení východního okraje části intravilánu obce Litenčice se silnicí III/43339 a doplňkovou polní cestou DC68.

Trasa: Stávající vedlejší polní cesta je převážně trasována severozápadním směrem.

Parametry:

šířka:	4,0 m
rychlost:	30 km/hod
délka:	0,26 km
podél.sklon:	prům. 6,9 %
povrch:	stávající: částečné zpevnění návrh: asfaltobetonový kryt

Odvodnění: Odvodnění povrchových vod je realizováno do souběžně vedeného vodního toku (Litávka).

Zeleň: -

Zařízení TI: Souběh s vodovodem ve staničení cca 0,00 – 0,20 km.
Křížení s STL plynovodem ve staničení cca 0,01 km.
Křížení s el. Vedením VN ve staničení cca 0,24 km.
Trasa polní cesty prochází odvodněnými oblastmi (meliorace).

Napojení na silniční síť: Polní cesta je napojena na silnici III/43339.

Objekty: Stávající propustky P40, P41 a stávající mostek M8.

Návrh: Navrhuje se provést kompletní rekonstrukci stávající polní cesty odtěžením vyježděné zhutněné zeminy a realizaci nových podkladních a krytových konstrukčních vrstev.

Polní cesta VC17

Stávající vedlejší polní cesta je situována v západní části zájmového území.

Účel: Dopravní propojení silnice III/43339 s doplňkovými polními cestami DC31 a DC86 včetně zpřístupnění přilehlých zemědělských pozemků.

Trasa: Stávající vedlejší polní cesta je převážně trasována severním směrem.

Parametry:

šířka:	4,5 m
rychlost:	30 km/hod
délka:	0,11 km
podél.sklon:	prům. 3,6 %
povrch:	stávající: nezpevněný
	návrh: asfaltobetonový kryt

Odvodnění: Odvodnění povrchových vod je realizováno na terén.

Zeleň: -

Zařízení TI: -

Napojení na silniční síť: Polní cesta je napojena na silnici III/43339.

Objekty: Stávající propustek P19.

Návrh: Navrhuje se provést kompletní rekonstrukci stávající polní cesty odtěžením vyježděné zhutněné zeminy a realizaci nových podkladních a krytových konstrukčních vrstev.

Polní cesta VC18

Stávající vedlejší polní cesta je situována v jihozápadní části zájmového území podél vodního toku (Přítok 04 Nemochovický p.).

Účel: Dopravní propojení jihozápadní části zájmového území s napojením polních cest HC1, DC53 a DC54. Vytváří také spojnici s k.ú. Kunkovice u Litenčic. Zpřístupňuje hony zemědělské půdy.

Trasa: Stávající vedlejší polní cesta je převážně trasována severozápadním směrem.

Parametry:

šířka:	4,0 m
rychlost:	30 km/hod
délka:	1,01 km
podél.sklon:	prům. 2,0 %
povrch:	stávající: částečné zpevnění návrh: štěrkodrtový kryt (HDK)

Odvodnění: Odvodnění povrchových vod je realizováno do souběžně vedeného vodního toku (Přítok 04 Nemochovický p.).

Zeleň: -

Zařízení TI: Trasa polní cesty prochází odvodněnými oblastmi (meliorace).

Napojení na silniční síť: Polní cesta se nenapojuje na silniční síť.

Objekty: Navrhované výhybny V10 – V11, stávající propustky P1 a P2.

Návrh: Navrhuje se provést kompletní rekonstrukci polní cesty včetně podkladních a krytových konstrukčních vrstev.

Polní cesta VC19

Stávající vedlejší polní cesta je situována v jižní části zájmového území podél lesních komplexů.

Účel: Dopravní propojení k.ú. Litenčice s k.ú. Kunkovice u Litenčic, v jižní části zájmového území. Napojení komplexů lesa se silnicí III/43344.

Trasa: Stávající vedlejší polní cesta je převážně trasována jihozápadním směrem.

Parametry:

šířka:	4,0 m
rychlost:	30 km/hod
délka:	0,23 km
podél.sklon:	prům. 3,1 %
povrch:	stávající: částečné zpevnění návrh: štěrkodrtový kryt (HDK)

- Odvodnění:** Odvodnění povrchových vod je realizováno na terén
- Zeleň:** -
- Zařízení TI:** Trasa polní cesty prochází odvodněnými oblastmi (meliorace).
- Napojení na silniční síť:** Polní cesta se napojuje na silnici III/43344.
- Objekty:** -
- Návrh:** Navrhuje se provést kompletní rekonstrukci polní cesty včetně podkladních a krytových konstrukčních vrstev.
- Pozn.** Cesta bude ponechána ve vlastnictví stávajícího vlastníka na základě jeho požadavku.

Polní cesta VC20

Stávající vedlejší polní cesta je situována v jižní části zájmového území, kde napojuje silnici III/43346 a polní cesty VC21 a DC50.

- Účel:** Vytváří důležitou spojnicí stávajících výše uvedených cest. Současně podél své trasy napojuje zemědělsky užívané plochy orné půdy.
- Trasa:** Stávající vedlejší polní cesta je převážně trasována jihovýchodním směrem.
- Parametry:**
- | | |
|--------------|--------------------------------|
| šířka: | 4,0 m |
| rychlost: | 30 km/hod |
| délka: | 0,62 km |
| podél.sklon: | prům. 4,3 % |
| povrch: | stávající: částečné zpevnění |
| | návrh: štěrkodrtový kryt (HDK) |
- Odvodnění:** Odvodnění povrchových vod je realizováno na terén a do IP13, IP14.
- Zeleň:** Podél polní cesty jsou vymezeny stávající interakční prvky liniové IP13 a IP14.
- Zařízení TI:** Křížení s podzemním sdělovacím vedením ve staničení cca 0,02 a 0,03 km.
- Napojení na silniční síť:** Polní cesta se napojuje na silnici III/43346.
- Objekty:** Navrhovaná výhybna V12.
- Návrh:** Navrhuje se provést kompletní rekonstrukci polní cesty včetně podkladních a krytových konstrukčních vrstev.
- Pozn.** Před samotnou realizací této polní cesty bude nutné vykoupit část pozemku, který je nyní situován mimo obvod KoPÚ.

Polní cesta VC21

Stávající vedlejší polní cesta je situována v jižní části zájmového území, kde napojuje zemědělský areál a polní cesty VC20, DC51, DC76, DC87 včetně silnice III/43342.

Účel: Vytváří důležitou spojnici stávajících výše uvedených cest a silnice. Současně podél své trasy napojuje zemědělsky užívané plochy orné půdy či TTP.

Trasa: Stávající vedlejší polní cesta je převážně trasována východním směrem.

Parametry:

šířka:	4,0 m
rychlost:	30 km/hod
délka:	1,24 km
podél.sklon:	prům. 5,2 %
povrch:	stávající: částečné zpevnění návrh: štěrkodrtový kryt (HDK)

Odvodnění: Odvodnění povrchových vod je realizováno na terén.

Zeleň: -

Zařízení TI: Křížení s el. vedením VN ve staničení cca 0,29 km a 1,08 km.
Souběh s vodovodem ve staničení cca 1,20 – 1,24 km.
Křížení s podzemním sdělovacím vedením ve staničení cca 1,23 km a 1,24 km.
Trasa polní cesty prochází odvodněnými oblastmi (meliorace).

Napojení na silniční síť: Polní cesta se napojuje na silnici III/43342.

Objekty: Navrhované výhybny V13 – V15, stávající propustek P6.

Návrh: Navrhuje se provést kompletní rekonstrukci polní cesty včetně podkladních a krytových konstrukčních vrstev.

Polní cesta VC22

Stávající vedlejší polní cesta je situována v jihovýchodní části zájmového území, kde napojuje k.ú. Litenčice s k.ú. Strabenice.

Účel: Vytváří propojení ve výše uvedených k.ú. a současně napojuje přilehlé bloky orné půdy.

Trasa: Stávající vedlejší polní cesta je převážně trasována severovýchodním směrem.

Parametry:

šířka:	4,0 m
rychlost:	30 km/hod
délka:	0,44 km
podél.sklon:	prům. 0,2 %
povrch:	stávající: nezpevněný návrh: zatravněný kryt

Odvodnění: Odvodnění povrchových vod je realizováno na terén.

Zeleň: -

Zařízení TI: Trasa polní cesty prochází odvodněnými oblastmi (meliorace).

Napojení na silniční síť: Polní cesta se nenapojuje na silniční síť.

Objekty: Navrhovaná výhybna V16, stávající propustek P5.

Návrh: Navrhuje se provést kompletní rekonstrukci polní cesty, vč. osetí koruny polní cesty, travní směsí.

Polní cesta VC23a

Stávající vedlejší polní cesta je situována podél části východní hranice zájmového území.

Účel: Vytváří důležitou spojnici silnice III/43339 a polní cesty VC23b, která je však převážně situována v k.ú. Hoštice u Litenčic.

Trasa: Stávající vedlejší polní cesta je převážně trasována jihovýchodním směrem.

Parametry:

šířka:	4,0 m
rychlost:	30 km/hod
délka:	0,68 km
podél.sklon:	prům. 3,0 %
povrch:	stávající: částečné zpevnění
	návrh: asfaltobetonový kryt

Odvodnění: Odvodnění povrchových vod je realizováno na terén.

Zeleň: -

Zařízení TI: Křížení s podzemním sdělovacím vedením ve staničení cca 0,02 km.
Křížení s el. vedením VN ve staničení cca 0,16 km.

Napojení na silniční síť: Polní cesta se napojuje na silnici III/43339.

Objekty: Navrhované výhybny V18 – V19.

Návrh: Navrhuje se provést kompletní rekonstrukci polní cesty včetně podkladních a krytových konstrukčních vrstev.

Polní cesta VC23b

Stávající vedlejší polní cesta je situována podél části východní hranice zájmového území.

Účel: Vytváří důležitou polní cestu na rozhraní k.ú. Litenčice - k.ú. Hoštice u Litenčic.

Trasa: Stávající vedlejší polní cesta je převážně trasována jihovýchodním směrem.

Parametry:

šířka:	4,0 m
rychlost:	30 km/hod
délka:	0,68 km
podél.sklon:	prům. 3,0 %
povrch:	stávající: částečné zpevnění návrh: štěrkodrtový kryt (HDK)

Odvodnění: Odvodnění povrchových vod je realizováno na terén.

Zeleň: -

Zařízení TI: -

Napojení na silniční síť: Polní cesta se nenapojuje na silniční síť.

Objekty: -

Návrh: Navrhuje se provést kompletní rekonstrukci polní cesty včetně podkladních a krytových konstrukčních vrstev.

Polní cesta VC24

Navrhovaná vedlejší polní cesta je situována podél východní části zájmového území, kde tvoří přirozené rozhraní s k.ú. Hoštice u Litenčic.

Účel: Dopravní propojení silnice III/43339 s doplňkovou polní cestou DC68 a komplexem lesů.

Trasa: Stávající vedlejší polní cesta je převážně trasována severozápadním směrem.

Parametry:

šířka:	4,5 m
rychlost:	20 km/hod
délka:	0,66 km
podél.sklon:	prům. 7,6 %
povrch:	stávající: nezpevněný návrh: asfaltobetonový kryt

Odvodnění: Odvodnění povrchových vod je realizováno na terén.

Zeleň: -

Zařízení TI: Křížení s STL plynovodem ve staničení cca 0,01 km.
Křížení s podzemním sdělovacím vedením ve staničení cca 0,02 km.
Křížení s vodovodem ve staničení cca 0,03 km.
Trasa polní cesty prochází odvodněnými oblastmi (meliorace).

Napojení na silniční síť: Polní cesta je napojena na silnici III/43339.

Objekty: Navrhovaná výhybna V17.

Návrh: Navrhuje se provést kompletní rekonstrukci stávající polní cesty odtěžením vyježděné zhutněné zeminy a realizaci nových podkladních a krytových konstrukčních vrstev.

Polní cesta VC25

Navrhovaná vedlejší polní cesta je situována západně od intravilánu obce Litenčice.

Účel: Vytváří dopravní propojení polní cesty HC1 a DC82.

Trasa: Stávající vedlejší polní cesta je převážně trasována jihozápadním směrem.

Parametry:

šířka:	4,0 m
rychlost:	30 km/hod
délka:	0,15 km
podél. sklon:	prům. 4,6 %
povrch:	stávající: nezpevněný návrh: asfaltobetonový kryt

Odvodnění: Odvodnění povrchových vod je realizováno do souběžně vedeného vodního toku (Litenčický p.).

Zeleň: -

Zařízení TI: Křížení s el. vedením VN ve staničení cca 0,00 km.

Napojení na silniční síť: Polní cesta se nenapojuje na silniční síť.

Objekty: -

Návrh: Navrhuje se provést kompletní rekonstrukci stávající polní cesty odtěžením vyježděné zhutněné zeminy a realizaci nových podkladních a krytových konstrukčních vrstev.

Pozn. Polní cesty DC34 a DC47 jsou zařazeny do kategorie polních cest doplňkových z důvodu požadavků „Sboru zástupců vlastníků“ a jejich navrhovaného nízkého dopravního zatížení.

3.3.3. Konstrukce tělesa zpevněných polních cest

Na základě předpokládaných intenzit užívání a zatížení navrhovaných polních cest se uvažuje s návrhem konstrukcí se zpevněnými podkladními vrstvami a krytovými vrstvami s užitím asfaltobetonu, šterkodrti - hrubého drceného kameniva HDK a zatravněním pro ostatní doplňkové polní cesty.

Kryt z asfaltobetonu

Návrh dle katalogového listu PN 4-1

Asfaltový beton pro obrusné vrstvy	ACO 11	40	ČSN EN 13 108-1
Spojovací asfaltový postřik		0,7 kg/m ²	ČSN 73 6129
Asfaltový beton pro podkladní vrstvy	ACP 16+	80	ČSN EN 13 108-1
Infiltrační asfaltový postřik		2,0 kg/m ²	ČSN 73 6129
Šterkodrt' tř. A	ŠD _A	150	ČSN 73 6126 - 1
Šterkodrt' tř. A	ŠD _A	200	ČSN 73 6126 - 1

celkem 470 mm

dle TP změna č. 2 Katalog vozovek polních cest (MZe ČR, 2011) a příslušných ČSN.
Hutnění pláně min $E_{def,2}$ 30 Mpa dle ČSN 73 6109.

Po obnažení pláně vozovky polních cest bude proveden hutnicí pokus za účelem ověření míry zhutnění v závislosti na počtu pojezdů hutnicího mechanismu a statická zatěžovací zkouška. Bude přizván inženýrský geolog, který provede posouzení únosnosti a stability podloží. Při zjištění neúnosnosti, případně nestability, podloží bude únosnost podpořena vhodnými geotechnickými opatřeními (např. užití geotextilie, vápenná stabilizace aj.).

Kryt z hrubého drceného kameniva (HDK)

Návrh dle katalogového listu PN 6-5

Hrubé drcené kamenivo	HDK 32-63	200	ČSN EN 13 043
Šterkodrt' tř. B	ŠD _B	150	ČSN 73 6126 - 1

celkem 350 mm

dle TP změna č. 2 Katalog vozovek polních cest (MZe ČR, 2011) a příslušných ČSN.
Hutnění pláně min $E_{def,2}$ 45 Mpa dle ČSN 73 6109.

Po obnažení pláně vozovky polních cest bude proveden hutnicí pokus za účelem ověření míry zhutnění v závislosti na počtu pojezdů hutnicího mechanismu a statická zatěžovací zkouška. Bude přizván inženýrský geolog, který provede posouzení únosnosti a stability podloží. Při zjištění neúnosnosti, případně nestability, podloží bude únosnost podpořena vhodnými geotechnickými opatřeními (např. užití geotextilie, vápenná stabilizace aj.).

Travnaté polní cesty

U zatravněných polních cest nedojde k užití zpevněných podkladních vrstev. Provede se pouze urovnání a zhutnění stávajícího terénu do požadovaných sklonů a osetí koruny vozovky speciální travní směsí. Případně se na krytovou vrstvu rozprostře vrstva humusové zeminy, která se oseje travní směsí a zavalčuje se do ní šterk zrnitosti 16/22 (dle TP 153 v poměru 6:1).

3.4. Objekty na cestní síti

3.4.1. Trubní propustky

Návrh dimenze nových trubních propustků u polních cest vychází z ustanovení § 12 odst. 2 vyhlášky 104/1997 Sb. v platném znění, kterou se provádí zákon o pozemních komunikacích, kde jsou stanoveny tyto jmenovité světlosti trub:

- 400 mm pro délku propustku do 6,0 m
- 600 mm pro délku propustku od 6,0 m do 10,0 m a pro délku propustku přes 10,0 m při sklonu propustku nad 2 %
- 800 mm pro délku propustku přes 10,0 m při sklonu propustku do 2 %

Přičemž u propustků určených k rekonstrukci bylo v exponovanějších lokalitách přistoupeno k návrhu větších dimenzí.

V prováděcí dokumentaci pro stavební povolení je nutné provedení opětovných podrobných hydrotechnických výpočtů (v odůvodněných případech na základě údajů Českého hydrometeorologického ústavu) tak, aby byla zajištěna optimální světlost trub u jednotlivých propustků (v případě nutnosti je možné použití rámového propustku). V odůvodněných případech lze (v případě napojení na silnici III. třídy, po projednání se správcem komunikace) navrženou dimenzi propustku snížit (snížení je možno provést pouze na základě podrobných hydrotechnických výpočtů) a minimalizovat tak náklady na realizaci.

Na základě posouzení aktuálního stavu při zpracování realizační dokumentace lze zvážit možnost rekonstrukce, v zájmovém území se nalézají několik stávajících propustků, které svou funkci neplní z důvodu zanesení sedimenty – tyto propustky bude nutno pročistit a tím obnovit jejich funkci v systému odvodnění dílčích komunikací.

V rámci pozemkové úpravy bylo v k. ú. Litenčice zjištěno či navrženo celkem 56 propustků (z toho je 10 nově navržených, 43 stávajících navržených k rekonstrukci, 2 plní funkci nápuštného objektu VN1 a 1 je situován mimo řešené území KoPÚ), počet navržených propustků se na základě projekčních prací může měnit.

3.4.2. Mostky

V rámci KoPÚ je evidováno 8 stávajících mostků, které jsou určeny k rekonstrukci.

3.4.3. Hospodářské sjezdy

V rámci KoPÚ nejsou hospodářské sjezdy jako samostatné objekty nově navrhovány. V rámci PSZ je evidováno 18 stávajících hospodářských sjezdů (16 stávajících sjezdů je určeno k rekonstrukci a 2 jsou navrženy ke zrušení).

V případě potřeby zajištění přístupu na zemědělské pozemky z hlavních polních cest a silnic je předpokládáno, že budou hospodářské sjezdy zbudovány v místech napojení vedlejších a doplňkových polních cest (i v případě, že dotčená vedlejší nebo doplňková polní cesta nebude zbudována). V jiných místech lze hospodářský sjezd zbudovat pouze výjimečně po projednání s vlastníky přilehlých pozemků (pokud není dostatečná šířka pozemku hlavní polní cesty). Hospodářské sjezdy je nutno budovat dle stejných pravidel jako trubní propustky i s ohledem na řešení odtokových poměrů z území.

3.4.4. Hydrologické výpočty propustků

V rámci této kapitoly jsou níže uvedeny výpočty hydrologické (metodou CN křivek) a hydrotechnické (dle „Hydrauliky pre stavebných inženýrov, Masiar - Kamenský 1985“)

Hydrologické výpočty byly provedeny za účelem zjištění maximálního odtoku z jednotlivých dílčích povodí. K výpočtu byla užitá prostřednictvím programu „*ERCN 2.0 – výpočet hodnot pro projekci pozemkových úprav*“ – Výzkumný ústav meliorací a ochrany půdy ČR, metoda CN - křivek. Základní výpočet byl proveden na stoletou přívalovou srážku. Vypočtený maximální odtok byl poté přepočten na jednotlivé N-leté odtoky dle přepočtových koeficientů N-letých vod pro povodí o ploše do 5 km² (V. Škopek, L. Novák Hrazení bystřin a strží – Praha 1977).

Určení maximálního odtoku vody z povodí metodou CN křivek:

$$\begin{aligned} O_{pH} &= 1000 * H_o * F \\ H_o &= [(H_s - 0,2 A)^2] / [H_s + 0,8 A] \\ A &= 25,4 [(1000/CN) - 10] \\ q_{pH} &= [(F * H_o) / (6,2 * T_L)] \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} O_{pH} &= \text{přímý odtok v m}^3 \\ F &= \text{plocha povodí v km}^2 \\ H_o &= \text{výška přímého odtoku v mm} \\ H_s &= \text{výška srážky z přívalového deště v mm (hodnota maximálního denního úhrnu srážek s pravděpodobností opakování 100 roků byla dle programu „ERCN 2.0 – výpočet hodnot pro projekci pozemkových úprav“ – Výzkumný ústav meliorací a ochrany půdy ČR, převzata ze srážkoměrné stanice Kroměříž)} \\ A &= \text{potenciální retence určovaná na základě čísla křivky CN dle vztahu} \\ CN &= \text{stanoveno dle programu} \\ q_{pH} &= \text{jednotkový kulminační průtok v m}^3 \cdot \text{s}^{-1} \\ F &= \text{plocha povodí (km}^2\text{)} \\ H_o &= \text{výška přímého odtoku v mm} \\ T_L &= \text{doba zpoždění v hodinách na základě programu} \\ Hs2 &= \text{hodnota maximálního dvouletého denního úhrnu srážek byla dle programu „ERCN 2.0 – výpočet hodnot pro projekci pozemkových úprav“ – Výzkumný ústav meliorací a ochrany půdy ČR.} \\ &= \text{(Výpočty byly provedeny na základě programu ERCN)} \end{aligned}$$

CN – vychází z průměru hydrologických (špatných či dobrých) podmínek v závislosti na pěstovaných kulturách a lokalitách.

Povodí propustků P15, P16Kulminační průtok $Q_{pH} = 10.18 \text{ m}^3/\text{s}$ (Výpočet na stoletou vodu)Objem přímého odtoku $OpH = 40693.73 \text{ m}^3$

Zadání :

Plocha [ha]	Způsob obdělávání	Hydrologické podmínky	Hydrologická skupina půd	CN
41.6	les	Špatné	B	66
40	r	Špatné	B	75
40.27	r	Špatné	D	86

P celk.	CN	Hs	f	Ho	la/Hs	qph
[ha]	[-]	[mm]	[-]	[mm]	[-]	[-]
121.87	75.56	88.10	1.00	33.39	0.19	0.91

Plošný povrchový odtok :

l	s	n	Hs2	Tta
[m]	[tgalfa]	[-]	[mm]	[h]
100	0.035	0.060	40.30	0.230

Soustředěný odtok o malé hloubce :

l	s	v	Ttb
[m]	[tgalfa]	m/s	[h]
591	0.11	1.631	0.101

Povrch nedlážděný.

Soustředěný odtok v otevřeném korytě :

l	s	n	F	O	R	v	Ttc
[m]	[tgalfa]	[-]	[m2]	[m]	[m]	[m/s]	[h]
234	0.038	0.033	2.00	4.11	0.487	3.655	0.018

Doba koncentrace $T_c = 0.349 \text{ h}$ **Povodí propustků P17, P18**Kulminační průtok $Q_{pH} = 8.89 \text{ m}^3/\text{s}$ (Výpočet na stoletou vodu)Objem přímého odtoku $OpH = 33549.97 \text{ m}^3$

Zadání :

Plocha [ha]	Způsob obdělávání	Hydrologické podmínky	Hydrologická skupina půd	CN
22.75	les	Špatné	D	83
43.74	r	Špatné	D	86

P celk.	CN	Hs	f	Ho	la/Hs	qph
[ha]	[-]	[mm]	[-]	[mm]	[-]	[-]
66.49	84.97	88.10	1.00	50.46	0.10	0.96

Plošný povrchový odtok :

l	s	n	Hs2	Tta
[m]	[tgalfa]	[-]	[mm]	[h]
100	0.04	0.060	40.30	0.218

Soustředěný odtok o malé hloubce :

l	s	v	Ttb
[m]	[tgalfa]	m/s	[h]
400	0.142	1.853	0.060

Povrch nedlážděný.

Soustředěný odtok v otevřeném korytě :

l	s	n	F	O	R	v	Ttc
[m]	[tgalfa]	[-]	[m2]	[m]	[m]	[m/s]	[h]
268	0.076	0.033	2.00	4.11	0.487	5.168	0.014

Doba koncentrace Tc = 0.293 h

Povodí propustků P12, P40, P41 a mostku M8

Kulminační průtok QpH = 6.49 m3/s (Výpočet na stoletou vodu)

Objem přímého odtoku OpH = 25321.81 m3

Zadání :

Plocha [ha]	Způsob obdělávání	Hydrologické podmínky	Hydrologická skupina půd	CN
6,2	zást.	-	B	98
9,78	křoviny	-	B	56
20,4	les	Špatné	B	66
39,2	sady	Špatné	C	82

P celk.	CN	Hs	f	Ho	Ia/Hs	qph
[ha]	[-]	[mm]	[-]	[mm]	[-]	[-]
75.58	75.63	88.10	1.00	33.50	0.19	0.93

Plošný povrchový odtok :

l	s	n	Hs2	Tta
[m]	[tgalfa]	[-]	[mm]	[h]
100	0.06	0.060	40.30	0.186

Soustředěný odtok o malé hloubce :

l	s	v	Ttb
[m]	[tgalfa]	m/s	[h]
556	0.098	1.540	0.100

Povrch nedlážděný.

Soustředěný odtok v otevřeném korytě :

l	s	n	F	O	R	v	Ttc
[m]	[tgalfa]	[-]	[m2]	[m]	[m]	[m/s]	[h]
154	0.065	0.033	10.63	9.51	1.118	8.321	0.005

Doba koncentrace Tc = 0.291 h

Povodí propustků P19, P48Kulminační průtok $Q_{pH} = 6.20 \text{ m}^3/\text{s}$ (Výpočet na stoletou vodu)Objem přímého odtoku $OpH = 19239.82 \text{ m}^3$

Zadání :

Plocha [ha]	Způsob obdělávání	Hydrologické podmínky	Hydrologická skupina půd	CN
1	les	Špatné	D	83
30,75	r	Špatné	D	86
18,12	les	Špatné	B	66

P celk.	CN	Hs	f	Ho	la/Hs	qph
[ha]	[-]	[mm]	[-]	[mm]	[-]	[-]
49.87	78.67	88.10	1.00	38.58	0.16	1.17

Plošný povrchový odtok :

l	s	n	Hs2	Tta
[m]	[tgalfa]	[-]	[mm]	[h]
100	0.12	0.060	40.30	0.141

Soustředěný odtok o malé hloubce :

l	s	v	Ttb
[m]	[tgalfa]	m/s	[h]
265	0.15	1.905	0.039

Povrch nedlážděný.

Soustředěný odtok v otevřeném korytě :

l	s	n	F	O	R	v	Ttc
[m]	[tgalfa]	[-]	[m2]	[m]	[m]	[m/s]	[h]
255	0.033	0.033	1.10	3.48	0.316	2.554	0.028

Doba koncentrace $T_c = 0.207 \text{ h}$ **Povodí propustku P39 a mostků M4 - M7**Kulminační průtok $Q_{pH} = 1.36 \text{ m}^3/\text{s}$ (Výpočet na stoletou vodu)Objem přímého odtoku $OpH = 3827.69 \text{ m}^3$

Zadání :

Plocha [ha]	Způsob obdělávání	Hydrologické podmínky	Hydrologická skupina půd	CN
4,24	zást.	-	D	98
0,71	sad	Špatné	D	86

P celk.	CN	Hs	f	Ho	la/Hs	qph
[ha]	[-]	[mm]	[-]	[mm]	[-]	[-]
4.95	96.28	88.10	1.00	77.33	0.02	1.29

Plošný povrchový odtok :

l	s	n	Hs2	Tta
[m]	[tgalfa]	[-]	[mm]	[h]
100	0.115	0.060	40.30	0.143

Soustředěný odtok o malé hloubce :

l	s	v	Ttb
[m]	[tgalfa]	m/s	[h]
246	0.083	1.417	0.048

Povrch nedlážděný.

Soustředěný odtok v otevřeném korytě :

l	s	n	F	O	R	v	Ttc
[m]	[tgalfa]	[-]	[m2]	[m]	[m]	[m/s]	[h]
87	0.064	0.033	1.10	3.48	0.316	3.557	0.007

Doba koncentrace Tc = 0.198 h

Povodí propustku P42

Kulminační průtok QpH = 1.29 m3/s (Výpočet na stoletou vodu)

Objem přímého odtoku OpH = 3382.35 m3

Zadání :

Plocha [ha]	Způsob obdělávání	Hydrologické podmínky	Hydrologická skupina půd	CN
8,33	les	Špatné	B	66
2,16	r	Špatné	D	86
1,40	TTP	-	D	89

P celk.	CN	Hs	f	Ho	Ia/Hs	qph
[ha]	[-]	[mm]	[-]	[mm]	[-]	[-]
11.89	72.34	88.10	1.00	28.45	0.22	1.39

Plošný povrchový odtok :

l	s	n	Hs2	Tta
[m]	[tgalfa]	[-]	[mm]	[h]
100	0.16	0.060	40.30	0.125

Soustředěný odtok o malé hloubce :

l	s	v	Ttb
[m]	[tgalfa]	m/s	[h]
118	0.144	1.866	0.018

Povrch nedlážděný.

Soustředěný odtok v otevřeném korytě :

l	s	n	F	O	R	v	Ttc
[m]	[tgalfa]	[-]	[m2]	[m]	[m]	[m/s]	[h]
90	0.119	0.033	1.10	3.48	0.316	4.851	0.005

Doba koncentrace Tc = 0.148 h

Propustky P43 a P44 – slouží jako náпустný objekt rybníku (VN1)

Povodí propustku P45Kulminační průtok $Q_{pH} = 4.73 \text{ m}^3/\text{s}$ (Výpočet na stoletou vodu)Objem přímého odtoku $OpH = 14689.69 \text{ m}^3$

Zadání :

Plocha [ha]	Způsob obdělávání	Hydrologické podmínky	Hydrologická skupina půd	CN
21,78	les	Špatné	D	83
2,18	r	Špatné	B	75
4,43	r	Špatné	D	86
2,98	r	Špatné	D	86

P celk.	CN	Hs	f	Ho	Ia/Hs	qph
[ha]	[-]	[mm]	[-]	[mm]	[-]	[-]
31.37	83.15	88.10	1.00	46.83	0.12	1.17

Plošný povrchový odtok :

I	s	n	Hs2	Tta
[m]	[tgalfa]	[-]	[mm]	[h]
100	0.11	0.060	40.30	0.146

Soustředěný odtok o malé hloubce :

I	s	v	Ttb
[m]	[tgalfa]	m/s	[h]
370,5	0.153	1.924	0.054

Povrch nedlážděný.

Soustředěný odtok v otevřeném korytě :

I	s	n	F	O	R	v	Ttc
[m]	[tgalfa]	[-]	[m2]	[m]	[m]	[m/s]	[h]
151	0.040	0.033	1.10	3.48	0.316	2.812	0.015

Doba koncentrace $T_c = 0.214 \text{ h}$ **Povodí propustku P46**Kulminační průtok $Q_{pH} = 3.48 \text{ m}^3/\text{s}$ (Výpočet na stoletou vodu)Objem přímého odtoku $OpH = 10444.84 \text{ m}^3$

Zadání :

Plocha [ha]	Způsob obdělávání	Hydrologické podmínky	Hydrologická skupina půd	CN
1	les	Špatné	D	83
18,98	r	Špatné	D	86

P celk.	CN	Hs	f	Ho	Ia/Hs	qph
[ha]	[-]	[mm]	[-]	[mm]	[-]	[-]
19.98	85.85	88.10	1.00	52.28	0.10	1.21

Plošný povrchový odtok :

I	s	n	Hs2	Tta
[m]	[tgalfa]	[-]	[mm]	[h]
100	0.12	0.060	40.30	0.141

Soustředěný odtok o malé hloubce :

l	s	v	T_{tb}
[m]	[tgalfa]	m/s	[h]
265	0.15	1.905	0.039

Povrch nedlážděný.

Soustředěný odtok v otevřeném korytě :

l	s	n	F	O	R	v	T_{tc}
[m]	[tgalfa]	[-]	[m ²]	[m]	[m]	[m/s]	[h]
255	0.033	0.033	1.10	3.48	0.316	2.554	0.028

Doba koncentrace $T_c = 0.207$ h**Povodí propustků P47, P53 (Výpočet na stoletou vodu)**Kulminační průtok $Q_{pH} = 0.67$ m³/sObjem přímého odtoku $OpH = 1928.91$ m³

Zadání :

Plocha [ha]	Způsob obdělávání	Hydrologické podmínky	Hydrologická skupina půd	CN
2,75	r	Špatné	B	75
2,00	r	Špatné	D	86
0,1	les	Špatné	B	66

P celk.	CN	Hs	f	Ho	la/Hs	qph
[ha]	[-]	[mm]	[-]	[mm]	[-]	[-]
4.85	79.35	88.10	1.00	39.77	0.15	1.27

Plošný povrchový odtok :

l	s	n	Hs^2	T_{ta}
[m]	[tgalfa]	[-]	[mm]	[h]
100	0.09	0.060	40.30	0.158

Soustředěný odtok o malé hloubce :

l	s	v	T_{tb}
[m]	[tgalfa]	m/s	[h]
190	0.18	2.086	0.025

Povrch nedlážděný.

Doba koncentrace $T_c = 0.183$ h**Povodí propustku P49**Kulminační průtok $Q_{pH} = 0.07$ m³/s (Výpočet na stoletou vodu)Objem přímého odtoku $OpH = 176.46$ m³

Zadání :

Plocha [ha]	Způsob obdělávání	Hydrologické podmínky	Hydrologická skupina půd	CN
0,13	r	Špatné	B	75
0,26	r	Špatné	D	86

P celk.	CN	Hs	f	Ho	Ia/Hs	qph
[ha]	[-]	[mm]	[-]	[mm]	[-]	[-]
0.39	82.33	88.10	1.00	45.25	0.12	1.45

Plošný povrchový odtok :

I	s	n	Hs2	Tta
[m]	[tgalfa]	[-]	[mm]	[h]
100	0.1	0.060	40.30	0.151

Soustředěný odtok o malé hloubce :

I	s	v	Ttb
[m]	[tgalfa]	m/s	[h]
5	0.1	1.555	0.001

Povrch nedlážděný.

Doba koncentrace $T_c = 0.152$ h

Povodí propustku P50

Kulminační průtok $Q_{pH} = 0.27$ m³/s (Výpočet na stoletou vodu)

Objem přímého odtoku $OpH = 707.97$ m³

Zadání :

Plocha	Způsob	Hydrologické	Hydrologická	CN
[ha]	obdělávání	podmínky	skupina půd	
0,49	r	Špatné	D	86
0,32	zahrada	Špatné	D	86
0,77	ttp	-	D	78

P celk.	CN	Hs	f	Ho	Ia/Hs	qph
[ha]	[-]	[mm]	[-]	[mm]	[-]	[-]
1.58	82.10	88.10	1.00	44.81	0.13	1.40

Plošný povrchový odtok :

I	s	n	Hs2	Tta
[m]	[tgalfa]	[-]	[mm]	[h]
100	0.1	0.060	40.30	0.151

Soustředěný odtok o malé hloubce :

I	s	v	Ttb
[m]	[tgalfa]	m/s	[h]
55	0.19	2.144	0.007

Povrch nedlážděný.

Soustředěný odtok v otevřeném korytě :

I	s	n	F	O	R	v	Ttc
[m]	[tgalfa]	[-]	[m ²]	[m]	[m]	[m/s]	[h]
23	0.043	0.033	1.10	3.48	0.316	2.916	0.002

Doba koncentrace $T_c = 0.161$ h

Povodí propustku P51Kulminační průtok $Q_{pH} = 2.93 \text{ m}^3/\text{s}$ (Výpočet na stoletou vodu)Objem přímého odtoku $OpH = 8067.80 \text{ m}^3$

Zadání :

Plocha [ha]	Způsob obdělávání	Hydrologické podmínky	Hydrologická skupina půd	CN
15,2	r	Špatné	D	86
0,27	zahrada	-	B	74

P celk.	CN	Hs	f	Ho	Ia/Hs	qph
[ha]	[-]	[mm]	[-]	[mm]	[-]	[-]
15.47	85.79	88.10	1.00	52.15	0.10	1.32

Plošný povrchový odtok :

I	s	n	Hs2	Tta
[m]	[tgalfa]	[-]	[mm]	[h]
100	0.125	0.060	40.30	0.138

Soustředěný odtok o malé hloubce :

I	s	v	Ttb
[m]	[tgalfa]	m/s	[h]
130	0.075	1.347	0.027

Povrch nedlážděný.

Soustředěný odtok v otevřeném korytě :

I	s	n	F	O	R	v	Ttc
[m]	[tgalfa]	[-]	[m2]	[m]	[m]	[m/s]	[h]
173	0.048	0.033	1.10	3.48	0.316	3.081	0.016

Doba koncentrace $T_c = 0.181 \text{ h}$ **Povodí propustku P52**Kulminační průtok $Q_{pH} = 6.16 \text{ m}^3/\text{s}$ (Výpočet na stoletou vodu)Objem přímého odtoku $OpH = 20208.61 \text{ m}^3$

Zadání :

Plocha [ha]	Způsob obdělávání	Hydrologické podmínky	Hydrologická skupina půd	CN
3,1	les	Špatné	D	83
28,35	r	Špatné	D	86
0,68	r	Špatné	D	86
2,08	ttp	-	D	78
3,55	zást.	-	D	98

P celk.	CN	Hs	f	Ho	Ia/Hs	qph
[ha]	[-]	[mm]	[-]	[mm]	[-]	[-]
37.76	86.44	88.10	1.00	53.52	0.09	1.11

Plošný povrchový odtok :

I	s	n	Hs2	Tta
[m]	[tgalfa]	[-]	[mm]	[h]

100 0.045 0.060 40.30 0.208

Soustředěný odtok o malé hloubce :

l	s	v	T_{tb}
[m]	[tgalfa]	m/s	[h]
84	0.06	1.205	0.019

Povrch nedlážděný.

Soustředěný odtok v otevřeném korytě :

l	s	n	F	O	R	v	T_{tc}
[m]	[tgalfa]	[-]	[m ²]	[m]	[m]	[m/s]	[h]
159	0.10	0.033	1.10	3.48	0.316	4.447	0.010

Doba koncentrace $T_c = 0.238$ h

Povodí propustku P54

Kulminační průtok $Q_{pH} = 3.70$ m³/s (Výpočet na stoletou vodu)

Objem přímého odtoku $OpH = 13708.29$ m³

Zadání :

Plocha [ha]	Způsob obdělávání	Hydrologické podmínky	Hydrologická skupina půd	CN
10,94	r	Špatné	B	75
7,6	r	Špatné	D	86
24,16	les	Špatné	B	66
2,75	r	Špatné	B	75
2,00	r	Špatné	D	86

P celk.	CN	Hs	f	Ho	la/Hs	qph
[ha]	[-]	[mm]	[-]	[mm]	[-]	[-]
47.45	72.64	88.10	1.00	28.89	0.22	0.98

Plošný povrchový odtok :

l	s	n	$Hs2$	T_{ta}
[m]	[tgalfa]	[-]	[mm]	[h]
100	0.12	0.060	40.30	0.141

Soustředěný odtok o malé hloubce :

l	s	v	T_{tb}
[m]	[tgalfa]	m/s	[h]
619	0.113	1.653	0.104

Povrch nedlážděný.

Soustředěný odtok v otevřeném korytě :

l	s	n	F	O	R	v	T_{tc}
[m]	[tgalfa]	[-]	[m ²]	[m]	[m]	[m/s]	[h]
205	0.059	0.033	1.10	3.48	0.316	3.416	0.017

Doba koncentrace $T_c = 0.261$ h

Povodí propustků P23, P24, P55 a P56Kulminační průtok $Q_{pH} = 9.13 \text{ m}^3/\text{s}$ (Výpočet na stoletou vodu)Objem přímého odtoku $OpH = 25712.66 \text{ m}^3$

Zadání :

Plocha [ha]	Způsob obdělávání	Hydrologické podmínky	Hydrologická skupina půd	CN
21,78	zást.	-	C	98
23,9	křoviny	-	C	70
3,7	sady	Špatné	C	82
5,37	r	Špatné	C	83

P celk.	CN	Hs	f	Ho	Ia/Hs	qph
[ha]	[-]	[mm]	[-]	[mm]	[-]	[-]
54.75	83.22	88.10	1.00	46.96	0.12	1.29

Plošný povrchový odtok :

I	s	n	Hs2	Tta
[m]	[tgalfa]	[-]	[mm]	[h]
100	0.13	0.060	40.30	0.136

Soustředěný odtok o malé hloubce :

I	s	v	Ttb
[m]	[tgalfa]	m/s	[h]
263	0.14	1.840	0.040

Povrch nedlážděný.

Soustředěný odtok v otevřeném korytě :

I	s	n	F	O	R	v	Ttc
[m]	[tgalfa]	[-]	[m ²]	[m]	[m]	[m/s]	[h]
217	0.073	0.033	7.00	7.71	0.908	7.677	0.008

Doba koncentrace $T_c = 0.184 \text{ h}$

3.4.5. Hydrotechnické výpočty a posouzení propustků

Pro výpočet průtočné kapacity propustků lze dle „Hydrauliky pre stavebných inženýrov, Masiar - Kamenský 1985“ užít tento vztah:

$$Q = 1,833 \times D^2 \times (E - 0,6D)^{0,5}$$

Kde:

Q = průtočná kapacita vpusti [m³/s]

D = světlost vpusti kruhového tvaru [m]

E = hloubka dna vpusti pod úrovní terénu [m]

Propustky jsou dimenzovány v souladu s ČSN 73 6109 – Projektování polních cest

Vlastní výpočet a posouzení kapacity propustků P15, P16



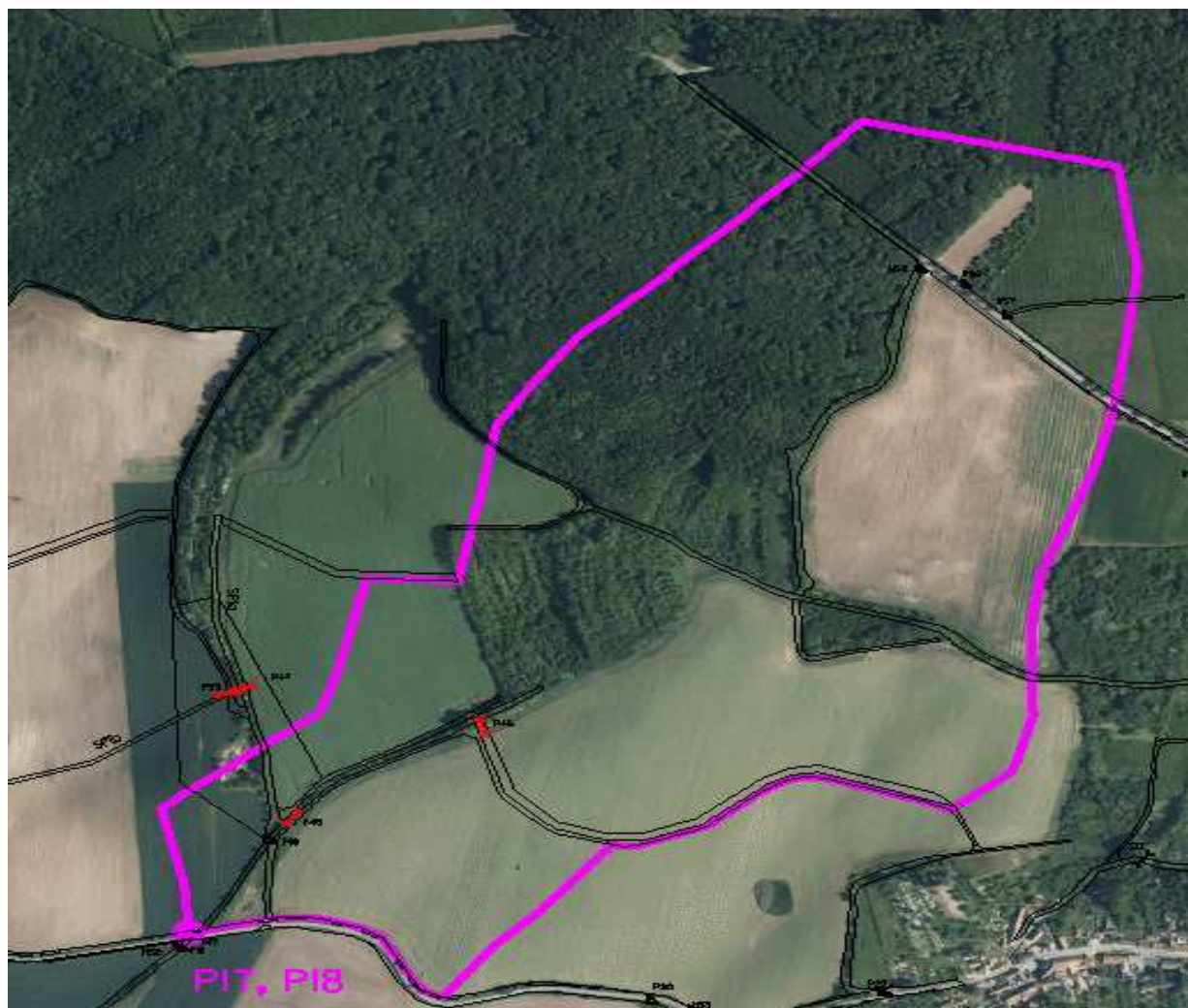
$$Q_p = 1,833 \times 1,8^2 \times (2,1 - 0,6 \times 1,8)^{0,5}$$

$$Q_p = 6,00 \text{ [m}^3\text{/s]}$$

n - leté průtoky						QpH (m3/s) kulminační průtok
Q1	Q2	Q5	Q10	Q20	Q50	Q100
N1	N2	N5	N10	N20	N50	N100
0.1	0.15	0.23	0.33	0.47	0.7	1
1.02	1.53	2.34	3.36	4.78	7.13	10.18

Dle přepočtu kulminačního průtoku $Q_{pH} = 4,78 \text{ m}^3/\text{s}$ pro povodí propustků P15, P16 vychází, že tyto propustky jsou v bezvadném technickém stavu schopny bezpečně převést 20 - letou vodu.

Vlastní výpočet a posouzení kapacity propustků P17, P18



$$Q_p = 1,833 \times 1,6^2 \times (1,9 - 0,6 \times 1,6)^{0,5}$$

$$Q_p = 4,55 \text{ [m}^3\text{/s]}$$

n - leté průtoky						QpH (m3/s) kulminační průtok
Q1	Q2	Q5	Q10	Q20	Q50	Q100
N1	N2	N5	N10	N20	N50	N100
0.1	0.15	0.23	0.33	0.47	0.7	1
0.89	1.33	2.04	2.93	4.18	6.22	8.89

Dle přepočtu kulminačního průtoku $Q_{pH} = 4,18 \text{ m}^3/\text{s}$ pro povodí propustků P17, P18 vychází, že tyto propustky jsou v bezvadném technickém stavu schopny bezpečně převést 20 - letou vodu.

Vlastní výpočet a posouzení kapacity propustků P12, P40 a P41 a mostku M8



P12, P40 a P41:

$$Q_p = 1,833 \times 1,4^2 \times (1,7 - 0,6 \times 1,4)^{0,5}$$

$$Q_p = 3,33 \text{ [m}^3/\text{s]}$$

n - leté průtoky						QpH (m3/s) kulminační průtok
Q1	Q2	Q5	Q10	Q20	Q50	Q100
N1	N2	N5	N10	N20	N50	N100
0.1	0.15	0.23	0.33	0.47	0.7	1
0.65	0.97	1.49	2.14	3.05	4.54	6.49

Dle přepočtu kulminačního průtoku $Q_{pH} = 3,05 \text{ m}^3/\text{s}$ pro povodí propustků P12, P40 a P41 vychází, že tyto propustky jsou v bezvadném technickém stavu schopny bezpečně převést 20 - letou vodu.

M8:

Označení	Základní údaje
$Q_n =$	6.49
svah 1:m ₁	0.00
svah 1:m ₂	0.00
b =	2.00
n =	0.012
h =	1.00
l =	0.010
Výpočty	
S =	2.00
O =	4.00
R =	0.50
C =	74.36
v =	5.26
$Q_{VYP} =$	10.52

Průtočný profil mostku 2000 x 1000 mm, kapacita 10,52 m3/s

n - leté průtoky						QpH (m3/s) kulminační průtok
Q1	Q2	Q5	Q10	Q20	Q50	Q100
N1	N2	N5	N10	N20	N50	N100
0.1	0.15	0.23	0.33	0.47	0.7	1
0.65	0.97	1.49	2.14	3.05	4.54	6.49

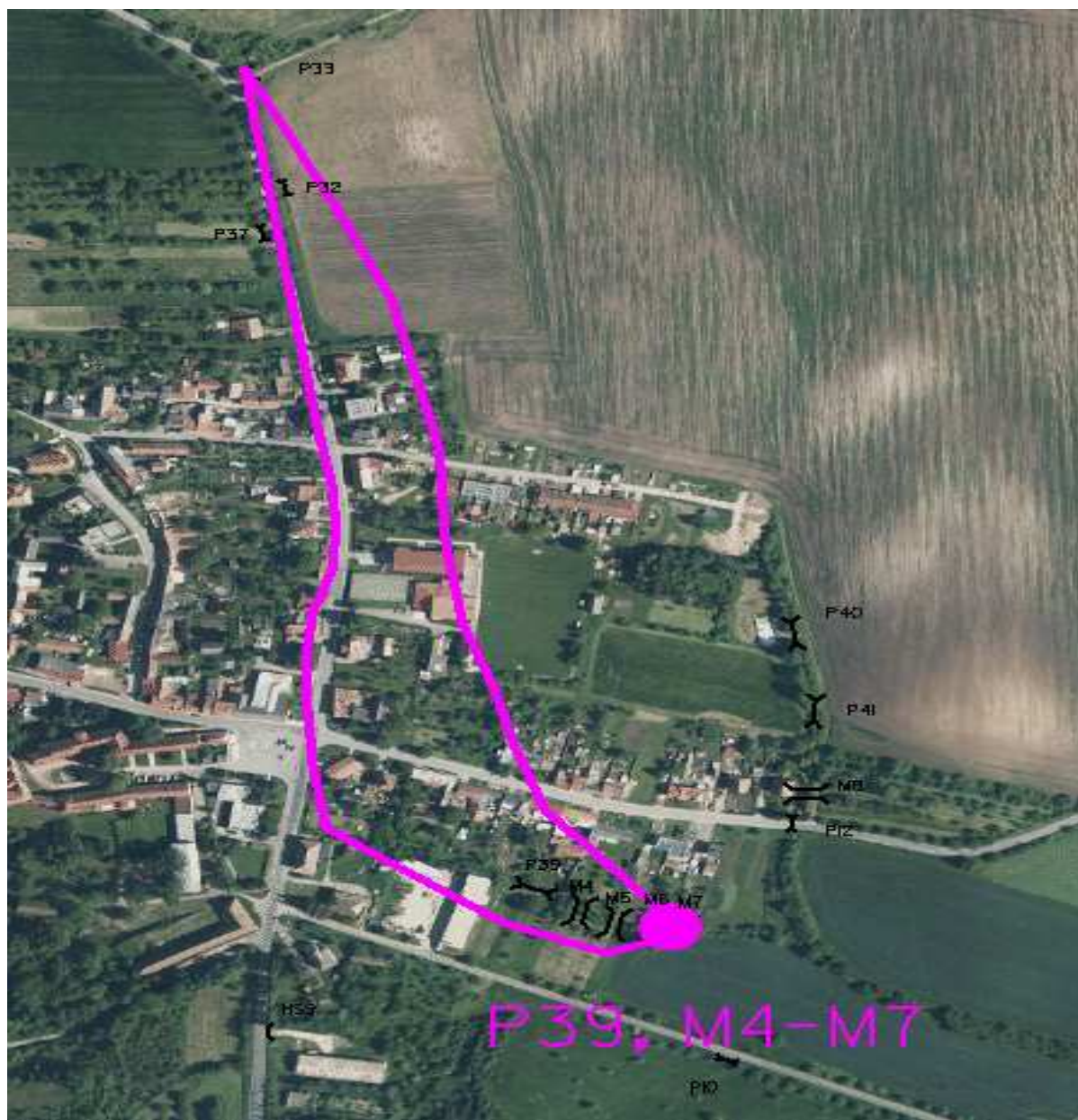
Dle kulminačního průtoku $Q_{pH} = 6,49 \text{ m}^3/\text{s}$ pro povodí mostku M8 vychází, že tento mostek je v bezvadném technickém stavu schopen bezpečně převést 100 - letou vodu.

An aerial photograph of a study area, likely a wetland or agricultural region. A magenta line outlines a specific area of interest. Several points are marked with red dots and labeled: P19, P48, P46, P41, P53, P35, H37, and H36. A large body of water is visible in the lower right. The text '© CUI' is visible on a field in the upper right. The text 'P19, P48' is written in magenta at the bottom left.

$$Q_p = 3,33 \text{ [m}^3\text{/s]}$$

n - leté průtoky						QpH (m3/s) kulminační průtok
Q1	Q2	Q5	Q10	Q20	Q50	Q100
N1	N2	N5	N10	N20	N50	N100
0.1	0.15	0.23	0.33	0.47	0.7	1
0.62	0.93	1.43	2.05	2.91	4.34	6.2

Dle přepočtu kulminačního průtoku $Q_{pH} = 2,91 \text{ m}^3/\text{s}$ pro povodí propustků P19 a P48 vychází, že tyto propustky jsou v bezvadném technickém stavu schopny bezpečně převést 20 - letou vodu.

Vlastní výpočet a posouzení kapacity propustku P39 a mostků M4 – M7

$$Q_p = 1,833 \times 0,6^2 \times (0,9 - 0,6 \times 0,6)^{0,5}$$

$$Q_p = 0,48 \text{ [m}^3\text{/s]}$$

n - leté průtoky						QpH (m3/s) kulminační průtok
Q1	Q2	Q5	Q10	Q20	Q50	Q100
N1	N2	N5	N10	N20	N50	N100
0.06	0.08	0.13	0.21	0.34	0.62	1
0.08	0.11	0.18	0.29	0.46	0.84	1.36

Dle přepočtu kulminačního průtoku $Q_{pH} = 0,46 \text{ m}^3\text{/s}$ pro povodí propustku P39 vychází, že tento propustek je schopen v bezvadném technickém stavu převést 20 - letou vodu.

M4 – M7:

Označení	Základní údaje
$Q_n =$	1.36
svah 1: m_1	0.00
svah 1: m_2	0.00
$b =$	2.00
$n =$	0.012
$h =$	1.00
$l =$	0.063
Výpočty	
$S =$	2.00
$O =$	4.00
$R =$	0.50
$C =$	74.36
$v =$	13.15
$Q_{VYP} =$	26.30

Průtočný profil mostku 2000 x 1000 mm, kapacita 26,30 m³/s

n - leté průtoky						QpH (m ³ /s) kulminační průtok
Q1	Q2	Q5	Q10	Q20	Q50	Q100
N1	N2	N5	N10	N20	N50	N100
0.06	0.08	0.13	0.21	0.34	0.62	1
0.08	0.11	0.18	0.29	0.46	0.84	1.36

Dle kulminačního průtoku $Q_{pH} = 1,36 \text{ m}^3/\text{s}$ pro povodí mostků M4 – M7 vychází, že tyto mostky jsou v bezvadném technickém stavu schopny bezpečně převést 100 - letou vodu.

Vlastní výpočet a posouzení kapacity propustku P42

$$Q_p = 1,833 \times 0,8^2 \times (1,1 - 0,6 \times 0,8)^{0,5}$$

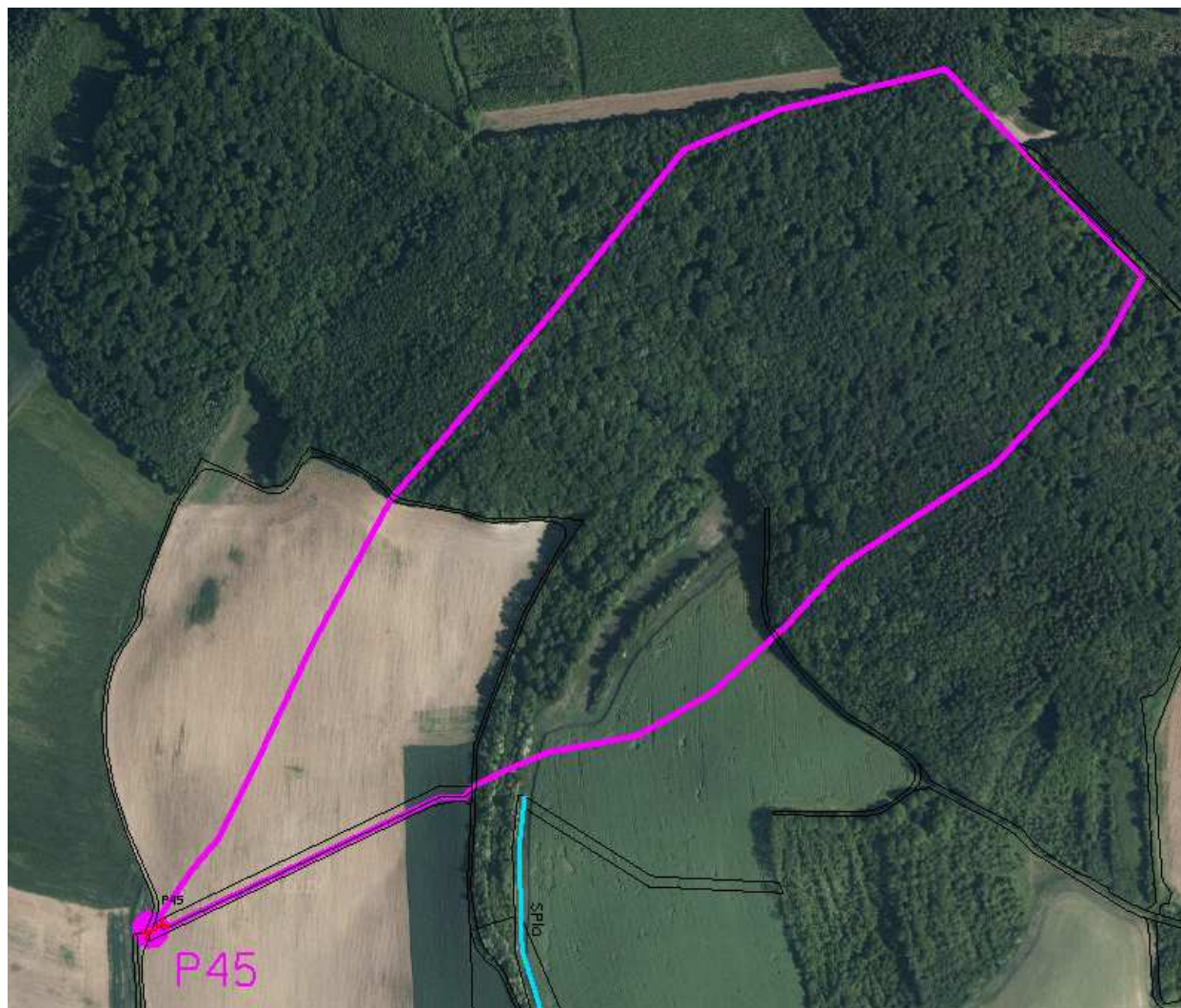
$$Q_p = 0,92 \text{ [m}^3\text{/s]}$$

n - leté průtoky						QpH (m3/s) kulminační průtok
Q1	Q2	Q5	Q10	Q20	Q50	Q100
N1	N2	N5	N10	N20	N50	N100
0.1	0.15	0.23	0.33	0.47	0.7	1
0.13	0.19	0.30	0.43	0.61	0.90	1.29

Dle přepočtu kulminačního průtoku $Q_{pH} = 0,90 \text{ m}^3\text{/s}$ pro povodí propustku P42 vychází, že tento propustek je schopen v bezvadném technickém stavu převést 50 - letou vodu.

Propustky P43 a P43 slouží jako náпустný objekt rybníku VN1

Vlastní výpočet a posouzení kapacity propustku P45

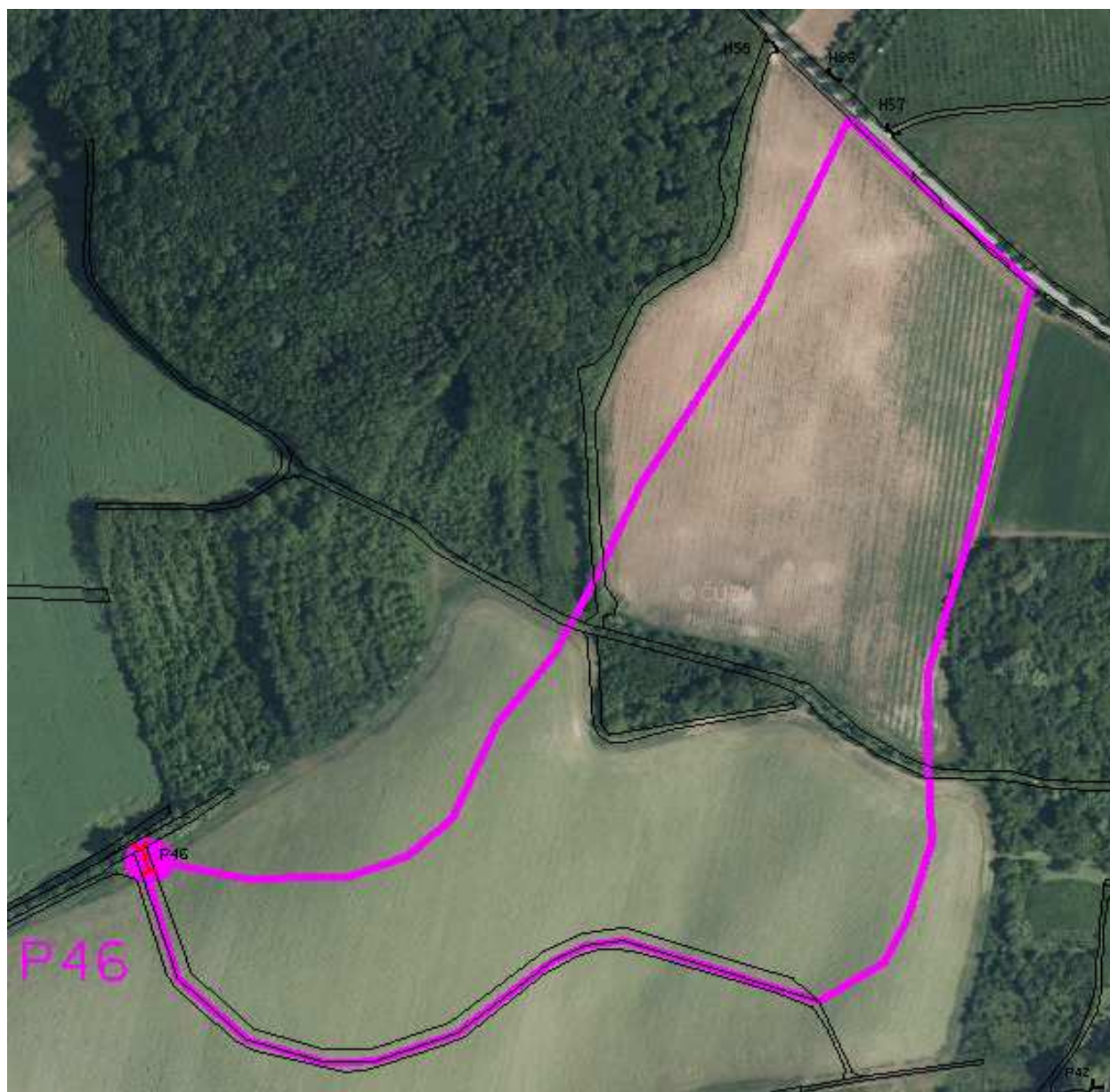


$$Q_p = 1,833 \times 1,2^2 \times (1,5 - 0,6 \times 1,2)^{0,5}$$

$$Q_p = 2,33 \text{ [m}^3\text{/s]}$$

n - leté průtoky						Q _{pH} (m ³ /s) kulminační průtok
Q1	Q2	Q5	Q10	Q20	Q50	Q100
N1	N2	N5	N10	N20	N50	N100
0.1	0.15	0.23	0.33	0.47	0.7	1
0.47	0.71	1.09	1.56	2.22	3.31	4.73

Dle přepočtu kulminačního průtoku $Q_{pH} = 2,22 \text{ m}^3/\text{s}$ pro povodí propustku P45 vychází, že tento propustek je schopen v bezvadném technickém stavu převést 20 - letou vodu.

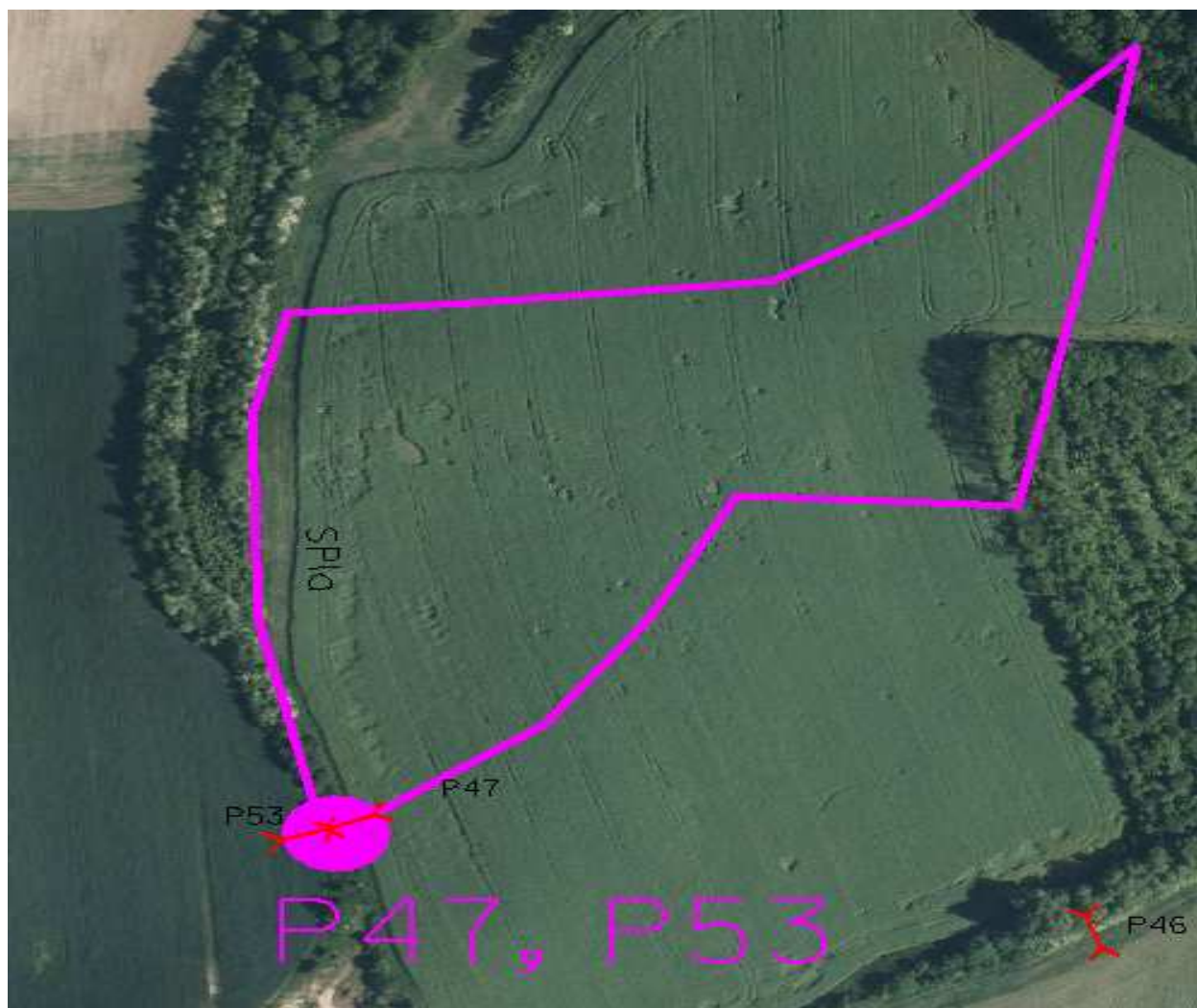
Vlastní výpočet a posouzení kapacity propustku P46

$$Q_p = 1,833 \times 1,0^2 \times (1,3 - 0,6 \times 1,0)^{0,5}$$

$$Q_p = 1,53 \text{ [m}^3\text{/s]}$$

n - leté průtoky						QpH (m3/s) kulminační průtok
Q1	Q2	Q5	Q10	Q20	Q50	Q100
N1	N2	N5	N10	N20	N50	N100
0.06	0.08	0.13	0.21	0.34	0.62	1
0.21	0.28	0.45	0.73	1.18	2.16	3.48

Dle přepočtu kulminačního průtoku $Q_{pH} = 1,18 \text{ m}^3/\text{s}$ pro povodí propustku P46 vychází, že tento propustek je schopen v bezvadném technickém stavu převést 20 - letou vodu.

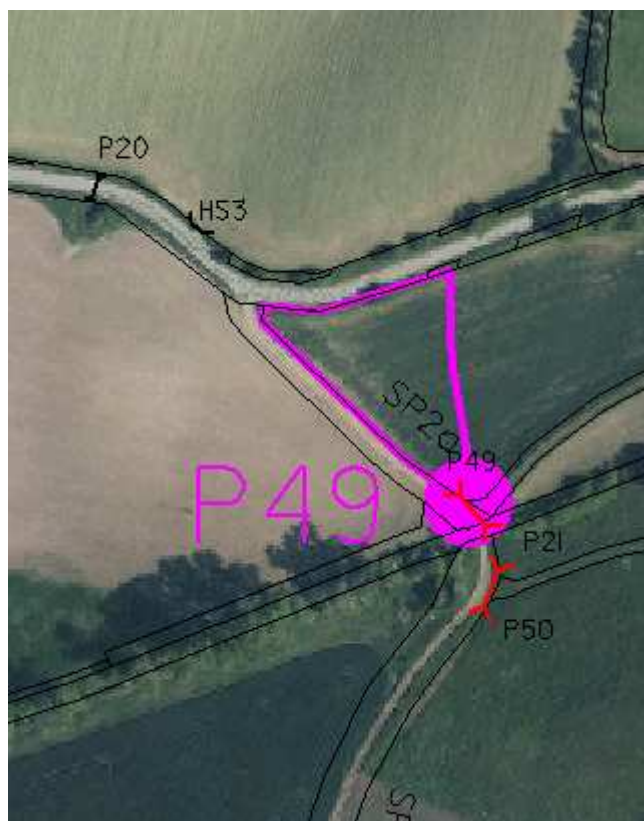
Vlastní výpočet a posouzení kapacity propustků P47, P53

$$Q_p = 1,833 \times 0,6^2 \times (0,9 - 0,6 \times 0,6)^{0,5}$$

$$Q_p = 0,48 \text{ [m}^3\text{/s]}$$

n - leté průtoky						Q _{pH} (m ³ /s) kulminační průtok
Q1	Q2	Q5	Q10	Q20	Q50	Q100
N1	N2	N5	N10	N20	N50	N100
0.06	0.08	0.13	0.21	0.34	0.62	1
0.04	0.05	0.09	0.14	0.23	0.42	0.67

Dle přepočtu kulminačního průtoku $Q_{pH} = 0,42 \text{ m}^3/\text{s}$ pro povodí propustků P47 a P53 vychází, že tyto propustky jsou v bezvadném technickém stavu schopny bezpečně převést 50 - letou vodu.

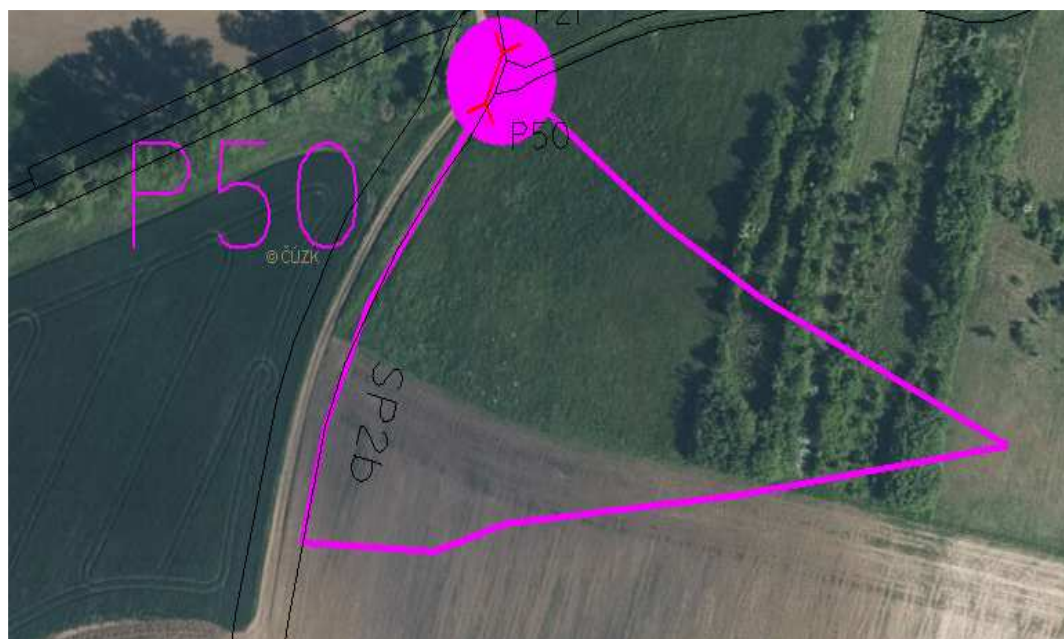
Vlastní výpočet a posouzení kapacity propustku P49

$$Q_p = 1,833 \times 0,8^2 \times (1,1 - 0,6 \times 0,8)^{0,5}$$

$$Q_p = 0,92 \text{ [m}^3\text{/s]}$$

n - leté průtoky						QpH (m3/s) kulminační průtok
Q1	Q2	Q5	Q10	Q20	Q50	Q100
N1	N2	N5	N10	N20	N50	N100
0.06	0.08	0.13	0.21	0.34	0.62	1
0.00	0.01	0.01	0.01	0.02	0.04	0.07

Dle kulminačního průtoku $Q_{pH} = 0,07 \text{ m}^3\text{/s}$ pro povodí propustku P49 vychází, že tento propustek je schopen v bezvadném technickém stavu převést 100 - letou vodu.

Vlastní výpočet a posouzení kapacity propustku P50

$$Q_p = 1,833 \times 0,8^2 \times (1,1 - 0,6 \times 0,8)^{0,5}$$

$$Q_p = 0,92 \text{ [m}^3\text{/s]}$$

n - leté průtoky						QpH (m3/s) kulminační průtok
Q1	Q2	Q5	Q10	Q20	Q50	Q100
N1	N2	N5	N10	N20	N50	N100
0.06	0.08	0.13	0.21	0.34	0.62	1
0.02	0.02	0.04	0.06	0.09	0.17	0.27

Dle kulminačního průtoku $Q_{pH} = 0,27 \text{ m}^3\text{/s}$ pro povodí propustku P50 vychází, že tento propustek je schopen v bezvadném technickém stavu převést 100 - letou vodu.

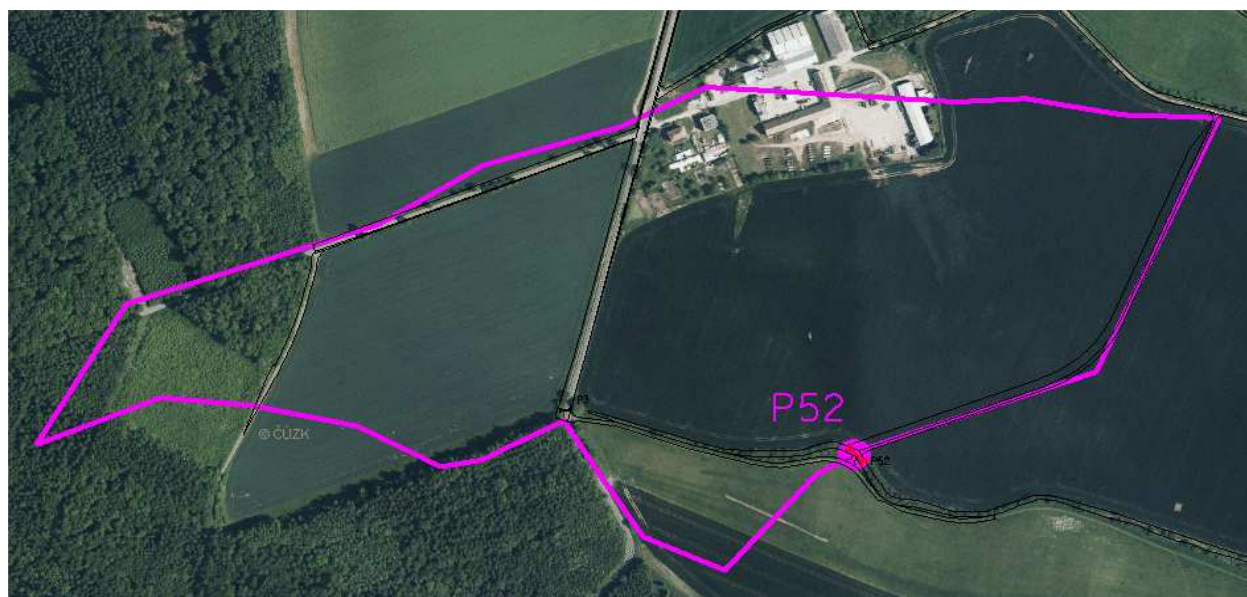
Vlastní výpočet a posouzení kapacity propustku P51

$$Q_p = 1,833 \times 0,8^2 \times (1,2 - 0,6 \times 0,8)^{0,5}$$

$$Q_p = 1,00 \text{ [m}^3\text{/s]}$$

n - leté průtoky						QpH (m3/s) kulminační průtok
Q1	Q2	Q5	Q10	Q20	Q50	Q100
N1	N2	N5	N10	N20	N50	N100
0.06	0.08	0.13	0.21	0.34	0.62	1
0.18	0.23	0.38	0.62	1.00	1.82	2.93

Dle přepočtu kulminačního průtoku $Q_{pH} = 1,00 \text{ m}^3/\text{s}$ pro povodí propustku P51 vychází, že tento propustek je schopen v bezvadném technickém stavu převést 20 - letou vodu.

Vlastní výpočet a posouzení kapacity propustku P52

$$Q_p = 1,833 \times 1,2^2 \times (1,5 - 0,6 \times 1,2)^{0,5}$$

$$Q_p = 2,33 \text{ [m}^3\text{/s]}$$

n - leté průtoky						QpH (m3/s) kulminační průtok
Q1	Q2	Q5	Q10	Q20	Q50	Q100
N1	N2	N5	N10	N20	N50	N100
0.06	0.08	0.13	0.21	0.34	0.62	1
0.37	0.49	0.80	1.29	2.09	3.82	6.16

Dle přepočtu kulminačního průtoku $Q_{pH} = 2,09 \text{ m}^3\text{/s}$ pro povodí propustku P52 vychází, že tento propustek je schopen v bezvadném technickém stavu převést 20 - letou vodu.

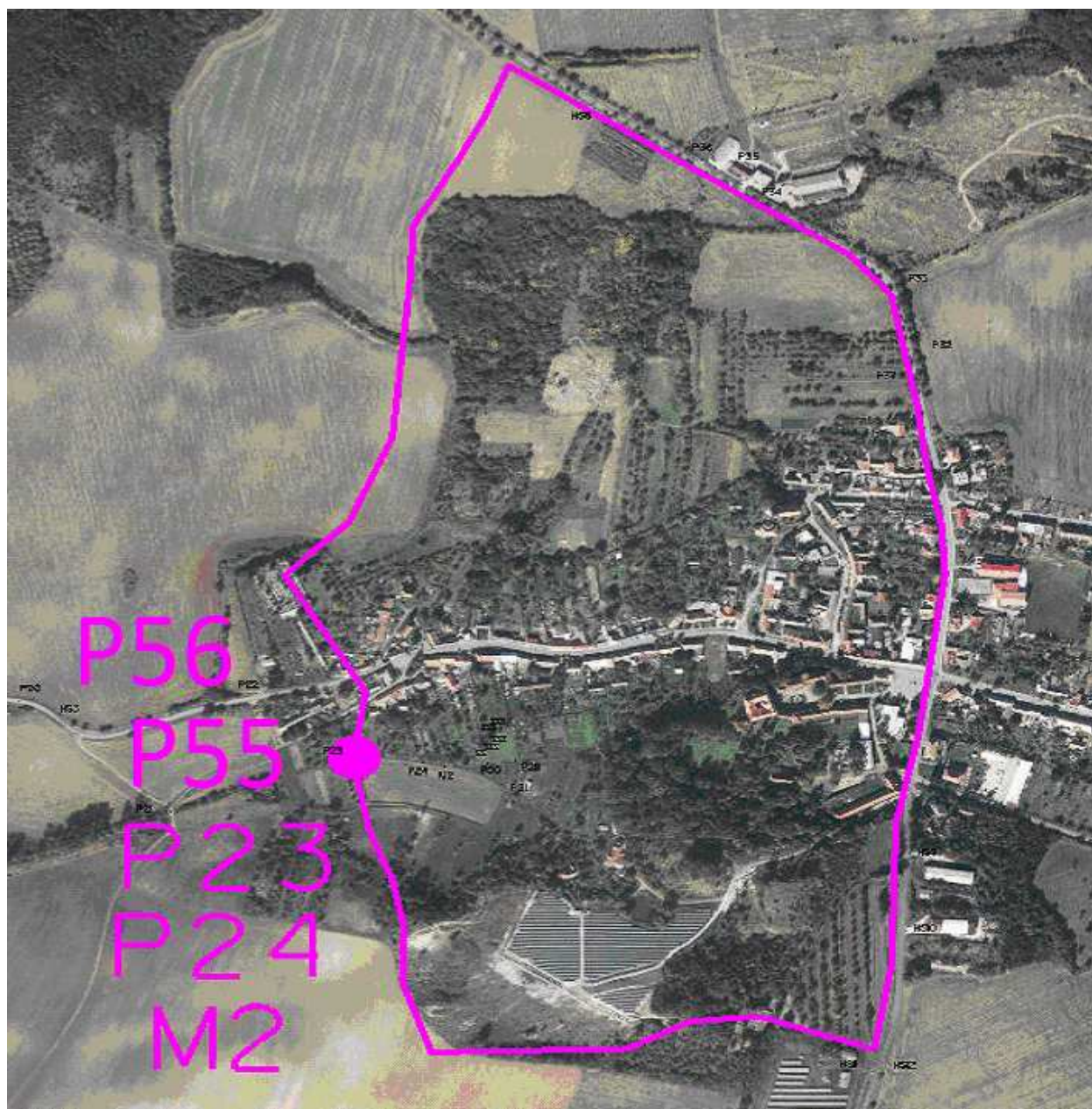
Vlastní výpočet a posouzení kapacity propustku P54

$$Q_p = 1,833 \times 1,0^2 \times (1,5 - 0,6 \times 1,0)^{0,5}$$

$$Q_p = 1,74 \text{ [m}^3\text{/s]}$$

n - leté průtoky						QpH (m3/s) kulminační průtok
Q1	Q2	Q5	Q10	Q20	Q50	Q100
N1	N2	N5	N10	N20	N50	N100
0.1	0.15	0.23	0.33	0.47	0.7	1
0.37	0.56	0.85	1.22	1.74	2.59	3.7

Dle přepočtu kulminačního průtoku $Q_{pH} = 1,74 \text{ m}^3/\text{s}$ pro povodí propustku P54 vychází, že tento propustek je schopen v bezvadném technickém stavu převést 20 - letou vodu.

Vlastní výpočet a posouzení kapacity propustků P23, P24, P55, P56 a mostku M2**P23, P24, P55 a P56:**

$$Q_p = 1,833 \times 1,6^2 \times (1,9 - 0,6 \times 1,6)^{0,5}$$

$$Q_p = 4,55 \text{ [m}^3\text{/s]}$$

n - leté průtoky						QpH (m3/s) kulminační průtok
Q1	Q2	Q5	Q10	Q20	Q50	Q100
N1	N2	N5	N10	N20	N50	N100
0.1	0.15	0.23	0.33	0.47	0.7	1
0.91	1.37	2.10	3.01	4.29	6.39	9.13

Dle přepočtu kulminačního průtoku $Q_{pH} = 4,29 \text{ m}^3/\text{s}$ pro povodí propustků P23, P24, P55 a P56 vychází, že tyto propustky jsou v bezvadném technickém stavu schopny bezpečně převést 20 - letou vodu.

M2:

Označení	Základní údaje
$Q_n =$	9.13
svah 1: m_1	0.00
svah 1: m_2	0.00
$b =$	2.00
$n =$	0.012
$h =$	1.00
$l =$	0.030

Výpočty

$S =$	2.00
$O =$	4.00
$R =$	0.50
$C =$	74.36
$v =$	9.11
$Q_{VVP} =$	18.22

Průtočný profil mostku 2000 x 1000 mm, kapacita 18,22 m³/s

n - leté průtoky						Q _{pH} (m ³ /s) kulminační průtok
Q1	Q2	Q5	Q10	Q20	Q50	Q100
N1	N2	N5	N10	N20	N50	N100
0.1	0.15	0.23	0.33	0.47	0.7	1
0.91	1.37	2.10	3.01	4.29	6.39	9.13

Dle kulminačního průtoku $Q_{pH} = 9,13 \text{ m}^3/\text{s}$ pro povodí mostku M2 vychází, že tento mostek je v bezvadném technickém stavu schopen bezpečně převést 100 - letou vodu.

Vlastní výpočet a posouzení kapacity mostku M1

Označení	Základní údaje
$Q_n =$	11.83
svah 1: m_1	0.00
svah 1: m_2	0.00
$b =$	4.00
$n =$	0.012
$h =$	1.60
$l =$	0.006
Výpočty	
$S =$	6.40
$O =$	7.20
$R =$	0.89
$C =$	81.75
$v =$	6.17
$Q_{VYP} =$	39.49

Průtočný profil mostku 4000 x 1600 mm, kapacita 39,49 m³/s

n - leté průtoky						Q _{pH} (m ³ /s) kulminační průtok
Q1	Q2	Q5	Q10	Q20	Q50	Q100
N1	N2	N5	N10	N20	N50	N100
0.12	0.29	0.44	0.55	0.67	0.84	1
1.42	3.43	5.21	6.51	7.93	9.94	11.83

Dle kulminačního průtoku $Q_{pH} = 11,83 \text{ m}^3/\text{s}$ pro povodí mostku M1 vychází, že tento mostek je v bezvadném technickém stavu schopen bezpečně převést 100 - letou vodu.

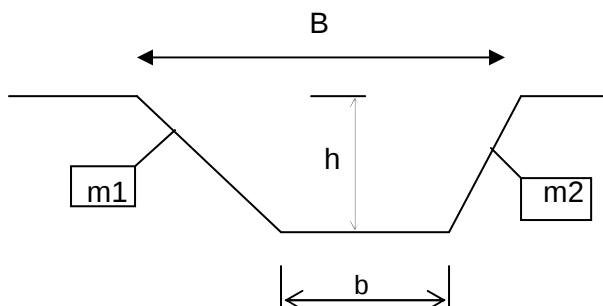
Vlastní výpočet a posouzení kapacity mostku M3

Označení	Základní údaje
$Q_n =$	1.22
svah 1: m_1	0.00
svah 1: m_2	0.00
$b =$	1.00
$n =$	0.012
$h =$	0.50
$l =$	0.030
Výpočty	
$S =$	0.50
$O =$	2.00
$R =$	0.25
$C =$	66.36
$v =$	5.75
$Q_{VYP} =$	2.88

Průtočný profil mostku 1000 x 500 mm, kapacita 2,88 m³/s

n - leté průtoky						QpH (m ³ /s) kulminační průtok
Q1	Q2	Q5	Q10	Q20	Q50	Q100
N1	N2	N5	N10	N20	N50	N100
0.06	0.08	0.13	0.21	0.34	0.62	1
0.07	0.10	0.16	0.26	0.41	0.76	1.22

Dle kulminačního průtoku $Q_{pH} = 1,22 \text{ m}^3/\text{s}$ pro povodí mostku M3 vychází, že tento mostek je v bezvadném technickém stavu schopen bezpečně převést 100 - letou vodu.

**Legenda:**

- v... rychlost vody (m/s)
- b... šířka dna (m)
- h... výška vody (m)
- n... drsnost (-)
- m... sklon svahu (-)
- I... průměrný spád (-)
- Q... průtok (m³/s)
- S... plocha průtočného profilu (m²)
- O... omočený obvod (m)
- R... hydraulický poloměr (m)
- C ... rychlostní součinitel (-)
- B... šířka koryta v koruně (m)

3.4.6. Přehled propustků

Označení	Stávající/návrh	Délka (m)	Světlost (mm)	navržená hloubka uložení e (m)	přibližná kapacita (m ³ s ⁻¹)	Poznámka
P1	stávající/rekonstrukce	5	1400	1.7	3.33	-
P2	stávající/rekonstrukce	7.8	1200	1.5	2.33	-
P3	stávající/rekonstrukce	10.6	600	0.9	0.48	-
P4	mimo obvod KoPÚ					
P5	stávající/rekonstrukce	2000 x 3000 mm			20.22	rámový
P6	stávající/rekonstrukce	6	2000	2.3	7.69	-
P7	stávající/rekonstrukce	8.3	1000	1.3	1.53	-
P8	stávající/rekonstrukce	5.3	1000	1.3	1.53	-
P9	stávající/rekonstrukce	5.5	800	1.2	1.00	-
P10	stávající/rekonstrukce	6	400	0.7	0.20	-
P11	stávající/rekonstrukce	4	800	1.1	0.92	-
P12	stávající/rekonstrukce	15	1400	1.7	3.33	-
P13	stávající/rekonstrukce	9.6	800	1.1	0.92	-
P14	stávající/rekonstrukce	10	600	0.9	0.48	-
P15	stávající/rekonstrukce	8	1800	2.1	6.00	-
P16	stávající/rekonstrukce	15.5	1800	2.1	6.00	-
P17	stávající/rekonstrukce	15	1600	1.9	4.55	-
P18	stávající/rekonstrukce	17.7	1600	1.9	4.55	-

P19	stávající/rekonstrukce	8	1400	1.7	3.33	-
P20	stávající/rekonstrukce	11	1000	1.3	1.53	-
P21	stávající/rekonstrukce	8.2	1500	1.8	3.91	-
P22	stávající/rekonstrukce	22.8	800	1.1	0.92	-
P23	stávající/rekonstrukce	8.6	1600	1.9	4.55	-
P24	stávající/rekonstrukce	5	1600	1.9	4.55	-
P25	stávající/rekonstrukce	3.2	1000	1.3	1.53	-
P26	stávající/rekonstrukce	2.5	1000	1.3	1.53	-
P27	stávající/rekonstrukce	3	1000	1.3	1.53	-
P28	stávající/rekonstrukce	3	1000	1.3	1.53	-
P29	stávající/rekonstrukce	8	600	0.9	0.48	-
P30	stávající/rekonstrukce	4	600	0.9	0.48	-
P31	stávající/rekonstrukce	5	600	0.9	0.48	-
P32	stávající/rekonstrukce	5.8	800	1.1	0.92	-
P33	stávající/rekonstrukce	7	800	1.1	0.92	-
P34	stávající/rekonstrukce	8.6	800	1.1	0.92	-
P35	stávající/rekonstrukce	8.2	800	1.1	0.92	-
P36	stávající/rekonstrukce	5.5	800	1.1	0.92	-
P37	stávající/rekonstrukce	3	300	0.6	0.11	-
P38	stávající/rekonstrukce	15	1500	1.8	3.91	-
P39	stávající/rekonstrukce	2	600	0.9	0.48	-

P40	stávající/rekonstrukce	4	1400	1.7	3.33	-
P41	stávající/rekonstrukce	5.2	1400	1.7	3.33	-
P42	stávající/rekonstrukce	4.5	800	1.1	0.92	-
P43	Náпустný objekt VN1					
P44	Náпустný objekt VN1					
P55	stávající/rekonstrukce	2	1600	1.9	4.55	-
P56	stávající/rekonstrukce	2	1600	1.9	4.55	-
P45	návrh	17	1200	1.5	2.33	-
P46	návrh	4	1000	1.3	1.53	-
P47	návrh	4.5	600	0.9	0.48	-
P48	návrh	6	1400	1.7	3.33	-
P49	návrh	11	800	1.1	0.92	-
P50	návrh	10.5	800	1.1	0.92	-
P51	návrh	20	800	1.2	1.00	-
P52	návrh	5	1200	1.5	2.33	-
P53	návrh	6.3	600	0.9	0.48	-
P54	návrh	4.5	1000	1.5	1.74	-
43 x stávající/rekonstrukce 1 x mimo řešené území KoPÚ CELKEM 10 x návrh 2 x náпустná objekt VN1 53 kusů (rekonstrukce/návrh)						

3.4.7. Přehled mostků

Označení	Stávající/ návrh	Technický stav	Světlost	Poznámka
			šířka x výška (mm)	
M1	stávající/ rekonstrukce	špatný	4000 x 1600	silniční
M2	stávající/ rekonstrukce	špatný	2000 x 1000	-
M3	stávající/ rekonstrukce	špatný	1000 x 500	-
M4	stávající/ rekonstrukce	špatný	2000 x 1000	-
M5	stávající/ rekonstrukce	špatný	2000 x 1000	-
M6	stávající/ rekonstrukce	špatný	2000 x 1000	-
M7	stávající/ rekonstrukce	špatný	2000 x 1000	-
M8	stávající/ rekonstrukce	špatný	2000 x 1000	-
8 x rekonstrukce CELKEM stávajícího mostku 8 kusů				

3.4.8. Přehled sjezdů

Označení	Stávající/ návrh	Technický stav	Poznámka
HS1	stávající/ rekonstrukce	uspokojivý	situován na silnici III/43339
HS2	stávající/ rekonstrukce	uspokojivý	situován na silnici III/43339
HS3	stávající/ rekonstrukce	uspokojivý	situován na silnici III/43339
HS4	stávající/ rekonstrukce	uspokojivý	situován na silnici III/43339
HS5	stávající/ rekonstrukce	uspokojivý	situován na silnici III/43346
HS6	stávající/ rekonstrukce	uspokojivý	situován na silnici III/43346

HS7	stávající/ rekonstrukce	uspokojivý	situován na silnici III/43346
HS8	stávající/ rekonstrukce	uspokojivý	situován na silnici III/43346
HS9	stávající/ rekonstrukce	uspokojivý	situován na silnici III/43346
HS10	stávající/ rekonstrukce	uspokojivý	situován na silnici III/43346
HS11	stávající/ rekonstrukce	uspokojivý	situován na silnici III/43346
HS12	stávající/ rekonstrukce	uspokojivý	situován na silnici III/43346
HS13	zrušen (napojení HC1 na silnici III/43346)		
HS14	stávající/ rekonstrukce	uspokojivý	situován na silnici III/43342
HS15	stávající/ rekonstrukce	uspokojivý	situován na silnici III/43346
HS16	stávající/ rekonstrukce	uspokojivý	situován na silnici III/43339
HS17	stávající/ rekonstrukce	uspokojivý	situován na silnici III/43339
HS18	zrušen		
CELKEM	16 x stávající/ rekonstrukce 2 x zrušen sjezd 18 sjezdů		

3.4.9. Výpočet minimálních hloubek příkopů (kapacit) polních cest:

označení polní cesty	označení cestního příkopu polní cesty	prům. podélný sklon příkopu I (%)	min. hloubka h pod terénem (m)	Q20 letá voda (m3/s)	Q50 letá voda (m3/s)	Q100 letá voda (m3/s)	kapacita cestního příkopu (m3/s)
DC31	SP1a	8,2	0,6	0,23	0,42	0,67	0,94
	SP1b	6,3	1	1,74	2,59	3,7	3,38

Pozn. Z výpočtů kapacit cestních příkopů je zřejmé, že jsou vyhovující z hlediska převedení, minimálně 50 - 100 letých povodňových vod.

Výpočet pro hlavní polní cestu HC1 je uveden v dokumentaci DTR.

3.5. Zařízení dotčená návrhem cestní sítě

V katastrálním území Litenčice dojde návrhem opatření plánu společných zařízení ke zpřístupnění pozemků k dotčení následujících zařízení technické infrastruktury:

Typ	Lokalizace	Správce
sdělovací vedení - podzemní	Rozprostírá se podél stávající cestní a silniční sítě. Dále pak v intravilánu obce Litenčice	CETIN, a.s.
plynovod STL	Ve střední části zájmového území (Z - V)	RWE GasNet s.r.o.
vedení VN	Ve střední a jižní části zájmového území (Z - V)	E.ON Distribuce, a.s.
vedení VN, NN	Podél intravilánu obce a lok. fotovoltaických elektráren	Solar 1, s.r.o.
vodovod	Podél střední - JV části zájmového území	VaK Kroměříž, a.s.

3.6. Změny v číslování polních cest v „Rozboru současného stavu“ (RSS), oproti návrhu „Plánu společných zařízení“ (PSZ)

PSZ	RSS	DC37	C23	DC70	-
HC1	C11	DC38	-	DC71	C32
	C2	DC39	-	DC72	-
HC2	C14	DC40	C17	DC73	-
VC11	C1	DC41	C28	DC74	-
VC12a	C18	DC42	-	DC75	-
VC12b	C18	DC43	-	DC76	-
VC13	C29	DC44	-	DC77	-
VC14	C30	DC45	C31	DC78	-
VC15	-	DC46	-	DC79	-
VC16	C26	DC47	C32	DC80	-
VC17	C27	DC48	C33	DC81	-
VC18	C2	DC49	C34	DC82	-
VC19	C37	DC50	-	DC83	-
VC20	C13	DC51	-	DC84	-
VC21	C3	DC52	C39	DC85	-
VC22	C38	DC53	C36	DC86	-
VC23a	C12	DC54	C35	DC87	-
VC23b	C12	DC55	-	DC88	-
VC24	-	DC61	-		
VC25	-	DC62	-		
DC31	-	DC63	-		
DC32	C15	DC64	-		
DC33	C22	DC65	-		
DC34	C16	DC66	-		
DC35	C24	DC67	-		
DC36	C24	DC68	-		

3.7. Náklady na opatření ke zpřístupnění pozemků

Do Plánu společných zařízení bylo zahrnuto celkem 71 dílčích opatření pro zpřístupnění pozemků. A to jak stávajících navržených k rekonstrukci, tak nově navržených. Na tato zařízení byla stanovena předběžná orientační cena realizací na cenové úrovni 2. čtvrtletí 2016.

Suma nákladů na realizaci opatření ke zpřístupnění pozemků:	80 739,- tis. Kč
---	------------------

Celková suma představuje částku, která je složena z částky na vlastní vybudování zemních těles polních cest, konstrukčních vrstev polních cest a částky na vybudování objektů na trasách jednotlivých polních cest.

3.8. Přehled cestní sítě

cesta ozn.	kategorie dle ČSN 73 6109	délka	výměra pozemku	povrch			propustky + mostky	odvodnění	výhybny	hosp. sjezdy	výsadby	dotčená zařízení	doplňující informace	Cena	Cena Kč celkem
				Asfalt.	Šd. (HDK)	Trav.									
		[km]	[m2]	[km]	[km]	[km]	[ks]		[ks]	[ks]				Kč/[m2]	[tis.]
HC1	hlavní 4,5/20	1.86	22703	0.87	0.99	-	4P	LP	6	-	IP17, IP18	STL - plynovod, sdělovací podzemní vedení, vodovod, VN 35kV - nadzemní elektrické vedení, meliorace	stávající	1500	10 828
HC2	hlavní 4,5/30	0.1	1054	0.02	0.08	-	1P	do IDVT 10199813	-	-	-	STL - plynovod, sdělovací podzemní vedení, vodovod, VN 35kV - nadzemní elektrické vedení, meliorace	stávající	1000	755
VC11	vedlejší 4,0/30	1.04	8324	-	1.04	-	-	na terén	3	-	-	NN - elektrické podzemní vedení, sdělovací podzemní vedení,	stávající	1000	4 280
VC12a	vedlejší 4,5/30	0.1	779	0.1	-	-	-	na terén	-	-	-	sdělovací podzemní vedení, vodovod	stávající	1500	875
VC12b	vedlejší 4,5/30	0.15	1079	0.15	-	-	-	na terén	-	-	-	sdělovací podzemní vedení, vodovod, VN 35 kV - nadzemní vedení, NN - elektrické nadzemní vedení	stávající	1500	1 313
VC13	vedlejší 4,5/30	0.1	690	0.1	-	-	-	na terén	-	-	-	sdělovací podzemní vedení, vodovod, NN - elektrické nadzemní vedení	stávající	1500	875
VC14	vedlejší 4,5/30	0.13	950	0.13	-	-	-	na terén	-	-	-	STL - plynovod	stávající	1500	978

VC15	vedlejší 4,0/30	0.15	1016	0.15	-	-	-	na terén	-	-	-	VN 35 kV - nadzemní elektrické vedení, NN - podzemní i nadzemní elektrické vedení, vodovod	stávající	1500	900
VC16	vedlejší 4,0/30	0.26	1987	0.26	-	-	2P, 1M	do IDVT 10194960	-	-	-	VN 35 kV - nadzemní elektrické vedení, vodovod, STL - plynovod, meliorace	návrh	1500	2 140
VC17	vedlejší 4,5/30	0.11	837	0.11	-	-	1P	na terén	-	-	-	-	stávající	1500	823
VC18	vedlejší 4,0/30	1.01	9843	-	1.01	-	2P	do IDVT 10207822	2	-	-	meliorace	stávající	1000	4 120
VC19	vedlejší 4,0/30	0.23	1333	0.02	0.21	-	-	na terén	-	-	-	meliorace	stávající	1000	960
VC20	vedlejší 4,0/30	0.62	4336	0.02	0.6	-	-	na terén	1	-	IP13, IP14	sdělovací podzemní vedení	stávající	1000	2 520
VC21	vedlejší 4,0/30	1.24	8931	-	1.24	-	-	na terén	3	-	-	VN 35 kV - nadzemní elektrické vedení, vodovod, sdělovací podzemní vedení, meliorace	stávající	1000	4 960
VC22	Vedlejší 4,0/30	0.44	3880	-	-	0.44	1P	na terén	1	-	-	meliorace	stávající	400	704
VC23a	vedlejší 4,0/30	0.68	6572	0.68	-	-	-	na terén	2	-	-	VN 35 kV – nadzemní elektrické vedení, sdělovací podzemní vedení	stávající	1500	4 080
VC23b	vedlejší 4,0/30	0.09	999	-	0.09	-	-	na terén	-	-	-	-	stávající	1000	360
VC24	vedlejší 4,5/20	0.66	5364	0.66	-	-	-	na terén	1	-	-	STL – plynovod, sdělovací podzemní vedení, vodovod, paprsek radiové sítě, meliorace	návrh	1500	4 635

VC25	vedlejší 4,0/30	0.15	1001	0.15	-	-	-	do IDVT 10191388	-	-	-	VN 35 kV – nadzemní elektrické vedení	návrh	1500	1 080
DC31	doplňková 3,0/20	0.46	5521	-	-	0.46	1P	PP	-	-	-	-	stávající	400	632
DC32	doplňková 3,0/20	0.27	2282	0.02	0.25	-	1P	na terén	-	-	-	meliorace	stávající	1000	1 080
DC33	doplňková 3,0/20	0.38	1734	-	-	0.38	1P	na terén	-	-	-	STL plynovod, meliorace	stávající	400	686
DC34	doplňková 4,0/30	0.21	1423	0.21	-	-	1P	na terén	-	-	-	vodovod, STL plynovod, VN a NN elektrické vedení, sdělovací podzemní vedení, meliorace	stávající	1500	1 520
DC35	doplňková 3,5/20	0.46	3440	-	0.46	-	1P	na terén	-	-	-	STL - plynovod, sdělovací podzemní vedení	stávající	1000	1 730
DC36	doplňková 3,0/20	0.18	684	-	-	0.18	-	na terén	-	-	-	-	stávající	400	216
DC37	doplňková 3,0/20	0.1	414	-	-	0.1	-	na terén	-	-	-	sdělovací podzemní vedení	stávající	400	120
DC38	doplňková 3,0/20	0.18	803	-	-	0.18	-	na terén	-	-	-	vodovod, STL plynovod, NN nadzemní a podzemní elektrické vedení	stávající	400	276
DC39	doplňková 3,0/20	0.03	118	-	-	0.03	-	na terén	-	-	-	-	stávající	400	36
DC40	doplňková 3,0/20	0.4	2853	-	-	0.4	1P	na terén	-	-	-	STL - plynovod, VN 35 kV nadzemní vedení, NN - nadzemní vedení	stávající	400	760

DC41	doplňková 3,0/20	0.14	648	-	0.14	-	3P	na terén	-	-	-	VN 35 kV - nadzemní elektrické vedení	stávající	1000	660
DC42	doplňková 3,0/20	0.08	515	-	-	0.08	-	do IDVT - 10191388	-	-	-	VN 35 kV - nadzemní elektrické vedení	stávající	400	96
DC43	doplňková 3,0/20	0.03	136	-	-	0.03	-	na terén	-	-	-	STL - plynovod, VN 35 kV nadzemní vedení	stávající	400	36
DC44	doplňková 3,0/20	0.03	235	-	-	0.03	-	na terén	-	-	-	-	stávající	400	36
DC45	doplňková 3,0/20	0.34	1673	-	-	0.34	-	na terén	-	-	-	VN 35 kV - podzemní a nadzemní vedení, sdělovací podzemní vedení	stávající	400	408
DC46	doplňková 3,0/20	0.05	354	-	-	0.05	-	na terén	-	-	-	-	stávající	400	60
DC47	doplňková 3,5/20	0.25	1666	0.25	-	-	1P	na terén	-	-	-	VN 35 kV - nadzemní vedení, meliorace	stávající	1500	1 205
DC48	doplňková 3,0/20	0.6	3341	-	-	0.6	-	na terén	-	-	-	-	stávající	400	720
DC49	doplňková 3,0/20	0.06	326	0.02	0.04	-	-	na terén	-	-	-	VN 35 kV - nadzemní elektrické vedení, vodovod	stávající	1000	210
DC50	doplňková 3,0/20	0.29	1777	-	-	0.29	1P	do IDVT 10440427 a IDVT 10187721	-	-	-	meliorace	stávající	400	428

DC51	doplňková 3,0/20	0.29	1469	0.02	0.27	-	-	na terén	-	-	-	sdělovací podzemní vedení	stávající	1000	1 060
DC52	doplňková 3,0/20	0.49	2473	0.02	-	0.47	-	do IDVT 10188415	-	-	-	sdělovací podzemní vedení, meliorace	stávající	400	654
DC53	doplňková 3,0/20	0.07	285	-	-	0.07	-	na terén	-	-	-	meliorace	stávající	400	84
DC54	doplňková 3,0/20	0.15	778	-	-	0.15	-	na terén	-	-	-	meliorace	stávající	400	180
DC55	doplňková 3,0/20	0.19	866	-	-	0.19	-	na terén	-	-	-	-	stávající	400	228
DC61	doplňková 3,0/20	0.48	2001	-	-	0.48	-	na terén	-	-	-	-	návrh	400	576
DC62	doplňková 3,0/20	0.51	5277	0.02	0.49	-	-	na terén	-	-	-	sdělovací podzemní vedení,	návrh	1000	1 560
DC63	doplňková 3,0/20	0.23	1309	-	0.23	-	-	na terén	-	-	-	meliorace	návrh	1000	690
DC64	doplňková 3,0/20	0.18	879	-	0.18	-	-	na terén	-	-	-	-	návrh	1000	540
DC65	doplňková 3,0/20	0.14	414	-	-	0.14	-	na terén	-	-	-	meliorace	návrh	400	168
DC66	doplňková 3,0/20	0.29	1679	-	-	0.29	-	na terén	-	-	-	-	návrh	400	348

DC67	doplňková 3,0/20	1.97	8256	0.02	-	1.95	3P	na terén a do IDVT - 10199813	-	-	-	meliorace	návrh	400	2 670
DC68	doplňková 3,0/20	0.55	2582	-	-	0.55	-	na terén	-	-	-	VN 35 kV - nadzemní elektrické vedení, vodovod, sdělovací podzemní vedení, meliorace	návrh	400	780
DC69	zrušena														
DC70	doplňková 3,0/20	1.42	7166	0.02	-	1.4	2P	do IDVT - 10194960	-	-	-	VN 35 kV - nadzemní elektrické vedení, vodovod, sdělovací podzemní vedení, meliorace	návrh	400	1 770
DC71	doplňková 3,0/20	0.3	1712	-	-	0.3	-	na terén	-	-	-	VN 35 kV - nadzemní elektrické vedení, meliorace	návrh	400	360
DC72	doplňková 3,0/20	0.12	735	-	-	0.12	-	na terén	-	-	-	VN 35 kV - nadzemní elektrické vedení	návrh	400	144
DC73	doplňková 3,0/20	0.34	6130	-	-	0.34	3M	do IDVT - 10194960 a IDVT - 10188477	-	-	-	VN 35 kV - nadzemní elektrické vedení, sdělovací podzemní vedení, meliorace	návrh	400	468
DC74	doplňková 3,0/20	0.37	1756	-	-	0.37	-	na terén	-	-	-	-	návrh	400	444
DC75	doplňková 3,0/20	0.24	1656	0.04	-	0.2	1P	na terén	-	-	-	sdělovací podzemní vedení, meliorace	návrh	400	560
DC76	doplňková 3,0/20	0.36	1700	-	-	0.36	-	na terén	-	-	-	VN 35 kV - nadzemní elektrické vedení, meliorace	návrh	400	432

DC77	doplňková 3,0/20	0.31	1309	-	0.31	-	-	na terén	-	-	-	meliorace	návrh	1000	930
DC78	doplňková 3,0/20	0.38	1841	-	-	0.38	-	na terén	-	-	-	meliorace	návrh	400	456
DC79	doplňková 3,0/20	0.61	2880	-	-	0.61	-	do IDVT - 10207822	-	-	-	meliorace	návrh	400	732
DC80	doplňková 3,0/20	0.29	1009	-	-	0.29	-	na terén	-	-	-	meliorace	návrh	400	348
DC81	doplňková 3,0/20	1.36	4584	-	-	1.36	-	na terén	-	-	-	meliorace	návrh	400	1 632
DC82	doplňková 3,0/20	0.66	2769	-	-	0.66	-	do IDVT 10191388	-	-	-	VN 35 kV - nadzemní elektrické vedení, meliorace	návrh	400	792
DC83	doplňková 3,0/20	0.2	1047	-	-	0.2	-	na terén	-	-	-	VN 35 kV - nadzemní elektrické vedení	návrh	400	240
DC84	doplňková 3,0/20	0.26	830	-	-	0.26	-	na terén	-	-	-	meliorace	návrh	400	312
DC85	doplňková 3,0/20	0.34	1568	-	-	0.34	-	na terén	-	-	-	meliorace	návrh	400	408
DC86	doplňková 3,0/20	0.96	5096	-	-	0.96	2P	na terén	-	-	-	sdělovací podzemní vedení, meliorace	návrh	400	1 312
DC87	doplňková 3,0/20	0.61	2135	-	-	0.61	1P	na terén	-	-	-	meliorace	návrh	400	812

DC88	doplňková 3,0/20	0.29	1842	-	0.29	-	-	na terén	-	-	-	-	návrh	1000	950
Celkem:			187 654	m2											80 739

P - propustky

M - mostky

PP - pravostranný příkop

LP - levostranný příkop

Silnice - nejsou součástí PSZ

Ozn.	Výměra (m²)
Silnice III/43346	35 048
Silnice III/43344	3 587
Silnice III/43339	24 143
Silnice III/43342	22 325
CELKEM	85 103

4. Protierozní opatření pro ochranu ZPF

4.1. Zásady návrhu protierozních opatření k ochraně ZPF

4.1.1. Vodní eroze:

Posouzení účinnosti opatření k ochraně ZPF bylo provedeno prostřednictvím programu „*ERCN 2.0 – výpočet hodnot pro projekci pozemkových úprav*“ – Výzkumný ústav meliorací a ochrany půdy ČR. Tento program vychází z metodiky ochrany zemědělské půdy před erozí, dle které smyv orniční vrstvy půdy určují faktory, jejichž kvantitativní účinek je vyjádřen rovnicí průměrného smyvu půdy [$\text{t} \cdot \text{ha}^{-1} \cdot \text{rok}^{-1}$] dle Wischmeier – Smitha, v této podobě:

$$G = R \times K \times L \times S \times C \times P$$

Kde:

- G = ztráta půdy v [$\text{t} \cdot \text{ha} \cdot \text{rok}$]
- R = faktor erozní účinnosti deště
- K = faktor náchylnosti půdy k erozi
- L = faktor délky svahu
- S = faktor sklonu svahu
- C = faktor ochranného vlivu svahu
- P = faktor protierozních opatření

Tabelární zpracování vypočtených hodnot erozního smyvu

Legenda :

- G : celkový erozní smyv [$\text{t} \cdot \text{ha}^{-1} \cdot \text{rok}^{-1}$]
- R : faktor erozní účinnosti přívalového deště [$\text{MJ} \cdot \text{ha} \cdot \text{cm} / \text{h}$]
- K : faktor erodovatelnosti půdy [-]
- L : faktor délky svahu [m]
- S : faktor sklonu svahu [%]
- C : faktor ochranného vlivu vegetace [-]
- P : faktor účinnosti protierozních opatření [-]
- li : délka linie [m]
- hi : převýšení linie [m]
- s : sklon linie [%]

Výpočet linií erozního smyvu (revize) na základě schváleného PSZ (po návrhu PEO)

Odtoková linie č.: 1

Celkový erozní smyv $G = 3.01 \text{ t} \cdot \text{ha} \cdot \text{rok}$.

Přípustný smyv $8 \text{ t} \cdot \text{ha} \cdot \text{rok}$ nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
161	10	0.28	6.21

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 $\text{MJ} \cdot \text{ha} \cdot \text{cm} / \text{h}$

Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.28

Faktor délky svahu (L) = 2.70

Faktor sklonu svahu (S) = 0.60

Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.166

Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1

Délka linie (li) = 161 m

Převýšení linie (hi) = 10 m

Sklon linie (s) = 6.21 %

Odtoková linie č.: 2

Celkový erozní smyv $G = 0.15$ t/ha.rok.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
352	19.5	0.35	5.54

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.35
 Faktor délky svahu (L) = 3.99
 Faktor sklonu svahu (S) = 0.52
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.005
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 352 m
 Převýšení linie (hi) = 19.5 m
 Sklon linie (s) = 5.54 %

Odtoková linie č.: 3

Celkový erozní smyv $G = 0.16$ t/ha.rok.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
110	1.8	0.35	1.64
83	4.2	0.23	5.06
18	1.7	0.35	9.44
60	4.1	0.31	6.83
156	20	0.35	12.82

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 20 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.32
 Faktor délky svahu (L) = 4.39
 Faktor sklonu svahu (S) = 1.11
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.005
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 427 m
 Převýšení linie (hi) = 31.8 m
 Sklon linie (s) = 7.45 %

Odtoková linie č.: 4

Celkový erozní smyv $G = 0.52$ t/ha.rok.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
178	9.2	0.54	5.17
156	13.8	0.49	8.85
119	16	0.41	13.45

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.49
 Faktor délky svahu (L) = 4.52
 Faktor sklonu svahu (S) = 1.18
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.005
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 453 m
 Převýšení linie (hi) = 39 m

Sklon linie (s) = 8.61 %

Odtoková linie č.: 5

Celkový erozní smyv $G = 6.59$ t/ha.rok.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
176	21	0.28	11.93
65	10	0.35	15.38
44	6	0.33	13.64
45	2	0.40	4.44

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.32
Faktor délky svahu (L) = 3.86
Faktor sklonu svahu (S) = 1.55
Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.086
Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
Délka linie (li) = 330 m
Převýšení linie (hi) = 39 m
Sklon linie (s) = 11.82 %

Odtoková linie č.: 6a

Celkový erozní smyv $G = 0.48$ t/ha.rok.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
79	6	0.28	7.59
129	21.8	0.28	16.90
43	8	0.33	18.60

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.29
Faktor délky svahu (L) = 3.37
Faktor sklonu svahu (S) = 2.47
Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.005
Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
Délka linie (li) = 251 m
Převýšení linie (hi) = 35.8 m
Sklon linie (s) = 14.26 %

Odtoková linie č.: 6b

Celkový erozní smyv $G = 0.73$ t/ha.rok.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
124	29	0.33	23.39

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.33
Faktor délky svahu (L) = 2.37
Faktor sklonu svahu (S) = 4.68
Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.005
Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1

Délka linie (li) = 124 m
Převýšení linie (hi) = 29 m
Sklon linie (s) = 23.39 %

Odtoková linie č.: 7

Celkový erozní smyv G = 0.58 t/ha.rok.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
80	10	0.35	12.50
134	17	0.41	12.69
68	8.2	0.23	12.06
71	10	0.28	14.08
47	9	0.35	19.15

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.34
Faktor délky svahu (L) = 4.25
Faktor sklonu svahu (S) = 2.01
Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.005
Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
Délka linie (li) = 400 m
Převýšení linie (hi) = 54.2 m
Sklon linie (s) = 13.55 %

Odtoková linie č.: 8

Celkový erozní smyv G = 6.01 t/ha.rok.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
127	17.0	0.28	13.39
41	7.5	0.28	18.29

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.28
Faktor délky svahu (L) = 2.76
Faktor sklonu svahu (S) = 2.26
Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.086
Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
Délka linie (li) = 168 m
Převýšení linie (hi) = 24.5 m
Sklon linie (s) = 14.58 %

Odtoková linie č.: 9

Celkový erozní smyv G = 0.23 t/ha.rok.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
54	9	0.28	16.67

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.28
Faktor délky svahu (L) = 1.56
Faktor sklonu svahu (S) = 2.63

Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.005
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 54 m
 Převýšení linie (hi) = 9 m
 Sklon linie (s) = 16.67 %

Odtoková linie č.: 10

Celkový erozní smyv G = 6.25 t/ha.rok.
 Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
90	9.7	0.5	10.78
135	6	0.50	4.44

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.50
 Faktor délky svahu (L) = 3.19
 Faktor sklonu svahu (S) = 0.62
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.158
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 225 m
 Převýšení linie (hi) = 15.7 m
 Sklon linie (s) = 6.98 %

Odtoková linie č.: 11

Celkový erozní smyv G = 7.39 t/ha.rok.
 Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
74	14	0.35	18.92
30	5.8	0.28	19.33
12	1.8	0.53	15.00
81	10	0.50	12.35

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.41
 Faktor délky svahu (L) = 2.98
 Faktor sklonu svahu (S) = 2.29
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.066
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 197 m
 Převýšení linie (hi) = 31.6 m
 Sklon linie (s) = 16.04 %

Odtoková linie č.: 12

Celkový erozní smyv G = 0.56 t/ha.rok.
 Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
143	20	0.28	13.99
43	7	0.28	16.28
20	4	0.28	20.00
37	7	0.49	18.92
31	4	0.49	12.90

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.33
 Faktor délky svahu (L) = 3.52
 Faktor sklonu svahu (S) = 2.42
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.005
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 274 m
 Převýšení linie (hi) = 42 m
 Sklon linie (s) = 15.33 %

Odtoková linie č.: 13

Celkový erozní smyv G = 0.40 t/ha.rok.
 Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
231	30.3	0.28	13.12
140	14	0.41	10.00

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.33
 Faktor délky svahu (L) = 4.09
 Faktor sklonu svahu (S) = 1.47
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.005
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 371 m
 Převýšení linie (hi) = 44.3 m
 Sklon linie (s) = 11.94 %

Odtoková linie č.: 14

Celkový erozní smyv G = 0.38 t/ha.rok.
 Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
122	9	0.35	7.38
147	16	0.23	10.88
131	18	0.28	13.74
68	7.5	0.28	11.03

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.28
 Faktor délky svahu (L) = 4.60
 Faktor sklonu svahu (S) = 1.47
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.005
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 468 m
 Převýšení linie (hi) = 50.5 m
 Sklon linie (s) = 10.79 %

Odtoková linie č.: 15

Celkový erozní smyv G = 6.13 t/ha.rok.
 Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
27	1	0.23	3.70
53	6.5	0.28	12.26
70	7.8	0.35	11.14
14	1	0.35	7.14

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h

Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.31

Faktor délky svahu (L) = 2.72

Faktor sklonu svahu (S) = 1.28

Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.142

Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1

Délka linie (li) = 164 m

Převýšení linie (hi) = 16.3 m

Sklon linie (s) = 9.94 %

Odtoková linie č.: 16a

Celkový erozní smyv G = 3.00 t/ha.rok.

Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
121	11.5	0.28	9.50

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h

Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.28

Faktor délky svahu (L) = 2.34

Faktor sklonu svahu (S) = 1.08

Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.106

Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1

Délka linie (li) = 121 m

Převýšení linie (hi) = 11.5 m

Sklon linie (s) = 9.50 %

Odtoková linie č.: 16b

Celkový erozní smyv G = 6.12 t/ha.rok.

Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
85	8	0.28	9.41
71	11.2	0.28	15.77
75	9	0.23	12.00

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h

Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.26

Faktor délky svahu (L) = 3.23

Faktor sklonu svahu (S) = 1.72

Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.106

Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1

Délka linie (li) = 231 m

Převýšení linie (hi) = 28.2 m

Sklon linie (s) = 12.21 %

Odtoková linie č.: 17

Celkový erozní smyv $G = 1.95 \text{ t/ha.rok}$.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

$l \text{ [m]}$	$h \text{ [m]}$	$K \text{ [-]}$	$s \text{ [%]}$
14	2	0.35	14.29
31	2.3	0.40	7.42
88	2	0.42	2.27

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.41
Faktor délky svahu (L) = 2.05
Faktor sklonu svahu (S) = 0.35
Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.166
Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
Délka linie (li) = 133 m
Převýšení linie (hi) = 6.3 m
Sklon linie (s) = 4.74 %

Odtoková linie č.: 18

Celkový erozní smyv $G = 6.08 \text{ t/ha.rok}$.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

$l \text{ [m]}$	$h \text{ [m]}$	$K \text{ [-]}$	$s \text{ [%]}$
170	12.3	0.23	7.24
20	1.8	0.35	9.00
110	2.5	0.42	2.27

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.31
Faktor délky svahu (L) = 3.68
Faktor sklonu svahu (S) = 0.49
Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.272
Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
Délka linie (li) = 300 m
Převýšení linie (hi) = 16.6 m
Sklon linie (s) = 5.53 %

Odtoková linie č.: 19

Celkový erozní smyv $G = 7.14 \text{ t/ha.rok}$.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

$l \text{ [m]}$	$h \text{ [m]}$	$K \text{ [-]}$	$s \text{ [%]}$
68	8.8	0.28	12.94
63	6	0.28	9.52
54	1.8	0.40	3.33
10	1.2	0.23	12.00

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.31
Faktor délky svahu (L) = 2.97
Faktor sklonu svahu (S) = 0.95
Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.204
Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
Délka linie (li) = 195 m

Převýšení linie (h_i) = 17.8 m
Sklon linie (s) = 9.13 %

Odtoková linie č.: 20

Celkový erozní smyv $G = 4.89$ t/ha.rok.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
40	6.5	0.28	16.25
35	3	0.23	8.57

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.26
Faktor délky svahu (L) = 1.84
Faktor sklonu svahu (S) = 1.54
Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.166
Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
Délka linie (l_i) = 75 m
Převýšení linie (h_i) = 9.5 m
Sklon linie (s) = 12.67 %

Odtoková linie č.: 21

Celkový erozní smyv $G = 4.78$ t/ha.rok.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
27	1	0.28	3.70
112	11	0.35	9.82
116	12	0.41	10.34
60	3	0.4	5.00

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.38
Faktor délky svahu (L) = 3.77
Faktor sklonu svahu (S) = 0.97
Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.086
Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
Délka linie (l_i) = 315 m
Převýšení linie (h_i) = 27 m
Sklon linie (s) = 8.57 %

Odtoková linie č.: 22

Celkový erozní smyv $G = 6.00$ t/ha.rok.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
26	0.5	0.28	1.92
22	0.5	0.28	2.27
122	20.5	0.28	16.80
13	0.5	0.40	3.85

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.29
Faktor délky svahu (L) = 2.88

Faktor sklonu svahu (S) = 2.09
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.086
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 183 m
 Převýšení linie (hi) = 22 m
 Sklon linie (s) = 12.02 %

Odtoková linie č.: 23

Celkový erozní smyv G = 0.39 t/ha.rok.
 Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
43	7	0.33	16.28
73	13	0.28	17.81

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.30
 Faktor délky svahu (L) = 2.29
 Faktor sklonu svahu (S) = 2.84
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.005
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 116 m
 Převýšení linie (hi) = 20 m
 Sklon linie (s) = 17.24 %

Odtoková linie č.: 24

Celkový erozní smyv G = 4.32 t/ha.rok.
 Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
90	15	0.23	16.67
42	3.5	0.40	8.33
8	0.3	0.40	3.75

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.29
 Faktor délky svahu (L) = 2.52
 Faktor sklonu svahu (S) = 1.73
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.0855
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 140 m
 Převýšení linie (hi) = 18.8 m
 Sklon linie (s) = 13.43 %

Odtoková linie č.: 25

Celkový erozní smyv G = 7.01 t/ha.rok.
 Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
52	3.8	0.28	7.31
111	11	0.50	9.91
86	12.3	0.28	14.30
44	5.7	0.28	12.95
22	1	0.4	4.55

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.37
 Faktor délky svahu (L) = 3.77
 Faktor sklonu svahu (S) = 1.46
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.086
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 315 m
 Převýšení linie (hi) = 33.8 m
 Sklon linie (s) = 10.73 %

Odtoková linie č.: 26

Celkový erozní smyv G = 2.98 t/ha.rok.
 Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
42	1	0.28	2.38
115	9	0.28	7.83
57	5	0.5	8.77

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.34
 Faktor délky svahu (L) = 3.11
 Faktor sklonu svahu (S) = 0.82
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.086
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 214 m
 Převýšení linie (hi) = 15 m
 Sklon linie (s) = 7.01 %

Odtoková linie č.: 27

Celkový erozní smyv G = 7.13 t/ha.rok.
 Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
92	9	0.34	9.78
114	20	0.34	17.54
127	13	0.23	10.24
15	1	0.42	6.67
12	1.2	0.40	10.00

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.31
 Faktor délky svahu (L) = 4.03
 Faktor sklonu svahu (S) = 1.66
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.086
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 360 m
 Převýšení linie (hi) = 44.2 m
 Sklon linie (s) = 12.28 %

Odtoková linie č.: 28

Celkový erozní smyv $G = 4.18 \text{ t/ha.rok}$.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

$l \text{ [m]}$	$h \text{ [m]}$	$K \text{ [-]}$	$s \text{ [%]}$
52	7	0.23	13.46
42	3	0.42	7.14
8	0.2	0.4	2.50

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.32
Faktor délky svahu (L) = 2.15
Faktor sklonu svahu (S) = 1.07
Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.142
Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
Délka linie (li) = 102 m
Převýšení linie (hi) = 10.2 m
Sklon linie (s) = 10.00 %

Odtoková linie č.: 29

Celkový erozní smyv $G = 1.81 \text{ t/ha.rok}$.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

$l \text{ [m]}$	$h \text{ [m]}$	$K \text{ [-]}$	$s \text{ [%]}$
84	9.3	0.34	11.07
181	28	0.24	15.47
23	2	0.41	8.70
36	2.5	0.41	6.94

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.30
Faktor délky svahu (L) = 3.83
Faktor sklonu svahu (S) = 1.79
Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.022
Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
Délka linie (li) = 324 m
Převýšení linie (hi) = 41.8 m
Sklon linie (s) = 12.90 %

Odtoková linie č.: 30

Celkový erozní smyv $G = 2.00 \text{ t/ha.rok}$.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

$l \text{ [m]}$	$h \text{ [m]}$	$K \text{ [-]}$	$s \text{ [%]}$
84	1.2	0.28	1.43
64	4.5	0.33	7.03

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.30
Faktor délky svahu (L) = 2.14
Faktor sklonu svahu (S) = 0.47
Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.166
Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
Délka linie (li) = 148 m
Převýšení linie (hi) = 5.7 m

Sklon linie (s) = 3.85 %

Odtoková linie č.: 31

Celkový erozní smyv $G = 5.32$ t/ha.rok.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
132	6	0.41	4.55
41	4	0.54	9.76
30	4.5	0.54	15.00
12	2	0.28	16.67
123	20.5	0.33	16.67

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.40
Faktor délky svahu (L) = 3.91
Faktor sklonu svahu (S) = 1.87
Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.0455
Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
Délka linie (li) = 338 m
Převýšení linie (hi) = 37 m
Sklon linie (s) = 10.95 %

Odtoková linie č.: 32

Celkový erozní smyv $G = 4.64$ t/ha.rok.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
146	10	0.40	6.85
5	0.3	0.4	6.00

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.40
Faktor délky svahu (L) = 2.61
Faktor sklonu svahu (S) = 0.67
Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.166
Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
Délka linie (li) = 151 m
Převýšení linie (hi) = 10.3 m
Sklon linie (s) = 6.82 %

Odtoková linie č.: 33

Celkový erozní smyv $G = 6.31$ t/ha.rok.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
10	1.5	0.28	15.00
62	9	0.28	14.52
45	3.2	0.35	7.11
35	1.8	0.40	5.14

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.33
Faktor délky svahu (L) = 2.62

Faktor sklonu svahu (S) = 1.08
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.169
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 152 m
 Převýšení linie (hi) = 15.5 m
 Sklon linie (s) = 10.20 %

Odtoková linie č.: 34

Celkový erozní smyv G = 6.88 t/ha.rok.
 Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
43	6	0.28	13.95
52	11	0.33	21.15
30	2.3	0.43	7.67

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.34
 Faktor délky svahu (L) = 2.38
 Faktor sklonu svahu (S) = 2.47
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.086
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 125 m
 Převýšení linie (hi) = 19.3 m
 Sklon linie (s) = 15.44 %

Odtoková linie č.: 35

Celkový erozní smyv G = 4.70 t/ha.rok.
 Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
47	1.5	0.23	3.19
36	8.2	0.24	22.78
56	16	0.24	28.57
61	11	0.24	18.03
5	1.2	0.24	24.00
37	2	0.42	5.41

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.27
 Faktor délky svahu (L) = 3.31
 Faktor sklonu svahu (S) = 3.29
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.040
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 242 m
 Převýšení linie (hi) = 39.9 m
 Sklon linie (s) = 16.49 %

Odtoková linie č.: 36

Celkový erozní smyv $G = 6.86$ t/ha.rok.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
35	5.8	0.41	16.57
29	3	0.40	10.34
34	2	0.42	5.88

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.41
 Faktor délky svahu (L) = 2.10
 Faktor sklonu svahu (S) = 1.20
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.166
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 98 m
 Převýšení linie (hi) = 10.8 m
 Sklon linie (s) = 11.02 %

Odtoková linie č.: 37

Celkový erozní smyv $G = 7.01$ t/ha.rok.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
142	14.2	0.33	10.00
88	16	0.33	18.18
71	6	0.33	8.45
26	1	0.40	3.85

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.34
 Faktor délky svahu (L) = 3.84
 Faktor sklonu svahu (S) = 1.56
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.086
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 327 m
 Převýšení linie (hi) = 37.2 m
 Sklon linie (s) = 11.38 %

Odtoková linie č.: 38

Celkový erozní smyv $G = 7.76$ t/ha.rok.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
37	0.5	0.33	1.35
17	0.5	0.23	2.94
62	5.5	0.23	8.87
35	6.5	0.24	18.57
95	26	0.24	27.37

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.25
 Faktor délky svahu (L) = 3.33
 Faktor sklonu svahu (S) = 3.95
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.059

Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 246 m
 Převýšení linie (hi) = 39 m
 Sklon linie (s) = 15.85 %

Odtoková linie č.: 39

Celkový erozní smyv G = 5.07 t/ha.rok.
 Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
69	1	0.33	1.45
33	2	0.50	6.06
123	10	0.28	8.13

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.33
 Faktor délky svahu (L) = 3.19
 Faktor sklonu svahu (S) = 0.70
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.172
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 225 m
 Převýšení linie (hi) = 13 m
 Sklon linie (s) = 5.78 %

Odtoková linie č.: 40

Celkový erozní smyv G = 7.73 t/ha.rok.
 Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
396	32	0.23	8.08
112	10	0.41	8.93

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.27
 Faktor délky svahu (L) = 4.79
 Faktor sklonu svahu (S) = 0.90
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.166
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 508 m
 Převýšení linie (hi) = 42 m
 Sklon linie (s) = 8.27 %

Odtoková linie č.: 41

Celkový erozní smyv G = 2.72 t/ha.rok.
 Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
61	1	0.41	1.64
210	16	0.23	7.62

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.27
 Faktor délky svahu (L) = 3.50
 Faktor sklonu svahu (S) = 0.72

Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.1
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 271 m
 Převýšení linie (hi) = 17 m
 Sklon linie (s) = 6.27 %

Odtoková linie č.: 42

Celkový erozní smyv G = 2.77 t/ha.rok.
 Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
258	22	0.23	8.53
69	6.5	0.28	9.42
80	0.5	0.42	0.63

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.28
 Faktor délky svahu (L) = 4.29
 Faktor sklonu svahu (S) = 0.72
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.08
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 407 m
 Převýšení linie (hi) = 29 m
 Sklon linie (s) = 7.13 %

Odtoková linie č.: 43

Celkový erozní smyv G = 2.67 t/ha.rok.
 Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
75	7.5	0.28	10.00
82	8.5	0.23	10.37
12	0.5	0.42	4.17

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.27
 Faktor délky svahu (L) = 2.76
 Faktor sklonu svahu (S) = 1.12
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.08
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 169 m
 Převýšení linie (hi) = 16.5 m
 Sklon linie (s) = 9.76 %

Odtoková linie č.: 44

Celkový erozní smyv G = 0.54 t/ha.rok.
 Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
77	19	0.33	24.68
26	2	0.42	7.69

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.35

Faktor délky svahu (L) = 2.16
 Faktor sklonu svahu (S) = 3.59
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.005
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 103 m
 Převýšení linie (hi) = 21 m
 Sklon linie (s) = 20.39 %

Odtoková linie č.: 45

Celkový erozní smyv G = 4.63 t/ha.rok.
 Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
46	0.5	0.33	1.09
34	2	0.33	5.88
60	7.6	0.23	12.67
55	8	0.33	14.55

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.30
 Faktor délky svahu (L) = 2.97
 Faktor sklonu svahu (S) = 1.51
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.086
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 195 m
 Převýšení linie (hi) = 18.1 m
 Sklon linie (s) = 9.28 %

Odtoková linie č.: 46

Celkový erozní smyv G = 4.19 t/ha.rok.
 Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
38	5.5	0.23	14.47
67	17	0.33	25.37
21	1	0.40	4.76
12	0.8	0.44	6.67

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.32
 Faktor délky svahu (L) = 2.50
 Faktor sklonu svahu (S) = 3.27
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.040
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (li) = 138 m
 Převýšení linie (hi) = 24.3 m
 Sklon linie (s) = 17.61 %

Odtoková linie č.: 47

Celkový erozní smyv $G = 0.62$ t/ha.rok.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
21	1	0.49	4.76
83	12	0.23	14.46
70	18	0.33	25.71
12	2.1	0.23	17.50
12	0.5	0.33	4.17

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.30
 Faktor délky svahu (L) = 2.99
 Faktor sklonu svahu (S) = 3.47
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.005
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (l_i) = 198 m
 Převýšení linie (h_i) = 33.6 m
 Sklon linie (s) = 16.97 %

Odtoková linie č.: 48a

Celkový erozní smyv $G = 6.24$ t/ha.rok.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
274	21	0.23	7.66

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.23
 Faktor délky svahu (L) = 3.52
 Faktor sklonu svahu (S) = 0.79
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.244
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
 Délka linie (l_i) = 274 m
 Převýšení linie (h_i) = 21 m
 Sklon linie (s) = 7.66 %

Odtoková linie č.: 48b

Celkový erozní smyv $G = 7.74$ t/ha.rok.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
71	10.3	0.28	14.51
54	10	0.24	18.52
58	10	0.28	17.24
27	3	0.49	11.11
13	0.5	0.44	3.85

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
 Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.31
 Faktor délky svahu (L) = 3.17
 Faktor sklonu svahu (S) = 2.29
 Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.086
 Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1

Délka linie (li) = 223 m
Převýšení linie (hi) = 33.8 m
Sklon linie (s) = 15.16 %

Odtoková linie č.: 49

Celkový erozní smyv G = 5.88 t/ha.rok.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
49	3.5	0.33	7.14
142	8.2	0.33	5.77
78	6.5	0.33	8.33
41	3.5	0.28	8.54

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.32
Faktor délky svahu (L) = 3.74
Faktor sklonu svahu (S) = 0.74
Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.166
Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
Délka linie (li) = 310 m
Převýšení linie (hi) = 21.7 m
Sklon linie (s) = 7.00 %

Odtoková linie č.: 50

Celkový erozní smyv G = 6.56 t/ha.rok.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
51	4.8	0.49	9.41
7	1	0.49	14.29
67	13	0.49	19.40
13	2	0.33	15.38
26	4.2	0.35	16.15

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h
Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.46
Faktor délky svahu (L) = 2.72
Faktor sklonu svahu (S) = 2.62
Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.05
Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1
Délka linie (li) = 164 m
Převýšení linie (hi) = 25 m
Sklon linie (s) = 15.24 %

Odtoková linie č.: 51

Celkový erozní smyv G = 7.11 t/ha.rok.
Přípustný smyv 8 t/ha.rok nebyl překročen .

l [m]	h [m]	K [-]	s [%]
70	6.8	0.23	9.71
80	14	0.33	17.50
53	11.2	0.33	21.13
57	5.5	0.49	9.65

10 1 0.42 10.00

Faktor erozní účinnosti přívalového deště (R) = 40 MJ/ha.cm/h

Faktor erodovatelnosti půdy (K) = 0.34

Faktor délky svahu (L) = 3.49

Faktor sklonu svahu (S) = 2.27

Faktor ochranného vlivu vegetace (C) = 0.066

Faktor účinnosti protierozních opatření (P) = 1

Délka linie (li) = 270 m

Převýšení linie (hi) = 38.5 m

Sklon linie (s) = 14.26 %

Přípustná ztráta ornice byla stanovena metodikou takto:

- půdy mělké s hloubkou do 300 mm - je doporučeno tyto půdy převést do kategorie TTP, popř. zalesnit
- půdy středně hluboké s hloubkou přes 300 do 600 mm 8 t . ha⁻¹.rok⁻¹
- půdy hluboké s hloubkou přes 600 mm 8 t . ha⁻¹.rok⁻¹

Do budoucna se v rámci zájmového území předpokládá hospodaření na orné půdě, zohledňující organizační opatření, která by měla být nedílnou součástí zemědělské praxe v dotčené krajině. Zvláštní důraz je v rámci předmětných lokalit nutno dát na hospodaření v severní a západní části k.ú. Litenčice, která je svou konfigurací terénu náchylná k erozním procesům. V těchto lokalitách je nutno vyloučit pěstování širokořádkových plodin a dbát na ochranu orniční vrstvy po celý rok (protierozní osevní postupy – zatravnění).

V rámci zpracování PSZ byly zrevidovány jednotlivé linie erozního smyvu a byl proveden nový výpočet. Konkrétní návrh protierozní ochrany v k.ú. Litenčice, vychází z této nově zpracované revize a doplňuje ji o konkrétní prvky ochrany ZPF. Vlastní návrh ochrany ZPF vychází také z **daných podmínek a požadavků** zástupců vlastníků pozemků a **majoritně hospodařících zemědělských subjektů**. V rámci protierozní ochrany v k.ú. Litenčice byly uplatněny také technická opatření (protierozní meze č.1 – 4).

Návrh protierozní ochrany byl podrobně projednáván s majoritně hospodařícími zemědělskými subjekty až byla jeho definitivní podoba schválena na 4. sboru zástupců, viz kap. 2.1.2 Doklady.

Závěr:

Na základě zpracovaného návrhu PSZ byla novým výpočtem průměrného ročního smyvu posouzena účinnost jednotlivých opatření.

Tabulka průměrného ročního smyvu vztažená k jednotlivým liniím erozního smyvu.

EUC	plocha (ha)	č. odtokové linie před návrhem PEO	č. odtokové linie po návrhu PEO	průměrná hodnota G (t/ha.rok) před návrhem PEO	průměrná hodnota G (t/ha.rok) po návrhu PEO	přípustná hodnota G (t/ha.rok)	procento snížení (%)	Vyhodnocení
1(1,2,3,11)	68.36	1	1	2.9	3.01	8	3.79	smyv nepřekročen
		2	2	8.73	0.15	8	-98.28	smyv nepřekročen
		3	3	12.9	0.16	8	-98.76	smyv nepřekročen
		4	4	16.43	0.52	8	-96.84	smyv nepřekročen
2(4)	16.67	5	5	19.15	6.59	8	-65.59	smyv nepřekročen
4(5)	7.36	6	6a	27.58	0.48	8	-98.26	smyv nepřekročen
5	6.12		6b		0.73	8	-97.35	smyv nepřekročen
6	11.49	7	7	47.98	0.58	8	-98.79	smyv nepřekročen
7	1.91	8	8	11.09	6.01	8	-45.81	smyv nepřekročen
8	1.49	9	9	19.79	0.23	8	-98.84	smyv nepřekročen
3(4)	17.21	10	10	6.97	6.25	8	-10.33	smyv nepřekročen
9	14.03	11	11	11.06	7.39	8	-33.18	smyv nepřekročen
11(10)	4.50	12	12	29.09	0.56	8	-98.07	smyv nepřekročen
1(1,2,3,11)	68.36	13	13	33.05	0.40	8	-98.79	smyv nepřekročen
		14	14	39.5	0.38	8	-99.04	smyv nepřekročen
3(4)	17.21	15	15	6.13	6.13	8	0.00	smyv nepřekročen
9	14.03	16	16a	7.31	3.00	8	-58.96	smyv nepřekročen
10(9)	16.75		16b		6.12	8	-16.28	smyv nepřekročen
12	2.57	17	17	1.95	1.95	8	0.00	smyv nepřekročen
13	12.07	18	18	5.98	6.08	8	1.67	smyv nepřekročen

		19	19	10.36	7.14	8	-31.08	smyv nepřekročen
14	1.15	20	20	4.89	4.89	8	0.00	smyv nepřekročen
15	35.24	21	21	9.56	4.78	8	-50.00	smyv nepřekročen
18(18,19)	12.67	22	22	12.01	6.00	8	-50.04	smyv nepřekročen
16	1.20	23	23	0.39	0.39	8	0.00	smyv nepřekročen
17	5.50	24	24	0.25	4.32	8	1628.00	smyv nepřekročen
15	35.24	25	25	13.71	7.01	8	-48.87	smyv nepřekročen
		26	26	5.97	2.98	8	-50.08	smyv nepřekročen
19(20,22)	30.55	27	27	12.11	7.13	8	-41.12	smyv nepřekročen
20(21)	1.78	28	28	3.98	4.18	8	5.03	smyv nepřekročen
19(20,22)	30.55	29	29	1.81	1.81	8	0.00	smyv nepřekročen
21(23)	0.57	30	30	2.01	2.00	8	-0.50	smyv nepřekročen
22(24,33)	76.76	31	31	10.18	5.32	8	-47.74	smyv nepřekročen
23(25)	1.90	32	32	4.64	4.64	8	0.00	smyv nepřekročen
24(26)	8.88	33	33	6.31	6.31	8	0.00	smyv nepřekročen
		34	34	13.75	6.88	8	-49.96	smyv nepřekročen
25(27)	17.33	35	35	4.7	4.70	8	0.00	smyv nepřekročen
27(28)	5.86	36	36	6.86	6.86	8	0.00	smyv nepřekročen
28(29)	26.10	37	37	14.01	7.01	8	-49.96	smyv nepřekročen
29(30)	8.48	38	38	7.36	7.76	8	5.43	smyv nepřekročen
30(31)	8.53	39	39	5.07	5.07	8	0.00	smyv nepřekročen
22(24,33)	76.76	40	40	7.73	7.73	8	0.00	smyv nepřekročen
31(32)	17.45	41	41	3.07	2.72	8	-11.40	smyv nepřekročen
22(24,33)	76.76	42	42	2.77	2.77	8	0.00	smyv nepřekročen
		43	43	2.6	2.67	8	2.69	smyv nepřekročen
32(34)	7.08	44	44	0.54	0.54	8	0.00	smyv nepřekročen
28(29)	26.10	45	45	9.15	4.63	8	-49.40	smyv nepřekročen

33(35,36)	7.54	46	46	4.19	4.19	8	0.00	smyv nepřekročen
		47	47	0.62	0.62	8	0.00	smyv nepřekročen
34(37)	20.17	48	48a	20.87	6.24	8	-70.10	smyv nepřekročen
35(37)	17.34		48b		7.74	8	-62.91	smyv nepřekročen
36(38)	10.32	49	49	5.88	5.88	8	0.00	smyv nepřekročen
37(39)	7.33	50	50	9.34	6.56	8	-29.76	smyv nepřekročen
26(32)	5.86	-	51	-	7.11	8	-	smyv nepřekročen

4.1.2. Větrná eroze

Z Vyhodnocení podkladů a rozboru současného stavu, vyplývá, že v rámci zájmového území nedochází k výraznějším projevům větrné eroze na zemědělsky užívané půdě (intenzita nedosahuje mezních přípustných hodnot). Z tohoto důvodu není v rámci zájmového území uvažováno o technických opatřeních zaměřených na zamezení účinků větrné eroze. Případné negativní účinky jejího působení budou minimalizovány zejména návrhem výsadeb v rámci územního systému ekologické stability.

Návrh protierozních opatření byl podrobně projednán a schválen sborem zástupců vlastníků a dále dotčenými orgány a organizacemi (DOSS). viz *kap. 2.4. Zohlednění podmínek stanovených správními úřady*

4.2. Přehled navrhovaných opatření k ochraně před vodní erozí a posouzení jejich účinnosti

4.2.1. Organizační opatření:

Svým charakterem se jedná o opatření účinná, ale zároveň finančně nenáročná, která umožní hospodářské využití území v souladu se zvýšením kvality ZPF a stability krajiny. Vzhledem k výše uvedenému je nutné, aby subjekty hospodařící v zájmovém území důsledně dbaly na aplikaci těchto opatření. V rámci zájmového území lze doporučit zejména:

- **protierozní rozmístění plodin** - Spočívá v umísťování plodin, které nedostatečně chrání půdu před účinky vodní eroze (širokořádkové plodiny) na pozemky se sklonem max. 7 % s tím, že v případě jejich pěstování doporučujeme i na těchto pozemcích zařazení víceletých pícnin do osevních postupů tak, aby byl jejich negativní účinek minimalizován, viz mapa 2.1.3.4.
V mapě erozního ohrožení (návrh) jsou stanoveny půdní bloky a jejich části, na kterých je uplatňován protierozní osevní postup (PEO 12 – PEO 26).
- **pásové střídání plodin** - Předpokládá střídání pásů plodin nedostatečně chránících půdu s pásy plodin, jejich protierozní účinnost je vyšší (nejlépe víceleté pícniny a trvalé travní porosty) – je doporučeno (bez výskytu v rámci návrhu PEO).
- **tvar a velikost pozemků** - V lokalitách, kde to bude možné vzhledem k charakteru vlastnické držby a požadavkům jednotlivých vlastníků, budou vlastnické pozemky navrženy delší stranou ve směru vrstevnic. Vzhledem ke stávajícímu hospodaření na orné půdě a předpokládanému vývoji byl v rámci návrhu PSZ zohledněn v dílčích lokalitách především směr umístění půdních bloků. V rámci KoPÚ jsou tyto vymezeny protierozními mezemi, či jinými hranicemi bloků orné půdy.
- **delimitace kultur** - Delimitace druhu pozemků se chápe jako prostorová a funkční optimalizace využití pozemků sloužících k pěstování jednotlivých kultur. Představuje členění v rámci organizace zemědělského půdního fondu na ornou půdu, zahrady, louky, pastviny, vinice, sady a chmelnice.
- **zalesnění** – V rámci zájmového území se neuvažuje. Výjimku tvoří pouze přerosty stávajících lesů či lokality stávajících ostatních ploch.
- **zatrávnění** – Je v návrhu z důvodu protierozní ochrany, v našem případě se jedná plošná zatrávnění orné půdy v lokalitách náchylných k erozním procesům. Tyto lokality jsou převážně situovány v severní části zájmového území (PEO 1 – PEO 11).

- **ochranné obdělávání půdy** – Je systém obdělávání, který na povrchu půdy zachovává minimálně 30 % rostlinných zbytků, které snižují vodní a větrnou erozi (bez výskytu v zájmovém území).

4.2.2. Skladba navrženého protierozního osevního postupu (PEO 12 – PEO 26)

Protierozní osevní postup č.1 (PEO12, PEO21, PEO22, PEO24)

1. roční období							
Plodina: vojtěška	období	trvání období		Ci (prům.)	Ri	Ci*Ri	Pozn.
období podmínky a hrubé brázdy	1	1.9.	15.9.	0.02	0.01	0.0002	po obilninách
období od přípravy pozemku k setí do 1. měsíce po zasetí / sázení	2	16.9.	31.10.	0.02	0.014	0.00028	setí do zorané půdy
po dobu druhého měsíce od jarního nebo letního setí / sázení, u ozimů do 30.4.	3	1.11.	30.4.	0.02	0.005	0.0001	-
od konce 3. období do sklizně.	4	1.5.	15.8.	0.02	0.811	0.01621	-
Období strniště	5	16.8.	31.8.	0.02	0.161	0.00321	-
C - faktor:						0.02	
2. roční období							
Plodina: pšenice ozimá	období	trvání období		Ci (prům.)	Ri	Ci*Ri	Pozn.
období podmínky a hrubé brázdy	1	1.9.	15.9.	0.12	0.01	0.0012	-
období od přípravy pozemku k setí do 1. měsíce po zasetí / sázení	2	16.9.	31.10.	0.12	0.014	0.00168	-
po dobu druhého měsíce od jarního nebo letního setí / sázení, u ozimů do 30.4.	3	1.11.	30.4.	0.12	0.005	0.0006	-
od konce 3. období do sklizně.	4	1.5.	15.8.	0.12	0.811	0.09726	-
Období strniště	5	16.8.	31.8.	0.12	0.161	0.01926	-
C - faktor:						0.12	
3. roční období							
Plodina: vojtěška	období	trvání období		Ci (prům.)	Ri	Ci*Ri	Pozn.
období podmínky a hrubé brázdy	1	1.9.	15.9.	0.02	0.01	0.0002	-
období od přípravy pozemku k setí do 1. měsíce po zasetí / sázení	2	16.9.	31.10.	0.02	0.014	0.00028	-

po dobu druhého měsíce od jarního nebo letního setí / sázení, u ozimů do 30.4.	3	1.11.	30.4.	0.02	0.005	0.0001	-
od konce 3. období do sklizně.	4	1.5.	15.8.	0.02	0.811	0.01621	-
Období strniště	5	16.8.	31.8.	0.02	0.161	0.00321	-
C - faktor:						0.02	
4. roční období							
Plodina: ječmen jarní	období	trvání období		Ci (prům.)	Ri	Ci*Ri	Pozn.
období podmínky a hrubé brázdy	1	1.9.	15.9.	0.15	0.01	0.0015	-
období od přípravy pozemku k setí do 1. měsíce po zasetí / sázení	2	16.9.	31.10.	0.15	0.014	0.0021	-
po dobu druhého měsíce od jarního nebo letního setí / sázení, u ozimů do 30.4.	3	1.11.	30.4.	0.15	0.005	0.00075	-
od konce 3. období do sklizně.	4	1.5.	15.8.	0.15	0.811	0.121575	-
Období strniště	5	16.8.	31.8.	0.15	0.161	0.024075	-
C - faktor:						0.15	
5. roční období							
Plodina: pšenice ozimá	období	trvání období		Ci (prům.)	Ri	Ci*Ri	Pozn.
období podmínky a hrubé brázdy	1	1.9.	15.9.	0.12	0.01	0.0012	-
období od přípravy pozemku k setí do 1. měsíce po zasetí / sázení	2	16.9.	31.10.	0.12	0.014	0.00168	setí do zorané půdy
po dobu druhého měsíce od jarního nebo letního setí / sázení, u ozimů do 30.4.	3	1.11.	30.4.	0.12	0.005	0.0006	-
od konce 3. období do sklizně.	4	1.5.	15.8.	0.12	0.811	0.09726	-
Období strniště	5	16.8.	31.8.	0.12	0.161	0.01926	-
C - faktor:						0.12	
Celkový C - faktor:						0.086	

Protierozní osevní postup č.2 (PEO13, PEO17, PEO18, PEO19, PEO20, PEO25)

1. roční období							
Plodina: vojtěška	období	trvání období		Ci (prům.)	Ri	Ci*Ri	Pozn.
období podmínky a hrubé brázdy	1	1.9.	15.9.	0.02	0.01	0.0002	po obilninách
období od přípravy pozemku k setí do 1. měsíce po zasetí / sázení	2	16.9.	31.10.	0.02	0.014	0.00028	setí do zorané půdy
po dobu druhého měsíce od jarního nebo letního setí / sázení, u ozimů do 30.4.	3	1.11.	30.4.	0.02	0.005	0.0001	-
od konce 3. období do sklizně.	4	1.5.	15.8.	0.02	0.811	0.01621	-
Období strniště	5	16.8.	31.8.	0.02	0.161	0.00321	-
C - faktor:						0.02	
2. roční období							
Plodina: pšenice ozimá	období	trvání období		Ci (prům.)	Ri	Ci*Ri	Pozn.
období podmínky a hrubé brázdy	1	1.9.	15.9.	0.12	0.01	0.0012	-
období od přípravy pozemku k setí do 1. měsíce po zasetí / sázení	2	16.9.	31.10.	0.12	0.014	0.00168	-
po dobu druhého měsíce od jarního nebo letního setí / sázení, u ozimů do 30.4.	3	1.11.	30.4.	0.12	0.005	0.0006	-
od konce 3. období do sklizně.	4	1.5.	15.8.	0.12	0.811	0.09726	-
Období strniště	5	16.8.	31.8.	0.12	0.161	0.01926	-
C - faktor:						0.12	
3. roční období							
Plodina: pšenice jarní	období	trvání období		Ci (prům.)	Ri	Ci*Ri	Pozn.
období podmínky a hrubé brázdy	1	1.9.	15.9.	0.15	0.01	0.0015	-
období od přípravy pozemku k setí do 1. měsíce po zasetí / sázení	2	16.9.	31.10.	0.15	0.014	0.0021	-
po dobu druhého měsíce od jarního nebo letního setí / sázení, u ozimů do 30.4.	3	1.11.	30.4.	0.15	0.005	0.00075	-
od konce 3. období do sklizně.	4	1.5.	15.8.	0.15	0.811	0.121575	-

Období strniště	5	16.8.	31.8.	0.15	0.161	0.024075	-
C - faktor:						0.15	
4. roční období							
Plodina: vojtěška	období	trvání období		Ci (prům.)	Ri	Ci*Ri	Pozn.
období podmínky a hrubé brázdy	1	1.9.	15.9.	0.02	0.01	0.0002	-
období od přípravy pozemku k setí do 1. měsíce po zasetí / sázení	2	16.9.	31.10.	0.02	0.014	0.00028	-
po dobu druhého měsíce od jarního nebo letního setí / sázení, u ozimů do 30.4.	3	1.11.	30.4.	0.02	0.005	0.0001	-
od konce 3. období do sklizně.	4	1.5.	15.8.	0.02	0.811	0.01621	-
Období strniště	5	16.8.	31.8.	0.02	0.161	0.00321	-
C - faktor:						0.02	
5. roční období							
Plodina: pšenice ozimá	období	trvání období		Ci (prům.)	Ri	Ci*Ri	Pozn.
období podmínky a hrubé brázdy	1	1.9.	15.9.	0.12	0.01	0.0012	-
období od přípravy pozemku k setí do 1. měsíce po zasetí / sázení	2	16.9.	31.10.	0.12	0.014	0.00168	setí do zorané půdy
po dobu druhého měsíce od jarního nebo letního setí / sázení, u ozimů do 30.4.	3	1.11.	30.4.	0.12	0.005	0.0006	-
od konce 3. období do sklizně.	4	1.5.	15.8.	0.12	0.811	0.09726	-
Období strniště	5	16.8.	31.8.	0.12	0.161	0.01926	-
C - faktor:						0.12	
Celkový C - faktor:						0.086	

Protierozní osevní postup č.3 (PEO14, PEO15, PEO23, PEO26)

1. roční období							
Plodina: vojtěška	období	trvání období		Ci (prům.)	Ri	Ci*Ri	Pozn.
období podmínky a hrubé brázdy	1	1.9.	15.9.	0.02	0.01	0.0002	po obilninách
období od přípravy pozemku k setí do 1. měsíce po zasetí / sázení	2	16.9.	31.10.	0.02	0.014	0.00028	setí do zorané půdy
po dobu druhého měsíce od jarního nebo letního setí / sázení, u ozimů do 30.4.	3	1.11.	30.4.	0.02	0.005	0.0001	-
od konce 3. období do sklizně.	4	1.5.	15.8.	0.02	0.811	0.01621	-
Období strniště	5	16.8.	31.8.	0.02	0.161	0.00321	-
C - faktor:						0.02	
2. roční období							
Plodina: pšenice ozimá	období	trvání období		Ci (prům.)	Ri	Ci*Ri	Pozn.
období podmínky a hrubé brázdy	1	1.9.	15.9.	0.12	0.01	0.0012	-
období od přípravy pozemku k setí do 1. měsíce po zasetí / sázení	2	16.9.	31.10.	0.12	0.014	0.00168	-
po dobu druhého měsíce od jarního nebo letního setí / sázení, u ozimů do 30.4.	3	1.11.	30.4.	0.12	0.005	0.0006	-
od konce 3. období do sklizně.	4	1.5.	15.8.	0.12	0.811	0.09726	-
Období strniště	5	16.8.	31.8.	0.12	0.161	0.01926	-
C - faktor:						0.12	
3. roční období							
Plodina: vojtěška	období	trvání období		Ci (prům.)	Ri	Ci*Ri	Pozn.
období podmínky a hrubé brázdy	1	1.9.	15.9.	0.02	0.01	0.0002	-
období od přípravy pozemku k setí do 1. měsíce po zasetí / sázení	2	16.9.	31.10.	0.02	0.014	0.00028	-
po dobu druhého měsíce od jarního nebo letního setí / sázení, u ozimů do 30.4.	3	1.11.	30.4.	0.02	0.005	0.0001	-

od konce 3. období do sklizně.	4	1.5.	15.8.	0.02	0.811	0.01621	-
Období strniště	5	16.8.	31.8.	0.02	0.161	0.00321	-
C - faktor:						0.02	

4. roční období

Plodina: ječmen jarní	období	trvání období		Ci (prům.)	Ri	Ci*Ri	Pozn.
období podmínky a hrubé brázdy	1	1.9.	15.9.	0.15	0.01	0.0015	-
období od přípravy pozemku k setí do 1. měsíce po zasetí / sázení	2	16.9.	31.10.	0.15	0.014	0.0021	-
po dobu druhého měsíce od jarního nebo letního setí / sázení, u ozimů do 30.4.	3	1.11.	30.4.	0.15	0.005	0.00075	-
od konce 3. období do sklizně.	4	1.5.	15.8.	0.15	0.811	0.121575	-
Období strniště	5	16.8.	31.8.	0.15	0.161	0.024075	-
C - faktor:						0.15	

5. roční období

Plodina: vojtěška	období	trvání období		Ci (prům.)	Ri	Ci*Ri	Pozn.
období podmínky a hrubé brázdy	1	1.9.	15.9.	0.02	0.01	0.0002	-
období od přípravy pozemku k setí do 1. měsíce po zasetí / sázení	2	16.9.	31.10.	0.02	0.014	0.00028	setí do zorané půdy
po dobu druhého měsíce od jarního nebo letního setí / sázení, u ozimů do 30.4.	3	1.11.	30.4.	0.02	0.005	0.0001	-
od konce 3. období do sklizně.	4	1.5.	15.8.	0.02	0.811	0.01621	-
Období strniště	5	16.8.	31.8.	0.02	0.161	0.00321	-
C - faktor:						0.02	
Celkový C - faktor:						0.066	

Protierozní osevní postup č.4 (PEO16)

1. roční období							
Plodina: kukuřice	období	trvání období		Ci (prům.)	Ri	Ci*Ri	Pozn.
období podmínky a hrubé brázdy	1	1.9.	15.9.	0.61	0.01	0.0061	po obilninách
období od přípravy pozemku k setí do 1. měsíce po zasetí / sázení	2	16.9.	31.10.	0.61	0.014	0.00854	setí do zorané půdy

po dobu druhého měsíce od jarního nebo letního setí / sázení, u ozimů do 30.4.	3	1.11.	30.4.	0.61	0.005	0.00305	-
od konce 3. období do sklizně.	4	1.5.	15.8.	0.61	0.811	0.494405	-
Období strniště	5	16.8.	31.8.	0.61	0.161	0.097905	-
C - faktor:						0.61	

2. roční období

Plodina: pšenice ozimá	období	trvání období		Ci (prům.)	Ri	Ci*Ri	Pozn.
období podmínky a hrubé brázdy	1	1.9.	15.9.	0.12	0.01	0.0012	-
období od přípravy pozemku k setí do 1. měsíce po zasetí / sázení	2	16.9.	31.10.	0.12	0.014	0.00168	-
po dobu druhého měsíce od jarního nebo letního setí / sázení, u ozimů do 30.4.	3	1.11.	30.4.	0.12	0.005	0.0006	-
od konce 3. období do sklizně.	4	1.5.	15.8.	0.12	0.811	0.09726	-
Období strniště	5	16.8.	31.8.	0.12	0.161	0.01926	-
C - faktor:						0.12	

3. roční období

Plodina: ječmen jarní	období	trvání období		Ci (prům.)	Ri	Ci*Ri	Pozn.
období podmínky a hrubé brázdy	1	1.9.	15.9.	0.15	0.01	0.0015	-
období od přípravy pozemku k setí do 1. měsíce po zasetí / sázení	2	16.9.	31.10.	0.15	0.014	0.0021	-
po dobu druhého měsíce od jarního nebo letního setí / sázení, u ozimů do 30.4.	3	1.11.	30.4.	0.15	0.005	0.00075	-
od konce 3. období do sklizně.	4	1.5.	15.8.	0.15	0.811	0.121575	-
Období strniště	5	16.8.	31.8.	0.15	0.161	0.024075	-
C - faktor:						0.15	

4. roční období

Plodina: pšenice ozimá	období	trvání období		Ci (prům.)	Ri	Ci*Ri	Pozn.
období podmínky a hrubé brázdy	1	1.9.	15.9.	0.12	0.01	0.0012	-

období od přípravy pozemku k setí do 1. měsíce po zasetí / sázení	2	16.9.	31.10.	0.12	0.014	0.00168	-
po dobu druhého měsíce od jarního nebo letního setí / sázení, u ozimů do 30.4.	3	1.11.	30.4.	0.12	0.005	0.0006	-
od konce 3. období do sklizně.	4	1.5.	15.8.	0.12	0.811	0.09726	-
Období strniště	5	16.8.	31.8.	0.12	0.161	0.01926	-
C - faktor:						0.12	
5. roční období							
Plodina: vojtěška	období	trvání období		Ci (prům.)	Ri	Ci*Ri	Pozn.
období podmínky a hrubé brázdy	1	1.9.	15.9.	0.02	0.01	0.0002	-
období od přípravy pozemku k setí do 1. měsíce po zasetí / sázení	2	16.9.	31.10.	0.02	0.014	0.00028	setí do zorané půdy
po dobu druhého měsíce od jarního nebo letního setí / sázení, u ozimů do 30.4.	3	1.11.	30.4.	0.02	0.005	0.0001	-
od konce 3. období do sklizně.	4	1.5.	15.8.	0.02	0.811	0.01621	-
Období strniště	5	16.8.	31.8.	0.02	0.161	0.00321	-
C - faktor:						0.02	
Celkový C - faktor:						0.204	

Tato skladba plodin má charakter pouze doporučení, je možné jednotlivé plodiny obměňovat v závislosti na aktuálních potřebách zemědělské výroby, nicméně je nutné dodržet výsledný faktor ochranného vlivu vegetace C na stejné či nižší hodnotě ve vymezených erozně ohrožených lokalitách.

4.2.3. Agrotechnická opatření:

Do této kapitoly protierozních opatření jsou zahrnuta opatření zahrnující zejména zpracování a přípravu půdy, setí, hrázkování, důlkování, mulčování, sklizeň a nakládání s posklizňovými zbytky. Agrotechnická opatření lze také zařadit do protierozních opatření, která jsou již nákladnější a mnohdy vyžadují i speciální zemědělskou techniku.

Vhodnou kombinací výše uvedených způsobů protierozní ochrany (organizační, agrotechnická) lze dosáhnout snížení ztrát kulturních vrstev půdy, a to i u pozemků, kde ztráty nepřekračují mezní hranici odnosu půdy, ale přesto jejich množství ohrožuje kvalitu místních recipientů a zvyšuje náklady na jejich údržbu. Tohoto by se docílilo za minima finančních prostředků při zachování základních produkčních funkcí krajiny. Tato opatření jsou jak v zájmu uživatelů tak i vlastníků půdy, a proto by oba tyto subjekty měly dbát na jejich dodržování.

4.2.4. Technická opatření

Technická opatření se v povodí navrhují jako základní prvek komplexního systému protierozních opatření zejména na pozemcích, kde se nepříznivě projevují důsledky povrchového odtoku. Jejich základní účinnost se zvyšuje v kombinaci s opatřeními organizačními a agrotechnickými. Optimálním návrhem prostorového rozmístění liniových záchytných prvků technických opatření dojde ke snížení hodnoty faktoru délky svahu L. Jsou navrhovány tak, aby svou lokalizací (vedle funkce přerušení délky svahu a rozčlenění pozemků) usměrňovaly směr obdělávání pozemků a způsob hospodaření zemědělských subjektů. Vhodným rozčleněním svahů je možné do těchto prvky vymezených pásů situovat různé kultury, v důsledku čehož dojde nejen ke snížení hodnoty faktoru ochranného vlivu vegetace C, ale také ke snížení průměrné hodnoty čísla CN v daném sběrném území.

Vedle uvedených základních funkcí mají spolu s doprovodnou dřevinou zelení význam i z hlediska krajiny estetického a ekologického. Systém liniových technických protierozních prvků v kombinaci se zelení může fungovat v krajině i jako významná součást územních systémů ekologické stability krajiny.

Protierozní meze č.1 - 4

V rámci návrhu PSZ jsou navrženy protierozní meze č.1 – 4, situované převážně v severozápadní (mez 1 – 3) a jižní části (mez 4) k.ú. Litenčice. Jejich hlavní význam spočívá ve zkrácení délky svahu L. Jejich sekundární funkcí je i funkce krajinytvorná (výsadba zeleně – interakčních prvků – dle STG).

Konstrukce: Protierozní mez je homogenní těleso z výškou koruny, alespoň 0,5 m nad okolním terén se spádem (návodním i vzdušním) 1:1,5. Koruna meze může být dle konfigurace terénu či požadavků investora rozšířena až na 2 m. Součástí protierozní meze je také retenční prostor pro možnost zasakování či odvádění povrchových vod. Recipient meze č.1 je tvořen Přítokem 01 Nemochovického potoku. Recipient meze č.2 je tvořen cestním příkopem SP1a – SP1b polní cesty DC31. Recipient meze č.3 je tvořen Přítokem 03 Nemochovického potoka a recipient meze č.4 je tvořen Přítokem 01 Litávky. Vzorový příčný řez je uveden ve výkresové části kap. 2.1.3.6.12.

Přehled navržených technických opatření:

Označení	Stávající/ návrh	Délka (km)	Výměra (m ²)	Poznámka	Inženýrské sítě
Mez 1	návrh	0.33	3293	protierozní mez s akumulacním prostorem a IP	meliorace
Mez 2	návrh	0.27	2706	protierozní mez s akumulacním prostorem a IP	-
Mez 3	návrh	0.62	6364	protierozní mez s akumulacním prostorem a IP	sdělovací podzemní vedení, meliorace
Mez 4	návrh	0.56	5636	protierozní mez s akumulacním prostorem a IP	meliorace
Celkem	-	1.780	17999	m²	-

Pro tyto protierozní meze (č.1 – 4) byla vypracována podrobnější dokumentace v rozsahu Dokumentace technického řešení – DTR.

4.2.5. Hydrologické výpočty

Hydrologické výpočty byly provedeny za účelem zjištění maximálního odtoku z jednotlivých dílčích povodí. K výpočtu byla užita prostřednictvím programu „ERCN 2.0 – výpočet hodnot pro projekci pozemkových úprav“ – Výzkumný ústav meliorací a ochrany půdy ČR, metoda CN - křivek. Základní výpočet byl proveden na stoletou přivalovou srážku. Vypočtený maximální odtok byl poté přepočten na jednotlivé N-leté odtoky dle přepočtových koeficientů N-letých vod pro povodí o ploše do 5 km² (V. Škopek, L. Novák Hrazení bystřin a strží – Praha 1977).

Určení maximálního odtoku vody z povodí metodou CN křivek:

$$O_{pH} = 1000 * H_o * F$$

$$H_o = [(H_s - 0,2 A)^2] / [H_s + 0,8 A]$$

$$A = 25,4 [(1000/CN) - 10]$$

$$q_{pH} = [(F * H_o) / (6,2 * T_L)]$$

$$O_{pH} = \text{přímý odtok v m}^3$$

$$F = \text{plocha povodí v km}^2$$

$$H_o = \text{výška přímého odtoku v mm}$$

$$H_s = \text{výška srážky z přivalového deště v mm}$$

$$A = \text{potenciální retence určovaná na základě čísla křivky CN dle vztahu}$$

$$CN = \text{stanoveno dle programu}$$

$$q_{pH} = \text{jednotkový kulminační průtok v m}^3 \cdot \text{s}^{-1}$$

$$F = \text{plocha povodí (km}^2\text{)}$$

$$H_o = \text{výška přímého odtoku v mm}$$

$$T_L = \text{doba zpoždění v hodinách na základě programu}$$

CN – vychází z průměru hydrologických (špatných či dobrých) podmínek v závislosti na pěstovaných kulturách a lokalitách.

Výpočet povodí protierozní meze č.1:

Kulminační průtok $Q_{pH} = 4.73 \text{ m}^3/\text{s}$ (výpočet pro 100 letou vodu)
Kulminační průtok $Q_{pH} = 1.56 \text{ m}^3/\text{s}$ (přepočten na 10 letou vodu)

Objem přímého odtoku $O_{pH} = 14689.69 \text{ m}^3$
Zadání :

Plocha		Způsob		Hydrologické		Hydrologická	CN
[ha]		obdělávání		podmínky		skupina půd	
21,78		les		Špatné		D	83
2,18		r		Špatné		B	75
4,43		r		Špatné		D	86
2,98		r		Špatné		D	86
P celk.	CN	Hs	f	Ho	Ia/Hs	qph	
[ha]	[-]	[mm]	[-]	[mm]	[-]	[-]	
31.37	83.15	88.10	1.00	46.83	0.12	1.17	

Plošný povrchový odtok :

I	s	n	Hs2	Tta
[m]	[tgalfa]	[-]	[mm]	[h]
100	0.11	0.060	40.30	0.146

Soustředěný odtok o malé hloubce :

I	s	v	Ttb
[m]	[tgalfa]	m/s	[h]
370,5	0.153	1.924	0.054

Povrch nedlážděný.

Soustředěný odtok v otevřeném korytě :

I	s	n	F	O	R	v	Ttc
[m]	[tgalfa]	[-]	[m ²]	[m]	[m]	[m/s]	[h]
151	0.040	0.033	1.10	3.48	0.316	2.812	0.015

Doba koncentrace Tc = 0.214 h

Výpočet povodí protierozní meze č.2:Kulminační průtok QpH = 0.54 m³/s (výpočet pro 100 letou vodu)Kulminační průtok QpH = 0.18 m³/s (přepočten na 10 letou vodu)Objem přímého odtoku OpH = 1503.34 m³

Zadání :

Plocha	Způsob	Hydrologické	Hydrologická	CN
[ha]	obdělávání	podmínky	skupina půd	
2.69	r	Špatné	D	86
0.08	sad	Špatné	D	86
0.1	les	Špatné	D	83

P celk.	CN	Hs	f	Ho	la/Hs	qph
[ha]	[-]	[mm]	[-]	[mm]	[-]	[-]
2.87	85.90	88.10	1.00	52.38	0.09	1.30

Plošný povrchový odtok :

I	s	n	Hs2	Tta
[m]	[tgalfa]	[-]	[mm]	[h]
100	0.08	0.060	40.30	0.166

Soustředěný odtok o malé hloubce :

I	s	v	Ttb
[m]	[tgalfa]	m/s	[h]
101	0.15	1.905	0.015

Povrch nedlážděný.

Soustředěný odtok v otevřeném korytě :

I	s	n	F	O	R	v	Ttc
[m]	[tgalfa]	[-]	[m ²]	[m]	[m]	[m/s]	[h]
62	0.15	0.033	0.94	3.94	0.239	4.515	0.004

Doba koncentrace Tc = 0.184 h

Výpočet povodí protierozní meze č.3:Kulminační průtok QpH = 3.48 m³/s (výpočet pro 100 letou vodu)Kulminační průtok QpH = 1.15 m³/s (přepočten na 10 letou vodu)Objem přímého odtoku OpH = 10444.84 m³

Zadání :

Plocha	Způsob	Hydrologické	Hydrologická	CN
[ha]	obdělávání	podmínky	skupina půd	
1	les	Špatné	D	83
18,98	r	Špatné	D	86

P celk.	CN	Hs	f	Ho	Ia/Hs	qph
[ha]	[-]	[mm]	[-]	[mm]	[-]	[-]
19.98	85.85	88.10	1.00	52.28	0.10	1.21

Plošný povrchový odtok :

l	s	n	Hs2	Tta
[m]	[tgalfa]	[-]	[mm]	[h]
100	0.12	0.060	40.30	0.141

Soustředěný odtok o malé hloubce :

l	s	v	Ttb
[m]	[tgalfa]	m/s	[h]
265	0.15	1.905	0.039

Povrch nedlážděný.

Soustředěný odtok v otevřeném korytě :

l	s	n	F	O	R	v	Ttc
[m]	[tgalfa]	[-]	[m2]	[m]	[m]	[m/s]	[h]
255	0.033	0.033	1.10	3.48	0.316	2.554	0.028

Doba koncentrace $T_c = 0.207$ h

Výpočet povodí protierozní meze č.4:

Kulminační průtok $Q_{pH} = 0.90$ m³/s (výpočet pro 100 letou vodu)

Kulminační průtok $Q_{pH} = 0.19$ m³/s (přepočten na 10 letou vodu)

Objem přímého odtoku $O_{pH} = 3490.28$ m³

Zadání :

Plocha	Způsob	Hydrologické	Hydrologická	CN
[ha]	obdělávání	podmínky	skupina půd	
2.13	r	Špatné	D	86
6.21	r	Špatné	B	75
0.55	zast.p.	-	D	98

P celk.	CN	Hs	f	Ho	Ia/Hs	qph
[ha]	[-]	[mm]	[-]	[mm]	[-]	[-]
8.89	79.06	88.10	1.00	39.26	0.15	0.93

Plošný povrchový odtok :

l	s	n	Hs2	Tta
[m]	[tgalfa]	[-]	[mm]	[h]
100	0.03	0.060	40.30	0.245

Soustředěný odtok o malé hloubce :

l	s	v	Ttb
[m]	[tgalfa]	m/s	[h]
137	0.074	1.338	0.028

Povrch nedlážděný.

Soustředěný odtok v otevřeném korytě :

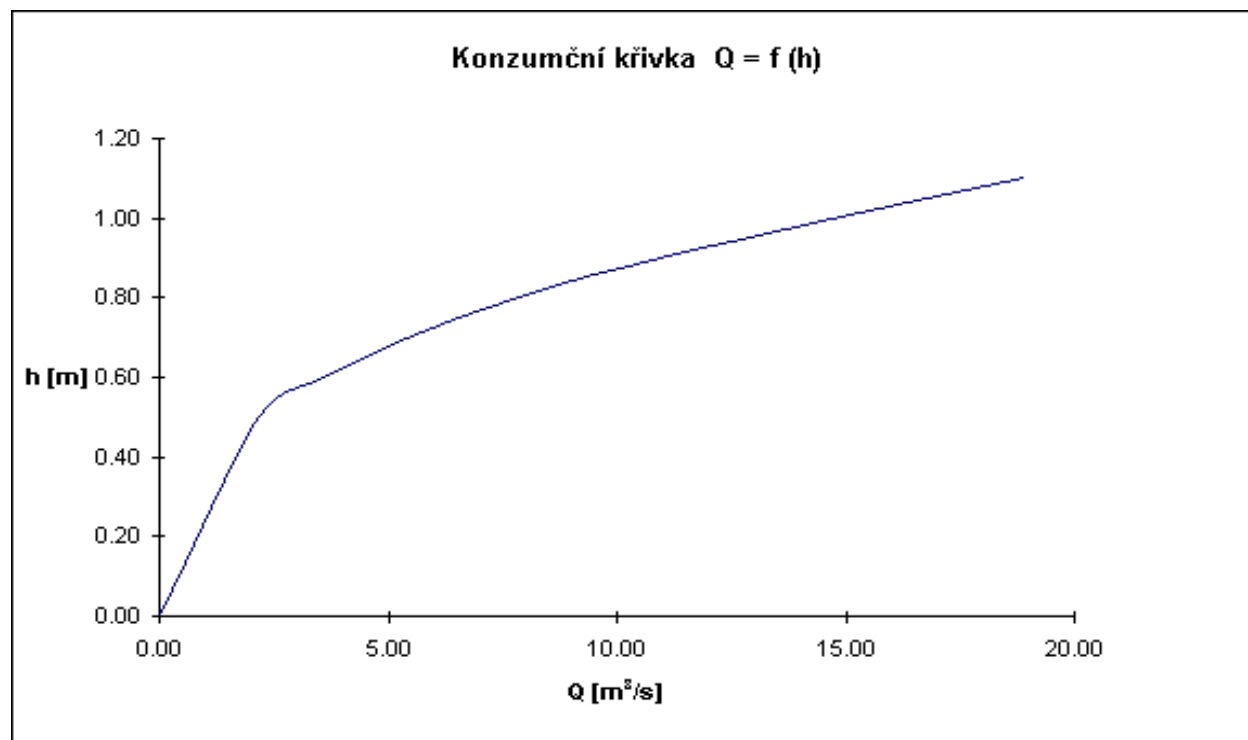
l	s	n	F	O	R	v	Ttc
[m]	[tgalfa]	[-]	[m2]	[m]	[m]	[m/s]	[h]
201	0.045	0.033	0.94	3.94	0.239	2.473	0.023

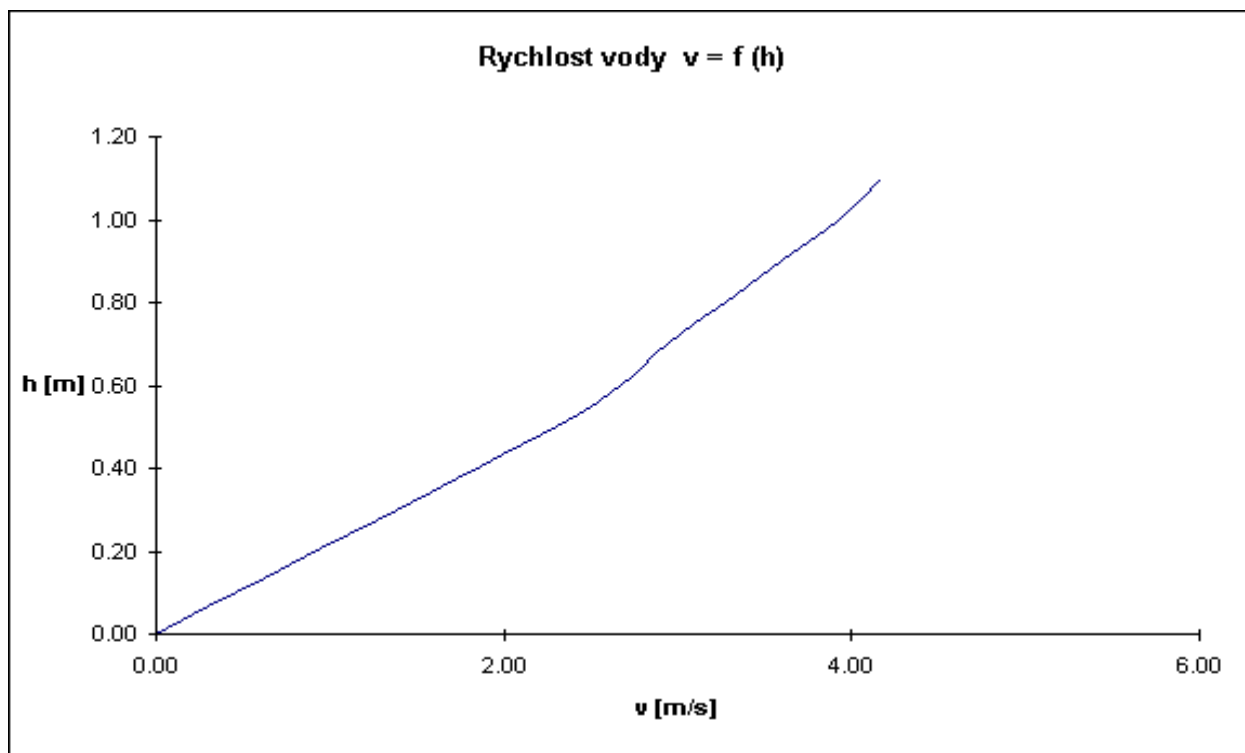
Doba koncentrace $T_c = 0.296$ h

4.2.6. Hydrotechnické výpočty**Vlastní výpočet a posouzení kapacity protierozní meze č.1:**

Výpočet kapacity protierozní meze č.1:

Označení	Základní údaje
$Q_n =$	1.56
svah 1: m_1	1.50
svah 1: m_2	6.00
$b =$	0.00
$n =$	0.033
$h =$	0.50
$l =$	0.052
Výpočty	
$S =$	0.94
$O =$	3.94
$R =$	0.24
$C =$	20.54
$v =$	2.30
$Q_{VYP} =$	2.16



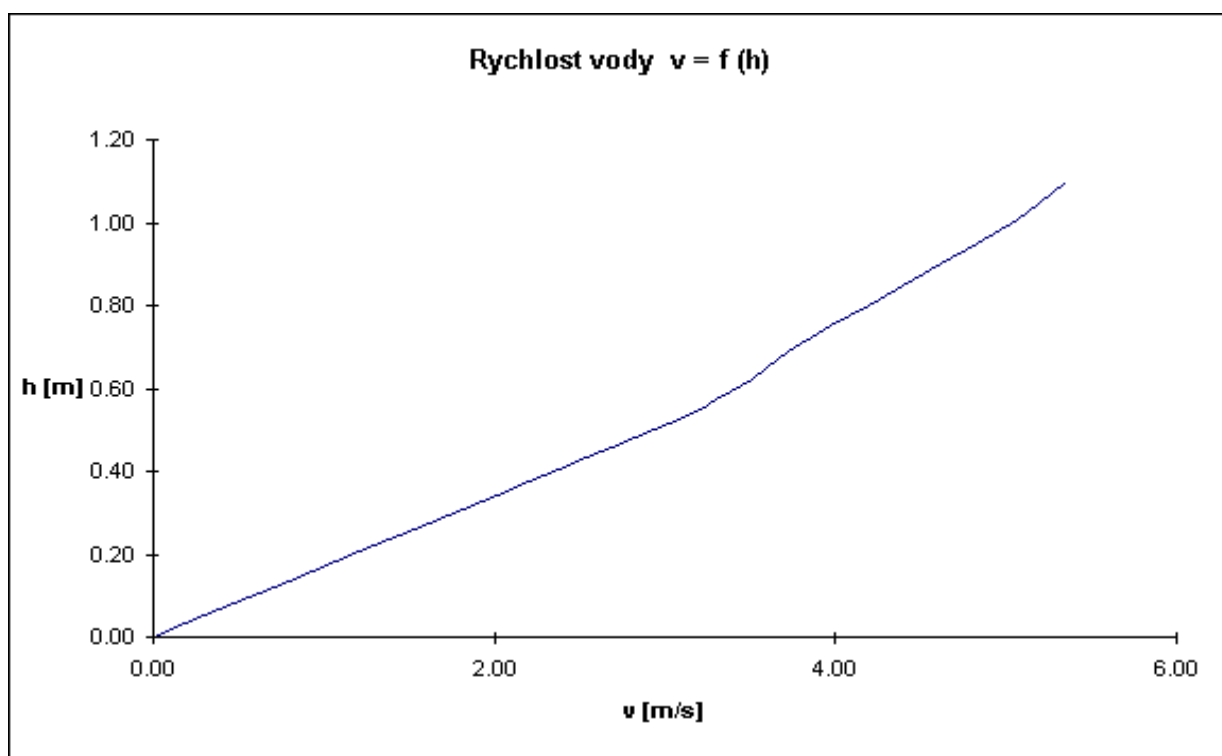
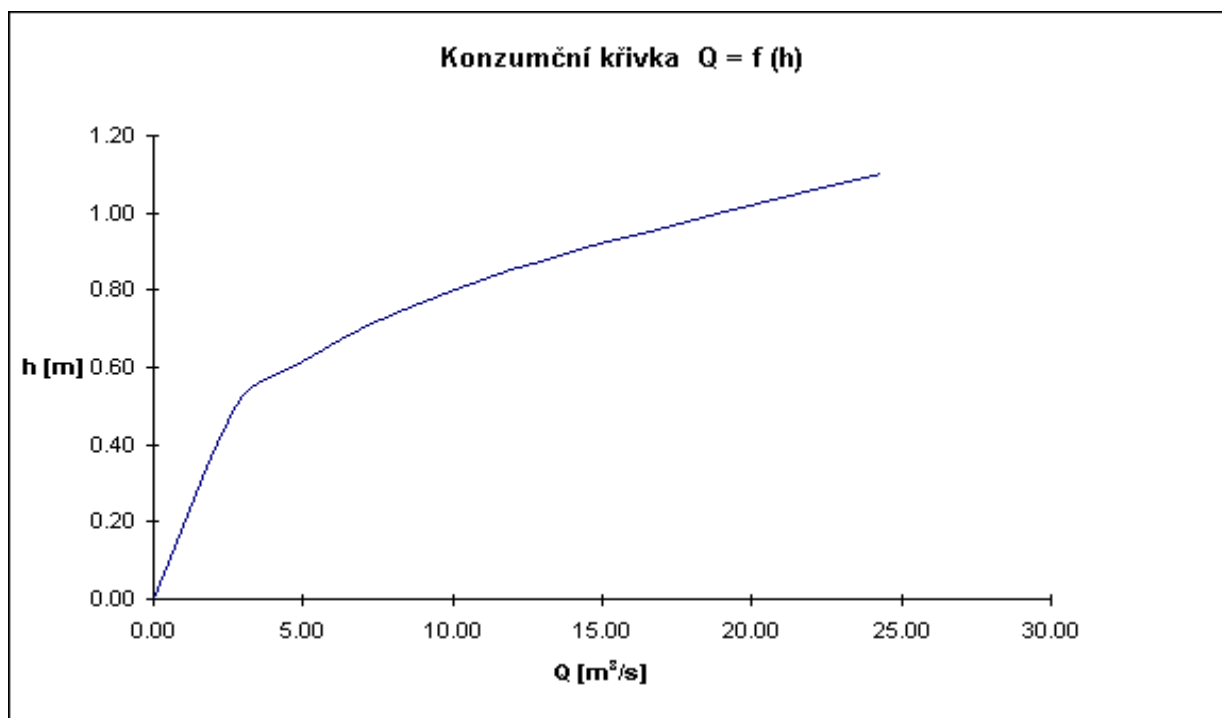


Dle přepočtu kulminačního průtoku $Q_{pH} = 1,56 \text{ m}^3/\text{s}$, pro povodí protierozní meze č.1 vychází, že tato mez je v bezvadném technickém stavu schopna bezpečně převést 10 – letou vodu, (opevnění – zapojený trvalý travní porost, popř. kamenná rovnánina s vyklínováním v úsecích s vyšším podélným sklonem).

Vlastní výpočet a posouzení kapacity protierozní meze č.2:

Výpočet kapacity protierozní meze č.2:

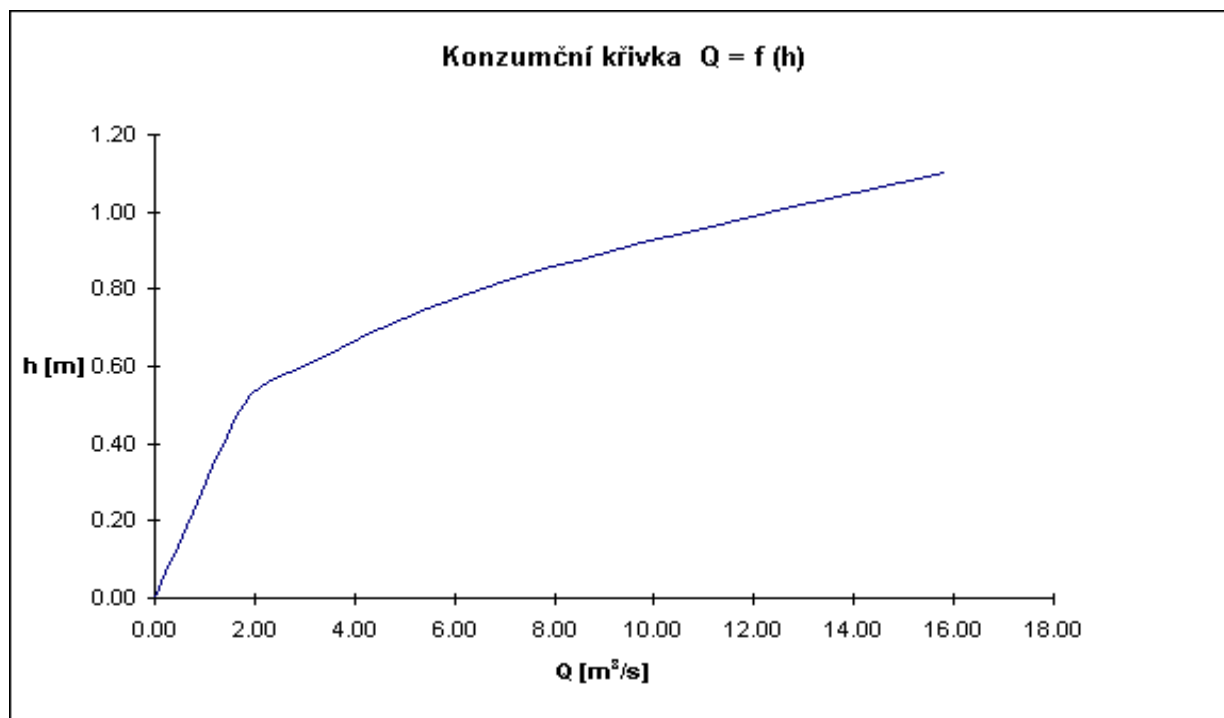
Označení	Základní údaje
$Q_n =$	0.18
svah 1: m_1	1.50
svah 1: m_2	6.00
$b =$	0.00
$n =$	0.033
$h =$	0.50
$l =$	0.086
Výpočty	
$S =$	0.94
$O =$	3.94
$R =$	0.24
$C =$	20.54
$v =$	2.94
$Q_{VYP} =$	2.76

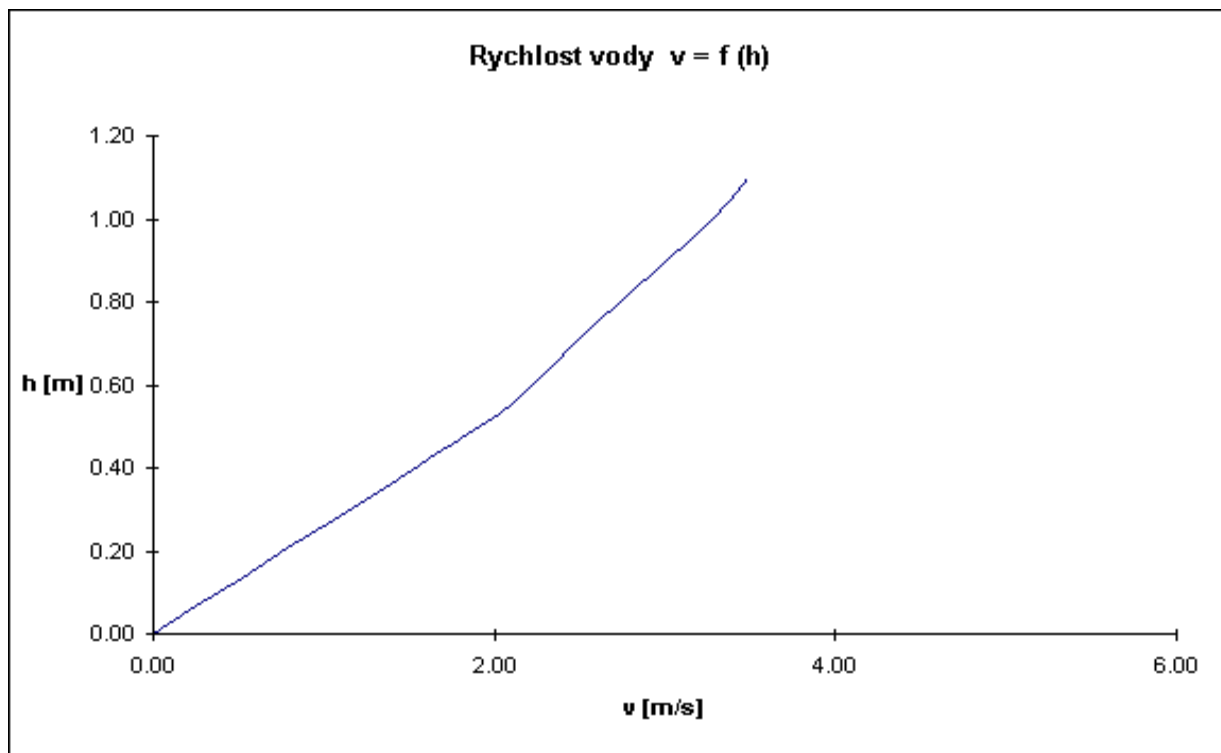


Dle přepočtu kulminačního průtoku $Q_{pH} = 0,18 \text{ m}^3/\text{s}$, pro povodí protierozní meze č.2 vychází, že tato mez je v bezvadném technickém stavu schopna bezpečně převést 10 – letou vodu, (opevnění – zapojený trvalý travní porost, popř. kamenná rovinanina s vyklínováním v úsecích s vyšším podélným sklonem).

Vlastní výpočet a posouzení kapacity protierozní meze č.3:*Výpočet kapacity protierozní meze č.3:*

Označení	Základní údaje
$Q_n =$	1.15
svah 1: m_1	1.50
svah 1: m_2	6.00
$b =$	0.00
$n =$	0.033
$h =$	0.50
$l =$	0.036
Výpočty	
$S =$	0.94
$O =$	3.94
$R =$	0.24
$C =$	20.54
$v =$	1.92
$Q_{VYP} =$	1.80



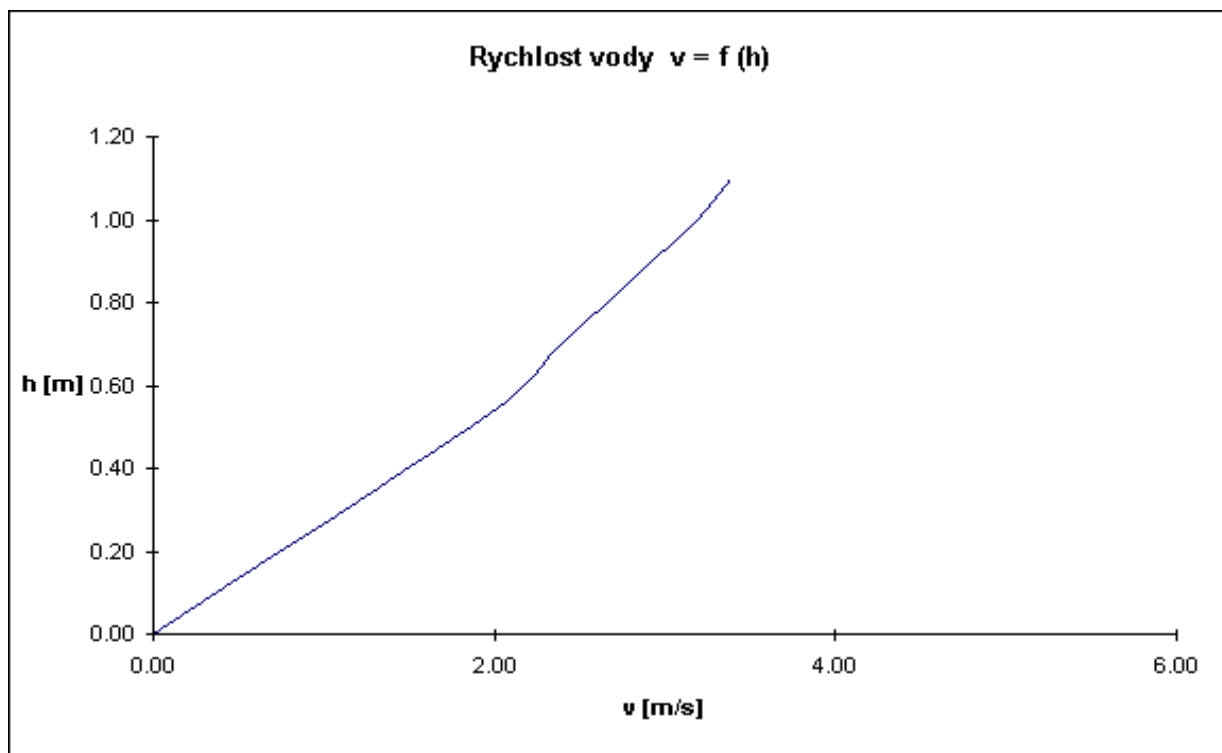
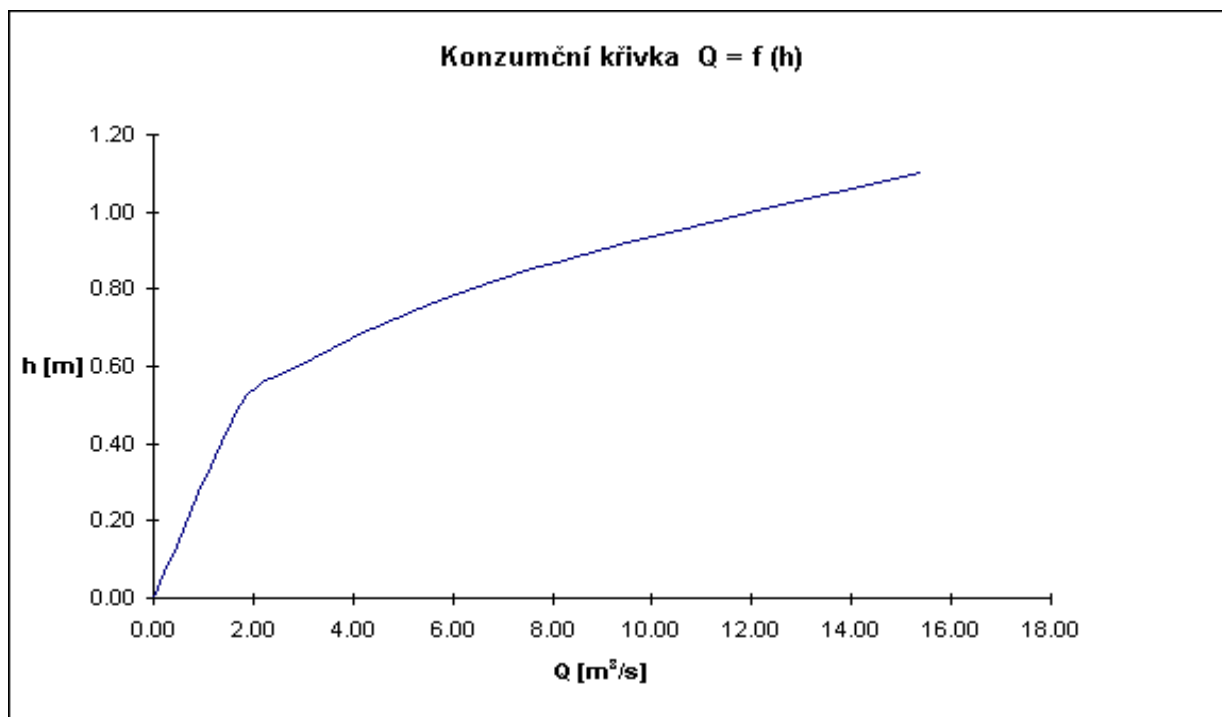


Dle přepočtu kulminačního průtoku $Q_{pH} = 1,15 \text{ m}^3/\text{s}$, pro povodí protierozní meze č.3 vychází, že tato mez je v bezvadném technickém stavu schopna bezpečně převést 10 – letou vodu, (opevnění – zapojený trvalý travní porost, popř. kamenná rovnánina s vyklínováním v úsecích s vyšším podélným sklonem).

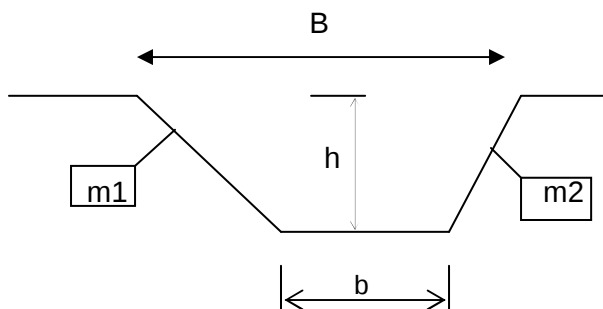
Vlastní výpočet a posouzení kapacity protierozní meze č.4:

Výpočet kapacity protierozní meze č.4:

$Q_n =$	0.19
svah 1: m_1	1.50
svah 1: m_2	6.00
$b =$	0.00
$n =$	0.033
$h =$	0.50
$l =$	0.034
Výpočty	
$S =$	0.94
$O =$	3.94
$R =$	0.24
$C =$	20.54
$v =$	1.87
$Q_{VYP} =$	1.76



Dle přepočtu kulminačního průtoku $Q_{pH} = 0,19 \text{ m}^3/\text{s}$, pro povodí protierozní meze č.4 vychází, že tato mez je v bezvadném technickém stavu schopna bezpečně převést 10 – letou vodu, (opevnění – zapojený trvalý travní porost, popř. kamenná rovinanina s vyklínováním v úsecích s vyšším podélným sklonem).

**Legenda:**

v ... rychlost vody (m/s)
 b ... šířka dna (m)
 h ... výška vody (m)
 n ... drsnost (-)
 m ... sklon svahu (-)
 I ... průměrný spád (-)
 Q ... průtok (m³/s)
 S ... plocha průtočného profilu (m²)
 O ... omočený obvod (m)
 R ... hydraulický poloměr (m)
 C ... rychlostní součinitel (-)
 B ... šířka koryta v koruně (m)

Pozn.: Hydrotechnické výpočty propustků navazujících na protierozní meze č.1 - 4 jsou uvedeny v kapitole 3.4.5. *Hydrotechnické výpočty a posouzení propustků.*

4.3. Přehled navrhovaných opatření k ochraně před větrnou erozí a posouzení jejich účinnosti

Stávající situace v zájmovém území bude zlepšena pouze po realizaci jednotlivých prvků ke zpřístupnění pozemků a prvků ÚSES, které zajistí alespoň částečné rozčlenění povrchu zájmového území. S výsadbou větrolamů a jiných speciálních opatření ke zmírnění dopadů větrné eroze se v katastrálním území Litenčice v rámci PSZ neuvažuje.

4.4. Přehled dalších opatření k ochraně půdy

V katastrálním území Litenčice, jak již bylo napsáno výše, je doporučena aplikace správné agrotechnické praxe, která předchází negativnímu hospodaření a tím zabraňuje následným škodám na majetku. Nejčastější důsledky z tohoto hlediska představuje eroze orniční vrstvy, zanášení odvodňovacích příkopů polních cest a silnic, ale také zanášení propustků a následné škody způsobené povodňovými stavy z důvodu nefunkčnosti, těchto zařízení.

4.5. Zařízení dotčená návrhem protierozních opatření

V katastrálním území Litenčice dojde návrhem technických protierozních opatření k dotčení následujících zařízení technické infrastruktury:

Označení	Inženýrské sítě	km
Mez 1	meliorace	-
Mez 2	-	-
Mez 3	sdělovací podzemní vedení, meliorace	0.62
Mez 4	meliorace	-

Typ	Lokalizace	Správce
podzemní sdělovací vedení	Prochází protierozní mezí č.3, která je situována severozápadně od intravilánu obce Litenčice.	CETIN, a.s.

4.6. Náklady na protierozní opatření k ochraně ZPF

Do Plánu společných zařízení byly zahrnuty celkem 4 dílčí opatření k ochraně zemědělského půdního fondu. Na toto opatření byla stanovena předběžná orientační cena na cenové úrovni 2. čtvrtletí 2016, která v součtu činí celkem 3 560,- tis. Kč.

Označení	Délka	šířka	Cena jedn.	Cena
	[km]	[m]	[Kč/b.m]	[Kč] tis.
Mez 1	0.33	10	2 000	660
Mez 2	0.27	10	2 000	540
Mez 3	0.62	10	2 000	1 240
Mez 4	0.56	10	2 000	1 120
Celkem	1.78	-	-	3 560

Do výše uvedeného výčtu protierozních opatření nejsou zahrnuty náklady na protierozní zatravnění (PEO1 – PEO11) a protierozní osevní postupy (PEO12 – PEO26).

Suma nákladů na realizaci opatření k ochraně ZPF:	3 560,- tis. Kč
---	-----------------

5. Vodohospodářská opatření

5.1. Zásady návrhu vodohospodářských opatření

Vodohospodářská opatření v rámci katastrálního území Litenčice jsou vymezena na základě podrobných výsledků etapy „Vyhodnocení podkladů a rozbor současného stavu“.

Z hlediska morfologie terénu, rozsáhlých areálů oplocených ovocných školek či fotovoltaických elektráren a **požadavku sboru zástupců**, nebylo možné navrhovat technická vodohospodářská opatření. Tyto důvody ještě umocnil fakt, nedostatku držby státní a obecní půdy pro potřeby PSZ.

Protipovodňová ochrana obce Litenčice je řešena, jako multifunkční (vedlejší) funkcí protierozní ochrany. Znamená to, že prvky protierozní ochrany plní i sekundární protipovodňovou ochranu intravilánu obce Litenčice.

V k.ú. Litenčice se zejména jedná o protierozní meze či organizační opatření (zatravnění – protierozní osevní postupy) na orné půdě, popř. v lokalitách ovocných sadů. Realizací prvků protierozní ochrany dojde i k ochraně obce před povodňovými stavy.

Návržená protipovodňová ochrana obce Litenčice byla podrobně projednána a schválena sborem zástupců vlastníků a dále dotčenými orgány a organizacemi (DOSS).

5.2. Přehled vodohospodářských opatření a jejich základní parametry

V rámci zájmového území je evidováno 13 stávajících vodních toků o celkové délce 8,75 km a 3 stávající vodní nádrže o ploše 1,29 ha. Všechny stávající vodní toky, včetně 3 vodních nádrží byly pozemkově vymezeny.

Takto nově vymezené pozemky zmíněných vodohospodářských prvků byly převzaty do návrhu PSZ.

5.2.1. Opatření k odvádění povrchových vod z území

V rámci návrhu PSZ jsou tyto prvky vymezeny stávající sítí vodních toků, cestními příkopy polních cest, silnic, popř. protierozních mezí apod.

5.2.2. Opatření k ochraně povrchových a podzemních vod

V rámci návrhu PSZ jsou tyto prvky součástí kap. 4. Protierozní opatření na ochranu ZPF. Jedná se o protierozní organizační opatření (zatravnění - protierozní osevní postupy PEO 1 - PEO 26).

5.2.3. Jiná opatření

Bez výskytu v zájmovém území.

5.3. Zařízení dotčená návrhem vodohospodářských opatření

- bez výskytu v zájmovém území

5.4. Náklady na vodohospodářská opatření

- bez výskytu v zájmovém území

5.5. Přehled vodohospodářských opatření

Stávající prvky:

Označení	Číslo hydr. pořadí povodí	Délka (km)	Výměra (m ²)
Přítok 01 Nemochovický p. IDVT- 10199813	4-15-03-035/0	0.58	3872
Přítok 03 Nemochovický p. IDVT-10205238	4-15-03-035/0	0.71	4810
Litenčický p. IDVT- 10191388	4-15-03-035/0	1.49	10917
Přítok 06 Nemochovický p. IDVT-10188443	4-15-03-035/0	0.11	-
Bezejmenný tok IDVT-10186823	4-15-03-035/0	0.09	355
Bezejmenný tok IDVT- 10202536	4-15-03-035/0	0.11	-
Přítok 04 Nemochovický p. IDVT-10207822	4-15-03-035/0	1.54	11115
Bezejmenný tok IDVT-10188477	4-15-03-031/0	0.21	1005
Litávka IDVT-10194960	4-15-03-031/0	1.83	13489
Přítok 06 Litávky IDVT-10440426 (zatrubněný)	4-15-03-031/0	0.07	-

Bezejmenný tok IDVT-10440427	4-15-03-031/0	0.13	511
Přítok 02 Litávky IDVT-10187721	4-15-03-031/0	0.96	5495
Přítok 01 Litávky IDVT-10188415	4-15-03-031/0	0.92	5563
VN1 (stávající)	4-15-03-031/0	-	229
VN2 (stávající)	4-15-03-031/0	-	9987
VN3 (stávající)	4-15-03-031/1	-	2726
	Celkem	8.750	70074

5.6. Vyhodnocení změny odtokových parametrů

Pro vyhodnocení odtokových poměrů byly vytipovány zájmové profily, u kterých dochází k přechodu vod mimo zájmové území, případně byly významně ovlivněny návrhem plánu společných zařízení (změna zdrojového povodí). Vyhodnocení je uvedeno v přehledné tabulce níže:

Profil vyhodnocený v rámci etapy „Vyhodnocení podkladů a rozbor současného stavu“	Profil vyhodnocený v rámci PSZ	poznámka	Vyhodnocení
Profil č.1 $Q_{100} = 43,34 \text{ m}^3/\text{s}$	Profil č.1 $Q_{100} = 39,80 \text{ m}^3/\text{s}$	Profil č.1 je situován při soutoku „Přítoku 01 Nemochovického potoka, IDVT 10199813“ a „Litenčického potoka, IDVT 10191388“, na hranici s k.ú. Kunkovice u Litenčic.	V rámci řešeného koncového profilu toku, nedošlo návrhem opatření PSZ k negativnímu ovlivnění (navýšení kulminačního průtoku). Tohoto bylo dosaženo zejména návrhem protierozních opatření.
Profil č.2 $Q_{100} = 25,25 \text{ m}^3/\text{s}$	Profil č.2 $Q_{100} = 24,42 \text{ m}^3/\text{s}$	Profil č.2 je situován při přechodu „Přítoku 04 Nemochovického potoka, IDVT 10207822“ do k.ú. Kunkovice u Litenčic.	V rámci řešeného koncového profilu toku, nedošlo návrhem opatření PSZ k negativnímu ovlivnění (navýšení kulminačního průtoku). Tohoto bylo dosaženo zejména návrhem protierozních opatření.

Profil č.3 $Q_{100} = 21,34 \text{ m}^3/\text{s}$	Profil č.3 $Q_{100} = 20,15 \text{ m}^3/\text{s}$	Profil č.3 je situován při soutoku „Litávky, IDVT 10194960“ a „Přítoku 02 Litávky, IDVT 10187721“, na hranici s k.ú. Strabenice.	V rámci řešeného koncového profilu toku, nedošlo návrhem opatření PSZ k negativnímu ovlivnění (navýšení kulminačního průtoku). Tohoto bylo dosaženo zejména návrhem protierozních opatření.
Profil č.4 $Q_{100} = 4,49 \text{ m}^3/\text{s}$	Profil č.4 $Q_{100} = 4,40 \text{ m}^3/\text{s}$	Profil č.4 je situován při přechodu „Přítoku 01 Litávky, IDVT 10188415“ do k.ú. Lísky.	V rámci řešeného koncového profilu toku, nedošlo návrhem opatření PSZ k negativnímu ovlivnění (navýšení kulminačního průtoku). Tohoto bylo dosaženo zejména návrhem protierozních opatření.

6. Opatření k ochraně a tvorbě životního prostředí

6.1. Zásady návrhu opatření k ochraně a tvorbě životního prostředí

Návrh opatření k ochraně a tvorbě životního prostředí – plán ÚSES v katastrálním území Litenčice vychází z výsledků etapy „Vyhodnocení podkladů a rozbor současného stavu“ a územně plánovací dokumentace. V průběhu zpracování plánu společných zařízení byla postupně upřesňována poloha jednotlivých opatření tak, aby úzce navazovala na ostatní navržená společná zařízení, vhodně je doplňovala a zároveň respektovala požadavky kladené na funkčnost a provázanost jednotlivých prvků ÚSES.

Návrh ÚSES byl podrobně projednán a schválen sborem zástupců vlastníků a dotčenými orgány a organizacemi (DOSS).

6.2. Základní parametry prostorového uspořádání k ochraně a tvorbě ŽP

Biocentrum (LBC) – je biotop nebo soubor biotopů, který svým stavem a velikostí umožňuje trvalou existenci přirozeného či pozměněného, avšak přírodě blízkého ekosystému. V zájmovém území se nachází **5** prvků lokálního významu (LBC – stávající/návrh) Minimální výměra lokálního biocentra činí, alespoň 3 ha.

Tyto biocentra jsou navrženy beze směny pozemků v rámci KoPÚ, z důvodu nedostatku výměry státní a obecní půdy pro potřeby PSZ.

Biokoridor (NRBK, LBK) – je skladebná část ÚSES, která neumožňuje většině organismů trvalou existenci, ale umožňuje jejich migraci mezi biocentry. Charakter společenstva biokoridoru se odvíjí od charakteru společenstev biocenter, která biokoridor spojuje. V rámci zájmového území je evidován **1** biokoridor významu nadregionálního (NRBK - stávající/návrh) – v šíře, alespoň 40 m a **5** biokoridorů významu lokálního (LBK - stávající/návrh) – v šíři, alespoň 15 – 20 m. Trasy lokálních biokoridorů jsou i parcelně vymezeny.

Z důvodu nedostatku výměry státní a obecní půdy pro potřeby PSZ jsou tyto prvky navrženy beze směny pozemků v rámci KoPÚ.

Interakční prvek (IP) – je skladebná část ÚSES, která svou velikostí a stavem ekologických podmínek umožňuje dílčí, ale zásadní naplnění životních funkcí těch druhů organismů, které se zásadním způsobem podílejí na autoregulačních procesech v intenzivně využívaných, a proto méně stabilních společenstvech. Minimální parametry nejsou stanoveny. V rámci zájmového území je evidováno celkem **23** interakčních prvků (*liniových*)

a také cca **29** lokalit krajinné zeleně. Plochy interakčních prvků jsou parcelně vymezeny (mimo IP, které jsou součástí pozemků polních cest, či protierozních mezí) a navrženy do vlastnictví Obce (Městysu) Litenčice (LV 10001).

6.2.1. Nadregionální prvky ÚSES

V této kapitole je obsažen pouze jeden prvek nadregionálního ÚSES „NRBK K134 (stávající/návrh), který je situován převážně v západní části k.ú. Litenčice. Jeho trasa je vedena z k.ú. Kunkovice u Litenčic severovýchodním směrem až k LBC „Nad Lánem“ v k.ú. Litenčice, v lokalitě stávajících komplexů lesů.

6.2.2. Regionální prvky ÚSES

Bez výskytu v zájmovém území.

6.2.3. Lokální prvky ÚSES

Návrh ÚSES v řešeném území počítá s pěti větvemi lokálního ÚSES, tyto větve by měly reprezentovat pokud možno úplnou škálu typických ekologicky významných společenstev daného území.

První větev stávajícího lokálního biokoridoru (LBK 400139) je situována na severu zájmového území, v lokalitě lesních celků, kde je biokoridor trasován od LBC „Nad Lánem“ převážně severovýchodním směrem až ke k.ú. Morkovice.

Druhá větev lokálního biokoridoru (LBK 400104) je situována od LBC „Kunkovický les III“ převážně jihovýchodním směrem až k LBC „Na pastvině“. Trasa prochází také podél vodního toku „Přítok 04 Nemochovický potok“. Tato větev LBK je tvořena stávajícími i navrhovanými částmi.

Třetí větev je tvořena navrhovaným lokálním biokoridorem (LBK 400145), který je trasován od LBC „Na pastvině“ převážně severovýchodním směrem až ke k.ú. Hoštice u Litenčic, kde dále pokračuje.

Čtvrtá větev je tvořena navrhovaným lokálním biokoridorem (LBK 400103), který je trasován od LBC „Na pastvině“ převážně jihovýchodním směrem až ke k.ú. Strabenice, kde dále pokračuje.

Pátá větev stávajícího lokálního biokoridoru (LBK 400410) do obvodu KoPÚ zasahuje pouze okrajově. Biokoridor je situován po trase vodního toku „Litávka“ v jižní části zájmového území.

6.2.4. Popis jednotlivých skladebních prvků ÚSES

Nadregionální biocentra:

- bez výskytu v zájmovém území

*Nadregionální biokoridory:***Základní identifikační údaje: NRBK K134**Funkční typ a biogeografický význam: LBK - *lokální biokoridor*

Geobiocenologická charakteristika: 2B3, 3BC3, 2BC3, 3B4

Charakteristika současného stavu: *stávající/návrh, částečně funkční – bez parcelního vymezení*

Cílová výměra: 6,41 ha

Minimální výměra: -

Navrhovaná výměra: - ha

Typ cílového společenstva: *luční - lesní*

Statut ochrany z jiných zájmů: -

Způsob územní ochrany: *dle platné ÚPD*Doporučení následných opatření: *sledovat a vychovávat nový porost dle STG*Popis dotčených zařízení technické infrastruktury: *viz. tabulka níže*Popis prací k zajištění plné funkce opatření PSZ: *zajistit parcely, zajistit výsadbu stromů a keřů dle STG v minimální šířce 40 m,**Regionální biocentra:**- bez výskytu v zájmovém území**Regionální biokoridory:**- bez výskytu v zájmovém území**Lokální biocentra:***Základní identifikační údaje: LBC „Nad Lánem“***- popis napojení: propojeno nadregionálním biokoridorem NRBK K134 a lokálním biokoridorem LBK 400139*Funkční typ a biogeografický význam: LBC - *lokální biocentrum*

Geobiocenologická charakteristika: 2B3, 3B3

Charakteristika současného stavu: *stávající; biocentrum ponecháno na původních vlastnicích; funkční – komplex lesních celků*

Cílová výměra: 5,26 ha

Minimální výměra: -

Navrhovaná výměra: *– bez parcelního vymezení*Typ cílového společenstva: *lesní (bukové doubravy)*

Statut ochrany z jiných zájmů: -

Způsob územní ochrany: *dle platné ÚPD*Doporučení následných opatření: *sledovat a vychovávat nový porost z náletů, odstraňovat expanzivní druhy*Popis dotčených zařízení technické infrastruktury: *viz. tabulka níže*Popis prací k zajištění plné funkce opatření PSZ: *vykoupit parcely, obnova porostů, pěstební péče*

Základní identifikační údaje: LBC „Kunkovický les III“

- *popis napojení: propojeno lokálním biokoridorem LBK 400104*

Funkční typ a biogeografický význam: LBC - *lokální biocentrum*

Geobiocenologická charakteristika: *3BC3, 2B3, 3B3*

Charakteristika současného stavu: *stávající; biocentrum - ponecháno na původních vlastnicích; funkční – komplex lesních celků*

Cílová výměra: *- ha*

Minimální výměra: *-*

Navrhovaná výměra: *1,16 ha*

Typ cílového společenstva: *lesní (bukové doubravy)*

Statut ochrany z jiných zájmů: *-*

Způsob územní ochrany: *dle platné ÚPD*

Doporučení následných opatření: *sledovat a vychovávat nový porost z náletů, odstraňovat expanzivní druhy*

Popis dotčených zařízení technické infrastruktury: *viz. tabulka níže*

Popis prací k zajištění plné funkce opatření PSZ: *vykoupit parcely, obnova porostů, pěstební péče*

Základní identifikační údaje: LBC „Na pastvině“

- *popis napojení: propojeno lokálním biokoridorem LBK 400104, LBK 400103 a LBK 400145*

Funkční typ a biogeografický význam: LBC - *lokální biocentrum*

Geobiocenologická charakteristika: *2BC3, 2B3, 3B3*

Charakteristika současného stavu: *stávající; biocentrum - ponecháno na původních vlastnicích; funkční*

Cílová výměra: *3,30 ha*

Minimální výměra: *-*

Navrhovaná výměra: *3,30 ha*

Typ cílového společenstva: *lesní (bukové doubravy)*

Statut ochrany z jiných zájmů: *-*

Způsob územní ochrany: *dle platné ÚPD*

Doporučení následných opatření: *sledovat a vychovávat nový porost z náletů, odstraňovat expanzivní druhy*

Popis dotčených zařízení technické infrastruktury: *viz. tabulka níže*

Popis prací k zajištění plné funkce opatření PSZ: *vykoupit parcely, obnova porostů, pěstební péče*

Základní identifikační údaje: LBC „Jaboří“

- *popis napojení: propojeno nadregionálním biokoridorem NRBK K134*

Funkční typ a biogeografický význam: LBC - *lokální biocentrum*

Geobiocenologická charakteristika: *2AB3, 3AB3*

Charakteristika současného stavu: *navrhované; biocentrum - ponecháno na původních vlastnicích; omezeně funkční – stávající ostatní plochy*

Cílová výměra: *3,31 ha*

Minimální výměra: *-*

Navrhovaná výměra: *2,83 ha*

Typ cílového společenstva: *lesní (doubravy s habrem a bukem)*

Statut ochrany z jiných zájmů: *-*

Způsob územní ochrany: *dle platné ÚPD*

Doporučení následných opatření: *založit, vychovávat nový porost, odstraňovat expanzivní druhy*

Popis dotčených zařízení technické infrastruktury: *viz. tabulka níže*

Popis prací k zajištění plné funkce opatření PSZ: vykoupit parcely, *založit porost, pěstební péče*

Základní identifikační údaje: LBC „Pod lesem“

- *popis napojení: propojeno nadregionálním biokoridorem NRBK K134*

Funkční typ a biogeografický význam: LBC - *lokální biocentrum*

Geobiocenologická charakteristika: 2B3, 3B3

Charakteristika současného stavu: *navrhované; biocentrum - ponecháno na původních vlastnicích; omezeně funkční – stávající plocha lesa*

Cílová výměra: 4,01 ha

Minimální výměra: -

Navrhovaná výměra: 3,01 ha

Typ cílového společenstva: *lesní (bukové doubravy)*

Statut ochrany z jiných zájmů: -

Způsob územní ochrany: *dle platné ÚPD*

Doporučení následných opatření: *založit, vychovávat nový porost, odstraňovat expanzivní druhy*

Popis dotčených zařízení technické infrastruktury: *viz. tabulka níže*

Popis prací k zajištění plné funkce opatření PSZ: vykoupit parcely, *založit porost, pěstební péče*

Lokální biokoridory:

Základní identifikační údaje: LBK 400139

Funkční typ a biogeografický význam: LBK - *lokální biokoridor*

Geobiocenologická charakteristika: 2B3, 3B3

Charakteristika současného stavu: *stávající, funkční – bez parcelního vymezení*

Cílová výměra: 0,55 ha

Minimální výměra: -

Navrhovaná výměra: - ha

Typ cílového společenstva: *lesní*

Statut ochrany z jiných zájmů: -

Způsob územní ochrany: *dle platné ÚPD*

Doporučení následných opatření: *sledovat a vychovávat nový porost dle STG*

Popis dotčených zařízení technické infrastruktury: *viz. tabulka níže*

Popis prací k zajištění plné funkce opatření PSZ: *sledovat, odstraňovat expanzivní druhy dle STG apod., šíře biokoridoru – min. 15 m*

Základní identifikační údaje: LBK 400410

Funkční typ a biogeografický význam: LBK - *lokální biokoridor*

Geobiocenologická charakteristika: 2BA3, 3AB3, 3B4

Charakteristika současného stavu: *stávající, funkční – bez parcelního vymezení*

Cílová výměra: 0,03 ha

Minimální výměra: -

Navrhovaná výměra: - ha

Typ cílového společenstva: *mokřadní*

Statut ochrany z jiných zájmů: -

Způsob územní ochrany: *dle platné ÚPD*

Doporučení následných opatření: *sledovat a vychovávat nový porost dle STG*

Popis dotčených zařízení technické infrastruktury: *viz. tabulka níže*

Popis prací k zajištění plné funkce opatření PSZ: *sledovat, odstraňovat expanzivní druhy dle STG apod., šíře biokoridoru – min. 20 m*

Základní identifikační údaje: LBK 400104

Funkční typ a biogeografický význam: LBK - *lokální biokoridor*

Geobiocenologická charakteristika: *2B3, 2AB3, 3B4*

Charakteristika současného stavu: *stávající/návrh, částečně funkční – ponecháno na původních vlastnících*

Cílová výměra: *4,20 ha*

Minimální výměra: -

Navrhovaná výměra: *3,67 ha*

Typ cílového společenstva: *mokřadní - luční*

Statut ochrany z jiných zájmů: -

Způsob územní ochrany: *dle platné ÚPD*

Doporučení následných opatření: *sledovat a vychovávat nový porost dle STG*

Popis dotčených zařízení technické infrastruktury: *viz. tabulka níže*

Popis prací k zajištění plné funkce opatření PSZ: *vykoupit parcely, založit, sledovat, odstraňovat expanzivní druhy dle STG apod., šíře biokoridoru – min. 15 – 20 m (v závislosti na typu cílového společenstva)*

Základní identifikační údaje: LBK 400145

Funkční typ a biogeografický význam: LBK - *lokální biokoridor*

Geobiocenologická charakteristika: *2AB3, 3AB3*

Charakteristika současného stavu: *návrh, nefunkční – ponecháno na původních vlastnících*

Cílová výměra: *0,42 ha*

Minimální výměra: -

Navrhovaná výměra: *0,42 ha*

Typ cílového společenstva: *luční*

Statut ochrany z jiných zájmů: -

Způsob územní ochrany: *dle platné ÚPD*

Doporučení následných opatření: *sledovat a vychovávat nový porost dle STG*

Popis dotčených zařízení technické infrastruktury: *viz. tabulka níže*

Popis prací k zajištění plné funkce opatření PSZ: *vykoupit parcely, založit, pěstební péče, odstraňovat expanzivní druhy dle STG apod., šíře biokoridoru – min. 15 m*

Základní identifikační údaje: LBK 400103

Funkční typ a biogeografický význam: LBK - *lokální biokoridor*

Geobiocenologická charakteristika: *2AB3, 3AB3*

Charakteristika současného stavu: *návrh, nefunkční – ponecháno na původních vlastnících*

Cílová výměra: *0,24 ha*

Minimální výměra: -

Navrhovaná výměra: *0,24 ha*

Typ cílového společenstva: *luční*

Statut ochrany z jiných zájmů: -

Způsob územní ochrany: *dle platné ÚPD*

Doporučení následných opatření: *sledovat a vychovávat nový porost dle STG*

Popis dotčených zařízení technické infrastruktury: *viz. tabulka níže*

Popis prací k zajištění plné funkce opatření PSZ: *vykoupit parcely, založit, pěstební péče, odstraňovat expanzivní druhy dle STG apod., šíře biokoridoru – min. 15 m*

*Interakční prvky:***Základní identifikační údaje: IP1 – IP16**Funkční typ a biogeografický význam: *IP – liniový*

Geobiocenologická charakteristika: 2B3, 3B3

Charakteristika současného stavu: *stávající, funkční*

Cílová výměra: -

Minimální výměra: -

Navrhovaná výměra: *niže v textu*Typ cílového společenstva: *viz STG*

Statut ochrany z jiných zájmů: -

Způsob územní ochrany: *dle ÚPD*Doporučení následných opatření: *sledovat a vychovávat nový porost dle STG*Popis dotčených zařízení technické infrastruktury: *viz tabulka níže*Popis prací k zajištění plné funkce opatření PSZ: *odstranit expanzivní druhy, sledovat a vychovávat porost dle STG***Základní identifikační údaje: IP7 – IP23**Funkční typ a biogeografický význam: *IP – liniový*

Geobiocenologická charakteristika: 2B3, 3B3

Charakteristika současného stavu: *návrh, nefunkční*

Cílová výměra: -

Minimální výměra: -

Navrhovaná výměra: *niže v textu*Typ cílového společenstva: *viz STG*

Statut ochrany z jiných zájmů: -

Způsob územní ochrany: *dle ÚPD*Doporučení následných opatření: *sledovat a vychovávat nový porost dle STG*Popis dotčených zařízení technické infrastruktury: *viz tabulka níže*Popis prací k zajištění plné funkce opatření PSZ: *provést výsadbu v šíři, alespoň 5 m, pěstební péče***6.2.5. Popis chráněných území, která nejsou součástí ÚSES****Významný krajinný prvek (VKP)**

Významné krajinné prvky jsou v zájmovém území reprezentovány převážně vodními toky a lesními celky.

Evropsky významná lokalita (Natura 2000)

Podél jihozápadního cípu k.ú. Litenčice se rozprostírá evropsky významná lokalita EVL „CZ0624069 Strabišov – Oulehla“, která je součástí soustavy chráněných území Natury 2000.

6.3. Návrh opatření k zajištění plné funkce ÚSES

6.3.1. Způsob využití a omezení v užívání pozemků, způsob ochrany

V rámci opatření k ochraně přírody a krajiny je nutná nejen realizace jednotlivých prvků ÚSES, ale je třeba také zajistit celkově šetrné a trvale udržitelné využití krajiny v zájmovém území. Z tohoto důvodu je nutná zejména pravidelná údržba stávajících a případně realizovaných staveb a výsadeb. U nově navržených výsadeb je doporučena tříletá péče (obzvláště je nutná důkladná ochrana nově vysázených porostů před okusy zvěří) od výsadby tak, aby byl zajištěn dostatečný časový prostor pro rozvoj kvalitních a odolných porostů.

Přesné určení STG v dané lokalitě a na základě toho stanovená druhová skladba bude předmětem prováděcí dokumentace (stejně jako zvolený typ výsadby a použitý sadební materiál). Zvláště u liniových výsadeb je žádoucí doplnění druhové skladby o původní ovocné dřeviny a je doporučeno omezení výsadeb druhů, které slouží jako hostitelské rostliny pro škůdce plodin pěstovaných na okolních pozemcích. Při výsadbách liniových prvků (biokoridory, liniové interakční prvky) jsou doporučeny zejména skupinové výsadby s mezilehlým zatravněním tak, aby byla zajištěna požadovaná přístupnost jednotlivých pozemků a nedocházelo ke zbytečnému poškozování výsadeb zemědělskou technikou.

Dále je nutné pravidelné obhospodařování zemědělské půdy a trvalých travních porostů (pravidelné kosení) tak, aby nedocházelo k samovolnému rozrůstání dřevinných porostů nad rámec stanovený „Plánem společných zařízení“ a tím ke znehodnocování ZPF. V souvislosti s tímto procesem je také nutné zabránit šíření invazních rostlin v zájmovém území.

6.3.2. Zajištění a priority realizace ÚSES, doporučení následných opatření

V rámci opatření k ochraně přírody a krajiny je doporučena realizace prvků ÚSES, které svou povahou plní více funkcí (protierozní) a současně nevytváří vysoké náklady na případnou realizaci. Zde je možné doporučit systém navrhovaných liniových interakčních prvků pozemkově vymezených v rámci KoPÚ a rekonstrukci stávajícího IP. Musíme však zde dát velký důraz na kvalitní, alespoň tříletou péstební péči a údržbu.

6.3.3. Posouzení účinnosti návrhu opatření k ochraně a tvorbě ŽP

Posouzení účinnosti návrhu opatření k ochraně a tvorbě ŽP je možné na základě porovnání koeficientu ekologické stability území (KES) před pozemkovou úpravou (koeficient ekologické stability 0,495) a předpokládané ekologické stability území po realizaci a dosažení cílového stavu všech navržených opatření, která mají na ekologickou stabilitu vliv (tzv. koeficient ekologické stability).

Na základě takto aktualizovaných stupňů ekologické stability byl vypočten stupeň ekologické stability návrhu, jehož hodnota činí 0,525. Ukazuje se tak, že realizací všech navržených opatření by došlo k posílení ekologické stability v celém zájmovém území, a je proto žádoucí maximální možný rozsah realizace opatření navržených pozemkovou úpravou. Nutno dodat, že významný pozitivní vliv na ochranu a tvorbu životního prostředí v zájmovém území bude mít plošné uspořádání jednotlivých prvků PSZ, které byly rozmístěny takovým způsobem, aby vhodně kombinovaly funkci ekologickou, půdoochrannou a krajínotvornou.

Pozn. Výpočet KES nezohledňuje změny druhů pozemků ostatních ploch, při přechodu z druhu pozemku orná do ostatní plochy zeleně, čímž reálně dochází k posílení a biodiverzifikaci krajiny.

6.4. Zařízení dotčená návrhem opatření k ochraně a tvorbě ŽP

Označení	Inženýrské sítě
LBC NAD LÁNEM	-
LBC KUNDOVICKÝ LES III	meliorace
LBC NA PASTVINĚ	-
LBC JABOŘÍ	meliorace
LBC POD LESEM	VN 35 kV - nadzemní elektrické vedení, meliorace
NRBK K134 (stávající)	-
NRBK K134 (návrh)	STL - plynovod, VN 35 kV - nadzemní vedení, sdělovací podzemní vedení, vodovod, meliorace
LBK 400139	sdělovací podzemní vedení
LBK 400104	sdělovací podzemní vedení, , VN 35 kV - nadzemní elektrické vedení, vodovod, meliorace
LBK 400145	-
LBK 400103	-
LBK 400410	-
IP1 (stávající)	sdělovací podzemní vedení, , NN - elektrické podzemní vedení
IP2 (stávající)	-
IP3 (stávající)	sdělovací podzemní vedení, STL - plynovod, NN - elektrické podzemní vedení, meliorace
IP4 (stávající)	sdělovací podzemní vedení
IP5 (stávající)	sdělovací podzemní vedení
IP6 (stávající)	sdělovací podzemní vedení, STL - plynovod, vodovod, VN 35 kV nadzemní elektrické vedení
IP7 (stávající)	sdělovací podzemní vedení
IP8 (stávající)	sdělovací podzemní vedení, VN 35 kV - nadzemní elektrické vedení
IP9 (stávající)	meliorace
IP10 (stávající)	sdělovací podzemní vedení, VN 35 kV - nadzemní elektrické vedení
IP11 (stávající)	sdělovací podzemní vedení
IP12 (stávající)	-
IP13 (stávající)	sdělovací podzemní vedení
IP14 (stávající)	sdělovací podzemní vedení
IP15 (stávající)	sdělovací podzemní vedení, meliorace
IP16 (stávající)	sdělovací podzemní vedení
IP17 (návrh)	VN 35 kV - nadzemní elektrické vedení, meliorace
IP18 (návrh)	meliorace
IP19 (návrh)	meliorace
IP20 (návrh)	meliorace
IP21 (návrh)	-
IP22 (návrh)	sdělovací podzemní vedení, meliorace
IP23 (návrh)	meliorace
krajinná zeleň	VN 35 kV - nadzemní elektrické vedení, STL - plynovod, vodovod, sdělovací podzemní vedení, meliorace

6.5. Náklady na realizaci opatření k ochraně a tvorbě životního prostředí

Do Plánu společných zařízení bylo zahrnuto celkem 35 dílčích opatření k ochraně a tvorbě životního prostředí. A to jak stávajících, tak nově navržených. Na tato zařízení byla stanovena předběžná orientační cena realizací na cenové úrovni 2. čtvrtletí 2016.

Suma nákladů na realizaci opatření k ochraně a tvorbě životního prostředí:	14 579,- tis. Kč
--	------------------

Náklady na realizaci jednotlivých prvků opatření k ochraně a tvorbě životního prostředí jsou detailně rozepsány v tabulce v kap. 6.6 Přehled opatření k ochraně a tvorbě životního prostředí.

6.6. Přehled opatření k ochraně a tvorbě životního prostředí

prvek	cesta	označení	název, lokalita	výměra [m ²]	cena tis. [Kč]
biocentra					
stávající	-	LBC NAD LÁNEM	lesní komplex - severní část řešeného území "Nad Lánem"	-	-
stávající	-	LBC KUNDOVICKÝ LES III	lesní komplex - jižní část řešeného území "Díly od Kunkovic"	11621	755
stávající	-	LBC NA PASTVINĚ	LBC je situováno v jihovýchodní části zájmového území, lok. "Vinohrady"	32957	2142
návrh	-	LBC JABOŘÍ	LBC je situováno v západní části zájmového území, lok. "Jaboří u školky"	28272	2686
návrh	-	LBC POD LESEM	LBC je situováno v západní části zájmového území, lok. "Pastviska"	30089	2858
celkem				102 939	8 442
biokoridory					
stávající	DC67	NRBK K134 (stávající)	NRBK - je situován v západní části k.ú. Litenčice, kde převážně prochází v lokalitě stávajících lesních komplexů, lok. "Chrátové padělky"	-	-
návrh	-	NRBK K134 (návrh)	NRBK - je situován v západní části k.ú. Litenčice, kde převážně prochází v lokalitě stávajících ploch orné půdy, lok. "Žleb pod silnicí" a "Pastviska"	-	-
stávající	-	LBK 400139	LBK - je situován v severní části k.ú. Litenčice - lok. lesních celků	-	-
stávající	-	LBK 400410	LBK - pouze okrajově zasahuje do obvodu KoPÚ, lok. jihovýchodní část k.ú. Litenčice	-	-

stávající / návrh	DC53	LBK 400104	LBK je situován v jižní části k.ú. Litenčice, kde převážně prochází ve směru východ - západ, lok. "Háje, Homole, Židlík"	8647	821	
				8994	585	
				19032	1808	
návrh	-	LBK 400145	LBK je situován v jihovýchodní části k.ú. Litenčice, lok. "Vinohrady"	4227	402	
návrh	-	LBK 400103	LBK je situován v jihovýchodní části k.ú. Litenčice, lok. "Kopanice"	2371	225	
Celkem				43 271	3 841	
prvek	cesta	označení	název, lokalita	výměra	cena	délka
				[m ²]	tis. [Kč]	[km]
interakční prvky						
		IP1 (stávající)	podél silnice III/43346	-	96	0.96
		IP2 (stávající)	podél silnice III/43346	-	55	0.55
		IP3 (stávající)	podél silnice III/43346	-	30	0.3
		IP4 (stávající)	podél silnice III/43339	-	80	0.8
		IP5 (stávající)	podél silnice III/43339	-	18	0.18
		IP6 (stávající)	podél silnice III/43339	-	54	0.54
		IP7 (stávající)	podél silnice III/43339	-	37	0.37
		IP8 (stávající)	podél silnice III/43342	-	34	0.34
		IP9 (stávající)	podél silnice III/43342	-	92	0.92
		IP10 (stávající)	podél silnice III/43342	-	132	1.32
		IP11 (stávající)	podél silnice III/43346	-	28	0.28
		IP12 (stávající)	podél silnice III/43346	-	12	0.12
		IP13 (stávající)	"Cihelna"	2749	179	0.4
		IP14 (stávající)	"Cihelna"	1378	90	0.38
		IP15 (stávající)	podél silnice III/43344	-	36	0.36
		IP16 (stávající)	podél silnice III/43344	-	16	0.16
	HC1	IP17 (návrh)	"Díly od Kunkovic"	-	192	0.64
	HC1	IP18 (návrh)	"Díly od Kunkovic"	-	180	0.6
	DC81	IP19 (návrh)	"Pastviska"	4297	408	0.86
	Mez 1	IP20 (návrh)	"Lány"	-	102	0.34
	Mez 2	IP21 (návrh)	"Chrástové padělky"	-	81	0.27
	Mez 3	IP22 (návrh)	"Jaboří nad silnicí"	-	183	0.61
	Mez 4	IP23 (návrh)	"Židlík"	-	162	0.54
		krajinná zeleň	(bez parc. vymezení)	-	-	
celkem				8 424	2 296	
Celkem ÚSES				154 634	14 579	

7. Priority realizací PSZ

Skupina opatření č.1:

Rekonstrukce polních cest: HC1 a HC2

Realizace polních cest: VC16, VC24, VC25

Skupina opatření č.2:

Rekonstrukce polní cesty: VC11

Realizace polních cest: DC70 a DC71

Realizace protierozních opatření: protierozní meze č. 1 - 4

Skupina opatření č.3:

Rekonstrukce polních cest: VC18, VC19, VC20, VC21, VC23a a VC23b

Skupina opatření č.4:

Rekonstrukce polních cest: DC32, DC35, DC41, DC49 a DC51

Realizace polních cest: DC62, DC63, DC64, DC77 a DC88

Skupina opatření č.5:

- ostatní prvky PSZ

Pozn. Pořadí jednotlivých prvků PSZ ve skupinách opatření (SO) je možné dle aktuálních potřeb Obce (Městyse) Litenčice měnit.

8. Přehled o výměře pozemků potřebné pro společná zařízení

Na základě návrhu „Plánu společných zařízení“ byla zpracována podrobná bilance záboru půdy potřebné pro společná zařízení v k.ú. Litenčice se stanovením rozsahu společných zařízení, která budou evidována na níže uvedených LV.

Uvedené výměry mohou být dílčím způsobem upraveny, stejně tak mohou vzniknout dílčí úpravy ve vlastnictví jednotlivých prvků „Plánu společných zařízení“ a to na základě zpracovaného a projednaného „Návrhu nového uspořádání pozemků“ a při dokončovacích pracích DKM.

Výměra pozemků pro společná zařízení celkem (vč. silnic):	51,5464 ha
- Opatření ke zpřístupnění pozemků + silnice	27,2757 ha
- Opatření protierozní	1,7999 ha
- Opatření vodohospodářská	- ha
- Opatření k ochraně a tvorbě ŽP (přechází na Městys Litenčice)	0,8424 ha
Výměra, která přejde spolu se spol. zař. do vlastnictví obce (městyse):	21,1965 ha
Výměra, která přejde spolu se spol. zař. do vlastnictví jiných osob:	
- Fyzické osoby (ponecháno na původních vlastnících)	16,1264 ha
- Zlínský kraj, Ředitelství silnic Zlínského kraje, p.o., LV 625	8,5103 ha
- Povodí Moravy, s.p., LV 636	5,7132 ha
Celkem PSZ	51,5464 ha
Celkem PSZ ke směně (bez vybraných prvků PSZ, pon. na pův. vlast.)	35,4200 ha

V rámci „Plánu společných zařízení“ je tedy nutné mít k dispozici, alespoň 35,42 ha státní a obecní půdy pro potřeby PSZ.

8.1. Detailní přehled výměry půdy ve vlastnictví státu a obce pro PSZ

Výměra státní a obecní půdy k dispozici pro PSZ						
Vlastnické právo	Správa nemovitostí ve vlastnictví státu a obce	podíl	LV	k. ú.	Výměra (ha) - evidovaná v KN mapě	Výměra (ha) - možná ke směna pro potřeby PSZ
-	Městys Litenčice	2/98	67	Litenčice	0.0009	-
		1/2	137	Litenčice	0.3930	0.3930
		1/2	483	Litenčice	0.5042	0.5042
		2/98	524	Litenčice	0.0028	-
		1/1	10001	Litenčice	23.4971	13.6117
		1/1	10001	Strabenice	1.2317	1.2317
		1/1	417	Hoštice u Litenčic	0.0817	0.0817
-	Obec Nítkovice	1/1	10001	Nítkovice	0.0041	0.0041
Česká republika	Státní pozemkový úřad	2/30	96	Litenčice	0.0116	0.0116
		6/32	531	Litenčice	0.0095	-
		1/2	533	Litenčice	0.1079	0.1079
		6/32	608	Litenčice	0.0046	-
		1/1	10002	Litenčice	2.2946	1.9142
		1/6	232	Hoštice u Litenčic	0.0020	0.0020
		1/1	10002	Kunkovice u Litenčic	0.0444	0.0444
Česká republika	Úřad pro zastupování státu ve věcech majetkových	6/32	490	Litenčice	0.2116	0.0725
		6/32	653	Litenčice	0.0309	-
		1/1	60000	Litenčice	0.8747	0.8747

Česká republika	Povodí Moravy, s.p.	6/32	648	Litenčice	0.0484	0.0484
		1/1	636	Litenčice	3.4855	3.4855
Česká republika	Zlínský kraj, Ředitelství silnic Zlínského kraje, p.o.	1/1	625	Litenčice	8.1823	8.1823
		26/32	653	Litenčice	0.1648	0.1648
		1/1	132	Nítkovice	0.0391	0.0391
		1/1	918	Morkovice	0.0008	0.0008
	KoPÚ Litenčice - navýšení podílu státu § 9 odst. 16 zákona	-	-	Litenčice	2.6851	2.1094
-	Zajištění půdy, popř. výkup pozemků	-	-	Litenčice	-	2.5361
Celkem pro PSZ (k dispozici)					43.9131	35.4200

Pozn. Pro potřeby „Plánu společných zařízení“ bude nutné zajistit (popř. vykoupit) pozemky v k.ú. Litenčice (vhodné ke směně v rámci PSZ) o výměře, alespoň 2,5361 ha.

8.2. Bilance vlastnictví společných zařízení – celková bilance půdního fondu

Kategorie	Označení	Výměra (m2)	LV	Poznámka
polní cesty				
hlavní	HC1	22703	10001	Městys Litenčice
	HC2	1054	10001	Městys Litenčice
vedlejší	VC11	8324	10001	Městys Litenčice
	VC12a	779	pon. na pův. vlastnících	-
	VC12b	1079	10001	Městys Litenčice
	VC13	690	10001	Městys Litenčice
	VC14	950	10001	Městys Litenčice
	VC15	1016	10001	Městys Litenčice
	VC16	1987	10001	Městys Litenčice
	VC17	837	10001	Městys Litenčice
	VC18	9843	10001	Městys Litenčice
	VC19	1333	pon. na pův. vlastnících	-
	VC20	4336	10001	Městys Litenčice
	VC21	8931	10001	Městys Litenčice
	VC22	3880	10001	Městys Litenčice
	VC23a	6572	10001	Městys Litenčice
	VC23b	999	10001	Městys Litenčice
	VC24	5364	10001	Městys Litenčice
	VC25	1001	10001	Městys Litenčice
doplňkové	DC31	5521	10001	Městys Litenčice
	DC32	2282	10001	Městys Litenčice
	DC33	1734	10001	Městys Litenčice
	DC34	1423	10001	Městys Litenčice
	DC35	3440	10001	Městys Litenčice
	DC36	684	10001	Městys Litenčice
	DC37	414	10001	Městys Litenčice
	DC38	803	10001	Městys Litenčice
	DC39	118	10001	Městys Litenčice
	DC40	2853	10001	Městys Litenčice
	DC41	648	10001	Městys Litenčice
	DC42	515	10001	Městys Litenčice
	DC43	136	10001	Městys Litenčice
	DC44	235	10001	Městys Litenčice
	DC45	1673	10001	Městys Litenčice
	DC46	354	10001	Městys Litenčice
	DC47	1666	10001	Městys Litenčice
	DC48	3341	10001	Městys Litenčice
	DC49	326	10001	Městys Litenčice
	DC50	1777	10001	Městys Litenčice
	DC51	1469	10001	Městys Litenčice
	DC52	2473	10001	Městys Litenčice
	DC53	285	10001	Městys Litenčice
	DC54	778	10001	Městys Litenčice
	DC55	866	10001	Městys Litenčice
	DC61	2001	10001	Městys Litenčice
	DC62	5277	10001	Městys Litenčice

	DC63	1309	10001	Městys Litenčice
	DC64	879	10001	Městys Litenčice
	DC65	414	10001	Městys Litenčice
	DC66	1679	10001	Městys Litenčice
	DC67	8256	10001	Městys Litenčice
	DC68	2582	10001	Městys Litenčice
	DC69	zrušena		
	DC70	7166	10001	Městys Litenčice
	DC71	1712	10001	Městys Litenčice
	DC72	735	10001	Městys Litenčice
	DC73	6130	10001	Městys Litenčice
	DC74	1756	10001	Městys Litenčice
	DC75	1656	10001	Městys Litenčice
	DC76	1700	10001	Městys Litenčice
	DC77	1309	10001	Městys Litenčice
	DC78	1841	10001	Městys Litenčice
	DC79	2880	10001	Městys Litenčice
	DC80	1009	10001	Městys Litenčice
	DC81	4584	10001	Městys Litenčice
	DC82	2769	10001	Městys Litenčice
	DC83	1047	10001	Městys Litenčice
	DC84	830	10001	Městys Litenčice
	DC85	1568	10001	Městys Litenčice
	DC86	5096	10001	Městys Litenčice
	DC87	2135	10001	Městys Litenčice
	DC88	1842	10001	Městys Litenčice
Silnice	Silnice III/43346	35048	625	ZK, ŘSZK, p.o.
	Silnice III/43344	3587	625	ZK, ŘSZK, p.o.
	Silnice III/43339	24143	625	ZK, ŘSZK, p.o.
	Silnice III/43342	22325	625	ZK, ŘSZK, p.o.
vodohosp. opatření	Přítok 01 Nemochovický p. IDVT-10199813	3872	636	Povodí Moravy, s.p.
	Přítok 03 Nemochovický p. IDVT-10205238	4810	636	Povodí Moravy, s.p.
	Litenčický p. IDVT-10191388	10917	636	Povodí Moravy, s.p.
	Přítok 06 Nemochovický p. IDVT-10188443	-	636	Povodí Moravy, s.p.
	Bezejmenný tok IDVT-10186823	355	636	Povodí Moravy, s.p.
	Bezejmenný tok IDVT-10202536	-	636	Povodí Moravy, s.p.
	Přítok 04 Nemochovický p. IDVT-10207822	11115	636	Povodí Moravy, s.p.
	Bezejmenný tok IDVT-10188477	1005	636	Povodí Moravy, s.p.
	Litávka IDVT-10194960	13489	636	Povodí Moravy, s.p.
	Přítok 06 Litávky IDVT-10440426 (zatrubněný)	-	636	Povodí Moravy, s.p.
	Bezejmenný tok IDVT-10440427	511	636	Povodí Moravy, s.p.
	Přítok 02 Litávky IDVT-10187721	5495	636	Povodí Moravy, s.p.

	Přítok 01 Litávky IDVT-10188415	5563	636	Povodí Moravy, s.p.
	VN1 (stávající)	229	pon. na pův. vlastnicích	-
	VN2 (stávající)	9987	pon. na pův. vlastnicích	-
	VN3 (stávající)	2726	pon. na pův. vlastnicích	-
PEO	Mez 1	3293	10001	Městys Litenčice
	Mez 2	2706	10001	Městys Litenčice
	Mez 3	6364	10001	Městys Litenčice
	Mez 4	5636	10001	Městys Litenčice
ÚSES	LBC NAD LÁNEM	-	bez parc. vymezení	-
	LBC KUNKOVICKÝ LES III	11621	pon. na pův. vlastnicích	-
	LBC NA PASTVINĚ	32957	pon. na pův. vlastnicích	-
	LBC JABOŘÍ	28272	pon. na pův. vlastnicích	-
	LBC POD LESEM	30089	pon. na pův. vlastnicích	-
	NRBK K134 (stávající)	-	bez parc. vymezení	-
	NRBK K134 (návrh)	-	bez parc. vymezení	-
	LBK 400139	-	bez parc. vymezení	-
	LBK 400410	-	bez parc. vymezení	-
	LBK 400104	8647	pon. na pův. vlastnicích	-
		8994	pon. na pův. vlastnicích	-
		19032	pon. na pův. vlastnicích	-
	LBK 400145	4227	pon. na pův. vlastnicích	-
	LBK 400103	2371	pon. na pův. vlastnicích	-
	IP1 (stávající)	-	bez parc. vymezení	-
	IP2 (stávající)	-	bez parc. vymezení	-
	IP3 (stávající)	-	bez parc. vymezení	-
	IP4 (stávající)	-	bez parc. vymezení	-
	IP5 (stávající)	-	bez parc. vymezení	-
	IP6 (stávající)	-	bez parc. vymezení	-
	IP7 (stávající)	-	bez parc. vymezení	-
	IP8 (stávající)	-	bez parc. vymezení	-
	IP9 (stávající)	-	bez parc. vymezení	-
	IP10 (stávající)	-	bez parc. vymezení	-
	IP11 (stávající)	-	bez parc. vymezení	-
	IP12 (stávající)	-	bez parc. vymezení	-
	IP13 (stávající)	2749	10001	Městys Litenčice
	IP14 (stávající)	1378	10001	Městys Litenčice
	IP15 (stávající)	-	bez parc. vymezení	-
	IP16 (stávající)	-	bez parc. vymezení	-
	IP17 (návrh)	-	bez parc. vymezení	-
	IP18 (návrh)	-	bez parc. vymezení	-
	IP19 (návrh)	4297	10001	Městys Litenčice
	IP20 (návrh)	-	bez parc. vymezení	-
	IP21 (návrh)	-	bez parc. vymezení	-
	IP22 (návrh)	-	bez parc. vymezení	-
	IP23 (návrh)	-	bez parc. vymezení	-
	krajinná zeleň	-	bez parc. vymezení	-
Subjekt			Výměra [m2]	Poznámka
Celkem pro LV 10001 Městys Litenčice			211 965	-
Celkem pro LV 625 Zlínský kraj, Ředitelství silnic Zlínského kraje, p.o.			85 103	-
Celkem pro LV 636 Povodí Moravy, s.p.			57 132	-

		-
Celkem pro LV (ponecháno na původních vlastnících)	161 264	-
Celkem PSZ	515 464	m2
Celkem PSZ ke směně (bez vybraných prvků PSZ, pon. na pův. vlast.)	354 200	m2

9. Posouzení navržených změn v situování společných zařízení ve srovnání se schváleným územním plánem řešeného území

Opatření sloužící ke zpřístupnění pozemků - síť polních cest (stávající/rekonstrukce/návrh) jsou z velké většiny situovány na původních nebo vyježděných trasách, z tohoto důvodu zde k velkým změnám nedojde, výjimku tvoří pouze navrhované polní cesty. V kategorii doplňkových polních cest je možné, že některé polní cesty mohou ještě vzejít z následující etapy KoPÚ „Návrhu nového uspořádání pozemků“. Tyto prvky PSZ budou do ÚPD převzaty při aktualizaci.

Protierozní opatření – PEO1 – PEO26 (pouze organizační opatření) jsou navrženy v rámci KoPÚ a nejsou předmětem Územního plánování. Protierozní meze – budou do ÚPD převzaty při aktualizaci.

Protipovodňová opatření – v rámci PSZ jsou parcelně vymezeny pouze stávající vodní toky, které jsou v souladu s platnou ÚPD.

Opatření k ochraně a tvorbě ŽP – vychází z platné ÚPD, se kterou jsou prvky ÚSES povětšinou v souladu. Výjimku tvoří pouze navrhované interakční prvky (liniové) a lokální biokoridory, u kterých došlo k směrovým úpravám, zvláště pak LBK (400104). Současně došlo k úpravám tvarů lokálních biocenter (LBC). Změny proti platné ÚPD budou do nové ÚPD převzaty při aktualizaci.

10. Přehled nákladů na uskutečnění PSZ

Do Plánu společných zařízení bylo zahrnuto celkem 133 dílčích opatření jak stávajících, tak nově navržených a stávajících navržených k rekonstrukci. Na tato zařízení byla stanovena předběžná orientační cena realizací na cenové úrovni 2. čtvrtletí 2016.

Celková suma bude představovat částku, která bude složena z jednotlivých prvků PSZ z čehož největší podíl připadne na realizace polních cest. Do této sumy bude zahrnuta jak realizace nových opatření, tak samozřejmě i náklady na potřebné rekonstrukce. K těmto částkám je třeba přičíst také cenu realizační dokumentace, která při výši cca 2,5% z ceny realizací představuje částku přibližně 2,47 mil. Kč, při zadání realizační dokumentace bude cena upřesněna dle platných cenových předpisů – sazebník ÚRS. Cena realizací bude oproti orientační ceně upřesněna vzhledem k aktuální situaci v terénu a konkrétnímu řešení jednotlivých konstrukčních detailů při zpracování dalšího stupně dokumentace (dokumentace ke stavebnímu povolení).

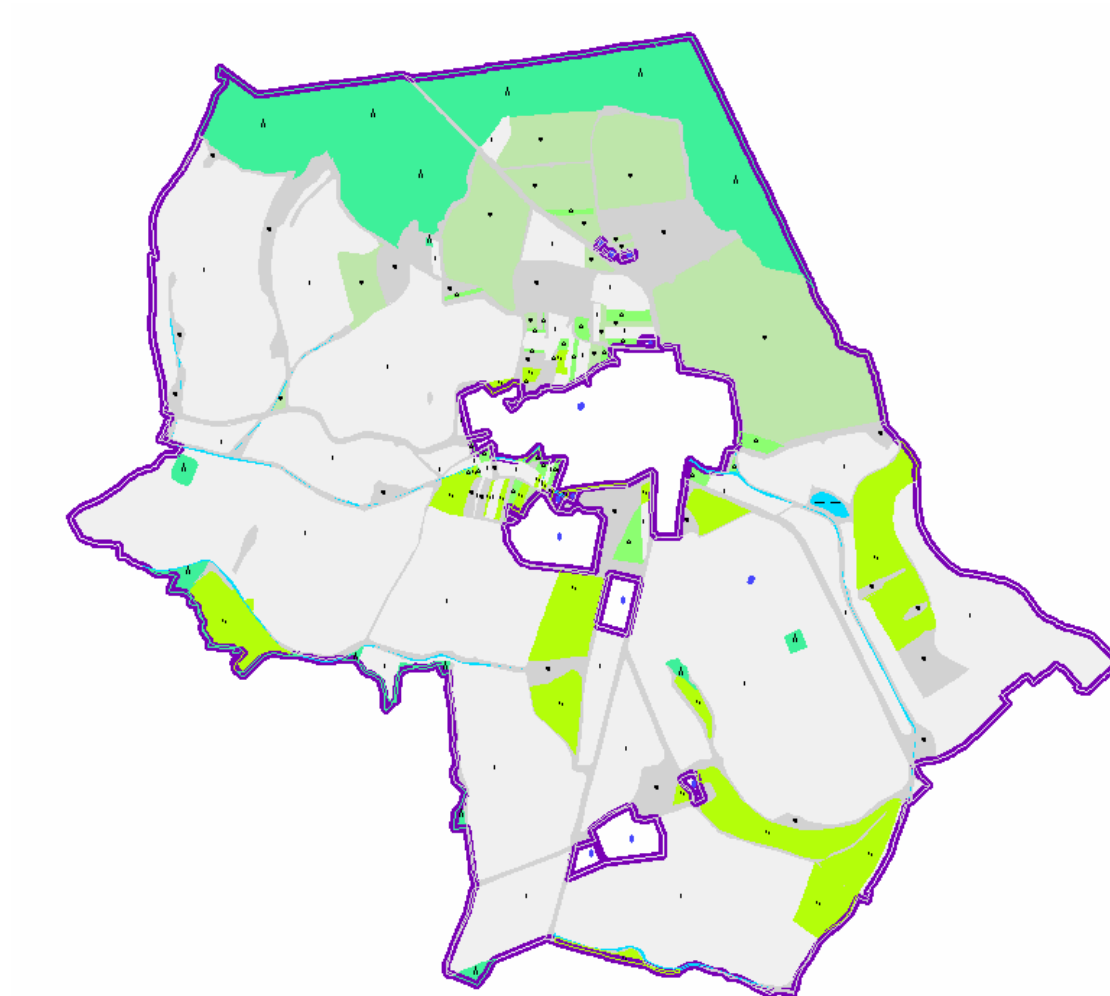
Opatření sloužící ke zpřístupnění pozemků:	80 739,- tis. Kč
Opatření protierozní pro ochranu ZPF:	3 560,- tis. Kč
Opatření vodohospodářská:	0,- tis. Kč
Opatření k ochraně a tvorbě životního prostředí:	14 579,- tis. Kč
Celková cena na uskutečnění společných zařízení:	98 878 tis. ,- Kč

11. Soupis změn druhů pozemků

Přehledná tabulka navrhovaných změn druhu pozemků:

Výměra pozemků řešených dle §2					
Druh pozemku	před KoPÚ, stav podle KN (upravené koeficientem), ha	Skutečný stav, (úprava na PSZ), ha	po KoPÚ (návrh PSZ), ha	Rozdíl před KoPÚ a po KoPÚ, ha	Rozdíl před KoPÚ a po KoPÚ, %
orná půda	426.4	389.8	389.8	-36.6	-8.6
ovocné sady a zahrady	55.9	91.4	91.4	35.5	63.6
TTP	90.6	53.2	53.2	-37.5	-41.3
lesní pozemky	75.3	84.5	84.5	9.2	12.2
vodní plocha	5.1	7.0	7.0	1.9	37.7
zastavěná plocha	0.1	0.1	0.1	0.0	0.0
ostatní plocha	32.2	59.6	59.6	27.4	85.1
Celkem	685.6	685.6	685.6	0.0	0.0

Grafické vyjádření druhů pozemků (skutečný stav)



12. Fotodokumentace

obr.č.1; 26.9. 2014, polní cesta VC20 (včetně stávajících liniových interakčních prvků IP13 a IP14)



obr.č. 2; 26.9. 2014, polní cesta VC21



obr.č.3; 26.9. 2014, silnice III/43342



obr.č.4; 26.9. 2014, polní cesta VC23a



obr.č.5; 26.9. 2014, lok. navrhované polní cesty VC24

