



TECHNICKÉ SLUŽBY OCHRANY OVZDUŠÍ OSTRAVA spol. s r.o.
člen skupiny TESO

ROZPTYLOVÁ STUDIE

č. E/7436/2026

Modernizace ocelárny

Zadavatel: AZ GEO, s.r.o.
Ocelářská 2969/12
703 00 Ostrava 3

Vypracoval: Ing. Milan Číhala

Zhotovitel: TECHNICKÉ SLUŽBY OCHRANY OVZDUŠÍ OSTRAVA spol. s r.o.
Janáčkova 1020/7
702 00 Ostrava – Moravská Ostrava
tel: +420 596 124 897
e-mail: teso@teso-ostrava.cz, m.cihala@teso-ostrava.cz
www.teso-ostrava.cz

Autorizace: MŽP, č. j. 1693/820/08/DK ze dne 6. 6. 2008

číslo zakázky: E/7436/2026

datum vydání: květen 2026

počet stran: 46

počet příloh: 18

 **TECHNICKÉ SLUŽBY
OCHRANY OVZDUŠÍ
OSTRAVA spol. s r.o.**
Janáčkova 7, 702 00 OSTRAVA
DIČ: CZ49606123 tel: 596 124 897

Obsah:

1. Zadání rozptylové studie	3
2. Metodika výpočtu	3
2.1. Metoda, typ modelu.....	3
2.2. Třídy stabilitního zvrstvení	4
2.3. Způsob výpočtu	5
3. Vstupní údaje.....	6
3.1. Umístění záměru	6
3.2. Údaje o zdrojích.....	8
3.3. Emisní charakteristika zdrojů	13
3.4. Meteorologické údaje	24
3.5. Popis referenčních bodů	25
3.6. Znečišťující látky a příslušné imisní limity	27
3.7. Hodnocení úrovně znečištění v předemné lokalitě	28
4. Výsledky rozptylové studie.....	32
4.1. Vypočtené hodnoty doplňkové imisní zátěže referenčních bodů	32
4.2. Nejvyšší vypočtené hodnoty	32
4.3. Vypočtené hodnoty ve vybraných referenčních bodech	34
4.4. Vyhodnocení vypočtených hodnot	42
4.5. Grafická interpretace s izoliniemi koncentrací znečišťujících látek.	45
5. Návrh kompenzačních opatření.....	45
6. Závěrečné hodnocení	45
7. Seznam použitých podkladů	46

1. Zadání rozptylové studie

Úkolem této studie je zmapovat změnu imisní zátěže dotčené lokality po realizaci záměru “Modernizace ocelárny” v areálu společnosti NOVÁ HUŤ s.r.o. v Ostravě (dále v textu NH).

Součástí záměru je výstavba nové elektrické obloukové pece (EOP). Při provozu zařízení a zpracování železného šrotu nebude v provozu do nedávné doby využívaná výroba aglomerátu a výroba železa, včetně výroby koksu.

Výroba tekuté oceli měla být původně zajištěna (2x hybridní EOP). Na tyto nové výrobní agregáty (2x Hybridní EOP) bylo v roce 2023 vydáno právoplatné stavební povolení s č.j. SLE52103/23/SŘ/Nav včetně jeho prodloužení.

Tyto dvě hybridní EOP počítaly se vsázkou v kombinaci tekutého surového železa/šrotu v poměrech od 10/90 % nebo obráceně dle aktuálních cen surového železa/šrotu případně vyráběných jakostí.

Změnou vlastnické struktury NH a zrušením výroby tekutého surového železa ve vysokých pecích a navazujícího koksu v koksově bylo rozhodnuto o instalaci „klasické“ jedné EOP, jež využívá vsázku v podobě 100 % šrotu.

S ohledem na skutečnost, že původní varianta záměru z roku 2012 počítala s instalací 2 BOF pecí a v roce 2020 byl v procesu EIA porovnán provoz těchto dvou BOF pecí s nově navrženou instalací 2 hybridních pecí, analogicky je v této studii porovnán provoz původně navržených BOF pecí s provozem nově navržené elektrické obloukové pece.

Rozptylová studie tedy hodnotí a vzájemně porovnává následující varianty výroby oceli:

- Instalace BOF (dle schváleného záměru v roce 2012)
- Instalace EOP (dle navrhované změny záměru)

Do výpočtu jsou zahrnuty pouze emise z provozu pecí BOF a EOP (zde včetně odtahu emisí ze surovinové haly a z vakuovacího zařízení). Zdroje v provozu vysokých pecí a aglomerace již nejsou v činnosti a je tedy bezúčelné je nyní do výpočtu zahrnovat.

Hodnoceny jsou změny imisních příspěvků následujících znečišťujících látek:

- částic frakce PM₁₀ a PM_{2,5},
- oxidu dusičitého (NO₂),
- oxidu siřičitého (SO₂),
- oxidu uhelnatého (CO),
- rtuti (Hg),
- polychlorované dibenzodioxiny a dibenzofurany (PCDD/F)

Do výpočtu byly zahrnuty stávající zdroje emisí související s uvedeným záměrem a nové zdroje emisí z důvodu vyhodnocení změny imisní zátěže proti stávajícímu stavu.

2. Metodika výpočtu

2.1. Metoda, typ modelu

Pro výpočet doplňkové imisní zátěže je použit matematický model dle metodiky **SYMOS'97**, která byla vydána v červnu 1998 Českým hydrometeorologickým ústavem Praha pod názvem "Systém modelování stacionárních zdrojů". Tato metodika byla roku 2013 upravena a doplněna, aby splňovala podmínky dané platnou legislativou.

Metodika výpočtu znečištění ovzduší umožňuje:

- výpočet znečištění ovzduší plynnými látkami a prachem z bodových, liniových a plošných zdrojů
- výpočet znečištění od většího počtu zdrojů
- stanovit charakteristiky znečištění v husté geometrické síti referenčních bodů a připravit tímto způsobem podklady pro názorné kartografické zpracování výsledků výpočtů
- brát v úvahu statistické rozložení směru a rychlosti větru vztahované ke třídám stability mezní vrstvy ovzduší podle Klasifikace Bubníka a Koldovského
- odhad koncentrace znečišťujících látek při bezvětří a pod inverzní vrstvou ve složitém terénu.

Pro každý referenční bod umožňuje metodika výpočet těchto základních charakteristik znečištění ovzduší:

- maximální možné krátkodobé (hodinové) hodnoty koncentrací znečišťujících látek, které se mohou vyskytnout ve všech třídách rychlosti větru a stability ovzduší
- maximální možné krátkodobé (hodinové) hodnoty koncentrací znečišťujících látek bez ohledu na třídu stability a rychlost větru
- roční průměrné koncentrace
- denní průměrné koncentrace
- klouzavý osmihodinový průměr
- doba trvání koncentrací převyšujících určité předem zadané hodnoty.

Metodika se používá při posuzování vlivu stávajících nebo nově budovaných zdrojů znečištění ovzduší na okolí.

2.2. Třídy stabilitního zvrstvení

Stabilitní klasifikace podle Bubníka a Koldovského používaná v našich zeměpisných šířkách zahrnuje tři třídy stabilní, jednu třídu normální a jednu třídu labilní.

V I. třídě stability – superstabilní – je rozptyl znečišťujících látek v ovzduší velmi malý nebo téměř žádný, znečišťující látky se i ve viditelné formě šíří na velké vzdálenosti. Koncentrace při zemi jsou nízké a ve výšce velmi vysoké. Proto ve značně vyvýšených polohách jsou v této třídě počítány absolutní maxima koncentrací. Pro prach toto tvrzení platí i v rovině v důsledku pádové rychlosti částic.

V II. a III. třídě stability se rozptylové podmínky postupně vylepšují, ale jsou stále nepříznivé.

Ve IV. třídě stability – normální – jsou rozptylové podmínky dobré. Tato třída stability se v atmosféře vyskytuje nejčastěji, a to zejména v rovině nebo v málo zvlněné krajině.

V V. třídě stability – konvektivní – jsou sice nejlepší rozptylové podmínky, ale v důsledku intenzivních vertikálních konvektivních pohybů se mohou vyskytovat v malých vzdálenostech od zdroje nárazově vysoké koncentrace.

2.3. Způsob výpočtu

Charakteristika veličin nutných pro výpočet matematického modelu rozptylu škodlivin v atmosféře byla zjištěna výpočtem a z hodnot emisí specifikovaných zadavatelem. Emise jsou uvedeny v následujících kapitolách.

Do výpočtu jsou zahrnuta pouze zařízení dotčená záměrem s definovanými zdroji emisí v areálu Nové Huti s.r.o., jiné zdroje nejsou do výpočtu zahrnuty. Proto lze vypočtené hodnoty interpretovat jako doplňkovou imisní zátěž lokality.

Pro výpočet byl použit program SYMOS'97, verze 2013 (v. 7.0.7772.15301).

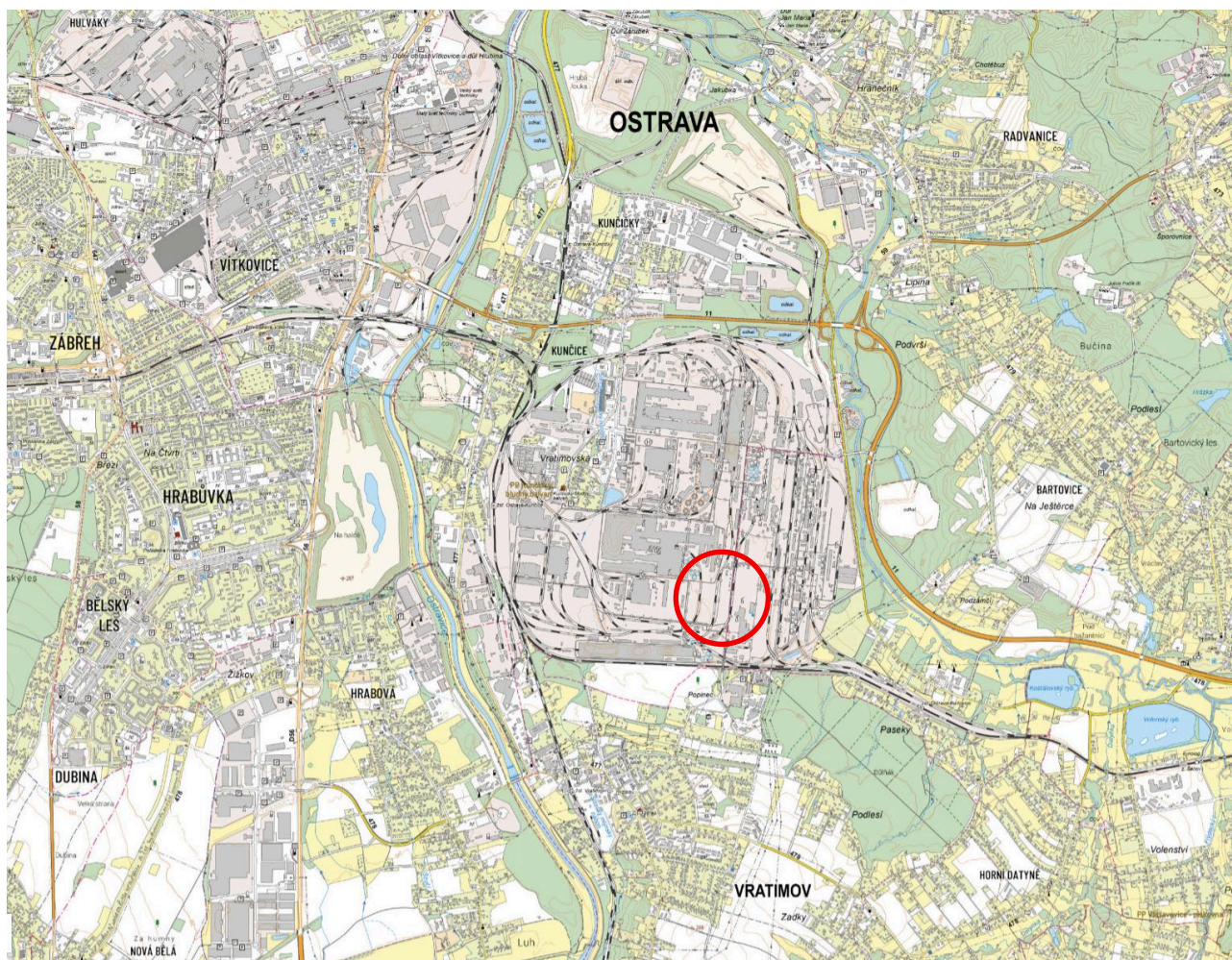
Hodnoty vypočtených koncentrací byly porovnány s imisními limity a s imisním pozadím.

3. Vstupní údaje

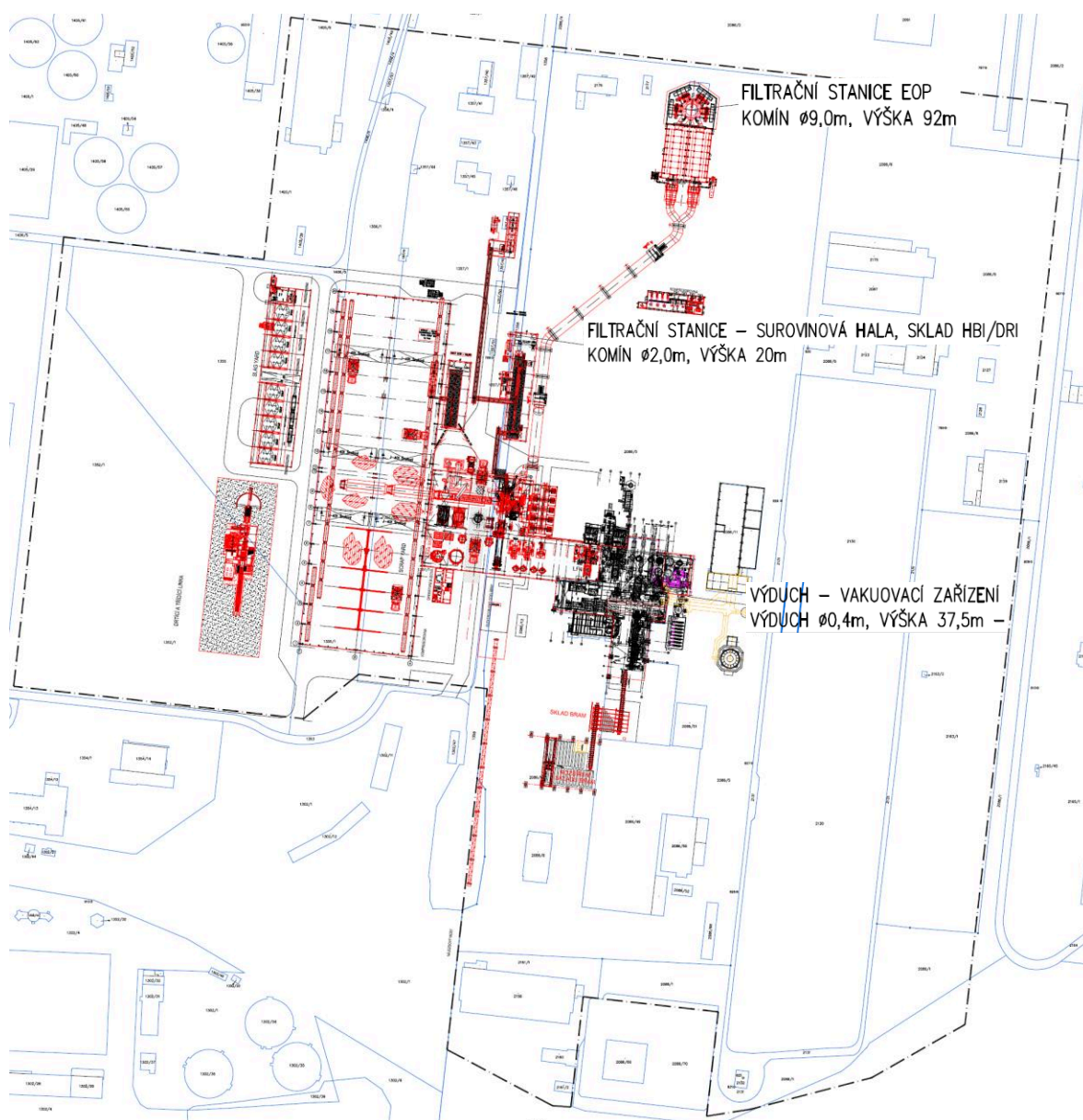
3.1. Umístění záměru

Záměr se nachází v jihovýchodní části Ostravy, ve stávající průmyslové oblasti v areálu Nová Huť s.r.o. Technologie bude situována v jižní části areálu, a to v katastrálním území Kunčice nad Ostravicí a Bartovice – viz následující mapa.

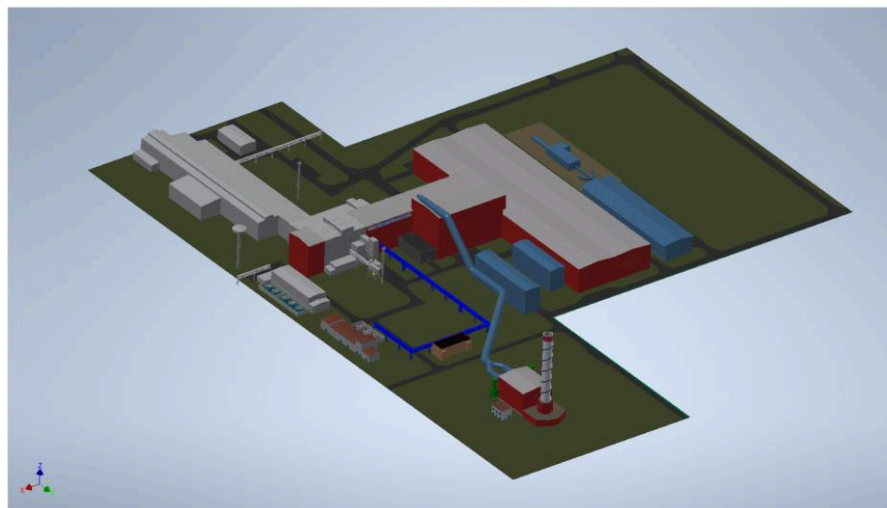
Obrázek 1: Poloha ocelárny – podkladová mapa (zdroj: cuzk.cz)



Obrázek 2: Detail katastrální mapy ČUZK s umístěním nové technologie



Obrázek 3: Model nové ocelárny



3.2. Údaje o zdrojích

3.2.1. Popis technologie a technologického zařízení

Modernizace ocelárny spočívá v instalaci nového výrobního agregátu na výrobu tekuté oceli (EOP). Stavba se skládá z několika nezbytných navzájem propojených funkčních celků (provozních a na to navazujících stavebních celků), které budou zajišťovat tuto výrobu tekuté oceli v náležité kvalitě, množství a za stanovených ekologických, ekonomických a bezpečnostních podmínek. Propojené funkční celky a jejich popis je zahrnut v jednotlivých PROVOZNÍCH CELCÍCH (PC) a STAVEBNÍCH CELCÍCH (SC).

PC 01 EOP, LF a VD

EOP je hlavní výrobní agregát celé modernizace ocelárny, kde dochází za pomoci uhlíkových elektrod případně přídavných plynových hořáků k tavení šrotu z ~ 20 °C na tekutou ocel, která má při odpichu ~1630 °C.

Odpich (vylévání tekuté oceli z EOP) je prováděn do licích pánví (LP).

Pro zefektivnění tavení se využívá přehřevu šrotu spaliny z tavení.

Součástí vsázky může být i redukované železo (HBI/DRI) v poměru max 25 % vsázky dle vyráběných jakostí oceli.

Podle vyráběných jakostí oceli může být tekutá ocel převážena v licích pánvích (LP) na zařízení / pracoviště mimopecního zpracování, které jsou buď LF (pánvová pec) nebo VD (vakuovací zařízení).

LF (Pánvová pec) je stávající zařízení/pracoviště na legování a desoxidaci tekuté oceli licí pánvi (LP) umístěné ve stávající hale minihutě mezi řadami „G“ a „H“ a mezi polemi „9“ a „10“. Princip zařízení spočívá v nasazení víka s elektrodami a průchody pro přísun legur desoxidovadel do Licí pánve (LP). Elektrody udržují tekutou ocel na požadované teplotě. Vzhledem k vyráběným jakostem ocelí bude stávající LF doplněna o zařízení „TWIN LF“ → nové pracoviště stejného principu.

VD (vakuovací zařízení) je nové zařízení na vakuové odplynění tekuté oceli v LP (licí pánvi). Princip zařízení spočívá v usazení licí pánve do kesonové nádoby, uzavření nádoby víkem a vytvoření vakua v prostoru kesonové nádoby a tím zbavení se nežádoucího plynu z tekuté oceli v tomto případě vodíku.

Všechna výše popsaná zařízení budou umístěna ve 2 lodní hale pod souhrnným názvem „hala Ocelárny“ která se skládá:

- Licí hala → jedná se o prodloužení stávající haly Minihutě (haly LF) východním a západním směrem
- Hala EOP → jedná se o novou haly podél stávající prodloužené haly Minihutě (haly LF)

Celková kapacita výroby tekuté oceli na EOP

1 750 000 t/rok

PC 02 Technologická zařízení v hale ocelárny

Hlavní výrobní agregát (EOP) a zařízení pro mimopecní zpracování oceli - Pánvová pec (LF) nebo Vakuovací zařízení (VD) potřebují ke svému provozu pomocné technologické zařízení, jedná se o tyto základní:

- Servisní pracoviště – stojany, plošiny atd pro servis vyměnitelných částí EOP (nístěj, plášť a víko).
- Pánvové hospodářství – Licí pánve (LP) předběžně asi 11 ks jenž se budou využívat pro mimopení úpravu tekuté oceli potřebují pravidelnou údržbu včetně výměny vyzdívek a předeheřvu.
- Jeřáby – jedná se celkem asi 10 jeřábů různých typů (mostových, sloupových, konzolových). Tyto se používají na servis a obsluhu výše uvedené technologie v obou lodích haly ocelárny.
- Potrubní rozvody a rozvody silnoprůdu – zajištění přívodu energií a medií pro provoz výše uvedené technologie.
- Technologické ocelové konstrukce – jedná se o plošiny, schodiště v řadě případů i naklápací nebo otočné.
- Odběr vzorků potrubní pošta – systém na okamžité zjištění chemického složení jednotlivých taveb tekuté oceli, nutné pro mimopecní úpravu na LF a VD.

PC 03 Šrotiště a drtící linka

Jak už bylo uvedeno v předchozím textu, modernizována ocelárna je vhodně umístěna u stávajícího šrotiště. Toto stávající šrotiště bude zastřešeno a oplášťeno. Šrot je hlavní vstupní surovina do hlavního výrobního agregátu (EOP).

Šrot bude přivážen vagóny po stávajícím systému kolejí, které budou vhodně upraveny uvnitř haly šrotiště. Nová hala stávajícího šrotiště je navržena jako dvoulodní s celkem 6 ks mostovými jeřáby s magnety, které budou zajišťovat obsluhu šrotiště.

Šrot z vagónu bude vykládán v hale šrotiště do šrotových boxů dle druhu šrotu.

Šrotové boxy (celkem 28) budou ze systému betonových bloků.

Při první tavbě na EOP bude šrot naložen do šrotového koše a převezen ze šrotiště do haly ocelárny kolovým vozidlem. Tam bude nasazen šrot z vertikální polohy mostovým jeřábem do EOP. Touto první tavbou vznikne tekutý zbytek v EOP, jenž následně umožní využití odpadního tepla při předeheřvu šrotu. Další tavby jsou plynule sázeny šrotem pomocí horizontálního vibračního dopravníku s násypkou a tunelem kde dochází k předeheřvu šrotu ze spalín z tavení v EOP. Takto nepřetržitý systém sázení / tavení na EOP se předpokládá po dobu cca 3 týdnů (životnost vyzdívek v EOP). Horizontální vibrační dopravník s předeheřvem je v úrovni ~ +9 m.

Hala šrotiště je vhodně umístěna a propojena s halou ocelárny a horizontální dopravník s předeheřvem šrotu vstupuje u do haly ocelárny.

Kapacita šrotiště (zásoba šrotu) je naprojektována na 7 dní bez příjezdu vlakové soupravy se šrotem při sázení 100% šrotu (bez HBI/ DRI a bez autovraků).

Vzhledem k recyklovatelnosti oceli je u šrotiště navržena drtící linka pro recyklaci autovraků, a bílého zboží. Drtící linka je rovněž zaplášťena a bude spojena s horizontálním vibračním dopravníkem pro předeheřv šrotu umístěným na šrotišti a vstupující do haly ocelárny.

PC 04 Sklad a manipulace s přísadami, tavidly a DRI/HBI

Skladováním a dopravováním materiálem budou přísady určené k dezoxidaci a legování oceli, ke tvorbě strusky a kovonosný vsázkový materiál DRI/HBI. Systém skladování a dopravy budou tvořit zásobníky v nové hale přísad v blízkosti haly ocelárny (na severní straně). Zavážení do haly bude pomocí vagonů. Do tohoto systému patří rovněž zásobníky a doprava práškového uhlíku, sloužícího k injektáži do EOP. Přísady budou do zásobníků v hale zaváženy 2 šikmými pásy

z podzemních zásobníků, které budou zaváženy nákladními automobily (menší objemy). Přísady z haly přísad budou dále dopravovány systémem pásových dopravníků, korečkových elevátorů, skluzů a vibračních podavačů do denních zásobníků. Na systém pásové dopravy bude napojen výstup z mezi zásobníku vápna, umístěného u podzemních zásobníků. Vápno do mezi zásobníku bude dopravováno šikmým pásem z podzemních zásobníků, zavážených železničními vagóny. Z denních zásobníků bude materiál dávkován do pece nebo pánve, dle požadavků jednotlivých taveb. Toto podávání je součástí dodávky pece.

Technologické zařízení manipulace a skladování přísad bude vybaveno odsáváním. Odprášení bude rozděleno na dvě samostatné části, odprášení vápenného hospodářství a odprášení ostatních částí. Pro zajištění údržby budou ve všech prostorech instalovány jeřáby a kladkostroje.

V hale šrotiště bude podzemní sklad HBI/DRI (výsyp z vagonů) pro zavážení přímo do horizontálního vibračního dopravníku s předeřevem šrotu zavážející EOP

PC 05 Zařízení plynulého odlévání oceli ZPO2 – druhý licí proud 2.LP

Jak bylo výše uvedeno, modernizována ocelárna včetně hlavního výrobního zařízení na tekutou ocel (EOP) je vhodně situována u Minihutě. Stávající zařízení plynulého odlévání oceli ZPO2 umístěné ve stávající hale minihutě bude rozšířeno o druhý licí proud.

S výhledovou realizací druhého licího proudu bylo uvažováno již při výstavbě ZPO2 v roce 1998 a byla zde provedena dílčí stavební připravenost včetně prostorové rezervy v stávající hale minihutě.

Požadovaná tloušťka odlévaných bram na druhém licím proudu bude 250 mm, šířka 1 600 mm a dělené délky 6–12 m.

Po úpravě tekuté oceli na pracovištích LF a VD je tekutá ocel v LP (licí pánvi) usazena na stávající otočný licí stojan a přes mezi pánev se dostane buď na stávající licí proud ZPO2 nebo na nový druhý licí proud ZPO2.

Technologicky bude nový druhý licí proud vybaven novými provozními výměnnými částmi, kterými jsou (krystalizátory, licí segmenty, trysky sekundárního chlazení, hlavy startovací zátky, hořáky pálicích strojů apod). Pro tyto potřeby bude dovybavena dílna a sklad pro přípravu částí licího oblouku před litím.

Technologický tok pokračuje dále stávajícím pálicím strojem, ohřívací pecí a stávající válcovnou Steckel z nichž vychází polotovar ve tvaru bram.

PC 06 Struskové hospodářství

Nové kryté struskové hospodářství / pracoviště chlazení strusky vznikne výstavbou nové haly za halou šrotiště západním směrem. Bude se skládat ze dvou částí, pracoviště chlazení strusky a pracoviště separace strusky (oddělení největších kovových částí). Pro odsun strusky z nové ocelárny bude využívána nová strusková pánev o objemu 24 m³ a nový kolový manipulátor. Zvláště se separuje struska z EOP a samostatně pak ze sekundární metalurgie (LF a VD).

Na pracovišti chlazení strusky se bude přivážet tekutá struska, která se bude vylévat do 4 ks chladicích boxů a následně se bude zkrápět (chladit) chladící vodou. Z tohoto důvodu budou v její severní části vybudovány:

- strojovna pro čerpání chladící vody,
- jímka s chladící vodou,
- odpadní jímka,

- klimatizovaná elektrorozvodna.

Pro manipulaci s vychlazenou struskou se bude používat nový kolový nakladač.

Pracoviště zpracování strusky bude obsahovat běžnou technologii (násypky, pásy magnetický separátor, mostový jeřáb) atd.

Struska bude následně odvážena vagóny (v hale bude kolej) firmou oprávněnou nakládat s tímto druhem odpadu. Předpokládáme na stávající odval severním směrem za ul. Rudnou

PC 07 Doprava tekuté oceli mezi EOP a ZPO1

Tekutá ocel připravená mimopecní úpravou na LF nebo VD v lící pánvi LP je ve stávající hale minihutě naložena na stávající železniční dopravní infrastrukturu (přizpůsobené převozu LP) a po stávající kolejové síti je dopravena do areálu staré ocelárny k ZPO1.

PC 08 Elektrická silnoprůdová zařízení

Obsahem tohoto PC jsou tyto provozní soubory nezbytné k napojení nové technologie:

- Rozvodna R110kV v trafostanici ocelárny – vstupní rozvodna pro novou ocelárnu.
- Transformátory 110/33kV v trafostanici ocelárny.
- Transformátory 110/6,3kV v trafostanici ocelárny.
- Rozvodna R33kV v trafostanici ocelárny.
- Rozvodna R6kV v trafostanici ocelárny.
- Zajištění vlastní spotřeby v trafostanici 110/35/6,3kV.
- Řídicí systém rozvodu 110kV, 33kV, 6kV.

PC 09 ASŘ a MaR

PC řeší zajištění sběru dat z nových rozvodů R110/33kV, R110/6kV a rozvodů NN. Systém lokálního řízení a monitorování bude založen na terminálu RTU. Pro časovou synchronizaci bude systém vybaven přijímačem časového signálu, zapojeným do sítě IEC61850. Hlavní RTU bude umístěno v rozvodně GIS, z něj bude možné spustit lokální pracovní stanici systému. Hlavní RTU také zajistí přenos dat do nadřazeného systému protokolem IEC. Pro každou rozvodnu je v hlavním RTU samostatný procesor s komunikací, který zajistí komunikaci s ochranami příslušné části / rozvodu. Další RTU zajistí pomocí vstupních a výstupních modulů sběr signálů podle popisu v návrhu řešení.

PC 10 Vodní hospodářství

Základními zařízeními v PC10 Vodní hospodářství, které zajišťuje chladicí systém nové ocelárny, jsou čerpací stanice (ČS), filtrace, chladicí věže, zařízení pro chemickou úpravu a ve stavebně oddělené části i elektrorozvodna. Skladba čerpací techniky je navržena tak, aby zajišťovala spolehlivou dodávku chladicí vody pro všechny požadavky výroby – chlazení základních agregátů (EOP, TWIN LF, VD a druhý lící proud na ZPO2) a pomocných zařízení (struskové hospodářství apod.).

Zařízení pro chladicí systém nové ocelárny bude umístěno v čerpací stanici. Ve společné budově ČS budou umístěna čerpadla, písková i mechanická filtrace, zařízení pro chemickou úpravu a ve stavebně oddělené části bude elektrorozvodna. ČS nemá trvalou obsluhu, má dálkové ovládání s diagnostikou a monitoringem provozního stavu zařízení.

Samostatná část systému chlazení je vodní chladicí okruh, který bude zajišťovat chlazení všech výrobních agregátů a dalších zařízení, podle požadavků dodavatele hutních technologických

zařízení. Chladicí okruh je navržen jako cirkulační, s vhodnými chladiči, doplňováním ztrát z vnějšího zdroje, zařízeními pro dosažení požadované kvality vody a pro chlazení okruhu a filtraci. Pro vychlazení oteplené vody z hutních zařízení budou instalovány atmosférické, ventilátorové chladiče. Chladiče budou instalovány nad železobetonovými jímkami v jedné řadě a vany budou stavebně zapuštěny pod úroveň terénu. Nad chladiči bude instalována pochůzná plošina se zábradlím, pro údržbu ventilátorů, které jsou osazeny v horní části.

PC 11 Plynové hospodářství

Pro provoz technologie je potřeba stlačený vzduch.

Nová kompresorová stanice bude umístěna na severní straně nové ocelárny. Skládá se z:

- strojovny, kde jsou umístěny kompresory, sušičky, filtry atd. včetně mostového jeřábu
- vzdušníku umístěného v samostatné části
- trafokobek pro umístění nových transformátorů
- rozvodny pro umístění napájecích a řídicích rozvaděčů
- vzduchotechnické jednotky umístěné v samostatné části

Kompresorová stanice produkuje stlačený vzduch ve dvou stupních kvality. Jedná se o tlakový provozní a procesní. Produkce veškerého stlačeného vzduchu bude zajišťována dvěma kompresory (třetí je záloha). Kompresory jsou v závislosti na odběru řízeny automatickým systémem. Stlačený vzduch je odváděn z kompresorů do vzdušníku, kde dochází k uklidnění vzdušiny a hrubé separaci oleje, nečistot a kondenzátu. Poté je vzdušina přivedena zpět do prostoru kompresorové stanice, kde je pomocí dvou filtrů (třetí je záloha) s výměnnou vložkou přefiltrována a pomocí dvou kondenzačních sušiček (třetí je záloha) upravena na požadované parametry. Z tohoto objemu vzdušiny bude část odváděna přímo ke spotřebičům jako vzduch provozní a druhá část odváděna k další úpravě (vzduch procesní). Tato část dále prochází přes tři sekce (čtvrtá je záloha). Každá sekce se skládá ze vstupního filtru, adsorpční sušičky a výstupního filtru.

Vstupní vzduch bude nasáván do prostoru kompresorové stanice přes žaluzie (v protihlukové úpravě) s uzavírací klapkou umístěné v obvodových stěnách kompresorové stanice.

PC 12 Napájecí strana EOP – VN

Pro zajištění napájení nové rozvodny ocelárny bude nutno realizovat napájecí přívod na napěťové hladině 110 kV. Kabelový přívod bude mít přenosovou schopnost cca 235 MVA. Požadovaný příkon pro novou elektrickou oblokovou pec se předpokládá 180 MW.

Přívod 110 kV bude proveden z nové rozvodny 400/100kV, která je součástí jiné stavby (PC15 Zvýšení kapacity lokální distribuční soustavy v Ostravě).

PC 13 Demontáže a přeložky

Celá stavba je umístěna do stávajícího areálu NH v prostoru minihutě, kde probíhá funkční výroba.

V místě stavby je mnoho potrubí, elektrických kabelů a drobných technologických zařízení, které je třeba identifikovat, přeložit a případně demontovat. Jedná se tyto prostory:

- stávající venkovní šrotiště a okolí,
- stávající hala minihutě a okolí.

PC 14 Modernizace ve válcovnách

Součástí stavby jsou tzv. „drobné“ projekty modernizace na stávajících funkčních válcovnách

- Strojní broušení polyetylenové izolace

Jde o náhradu zastaralého ručního broušení konců trubek – bude instalován automat

- Indukční ohřev trubek před kalibrací

Nový induktor, který zrovnoměří teploty po celé délce trubek

- Modernizace sekundárního ostříku okují

Nový systém trysek s vyšší efektivitou ostříku

- Využití tepla spalin za ohřívací peci č.1

Nový výměník využívající spaliny ze stávající ohřívací pece

- Modernizace dělicích linek

Instalace tahohybové rovnačky zlepšující kvalitu válcovaných plechů

PC 15 Zvýšení kapacity lokální distribuční soustavy v Ostravě

Tento PC není předmětem DSP, řeší samostatně NH/OMEXOM

PC 16 Zajištění provozu stávajících zařízení

Předmětem je zajištění provozuschopnosti stávajících technologických zařízení, které byly odstaveny z provozu v roce 2023. Jedná se o agregáty které pracovaly s tekutou ocelí (odstavení vysokých pecí, koksovy a ocelárny)

V místě stavby u minihutě

- ZPO 2, včetně otočného licího stojanu a mezipánví
- Licího jeřábu 320t
- LF (pánvové pece)

Na severní straně areálu NH

- ZPO 1

Průběžně je vyžadována kontrola a údržba zařízení tak, aby nedošlo k jejich poškození vlivem nečinnosti, počasím (mrazy v zimě) a dalšími možnostmi poškození, včetně „lidského faktoru“.

V dostatečném předstihu před opětovným uvedením do provozu bude nutná detailní revize funkce všech zařízení, s výměnou a doplněním chybějících, nebo poškozených částí. Pak bude nutné provést studené individuální a komplexí vyzkoušení před zahájením zkušebního teplého provozu.

3.3. Emisní charakteristika zdrojů

Do výpočtu byly u obou variant (BOF a EOP) zahrnuty zdroje vlastní ocelárny.

Původní emise BOF byly převzaty z rozptylové studie, zpracované pro potřeby posuzování vlivů na životní prostředí v roce 2020 pro instalaci hybridních pecí, jedná se zde o emise centrálního filtru (primární a sekundární odsávání) a vypočtené fugitivní emise z haly ocelárny.

Nově specifikované emise EOP jsou dány projektovanými parametry záměru, jsou použity deklarované parametry emisí na výstupu centrálního filtru na výstupu primárního a sekundárního odsávání. Dále jsou do výpočtu zahrnuty emise filtrační stanice surovinové haly a výdech filtru

vakuovacího zařízení. Tyto emise jsou proti emisím centrálního filtru odsávání ocelárny relativně nízké, avšak jedná se o nově navržené zdroje znečišťování a z tohoto důvodu jsou do modelu zahrnuty.

3.3.1. Emise BOF

Primární odprášení BOF

Následující tabulka obsahuje časový snímek průměrné tavby BOF. Jedná se o parametry, které již byly posouzeny v původním procesu EIA záměru „Modernizace ocelárny“.

Tabulka 1: Primární odprášení – časový snímek průměrné tavby při provozu BOF

Fáze tavby	Trvání	Výkon odsávání	Koncentrace TZL na výstupu	Emise TZL
	(min)	(m ³ /h)	(mg/Nm ³)	(kg/tavbu)
Sázení šrotu	2	40 000	15	0,02
Lití surového železa	3	40 000	15	0,03
Zkujňování před zahájení jímání	3	130 000	20	0,13
Zkujňování při jímání	9	130 000	20	0,00*
Zkujňování po jímání	4	40 000	20	0,05
Měření teploty a odběr vzorků	3	130 000	15	0,1
Čekání	3,5	40 000	15	0,04
Dofuk	0,5	130 000	20	0,02
Odpich	5	40 000	15	0,05
Vylévání strusky	7	40 000	15	0,07
Rezerva	4	40 000	15	0,04
Celkem				0,55

* konvertorový plyn je jímán v plynojemu

Hlavními emitovanými látkami na výstupu primárního odprášení konvertorů BOF budou suspendované částice PM₁₀ a PM_{2,5}. Emise ostatních polutantů budou nevýznamné.

Sekundární odprášení BOF

Následující tabulka obsahuje časový snímek průměrné tavby BOF. Jedná se o parametry, které již byly posouzeny v předchozím procesu EIA záměru „Modernizace ocelárny“.

Hlavními emitovanými látkami na výstupu sekundárního odprášení konvertorů BOF budou suspendované částice PM₁₀ a PM_{2,5}.

Tabulka 2: Sekundární odprášení – časový snímek průměrné tavby při provozu BOF

Fáze tavby	Trvání	Výkon odsávání	Koncentrace TZL na výstupu	Emise TZL
	(min)	(m ³ /h)	(mg/Nm ³)	(kg/tavbu)
Přelévání surového železa	6	300 000	10	0,3
Odsíření surového železa	10	180 000	10	0,3
Odstruskování po odsíření	7	120 000	10	0,14
Sázení šrotu	2	300 000	10	0,1
Lití surového železa	3	300 000	10	0,15
Zkujňování před zahájením jímání	2	180 000	10	0,06
Zkujňování při jímání	11	100 000	10	0,18
Zkujňování po jímání	3	120 000	10	0,06
Měření teploty a odběr vzorků	3	150 000	10	0,07
Čekání	1	50 000	10	0,01
Dofuk	4	150 000	10	0,1
Odpich	5	240 000	10	0,2
Vylévání strusky	7	150 000	10	0,17
Doprava přísad	4	50 000	10	0,03
Odsávání haly konvertorů	5	300 000	10	0,25
Celkem				2,12

Fugitivní emise BOF

Fugitivní emise z provozu ocelárny jsou odhadnuty dle dokumentu „Referenční dokument nejlepších dostupných technik (BAT) pro Výrobu železa a oceli“. Dle kapitoly 7.2.2.1.4 *Fugitivní emise z procesů kyslíko-konvertorové ocelárny* a tabulky 7.7 lze odhadnou původní emise TZL u provozu BOF na 14,3 kg/h, přičemž požadovaná účinnost byla min. 90 %:

Tabulka 3: Roční hmotnostní toky fugitivních emisí

Zdroj	BOF (t/rok)		
	TZL	PM ₁₀	PM _{2,5}
Celkem	106,4	97,9	87,2

3.3.2. Emise ocelárny s novou EOP

Odprášení EOP

S ohledem na charakter odsávání celé haly ocelárny jsou emise ocelárny emitovány jedním výduchem, který vypouští odpadní vzdušinu, která prošla systémem čištění instalovaným v rámci projektu.

V následujících tabulkách jsou uvedeny časy jednotlivých operací a výkony odsávání.

Tabulka 4: Časový snímek tavení

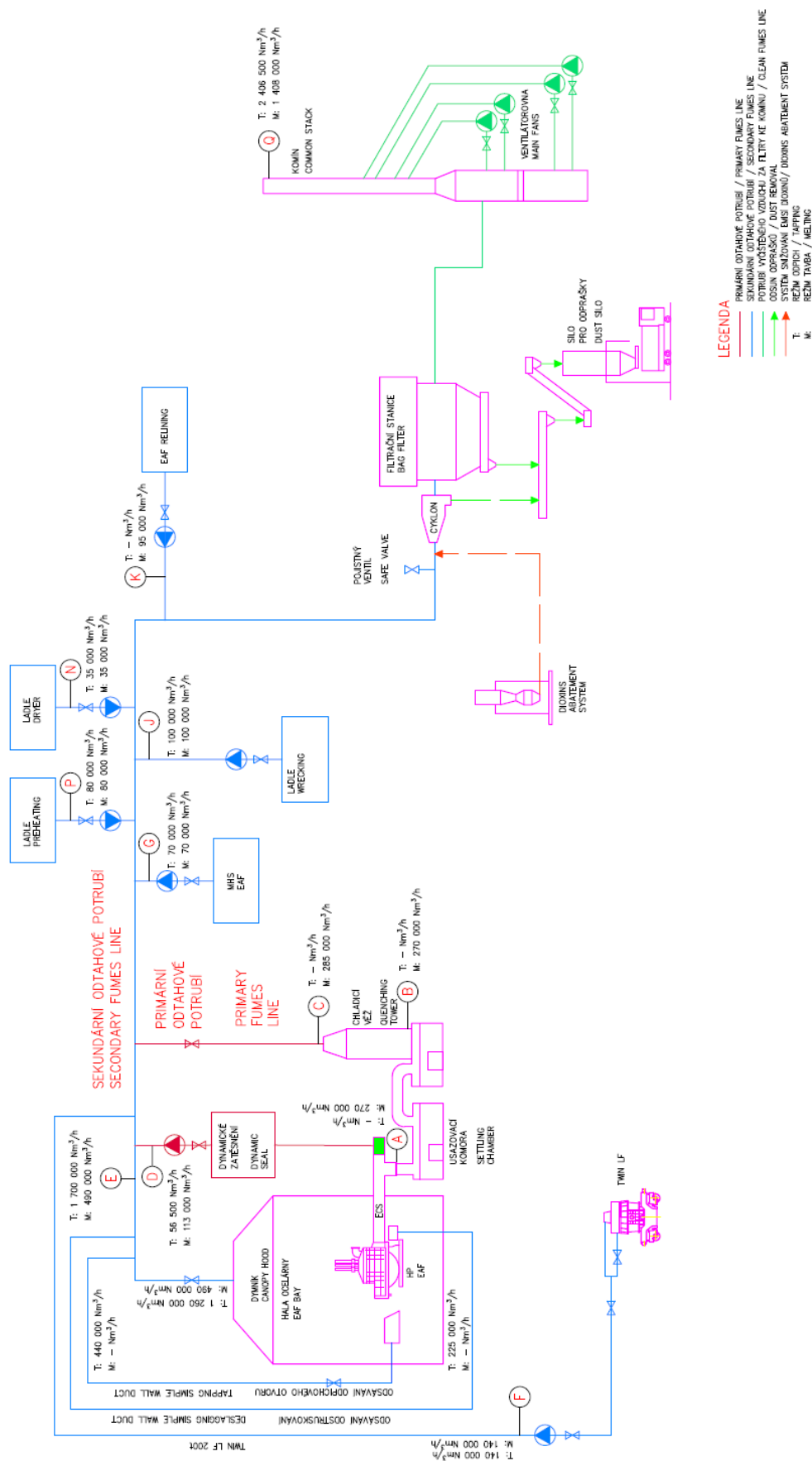
Fáze tavby	Trvání	Výkon odsávání	Průměrná koncentrace TZL na výstupu	Emise TZL
	(min)	(m ³ /h)	(mg/Nm ³)	(kg/tavbu)
Doba tavení	39	1 408 000	5	4,58
Doba odpichu a stahování strusky	6	2 406 500	5	1,20
Doba tavby celková	45	-	5	5,78

Při porovnání měrné výrobní emise TZL na každou tavbu se jeví jako významný nepoměr mezi variantou BOF a novou EOP, kde jsou emise TZL u EOP významně vyšší, než u BOF. Důvodem je skutečnost, že u BOF je výkon odsávání rozdělen na jednotlivé fáze tavby s příslušným časem procesu, což ve výsledku znamená pro každou tavbu vážený průměr výkonu odsávání primárního odprášení 71 705 m³/h a sekundárního odprášení 175 479 m³/h, zatímco u EOP je vážený průměr celkového výkonu odsávání 1 541 133 m³/h, tj. téměř 10x více. I při nižší výstupní koncentraci TZL u EOP pak vychází vyšší teoretické emise TZL, k této situaci však při reálném provozu pravděpodobně nedojde.

Tabulka 5: Výkony odtahů při fázi tavení

Místo odsávání	Fáze tavení		Fáze odpichu	
	Výkon odsávání	Teplota	Výkon odsávání	Teplota
	(Nm ³ /h)	°C	(Nm ³ /h)	°C
EOP – předehřev šrotu – primární odsávání	285 000	260	-	-
dynamický uzávěr	113 000	60	56 500	80
EOP dymník – sekundární odsávání	490 000	55	1 260 000	80
odpichový otvor	-	-	440 000	80
struskový otvor	-	-	225 000	80
doprava přísad	70 000	40	70 000	40
pánvová pec 200 t	140 000	130	140 000	130
bourání vyzdívek pánví	100 000	40	100 000	40
vysoušení pánví	35 000	250	35 000	250
předehřev pánví	80 000	250	80 000	250
bourání a vyzdívání nístěje eop	95 000	40	-	-
filtrační stanice – komín	1 408 000	110	2 406 500	80

Obrázek 4: Schéma odprášení EOP



Parametry odpadního plynu a garantované mezní koncentrace znečišťujících látek, odpovídající nejlepším dostupným technikám (BAT-AEL) jsou uvedeny v následující tabulce:

Tabulka 6: Parametry odpadního plynu

Parametr		Celkový výkon odsávání		
Objem odpadního plynu	Fáze tavení (39 min)	1 408 000 Nm ³ /h, teplota 110 °C		
	Odpich a stahování strusky (6 min)	2 406 500 Nm ³ /h, teplota 80 °C		
		Garantovaná hodnota (BAT-AEL)	Max. hmotnostní tok	Emisní faktor
		mg/Nm ³	kg/tavbu	g/t
Emise TZL		5*	5,78	28,90
Emise CO		1 000	1 156	5 779
Emise NO _x		400	462	2 312
Emise rtuti		0,05	0,0578	0,289
		ng I-TEQ /Nm ³	mg/tavbu	ug/t
Emise dioxinů (PCDD/F)		0,1	0,116	0,578

* Garantovaná hodnota

Výše uvedené emise jsou však maximální a nezohledňují reálný provoz elektrické obloukové pece (zejména u NO_x). U elektrické obloukové pece nevznikají emise SO₂ v důsledku absence spalovacího procesu a síru obsahujících paliv. Emise NO_x vznikají pouze sekundárně působením vysokých teplot elektrického oblouku, jejich množství je nízké a v porovnání s ostatními zdroji zanedbatelné.

Skutečné emise mohou být významně nižší, jelikož výše uvedený objem odpadní vzdušiny nesouvisí pouze s odsáváním technologie tavení, ale zahrnuje výměnu vzduchu v celé hale ocelárny. Emise při výrobě 1,75 mil t. oceli pak vychází následující emise na výstupu filtračního zařízení:

Tabulka 7: Výhledové emise znečišťujících látek při výrobě 1,75 mil. t/rok

Zn. látka	Zdroj	Množství vyrobené oceli	Emisní faktor	Hmotnostní tok emisí	
		[t/rok]		[t/rok]	g/s
TZL	EOP	1 750 000	28,90	50,575	2,141
PM ₁₀			24,565	42,989	1,820
PM _{2,5}			17,340	30,345	1,285
NO _x			2 312	4 045	171
CO			5 779	10 114	428
Hg			0,2890	0,506	0,021
PCDD/F			0,578 ug I-TEQ/t _{oceli}	1,01 g/rok	0,043 ug/s

*Dle metodiky pro vypracování rozptylových studií je za tkaninovým filtrem podíl PM₁₀ v TZL 85 %, podíl PM_{2,5} je 60 %.

Výška výduchu filtračního stanice EOP je cca 92 m, průměr 9 m.

Souřadnice JTSK: -468 373, -1 107 084.

Filtrační stanice – surovinová hala, sklad HBI/DRI

Technologické zařízení manipulace a skladování přísad bude vybaveno odsáváním. Odprášení bude rozděleno na dvě samostatné části, odprášení vápenného hospodářství a odprášení ostatních částí.

Tabulka 8: Emise – Surovinová hala a sklad HBI/DRI

Zdroj:	Surovinová hala a sklad HBI/DRI		
Objemový průtok V_n :	140 000 m ³ /h		
Provozní hodiny:	8 000 hod/rok		
Znečišťující látka	Koncentrace	Hmotnostní tok	Celkové roční emise
	c_n [mg/m ³]	M [kg/h]	E [t/r]
TZL *	3	0,420	3,360
PM ₁₀	2,55	0,357	2,856
PM _{2,5}	1,8	0,252	2,016

*Dle metodiky pro vypracování rozptylových studií je za tkaninovým filtrem podíl PM₁₀ v TZL 85 %, podíl PM_{2,5} je 60 %.

Výška výduchu filtrační stanice je 20 m, průměr 2 m.

Souřadnice JTSK -468 508, -1107251.

Vakuovací zařízení

Vakuovací zařízení VD, které je součástí tohoto záměru, bude mít samostatný filtr umístěný před mechanickými vývěvami.

Tabulka 9: Emise – Vakuovací zařízení

Zdroj:	Vakuovací zařízení		
Objemový průtok V_n :	7 000 m ³ /h		
Provozní hodiny:	8 000 hod/rok		
Znečišťující látka	Koncentrace	Hmotnostní tok	Celkové roční emise
	c_n [mg/m ³]	M [kg/h]	E [t/r]
TZL *	3	0,021	0,168
PM ₁₀	2,55	0,018	0,143
PM _{2,5}	1,8	0,013	0,101

*Dle metodiky pro vypracování rozptylových studií je za tkaninovým filtrem podíl PM₁₀ v TZL 85 %, podíl PM_{2,5} je 60 %.

Výška výduchu filtru je 37,5 m, průměr 0,4 m.

Souřadnice JTSK -468 377, -1107446.

3.3.3. Vyhodnocení celkové změny emisí

V následující tabulce je provedeno výsledné porovnání emisí porovnávaných zdrojů včetně vyčíslení jejich rozdílu.

Tabulka 10: Srovnání emisí před a po realizaci projektu

Zn. látka	Emise při provozu BOF Výroba 3,544 mil. t/rok	Emise při provozu EOP Výroba 1,75 mil. t/rok	Změna emisí
	[t/rok]	[t/rok]	[t/rok]
TZL	153,2*	54,103	-99,097
PM ₁₀	137,7*	45,988	-91,712
PM _{2,5}	115,3*	32,462	-82,838
SO ₂	0,4	-	-0,400
NO _x	1,8	4 045	4 044
CO	-	10 114	10 114
PCDD/F	-	1,01.10 ⁻⁶	1,01.10 ⁻⁶
Hg	-	0,506	0,506

* Včetně fugitivních emisí

Realizace záměru tedy bude znamenat snížení emisí zejména TZL (potažmo PM₁₀ a PM_{2,5}). Nárůst emisí NO_x je pouze teoretický, vypočtený hmotnostní tok emisí u EOP je na úrovni limitních emisí, reálné emise budou z důvodu absence spalovacích zařízení s vysokou pravděpodobností výrazně (i řádově) nižší.

3.3.4. Emise z vyvolané nákladní dopravy

Pro dovoz surovin a odvoz materiálu a odpadů vzniklých při vlastní výrobě oceli bude používána zejména železniční doprava, bude však využívána i nákladní automobilová doprava. Na základě bilancí materiálových toků se předpokládá příjezd nejvýše 78 nákladních vozidel za den (tj. průjezd vrátnicí celkem 156 vozidel za den). Trasa vozidel se na příjezdu do areálu NH předpokládá od ul. Rudná po ulici Vratimovská.

S ohledem na stávající intenzitu dopravy na ulici Rudná je modelována vyvolaná doprava pouze po ulici Vratimovské, a to právě od světelné křižovatky Rudná x Vratimovská po hlavní vjezd do areálu NH a částečně v areálu NH.

Obrázek 5: Modelované úseky dopravy



Emisní charakteristika zdroje

Vzhledem k charakteristice zdrojů – liniové zdroje – byl výpočet proveden pro PM_{10} , $PM_{2,5}$, NO_2 , CO, benzen a benzo[a]pyren. Výpočet pro ostatní látky (SO_2 , těžké kovy, atd.) je z důvodu velmi nízkých příspěvků s ohledem na stanovené imisní limity bezúčelný.

Doprava materiálu je realizována nákladními automobily v počtu průměrně 78 vozidel/den, tj. na vjezdu do areálu je průjezd vozidel 156 za den.

Emisní faktory vozidel byly stanoveny programem MEFA 13, který slouží k výpočtu emisních faktorů motorových vozidel. Výpočtovým rokem je rok 2030. U nákladních vozidel je předpokládána emisní kategorie EURO 4 (nafta).

Tabulka 11: Použité emisní faktory vozidel [g/km/vozidlo]

Úsek	NO _x [g/km]	PM ₁₀ [g/km]	NO ₂ [g/km]	Benzen [g/km]	BaP [μg/km]	PM _{2,5} [g/km]
1 pohyb vozidel v areálu, 20 km/h	2,3476	4,0038	0,2015	0,1527	0,2582	0,0123
2 vjezd do areálu, 10 km/h	5,4936	9,9864	0,398	0,3171	0,6043	0,0308
3 ul. Vratimovská 40 km/h	1,8291	3,5668	0,1441	0,1047	0,2012	0,0106
4 Křižovatka Rudná x Vratimovská, 20 km/h	3,4336	5,9308	0,2753	0,2145	0,3777	0,017
5 Ul. Rudná, 40 km/h	1,1991	2,1687	0,1082	0,0747	0,1319	0,0075

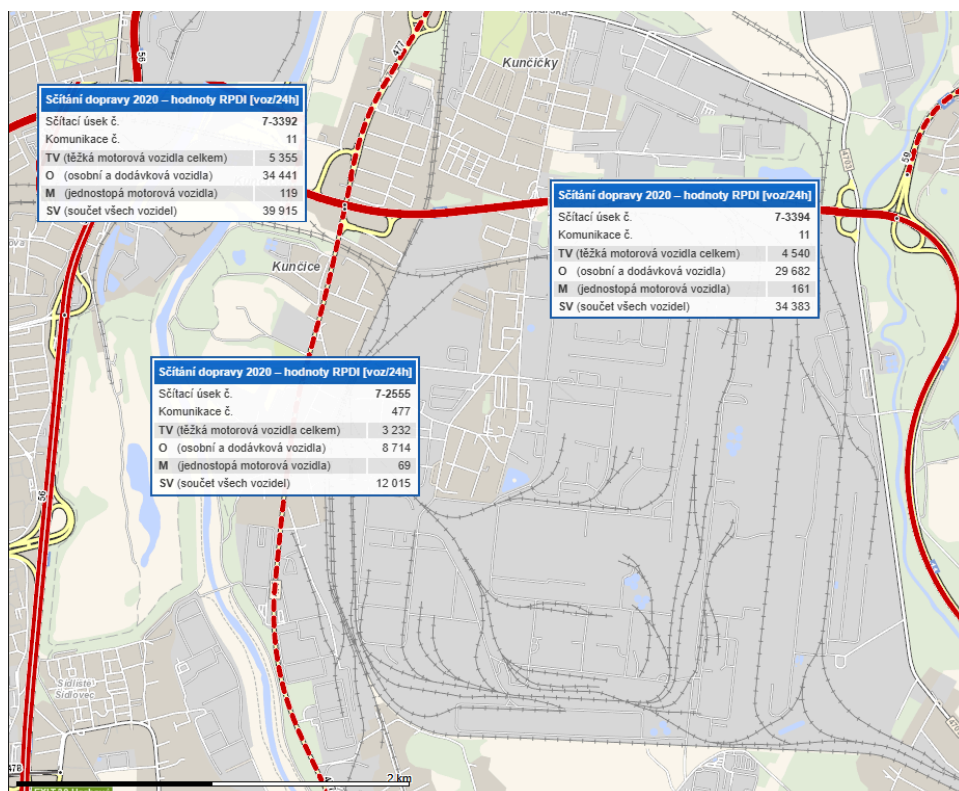
Sekundární emise prachu (PM₁₀ a PM_{2,5}) vznikající při provozu vozidel

Sekundární prašnost při pojezdu vozidel na veřejné komunikaci určuje celková denní intenzita vozidel a poměr nákladních a osobních vozidel pro určení váženého průměru tonáže vozidel.

Pro výpočet resuspenze prachu z povrchu zpevněných komunikací byla použita „Metodika pro výpočet emisí částic pocházejících z resuspenze ze silniční dopravy“ (zveřejněná na www.mzp.cz/cz/znecistení_ovzduší_dopravy). Metodika je zaměřena na řešení problematiky stanovení emisí pocházejících z resuspenze z automobilové dopravy. Jedná se o modifikaci dosud používané metodiky US EPA „AP-42“.

Údaje o intenzitách a složení dopravy na dotčené komunikaci byly získány z dat ŘSD z celostátního sčítání dopravy 2020 (<https://scitani.rsd.cz/>).

Obrázek 6: Intenzita dopravy v roce 2020 v okolí areálu Nové Huti s.r.o. (scitani.rsd.cz)



Základem pro výpočet byla výše uvedená intenzita dopravy na dotčených komunikacích. Níže uvedené emisní faktory jsou dílčí, pouze pro vyvolanou dopravu, nejedná se o celkovou prašnost z provozu na dotčených komunikacích.

Sekundární prašnost v areálu a u hlavního vjezdu (úseky č. 1 a č. 2) není s ohledem na nízkou rychlost vozidel uvažována.

Tabulka 12: Sekundární prašnost z povrchu komunikací – vyvolaná doprava

Úsek / rychlost	PM ₁₀ [g/km/s]	BaP (v PM ₁₀) [μg/km/s]	PM _{2,5} [g/km/s]
3 ul. Vratimovská 40 km/h	0,0093828	0,1040882	0,0022700
4 Křižovatka Rudná x Vratimovská, 20 km/h	0,0021214	0,0329766	0,0005133
5 Ul. Rudná 40 km/h	0,0029639	0,0347941	0,0007171

3.4. Meteorologické údaje

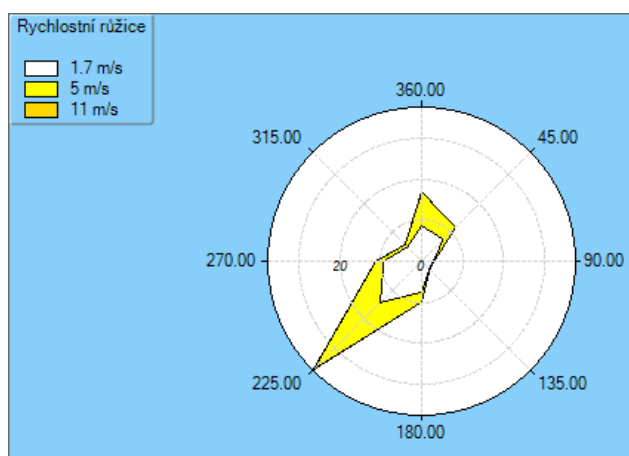
Lokalita, jejíž zátěž je posuzovaná v této studii, se nachází ve východní části Moravskoslezského kraje. Krajina je v okolí zdroje zvlněná, nadmořská výška posuzované oblasti se pohybuje od 196 m do 360 m.

3.4.1. Větrná růžice

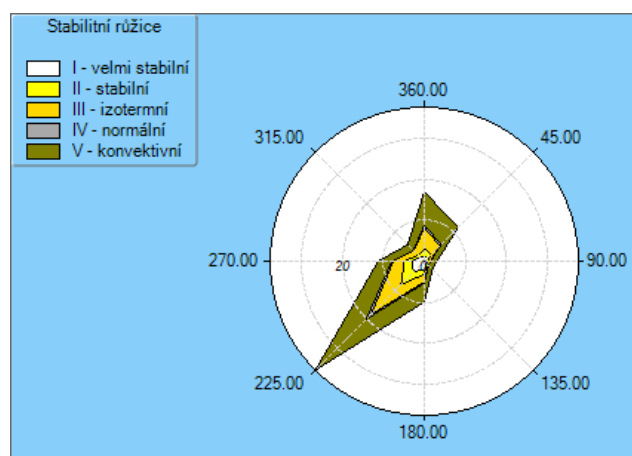
Pro výpočet ročního rozložení imisí byla použita platná větrná růžice pro střední část areálu NOVÁ HUŤ s.r.o. (dříve Liberty).

- Lokalita: Ostrava-Kunčičky, Liberty, okres Ostrava-město, N 49° 47,80963', E 18° 18,62930'
- Platnost: v 10 m nad zemí, četnosti v %
- Stabilitní členění: Bubník-Koldovský (metodika SYMOS'97), teplotní gradient z hladin 10 a 250 m nad zemí
- Rychlostní členění: metodika SYMOS'97
- Období výpočtu: 1. 1. 2014 — 31. 12. 2023
- Vytvořeno: 19. 2. 2024, model CALMET Version: 6.211 Level: 060414
- Zpracovatel: Oddělení kvality ovzduší, Pobočka Ostrava
- Objednavatel: TESO Ostrava spol.s r.o.

Obrázek 7: Rychlostní větrná růžice



Obrázek 8: Stabilitní větrná růžice



Tabulka 13: Hodnoty větrné růžice – celková růžice

Celková růžice										
m.s ⁻¹	N	NE	E	SE	S	SW	W	NW	CALM	součet
1,7	8.63	7.51	2.80	2.64	7.57	14.27	9.21	4.89	1.33	58.85
5	8.24	4.18	0.25	0.12	2.36	22.83	1.95	0.79	0.00	40.72
11	0.01	0.00	0.00	0.00	0.03	0.34	0.05	0.00	0.00	0.43
součet	16.88	11.69	3.05	2.76	9.96	37.44	11.21	5.68	1.33	100.00

3.5. Popis referenčních bodů

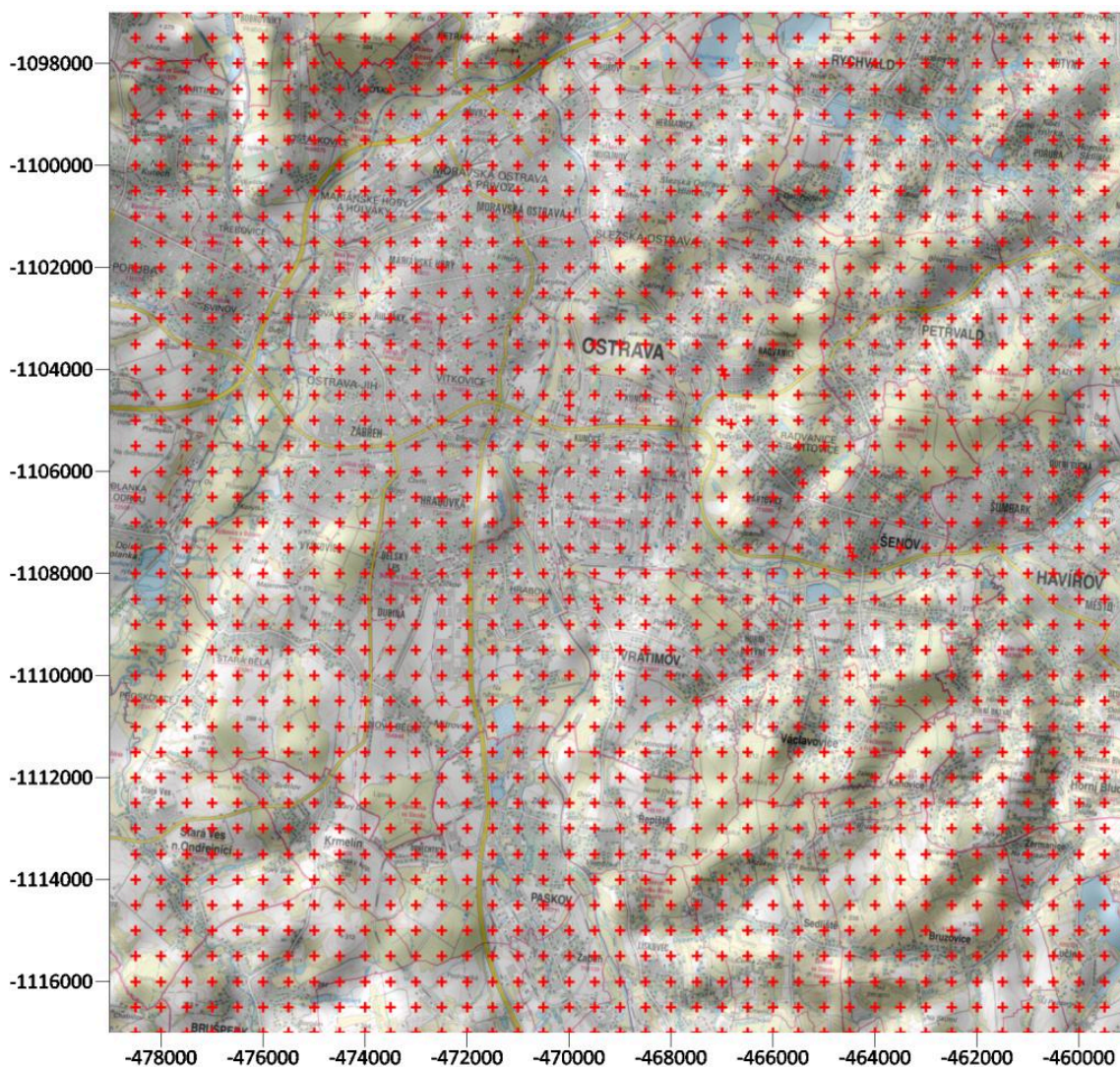
3.5.1. Referenční body pro stacionární zdroje emisí

Pro výpočet matematického modelu rozptylu škodlivin v lokalitě byla zvolena oblast o rozměru 20 x 20 km, ve kterých byla vytvořena síť referenčních bodů s krokem 500 m. Síť referenčních bodů je volena tak, aby pokrývala oblast nejvyššího předpokládaného ovlivnění imisní situace v posuzované lokalitě. Výška referenčních bodů je v dýchací zóně (1,5 m nad terénem). Dále bylo zvoleno 12 referenčních bodů, které jsou v blízkých obytných lokalitách.

Tabulka 14: Vymezení oblastí s referenčními body pro stacionární zdroje

Rozsah souřadnic JTSK – směr V-Z	Rozsah souřadnic JTSK – směr S-J
[-479 000; -459 000]	[-1 117 000; -1 097 000]

Obrázek 9: Síť referenčních bodů – stacionární zdroje



Výškopis dotčené lokality je stanoven z digitálního modelu terénu, dodaného s programem SYMOS.

3.5.2. Referenční body pro vyhodnocení vlivu dopravy

S ohledem na omezený dosah vlivů vyvolané dopravy byla pro její vyhodnocení zvolena samostatná síť referenčních bodů v okolí ulic Vratimovská a Rudná. Velikost oblasti je 1 x 1,5 km, krok sítě je 50 m, výška nad zemí 1,5 m.

Tabulka 15: Vymezení oblastí s referenčními body pro dopravu

Rozsah souřadnic JTSK – směr V-Z	Rozsah souřadnic JTSK – směr S-J
[-469 700; -468 700]	[-1 106 400; -1 104 900]

Obrázek 10: Síť referenčních bodů – doprava



Výškopis dotčené lokality je stanoven z digitálního modelu terénu, dodaného s programem SYMOS.

3.6. Znečišťující látky a příslušné imisní limity

3.6.1. Relevantní znečišťující látky

Relevantními látkami jsou u posuzované technologie ty, pro které je stanoven emisní limit (resp. limit dle BAT), v tomto případě se jedná o:

- tuhé znečišťující látky (TZL) – částice PM₁₀ a PM_{2,5},
- oxid dusičitý (NO₂),
- oxid siřičitý (SO₂),
- oxid uhelnatý (CO),
- rtuť (Hg),
- polychlorované dibenzodioxiny a dibenzofurany (PCDD/F).

3.6.2. Imisní limity

V současné době jsou platné imisní limity stanovené zákonem č. 201/2012 Sb. V následující tabulce jsou uvedeny **imisní limity znečišťujících látek, které jsou předmětem výpočtu rozptylové studie**:

Tabulka 16: Imisní limity vyhlášené pro ochranu zdraví lidí a maximální počet jejich překročení

Znečišťující látka	Doba průměrování	Imisní limit	Maximální počet překročení
Oxid siřičitý	1 hodina	350 µg/m ³	24
Oxid siřičitý	24 hodin	125 µg/m ³	3
Oxid dusičitý	1 hodina	200 µg/m ³	18
Oxid dusičitý	1 kalendářní rok	40 µg/m ³	-
Oxid uhelnatý	Maximální denní osmihodinový průměr	10 mg/m ³	-
Částice PM ₁₀	24 hodin	50 µg/m ³	35
Částice PM ₁₀	1 kalendářní rok	40 µg/m ³	-
Částice PM _{2,5}	1 kalendářní rok	20 µg/m ³	-

Dále jsou uvedeny i platné imisní limity pro ochranu ekosystémů a vegetace.

Tabulka 17: Imisní limity – ochrana ekosystémů a vegetace

Znečišťující látka	Doba průměrování	Imisní limit
Oxid siřičitý	kalendářní rok a zimní období (1. října - 31. března)	20 µg/m ³
Oxidy dusíku ¹⁾	1 kalendářní rok	30 µg/m ³

Poznámka: 1) Součet objemových poměrů (ppb_v) oxidu dusnatého a oxidu dusičitého vyjádřený v jednotkách hmotnostní koncentrace oxidu dusičitého.

Pro PCDD/F a Hg nejsou imisní limity stanoveny.

3.7. Hodnocení úrovní znečištění v předmětné lokalitě

Imisní situace lokality je v převážné míře ovlivněna významnými zdroji znečišťování umístěnými v lokalitě, místně dopravou, případně lokálními zdroji (domácí topeniště v zimním období). Vliv na imisní situaci má též dálkový přenos imisí z Polska.

Dle ročenky ČHMÚ „ZNEČIŠTĚNÍ OVZDUŠÍ NA ÚZEMÍ ČESKÉ REPUBLIKY V ROCE 2024“ došlo k překročení imisních limitů v roce 2024 na území aglomerace O/K/F-M, a to na následujícím území:

- pro 24hodinové průměry imisí PM_{10} na 0,11 % území,
- pro roční průměr imisí benzo[a]pyrenu na 40,71 % území.

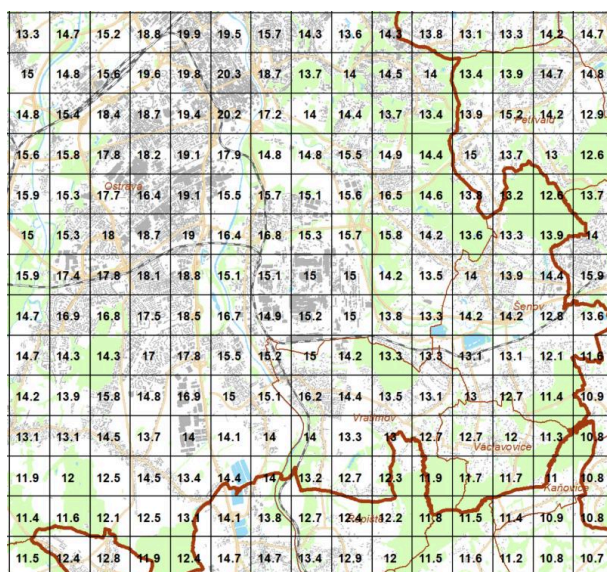
(zdroj: <https://www.chmi.cz/o-chmu/publikace-a-vzdělávání/zpravy-a-datové-prehledy/ročenky-kvality-ovzduší>)

Pro vyhodnocení imisního pozadí byla použita data zveřejněná Českým hydrometeorologickým ústavem na webovém portálu www.chmi.cz. Jedná se o průměr imisního pozadí vybraných znečišťujících látek za období 2020-2024, který je stanoven na základě modelování z dostupných dat o emisích zdrojů.

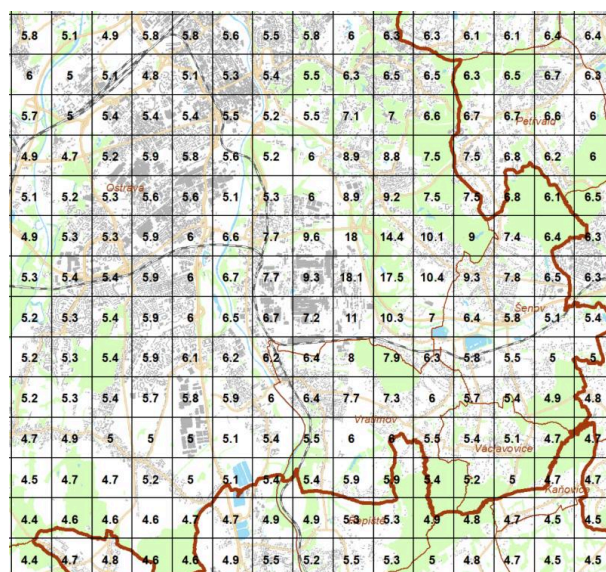
Imisní pozadí relevantních znečišťujících látek v blízké lokalitě je uvedeno v následujících mapách (www.chmi.cz):

Obrázek 11: Imisní pozadí lokality

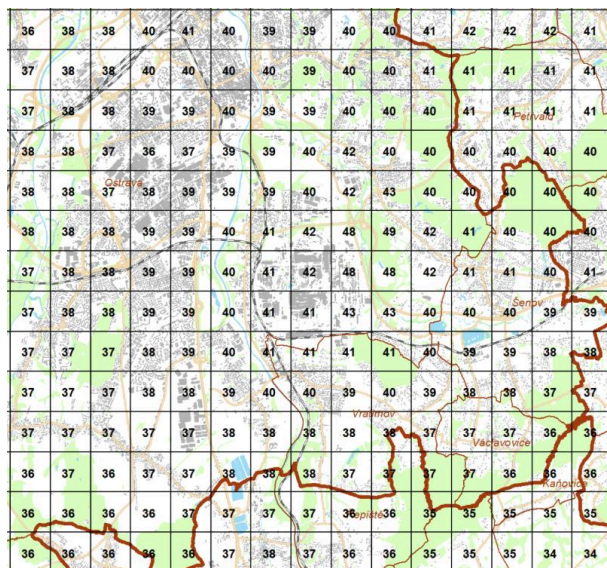
Roční průměrná koncentrace NO_2 [$\mu g \cdot m^{-3}$]



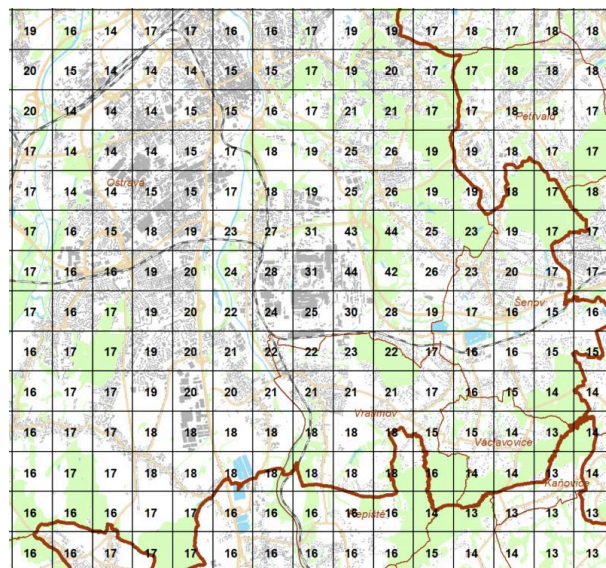
Roční průměrná koncentrace SO_2 [$\mu g \cdot m^{-3}$]



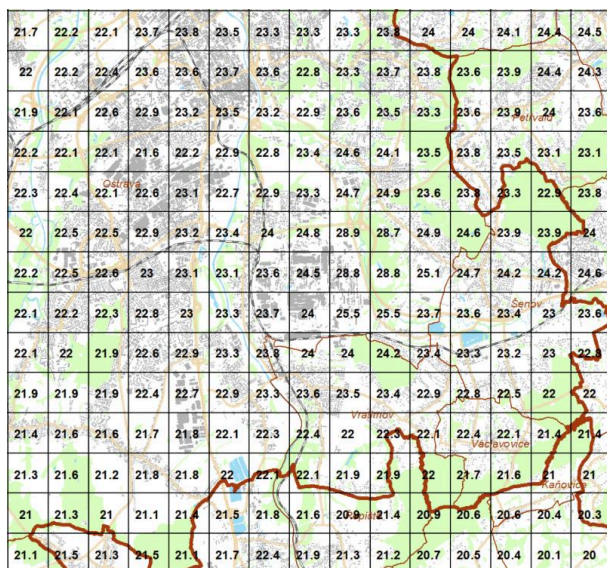
36. nejvyšší hodnota 24hodinové koncentrace PM_{10} [$\mu g \cdot m^{-3}$]



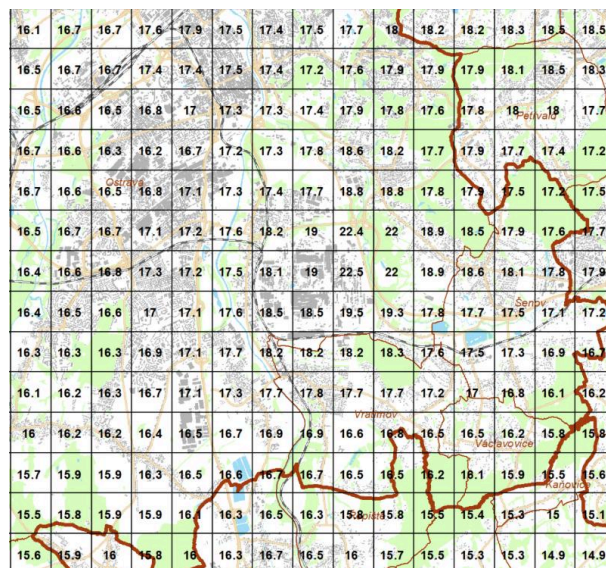
4. nejvyšší hodnota 24hodinové koncentrace SO_2 [$\mu g \cdot m^{-3}$]



Roční průměrná koncentrace PM_{10} [$\mu g \cdot m^{-3}$]



Roční průměrná koncentrace $PM_{2,5}$ [$\mu g \cdot m^{-3}$]

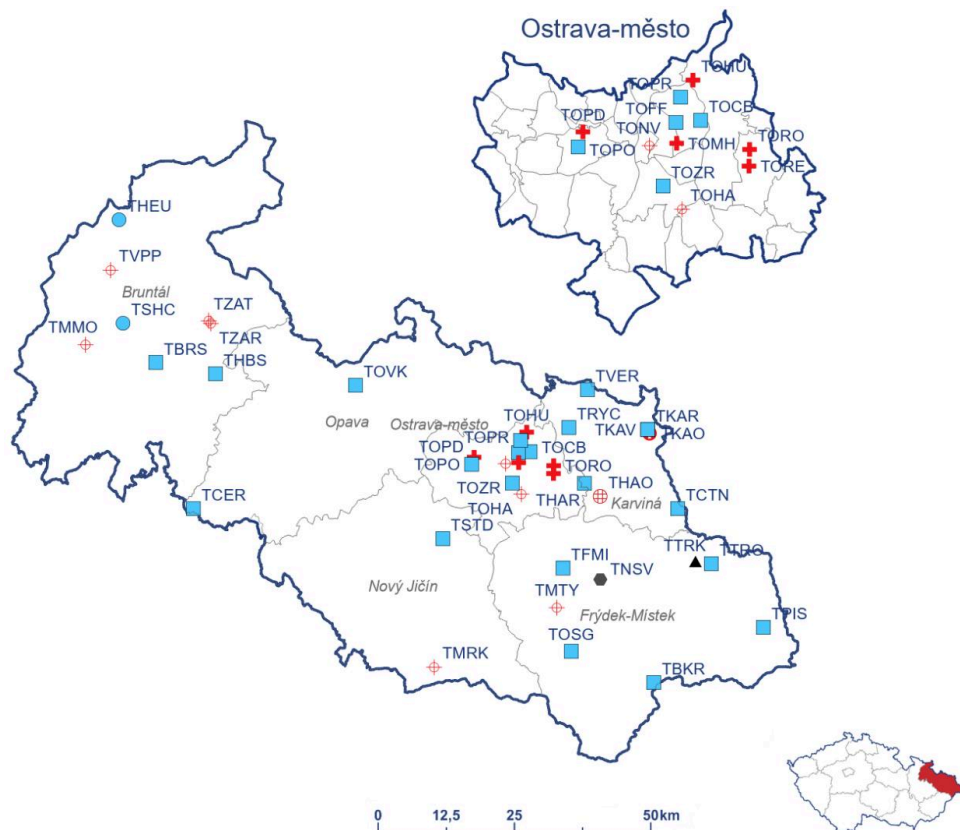


Tabulka 18: Vývoj imisní situace v místě zdroje (vyjádřený jako pětiletý klouzavý průměr)

Období	NO ₂ _rok	PM ₁₀ _rok	PM _{2,5} _rok	SO ₂ _rok	Benzen	BaP
	$\mu g/m^3$	$\mu g/m^3$	$\mu g/m^3$	$\mu g/m^3$	$\mu g/m^3$	ng/m^3
2016-2020	18,4	33,8	26,7	16,6	2,4	3,6
2017-2021	18,2	33,0	26,1	14,0	2,1	4,2
2018-2022	16,7	31,7	24,8	14,0	1,5	4,1
2019-2023	15,9	27,1	21,0	13,1	1,3	4,0
2020-2024	15,0	25,5	19,5	11,0	1,3	3,9

Měření imisí je v okolí zdroje prováděno následujícími stanicemi imisního monitoringu:

Obrázek 12: Imisní monitoring v Moravskoslezském kraji – rok 2024



Tabulka 19: Imisní monitoring v okolí záměru – stav k roku 2024

Kód MP	Název lokality	Typ stanice:	Typ zóny:	Charakteristika zóny:	Reprezentativnost
TORO	Ostrava-Radvanice OZO	pozaďová	předměstská	obytná	střední měřítko (100 - 500 m) u dopravní lokality ve směru podél komunikace
TORE	Ostrava-Radvanice ZÚ	průmyslová	předměstská	průmyslová; obytná	mikroměřítko (několik m až 100 m) u dopravní lokality ve směru podél komunikace
TOZR	Ostrava-Zábřeh	pozaďová	městská	obytná	okreskové měřítko (0.5 - 4 km)

Tabulka 20: Přehled stanic s měřenými koncentracemi PM₁₀ a PM_{2,5} - rok 2024

Lokalita	Kód měřicího programu	Počet překročení 24 h limitu pro PM ₁₀	Max. 24h koncentrace PM ₁₀ (36 MV) [μg.m ⁻³]	Roční koncentrace PM ₁₀ [μg.m ⁻³]	Roční koncentrace PM _{2,5} [μg.m ⁻³]
Ostrava-Radvanice OZO	TOROK	17	173,0 (40,9)	23,2	-
Ostrava-Radvanice ZÚ	TOREK	10	161,0 (35,9)	20,7	15,1
Ostrava-Zábřeh	TOZRK	12	139,4 (37,4)	21,9	16,1

Tabulka 21: Přehled stanic s měřeními koncentracemi NO₂ – rok 2024

Lokalita	Kód měřicího programu	Max. hodinová koncentrace NO ₂ (19 MV) [μg.m ⁻³]	Roční koncentrace NO ₂ [μg.m ⁻³]
Ostrava-Radvanice OZO	TOROK	87,6 (63,9)	11,9
Ostrava-Radvanice ZÚ	TOREK	80,0 (61,6)	11,9

Tabulka 22: Přehled stanic s měřeními koncentracemi SO₂ – rok 2024

Lokalita	Kód měřicího programu	Max. hodinová koncentrace SO ₂ (25 MV) [μg.m ⁻³]	Max. denní koncentrace SO ₂ (4 MV) [μg.m ⁻³]	Roční koncentrace SO ₂ [μg.m ⁻³]
Ostrava-Radvanice OZO	TOROK	83,1 (25,6)	21,1 (16,5)	6,1
Ostrava-Radvanice ZÚ	TOREK	91,6 (26,9)	27,0 (17,7)	6,0

4. Výsledky rozptylové studie

4.1. Vypočtené hodnoty doplňkové imisní zátěže referenčních bodů

Výsledkem výpočtu matematického modelu je soubor hodnot doplňkové imisní zátěže referenčních bodů v posuzované lokalitě. Tabulky obsahují:

- Název a souřadnice referenčního bodu.
- Hodnotu maximální hodinové koncentrace NO₂ a SO₂.
- Hodnotu maximální 8hodinové koncentrace CO.
- Hodnotu maximální 24hodinové koncentrace PM₁₀ a SO₂.
- Hodnotu průměrné roční koncentrace SO₂, PM₁₀, PM_{2,5}, NO₂, PCDD/F, Hg.

Tabulky se všemi vypočtenými hodnotami nejsou pro rozsáhlost uvedeny v této studii a jsou k dispozici u zpracovatele studie.

4.2. Nejvyšší vypočtené hodnoty

V následujících tabulkách je provedeno srovnání **maximálních vypočtených hodnot** doplňkové imisní zátěže posuzované lokality (v celé síti referenčních bodů včetně areálu NH) s platným imisním limitem a imisním pozadím (roční koncentrace odpovídající průměru naměřených hodnot v letech 2020-2024).

4.2.1. Stacionární zdroje emisí

Tabulka 23: Maximální vypočtené hodnoty imisních příspěvků NO₂, CO, SO₂

Zn. látka	Doba průměrování	Varianta	Max. vypočtená koncentrace [μg/m ³]	Imisní limit [μg/m ³]	% imisního limitu	Imisní pozadí (roční průměr) [μg/m ³]	% imisního pozadí
NO ₂	1 kalendářní rok	BOF	0,0024	40	0,006	15,0	0,02
		EOP	2,56		6,4		17,1
	1 hodina	BOF	0,118	200	0,06	-	-
		EOP	89,1		44,6		-
CO	8hodinový klouzavý průměr	BOF	-	10 000	-	-	-
		EOP	1 529		15,3		-
SO ₂	1 kalendářní rok	BOF	0,0044	20	0,02	11,0	0,04
		EOP	-		-		-
	24 hodin	BOF	0,0928	125	0,07	-	-
		EOP	-		-	-	-
	1 hodina	BOF	0,158	350	0,05	-	-
		EOP	-		-		-

Tabulka 24: Maximální vypočtené hodnoty imisních příspěvků PM₁₀, PM_{2,5}, PCDD/F a Hg

Zn. látka	Doba průměrování	Varianta	Max. vypočtená koncentrace [μg/m ³]	Imisní limit [μg/m ³]	% imisního limitu	Imisní pozadí (roční průměr) [μg/m ³]	% imisního pozadí
PM ₁₀	1 kalendářní rok	BOF	2,84	40	7,1	25,5	11,1
		EOP	0,318		0,8		1,2
	24 hodin	BOF	39,3	50	78,6	-	-
		EOP	6,13		12,3		-
PM _{2,5}	1 kalendářní rok	BOF	2,44	20	12,2	19,5	12,5
		EOP	0,225		1,1		1,2
PCDD/F	1 kalendářní rok	BOF	-	0,074 pg/m ³ *	-	neměřeno	-
		EOP	0,0043 pg/m ³		5,8*		-
Hg	1 kalendářní rok	BOF	-	310 ng/m ³ *	-	neměřeno	-
		EOP	2,14 ng/m ³		0,7*		-

*RBC koncentrace dle US EPA

Uvedená maxima nemají vypovídací hodnotu pro hodnocení změny imisních koncentrací v posuzované lokalitě, jsou též ovlivněna umístěním referenčních bodů. Hodnoty imisí v obydlených lokalitách mimo průmyslový areál jsou uvedeny v následujícím textu.

4.2.2. Vyvolaná doprava

Tabulka 25: Maximální vypočtené hodnoty imisních příspěvků – vliv vyvolané dopravy

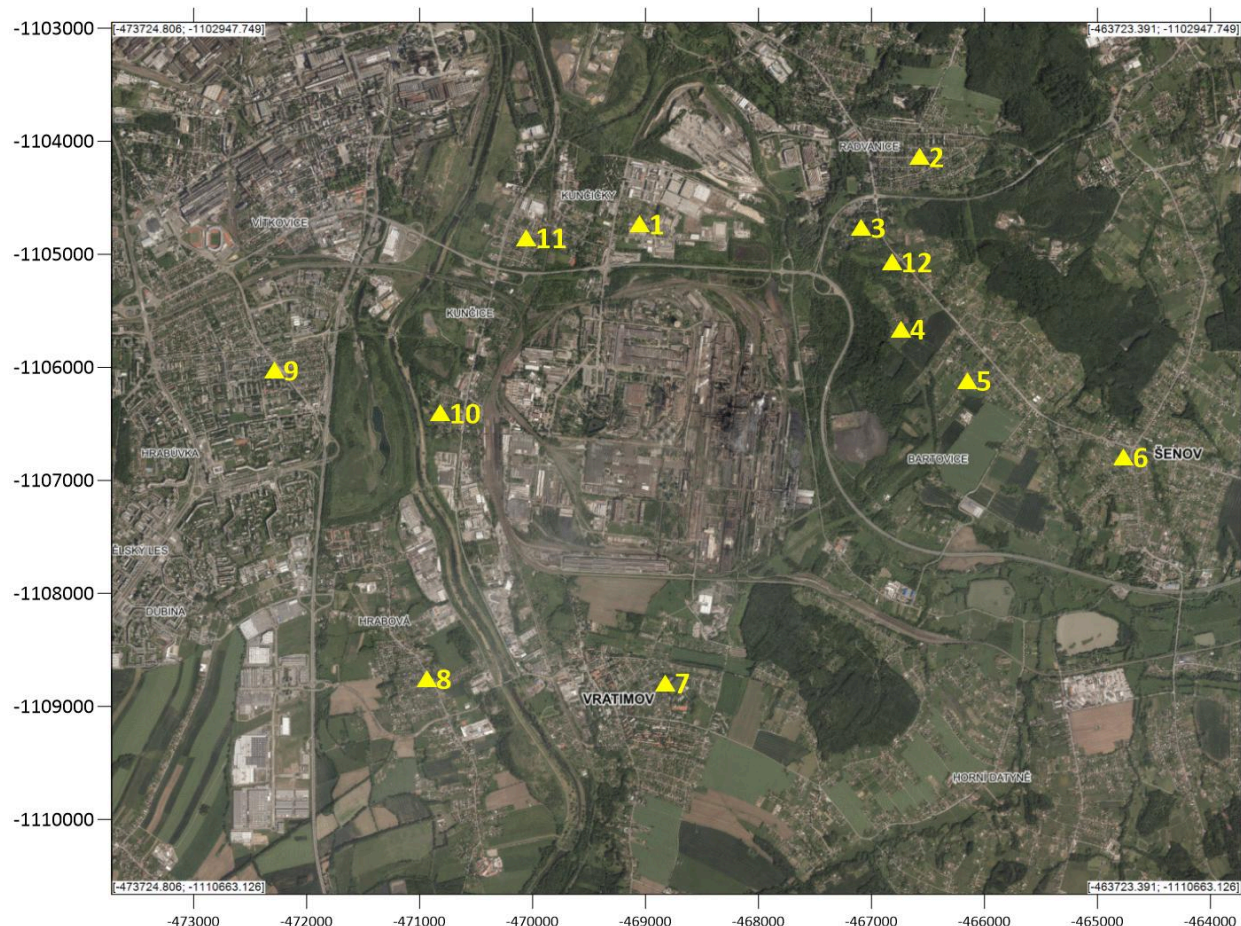
Zn. látka	Doba průměrování	Max. vypočtená koncentrace [μg/m ³]	Imisní limit [μg/m ³]	% imisního limitu	Imisní pozadí [μg/m ³]	% imisního pozadí
PM ₁₀	1 kalendářní rok	0,230	40	0,5	25,5	0,9
	24 hodin	3,6	50	7,2	--	---
PM _{2,5}	1 kalendářní rok	0,059	20	0,3	19,5	0,3
NO ₂	1 kalendářní rok	0,024	40	0,06	15,0	0,16
	1 hodina	1,57	200	0,8	---	---
CO	Maximální denní 8hodinový průměr	23,8	10 000	0,2	---	---
Benzen	1 kalendářní rok	0,0012	5	0,02	1,3	0,1
Zn. látka	Doba průměrování	Max. vypočtená koncentrace [ng/m ³]	Imisní limit [ng/m ³]	% imisního limitu	Imisní pozadí [ng/m ³]	% imisního pozadí
B[a]P	1 kalendářní rok	0,0040	1	0,4	3,9	0,1

4.3. Vypočtené hodnoty ve vybraných referenčních bodech

4.3.1. Provoz stacionárních zdrojů

V následujících tabulkách jsou uvedeny hodnoty koncentrací vypočtené ve vybraných referenčních bodech, a to u obydlených lokalit v okolí záměru. Umístění referenčních bodů je znázorněno na mapě lokality:

Obrázek 13: Vybrané referenční body v okolí areálu Nové Huti



Tabulka 26: Vybrané referenční body – popis

Číslo RB	Název ref. bodu	X-JTSK	Y-JTSK
1	Kunčičky – východ	-469 050	-1 104 731
2	Radvanice	-466 573	-1 104 138
3	Bartovice – sever	-467 089	-1 104 764
4	Bartovice – střed	-466 740	-1 105 662
5	Bartovice – jih	-466 152	-1 106 116
6	Šenov	-464 767	-1 106 792
7	Vratimov	-468 823	-1 108 792
8	Hrabová	-470 934	-1 108 753
9	Hrabůvka	-472 285	-1 106 027
10	Kunčice	-470 817	-1 106 404
11	Kunčičky – západ	-470 053	-1 104 853
12	Stanice ZÚ Ostrava - TORE	-466 818	-1 105 068

Tabulka 27: Vypočtené hodnoty ročních imisních příspěvků PM₁₀

Číslo RB	Název lokality	Příspěvek roční koncentrace PM ₁₀ [μg/m ³] <i>Imisní limit = 40 μg/m³</i>			
		BOF	EOP	Změna	
				[μg/m ³]	v % limitu
1	Kunčičky – východ	0,302	0,016	-0,286	-0,7
2	Radvanice	0,872	0,038	-0,834	-2,1
3	Bartovice – sever	1,030	0,045	-0,985	-2,5
4	Bartovice – střed	1,201	0,102	-1,099	-2,7
5	Bartovice – jih	0,733	0,086	-0,647	-1,6
6	Šenov	0,352	0,038	-0,314	-0,8
7	Vratimov	0,422	0,078	-0,344	-0,9
8	Hrabová	0,238	0,026	-0,212	-0,5
9	Hrabůvka	0,103	0,006	-0,097	-0,2
10	Kunčice	0,217	0,011	-0,206	-0,5
11	Kunčičky – západ	0,123	0,008	-0,115	-0,3
12	Stanice ZÚ Ostrava - TORE	1,294	0,065	-1,229	-3,1

Tabulka 28: Vypočtené hodnoty maximálních denních imisních příspěvků PM₁₀

Číslo RB	Název lokality	Příspěvek denní koncentrace PM ₁₀ [μg/m ³] <i>Imisní limit = 50 μg/m³</i>			
		BOF	EOP	Změna	
				[μg/m ³]	v % limitu
1	Kunčičky – východ	25,2	1,07	-24,13	-48,3
2	Radvanice	21,4	0,94	-20,46	-40,9
3	Bartovice – sever	19,9	0,96	-18,94	-37,9
4	Bartovice – střed	33,8	1,60	-32,20	-64,4
5	Bartovice – jih	34,4	1,37	-33,03	-66,1
6	Šenov	25,8	1,12	-24,68	-49,4
7	Vratimov	20,3	2,22	-18,08	-36,2
8	Hrabová	14,3	1,15	-13,15	-26,3
9	Hrabůvka	14,9	0,87	-14,03	-28,1
10	Kunčice	16,2	1,02	-15,18	-30,4
11	Kunčičky – západ	19,4	0,86	-18,54	-37,1
12	Stanice ZÚ Ostrava - TORE	26,9	1,28	-25,62	-51,2

Tabulka 29: Vypočtené hodnoty ročních imisních příspěvků PM_{2,5}

Číslo RB	Název lokality	Příspěvek roční koncentrace PM _{2,5} [μg/m ³] <i>Imisní limit = 20 μg/m³</i>			
		BOF	EOP	Změna	
				[μg/m ³]	v % limitu
1	Kunčičky – východ	0,255	0,011	-0,244	-1,2
2	Radvanice	0,742	0,027	-0,715	-3,6
3	Bartovice – sever	0,875	0,032	-0,843	-4,2
4	Bartovice – střed	1,025	0,072	-0,953	-4,8
5	Bartovice – jih	0,624	0,061	-0,563	-2,8
6	Šenov	0,298	0,027	-0,271	-1,4
7	Vratimov	0,359	0,055	-0,304	-1,5
8	Hrabová	0,201	0,019	-0,182	-0,9
9	Hrabůvka	0,087	0,004	-0,083	-0,4
10	Kunčice	0,183	0,008	-0,175	-0,9
11	Kunčičky – západ	0,104	0,006	-0,098	-0,5
12	Stanice ZÚ Ostrava - TORE	1,108	0,046	-1,062	-5,3

Tabulka 30: Vypočtené hodnoty ročních imisních příspěvků NO₂

Číslo RB	Název lokality	Příspěvek roční koncentrace NO ₂ [μg/m ³] <i>Imisní limit = 40 μg/m³</i>			
		BOF	EOP	Změna	
				[μg/m ³]	v % limitu
1	Kunčičky – východ	0,00050	0,341	0,341	0,9
2	Radvanice	0,00126	0,727	0,726	1,8
3	Bartovice – sever	0,00145	0,852	0,851	2,1
4	Bartovice – střed	0,00125	1,580	1,579	3,9
5	Bartovice – jih	0,00088	1,467	1,466	3,7
6	Šenov	0,00061	0,758	0,757	1,9
7	Vratimov	0,00071	1,192	1,191	3,0
8	Hrabová	0,00054	0,642	0,641	1,6
9	Hrabůvka	0,00026	0,208	0,208	0,5
10	Kunčice	0,00048	0,295	0,295	0,7
11	Kunčičky – západ	0,00026	0,215	0,215	0,5
12	Stanice ZÚ Ostrava - TORE	0,00143	1,097	1,096	2,7

Tabulka 31: Vypočtené hodnoty hodinových imisních příspěvků NO₂

Číslo RB	Název lokality	Příspěvek hodinové koncentrace NO ₂ [μg/m ³] <i>Imisní limit = 200 μg/m³</i>			
		BOF	EOP	Změna	
				[μg/m ³]	v % limitu
1	Kunčičky – východ	0,087	58,3	58,2	29,1
2	Radvanice	0,063	44,7	44,6	22,3
3	Bartovice – sever	0,062	54,6	54,5	27,3
4	Bartovice – střed	0,077	66,4	66,3	33,2
5	Bartovice – jih	0,073	61,5	61,4	30,7
6	Šenov	0,063	44,1	44,0	22,0
7	Vratimov	0,061	75,9	75,8	37,9
8	Hrabová	0,052	49,1	49,0	24,5
9	Hrabůvka	0,054	39,3	39,2	19,6
10	Kunčice	0,065	56,8	56,7	28,4
11	Kunčičky – západ	0,065	51,6	51,5	25,8
12	Stanice ZÚ Ostrava - TORE	0,071	57,8	57,7	28,9

Tabulka 32: Vypočtené hodnoty ročních imisních příspěvků SO₂

Číslo RB	Název lokality	Příspěvek roční koncentrace SO ₂ [μg/m ³] <i>Imisní limit = 20 μg/m³</i>			
		BOF	EOP	Změna	
				[μg/m ³]	v % limitu
1	Kunčičky – východ	0,00055	-	-0,0006	-0,003
2	Radvanice	0,00158	-	-0,0016	-0,008
3	Bartovice – sever	0,00190	-	-0,0019	-0,010
4	Bartovice – střed	0,00197	-	-0,0020	-0,010
5	Bartovice – jih	0,00127	-	-0,0013	-0,006
6	Šenov	0,00073	-	-0,0007	-0,004
7	Vratimov	0,00078	-	-0,0008	-0,004
8	Hrabová	0,00050	-	-0,0005	-0,003
9	Hrabůvka	0,00023	-	-0,0002	-0,001
10	Kunčice	0,00047	-	-0,0005	-0,002
11	Kunčičky – západ	0,00024	-	-0,0002	-0,001
12	Stanice ZÚ Ostrava - TORE	0,00202	-	-0,0020	-0,010

Tabulka 33: Vypočtené hodnoty maximálních denních imisních příspěvků SO₂

Číslo RB	Název lokality	Příspěvek denní koncentrace SO ₂ [μg/m ³] <i>Imisní limit = 125 μg/m³</i>			
		BOF	EOP	Změna	
				[μg/m ³]	v % limitu
1	Kunčičky – východ	0,051	-	-0,051	-0,04
2	Radvanice	0,039	-	-0,039	-0,03
3	Bartovice – sever	0,042	-	-0,042	-0,03
4	Bartovice – střed	0,066	-	-0,066	-0,05
5	Bartovice – jih	0,065	-	-0,065	-0,05
6	Šenov	0,058	-	-0,058	-0,05
7	Vratimov	0,038	-	-0,038	-0,03
8	Hrabová	0,031	-	-0,031	-0,02
9	Hrabůvka	0,032	-	-0,032	-0,03
10	Kunčice	0,038	-	-0,038	-0,03
11	Kunčičky – západ	0,045	-	-0,045	-0,04
12	Stanice ZÚ Ostrava - TORE	0,048	-	-0,048	-0,04

Tabulka 34: Vypočtené hodnoty hodinových imisních příspěvků SO₂

Číslo RB	Název lokality	Příspěvek hodinové koncentrace SO ₂ [μg/m ³] <i>Imisní limit = 350 μg/m³</i>			
		BOF	EOP	Změna	
				[μg/m ³]	v % limitu
1	Kunčičky – východ	0,087	-	-0,087	-0,02
2	Radvanice	0,069	-	-0,069	-0,02
3	Bartovice – sever	0,073	-	-0,073	-0,02
4	Bartovice – střed	0,114	-	-0,114	-0,03
5	Bartovice – jih	0,115	-	-0,115	-0,03
6	Šenov	0,103	-	-0,103	-0,03
7	Vratimov	0,068	-	-0,068	-0,02
8	Hrabová	0,055	-	-0,055	-0,02
9	Hrabůvka	0,057	-	-0,057	-0,02
10	Kunčice	0,067	-	-0,067	-0,02
11	Kunčičky – západ	0,079	-	-0,079	-0,02
12	Stanice ZÚ Ostrava - TORE	0,083	-	-0,083	-0,02

Tabulka 35: Vypočtené hodnoty 8hodinových imisních příspěvků CO

Číslo RB	Název lokality	Příspěvek 8hodinové koncentrace CO [μg/m ³] <i>Imisní limit = 10 000 μg/m³</i>			
		BOF	EOP	Změna	
				[μg/m ³]	v % limitu
1	Kunčičky – východ	-	206	206	2,1
2	Radvanice	-	184	184	1,8
3	Bartovice – sever	-	199	199	2,0
4	Bartovice – střed	-	258	258	2,6
5	Bartovice – jih	-	264	264	2,6
6	Šenov	-	244	244	2,4
7	Vratimov	-	313	313	3,1
8	Hrabová	-	196	196	2,0
9	Hrabůvka	-	174	174	1,7
10	Kunčice	-	204	204	2,0
11	Kunčičky – západ	-	187	187	1,9
12	Stanice ZÚ Ostrava - TORE	-	216	216	2,2

Tabulka 36: Vypočtené hodnoty ročních imisních příspěvků PCDD/F

Číslo RB	Název lokality	Příspěvek roční koncentrace PCDD/F [pg/m ³] <i>Mezní koncentrace = 0,074 pg/m³*</i>			
		BOF	EOP	Změna	
				[pg/m ³]	v % mezní konc.
1	Kunčičky – východ	-	0,00022	0,00022	0,3
2	Radvanice	-	0,00057	0,00057	0,8
3	Bartovice – sever	-	0,00070	0,00070	0,9
4	Bartovice – střed	-	0,00168	0,00168	2,3
5	Bartovice – jih	-	0,00146	0,00146	2,0
6	Šenov	-	0,00061	0,00061	0,8
7	Vratimov	-	0,00113	0,00113	1,5
8	Hrabová	-	0,00041	0,00041	0,6
9	Hrabůvka	-	0,00010	0,00010	0,1
10	Kunčice	-	0,00017	0,00017	0,2
11	Kunčičky – západ	-	0,00012	0,00012	0,2
12	Stanice ZÚ Ostrava - TORE	-	0,00100	0,00100	1,4

*RBC koncentrace pro 2,3,7,8-tetrachlordibenzodioxin dle US EPA

Tabulka 37: Vypočtené hodnoty ročních imisních příspěvků Hg

Číslo RB	Název lokality	Příspěvek roční koncentrace Hg [ng/m ³]			
		Mezní koncentrace = 310 ng/m ³ *			
		BOF	EOP	Změna	
				[ng/m ³]	v % mezní konc.
1	Kunčičky – východ	-	0,11	0,11	0,04
2	Radvanice	-	0,29	0,29	0,09
3	Bartovice – sever	-	0,35	0,35	0,11
4	Bartovice – střed	-	0,84	0,84	0,27
5	Bartovice – jih	-	0,73	0,73	0,24
6	Šenov	-	0,31	0,31	0,10
7	Vratimov	-	0,57	0,57	0,18
8	Hrabová	-	0,21	0,21	0,07
9	Hrabůvka	-	0,05	0,05	0,02
10	Kunčice	-	0,09	0,09	0,03
11	Kunčičky – západ	-	0,06	0,06	0,02
12	Stanice ZÚ Ostrava - TORE	-	0,50	0,5	0,16

*RBC koncentrace dle US EPA

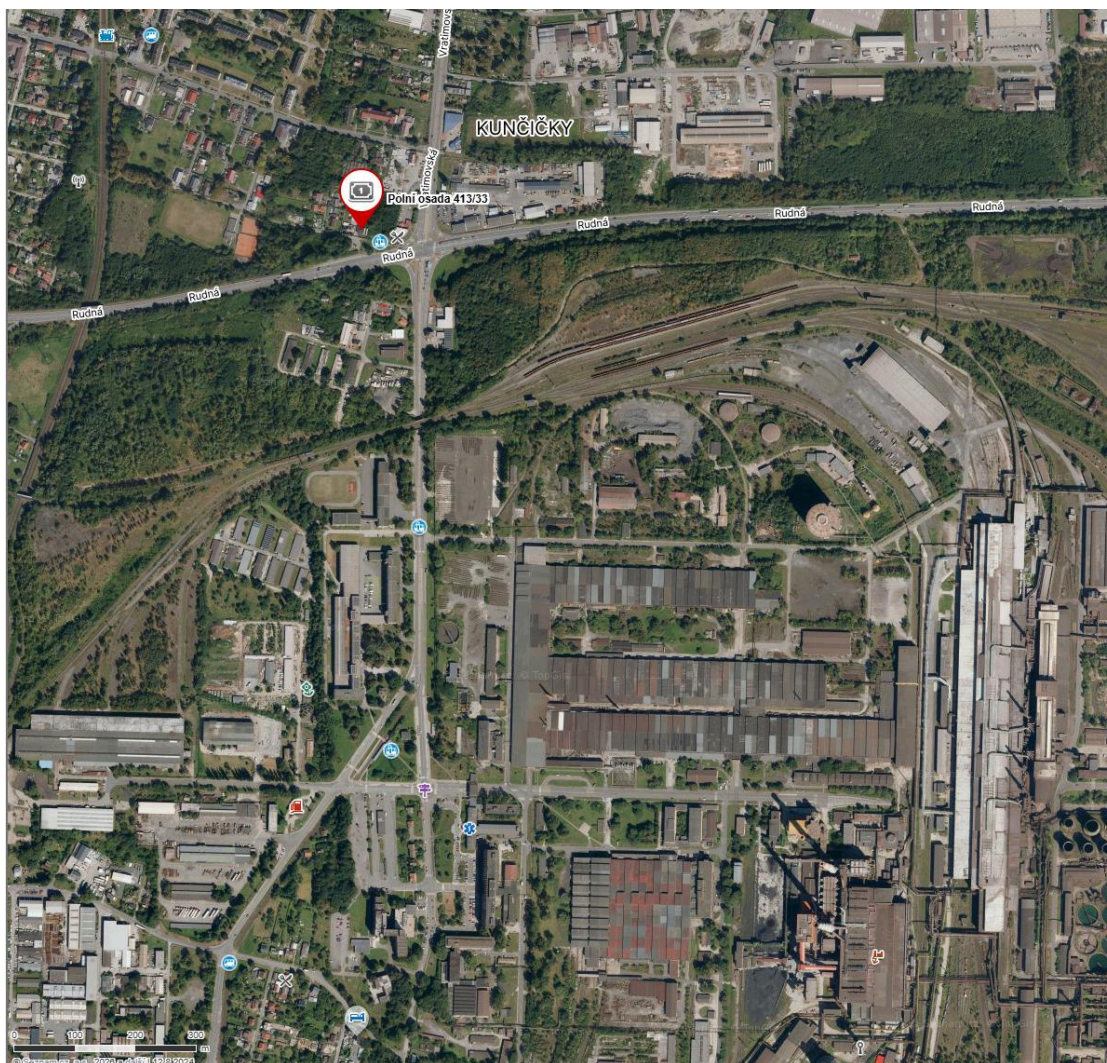
4.3.2. Vyvolaná doprava

V následujících tabulkách jsou uvedeny hodnoty koncentrací, vypočtené ve vybraném referenčním bodě u nejbližšího obytného objektu u příjezdové komunikace. Umístění je znázorněno na mapě.

Tabulka 38: Seznam a umístění referenčních bodů:

Název bodu	Adresa	Popis
RB 1	Polní osada 413/33	Rodinný dům

Obrázek 14: Zvolený referenční bod



Tabulka 39: Vypočtené hodnoty imisních příspěvků u vybrané zástavby

Zn. látka	Doba průměrování	Vypočtená koncentrace [$\mu\text{g}/\text{m}^3$]	Imisní limit [$\mu\text{g}/\text{m}^3$]	% imisního limitu	Imisní pozadí [$\mu\text{g}/\text{m}^3$]	% imisního pozadí
PM ₁₀	1 kalendářní rok	0,044	40	0,1	25,5	0,2
	24 hodin	1,25	50	2,5	---	---
PM _{2,5}	1 kalendářní rok	0,012	20	0,06	19,5	0,06
	1 hodina	0,33	200	0,2	---	---
NO ₂	1 kalendářní rok	0,0028	40	0,007	15,0	0,02
	1 hodina	0,33	200	0,2	---	---
CO	Maximální denní 8hodinový průměr	4,3	10 000	0,04	---	---
Benzen	1 kalendářní rok	0,00012	5	0,002	1,3	0,01
Zn. látka	Doba průměrování	Vypočtená koncentrace [ng/m^3]	Imisní limit [ng/m^3]	% imisního limitu	Imisní pozadí [ng/m^3]	% imisního pozadí
B[a]P	1 kalendářní rok	0,00078	1	0,08	3,9	0,02

4.4. Vyhodnocení vypočtených hodnot

Vyhodnocení je provedeno zvlášť pro stacionární zdroje a pro dopravu – důvodem je velmi rozdílný dosah emisí těchto zdrojů, přičemž u stacionárních zdrojů se jedná řádově o kilometry a u dopravy desítky metrů, nejvýše nižší stovky metrů. S tím souvisí i rozdílné umístění referenčních bodů pro dopravu a stacionární zdroje.

Hodnoty průměrných hodinových a denních koncentrací vyjadřují maximální možnou imisní zátěž příslušného referenčního bodu. Vypočtené hodnoty denních koncentrací mají význam maximálních průměrných denních koncentrací, pokud by podmínky, za kterých mohou nastat, trvaly celý den. Proto lze hodnotit vypočtené hodnoty denních koncentrací jako velmi nadsazené a prakticky nedosažitelné. Pravděpodobnou imisní zátěž lokality z daného zdroje znečištění popisují spíše průměrné roční koncentrace znečišťujících látek.

4.4.1. Vypočtené hodnoty imisí z provozu stacionárních zdrojů

Imise PM₁₀

Maximální denní příspěvek imisí PM₁₀ byl vypočten 39,3 µg/m³ u varianty BOF, tj. 78,6 % hodnoty imisního limitu (50 µg/m³), u varianty EOP byl vypočten příspěvek nejvýše 6,13 µg/m³. V porovnávaných oblastech v okolí záměru byly u varianty BOF vypočteny příspěvky 14,3-34,4 µg/m³, výhledově (EOP) pak do 2,22 µg/m³. Změna denních imisí PM₁₀ mimo areál provozovatele tedy může při instalaci nové technologie dosáhnout řádu desítek µg/m³, což činí desítky % imisního limitu.

Nejvyšší vypočtený příspěvek průměrných ročních koncentrací PM₁₀ u varianty BOF je 2,84 µg/m³ (tj. 7,1 % limitu), výhledově (EOP) byl vypočten pokles maxima na 0,318 µg/m³. V porovnávaných lokalitách byly vypočteny výhledové příspěvky ročních koncentrací při provozu EOP v řádu setin µg/m³, prakticky ve všech lokalitách došlo k poklesu zpravidla v řádu desetin µg/m³, řádově o desetiny až jednotky % imisního limitu.

Vliv záměru na imise PM₁₀ lze tedy hodnotit pozitivně, dojde ke snížení celkové imisní zátěže.

Imise PM_{2,5}

Nejvyšší vypočtený příspěvek průměrných ročních koncentrací PM_{2,5} při provozu BOF je 2,44 µg/m³ (tj. 12,2 % limitu), výhledově po realizaci záměru EOP byl vypočten pokles maxima na 0,225 µg/m³ (1,1 % limitu). V porovnávaných lokalitách byly vypočteny stávající příspěvky ročních koncentrací do 1,108 µg/m³, výhledové příspěvky do 0,072 µg/m³. Ve všech lokalitách byl vypočten pokles v řádu desetin µg/m³. Změny imisních příspěvků jsou 0,4-5,3 % limitu, který činí 20 µg/m³.

Vliv EOP na imisní zátěž PM_{2,5} v lokalitě lze hodnotit jako relativně nízký, změna na technologii se na imisní situaci z hlediska jemných částic projeví pozitivně.

Imise NO₂

Maximální současný příspěvek hodinových koncentrací NO₂ byl vypočten u varianty BOF 0,118 µg/m³, tj. 0,06 % hodnoty imisního limitu. Po realizaci záměru EOP jsou vypočtené imise NO₂ výrazně vyšší, maximum je vypočteno 89,1 µg/m³, avšak při provozu na předpokládané limitní hodnotě emisí NO_x. Ve vybraných profilech bylo vypočteno teoretické navýšení imisí oxidů dusíku v řádu desítek µg/m³, a to až o 75,8 µg/m³ (37,9 % limitu).

Příspěvky průměrných ročních koncentrací NO₂ činí v celé posuzované lokalitě nejvýše 2,56 µg/m³ (varianta EOP), což je téměř několikanásobek původní varianty BOF (0,0024 µg/m³). Nárůst ročních imisí NO₂ v řádu desetin až jednotek µg/m³ byl vypočten v celé lokalitě (řádově

desetiny až jednotky % limitu), v relativním vyjádření se jedná o výhledové hodnoty imisí v řádu jednotek procent hodnoty limitu a stávajícího imisního pozadí (cca 15 $\mu\text{g}/\text{m}^3$).

Změna krátkodobých i ročních koncentrací NO_2 tedy teoreticky bude s měřitelným vlivem na imisní situaci lokality. Každopádně vlivem realizace záměru nedojde k překročení imisních limitů pro hodinové koncentrace NO_2 (limit 200 $\mu\text{g}/\text{m}^3$) ani pro roční koncentrace (40 $\mu\text{g}/\text{m}^3$).

Imise SO_2

Krátkodobá, tj. hodinová a denní maxima, byla pro variantu BOF vypočtena velmi nízká, v řádu setin % příslušných limitních hodnot.

Při provozu EOP se emise SO_2 nepředpokládají v hodnotitelné míře, emise nebudou měřeny a proto nejsou ani vypočteny.

Každopádně vliv záměru na imise SO_2 tedy bude pozitivní, v celé lokalitě dojde ke snížení imisní zátěže.

Imise CO

U oxidu uhelnatého byl vyhodnocen pouze vliv EOP, u BOF nejsou data o emisních CO k dispozici. Maximální vypočtená hodnota imisních příspěvků je 1 529 $\mu\text{g}/\text{m}^3$, tj. 15 % limitu 10 000 $\mu\text{g}/\text{m}^3$.

Příspěvky osmihodinových koncentrací u vybrané okolní zástavby byly vypočteny od 174 $\mu\text{g}/\text{m}^3$ do 313 $\mu\text{g}/\text{m}^3$, tj. do 3 % limitu.

Vlivem záměru tedy nebude překročen imisní limit pro CO (10 000 $\mu\text{g}/\text{m}^3$).

Imise Hg a PCDD/F

Pro tyto látky není stanoven imisní limit ani referenční koncentrace (stanovuje Státní zdravotní ústav). Vypočtené hodnoty tedy nelze přímo porovnat se stávajícím imisním pozadím v lokalitě. Uvedené hodnoty jsou vypočteny pro provoz EOP, provoz BOF nebyl hodnocen.

Orientačně lze imise Hg porovnat s mezní koncentrací pro rtuť, která byla převzata jako RBC koncentrace dle US EPA a činí 310 ng/m^3 . Vypočtená hodnota maximální roční imise Hg činí 2,14 ng/m^3 , což činí 0,7 % mezní hodnoty pro rtuť. Ve vybraných profilech činí nejvyšší vypočtené příspěvky 0,84 ng/m^3 , což je vzhledem k výše uvedené referenční hodnotě zcela zanedbatelné.

Obdobně u PCDD/F nelze přímo vyhodnotit vliv záměru na imisní situaci, proti pravděpodobnému současnému vlivu byl vypočten pokles i nárůst imisí, jedná se o řádově o jednotky fg/m^3 . Mezní koncentraci pro PCDD/F lze převzít jako RBC koncentrace pro 2,3,7,8-tetrachlordibenzodioxin dle US EPA a činí 74 fg/m^3 . Maximální vypočtená hodnota pro celou lokalitu byla vypočtena 0,0043 pg/m^3 . Maximální vypočtená hodnota ve vybraných lokalitách je nejvýše 2,3 % výše uvedené mezní hodnoty, a to na výhledové příspěvky 0,0001-0,00168 pg/m^3 .

4.4.2. Vypočtené hodnoty imisí z dopravy

PM₁₀

Maximální příspěvek *denních koncentrací* PM₁₀ z dopravy vč. sekundární prašnosti z komunikací byl vypočten 3,6 $\mu\text{g}/\text{m}^3$, tj. 7,2 % imisního limitu. Maxima jsou vypočtena na posuzovaných komunikacích a s rostoucí vzdáleností významně klesají.

Ve vybraném referenčním bodě č. 1 u obytné zástavby v blízkosti nejvíce exponované komunikace je vypočten příspěvek denních koncentrací max. $1,25 \mu\text{g}/\text{m}^3$. Při stávajícím imisním pozadí (maxima ročních imisí PM_{10} do $26 \mu\text{g}/\text{m}^3$) nebude docházet k překročení imisního limitu.

Maximální vypočtený příspěvek *průměrné roční koncentrace* PM_{10} je $0,23 \mu\text{g}/\text{m}^3$, tj. 0,5 % limitu. U nejbližší obytné zástavby je vypočten příspěvek ročních koncentrací $0,044 \mu\text{g}/\text{m}^3$, tj. cca 0,1 % hodnoty imisního limitu ($40 \mu\text{g}/\text{m}^3$) a cca 0,2 % hodnoty imisního pozadí ($25,5 \mu\text{g}/\text{m}^3$).

Vliv dopravy spojené se záměrem na imise PM_{10} je zcela minimální, imisní limity nejsou překročeny.

$\text{PM}_{2,5}$

Maximální vypočtený příspěvek *průměrné roční koncentrace* $\text{PM}_{2,5}$ je $0,059 \mu\text{g}/\text{m}^3$, tj. cca 0,3 % limitu. U nejbližší obytné zástavby je vypočten příspěvek ročních koncentrací do $0,012 \mu\text{g}/\text{m}^3$, tj. cca 0,06 % hodnoty imisního limitu ($20 \mu\text{g}/\text{m}^3$) a 0,06 % imisního pozadí ($19,5 \mu\text{g}/\text{m}^3$).

Vliv dopravy spojené se záměrem na imise $\text{PM}_{2,5}$ je zcela minimální, imisní limity nejsou překročeny.

NO_2

Maximální příspěvky *hodinových koncentrací* NO_2 z dopravy v celé lokalitě jsou vypočteny na posuzovaných komunikacích a v jejich okolí, nejvýše $1,57 \mu\text{g}/\text{m}^3$, což představuje 0,8 % limitní hodnoty $200 \mu\text{g}/\text{m}^3$. Ve vybraném referenčním bodě č. 1 v blízkosti nejvíce exponované komunikace byl vypočten příspěvek max. $0,33 \mu\text{g}/\text{m}^3$, tj. méně než 0,2 % limitu.

Maximální příspěvek *průměrné roční koncentrace* NO_2 byl vypočten $0,024 \mu\text{g}/\text{m}^3$, tj. méně než 0,1 % limitu. Ve vybraném referenčním bodě je vypočten příspěvek roční koncentrace NO_2 cca $0,0028 \mu\text{g}/\text{m}^3$ (0,007 % limitu).

Pokud tedy uvažujeme s imisním pozadím NO_2 kolem $15 \mu\text{g}/\text{m}^3$, nedochází a ani nedojde k překročení imisních limitů pro hodinové koncentrace NO_2 (limit $200 \mu\text{g}/\text{m}^3$) ani pro roční koncentrace (limit $40 \mu\text{g}/\text{m}^3$).

Benzen

Maximální příspěvek *průměrné roční koncentrace* benzenu byl vypočten $0,0012 \mu\text{g}/\text{m}^3$ (0,02 % limitu), u obydleného objektu u ulice Rudná je vypočten příspěvek $0,00012 \mu\text{g}/\text{m}^3$, tj. méně než 0,002 % hodnoty imisního limitu ($5 \mu\text{g}/\text{m}^3$).

Při uvažovaném imisním pozadí kolem $1,3 \mu\text{g}/\text{m}^3$ je zřejmé, že nedochází a nedojde k překročení imisního limitu pro roční koncentrace benzenu.

Benzo[a]pyren

Maximální příspěvek *průměrné roční koncentrace* benzo[a]pyrenu byl vypočten $0,004 \text{ ng}/\text{m}^3$ (0,4 % limitu), a to na posuzovaných komunikacích. Ve vybraném nejbližším obydleném objektu je vypočten příspěvek $0,00078 \text{ ng}/\text{m}^3$, tj. cca 0,08 % limitu.

Při uvažovaném imisním pozadí kolem $3,9 \text{ ng}/\text{m}^3$ je vliv záměru neměřitelný a provoz záměru nezpůsobí překročení imisního limitu pro roční koncentrace benzo[a]pyrenu – vyvolaná doprava nemůže svým příspěvkem tuto skutečnost ovlivnit.

4.5. Grafická interpretace s izoliniemi koncentrací znečišťujících látek.

Z hodnot vypočtených koncentrací doplňkové imisní zátěže v pravidelné síti referenčních bodů jsou vykresleny izolinie koncentrací znečišťujících látek, uvedených výše. Tyto izolinie jsou zakresleny do výřezu mapy posuzované lokality (zdroj: www.cuzk.cz) a jsou přílohou této studie.

5. Návrh kompenzačních opatření

Kompenzační opatření se dle § 11 odst. 4 zákona č. 201/2012 Sb. ukládá v případě, pokud by provozem stacionárního zdroje označeného ve sloupci B v příloze č. 2 k tomuto zákonu došlo v oblasti jejich vlivu na úroveň znečištění k překročení některého z imisních limitů s dobou průměrování 1 kalendářní rok uvedeného v bodech 1 a 3 přílohy č. 1 k tomuto zákonu nebo je jeho hodnota v této oblasti již překročena.

S ohledem na vypočtený minimální vliv na imisní situaci a předpokládané snížení emisí TZL proti původní variantě BOF není nutné stanovit kompenzační opatření.

6. Závěrečné hodnocení

V předchozích odstavcích bylo provedeno hodnocení vypočtených příspěvků imisních koncentrací znečišťujících látek po realizaci záměru „Modernizace ocelárny“ v areálu NOVÁ HUŤ s.r.o.

Vlivem provozu záměru nebudou imisní limity překročeny, vliv provozu EOP na imisní situaci bude minimální. Výjimkou jsou vypočtené imise oxidů dusíku, zde je ale teoretické navýšení dáno metodikou výpočtu, kdy se předpokládá provoz technologie na úrovni limitních emisí NO_x, přičemž reálně se předpokládají emise výrazně nižší – emise NO_x vznikají pouze sekundárně působením vysokých teplot elektrického oblouku, jejich množství je nízké a v porovnání s ostatními zdroji zanedbatelné.

7. Seznam použitých podkladů

- Informace o záměru (Projekt HTL s.r.o., 05/2026)
- Oznámení změny záměru „Modernizace ocelárny“ (AZ GEO s.r.o., 6/2020)
- Mapové podklady www.cuzk.cz
- Mapové podklady www.mapy.cz
- Tabelární a grafické ročenky kvality ovzduší
<https://www.chmi.cz/o-chmu/publikace-a-vzdelavani/zpravy-a-datove-prehledy/rocenky-kvality-ovzdusi>
- Zákon č. 201/2012 Sb. o ochraně ovzduší
- Vyhláška č. 415/2012 Sb.
- Metodika SYMOS'97
- Doplněk metodiky SYMOS'97

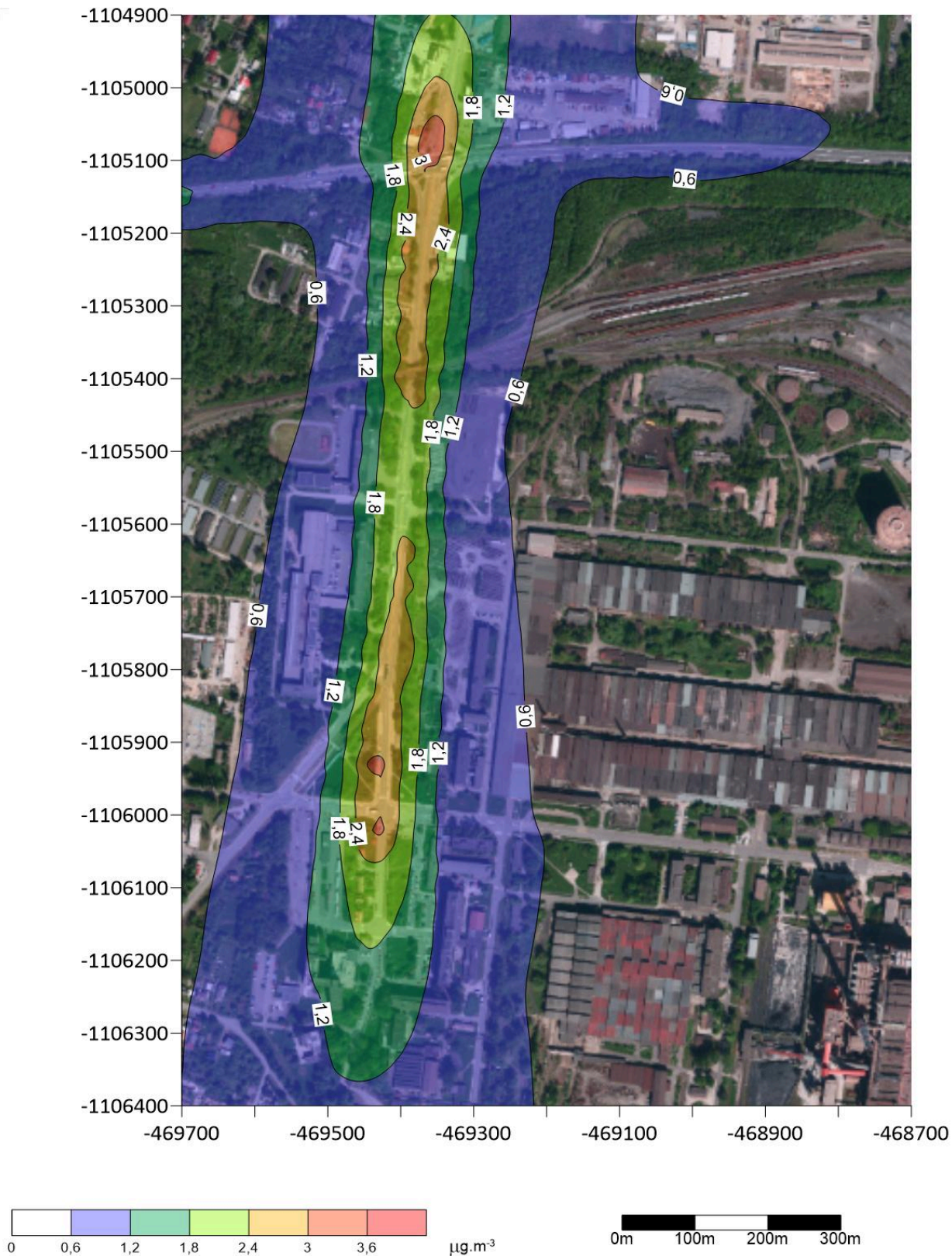
Seznam příloh:

Vliv dopravy

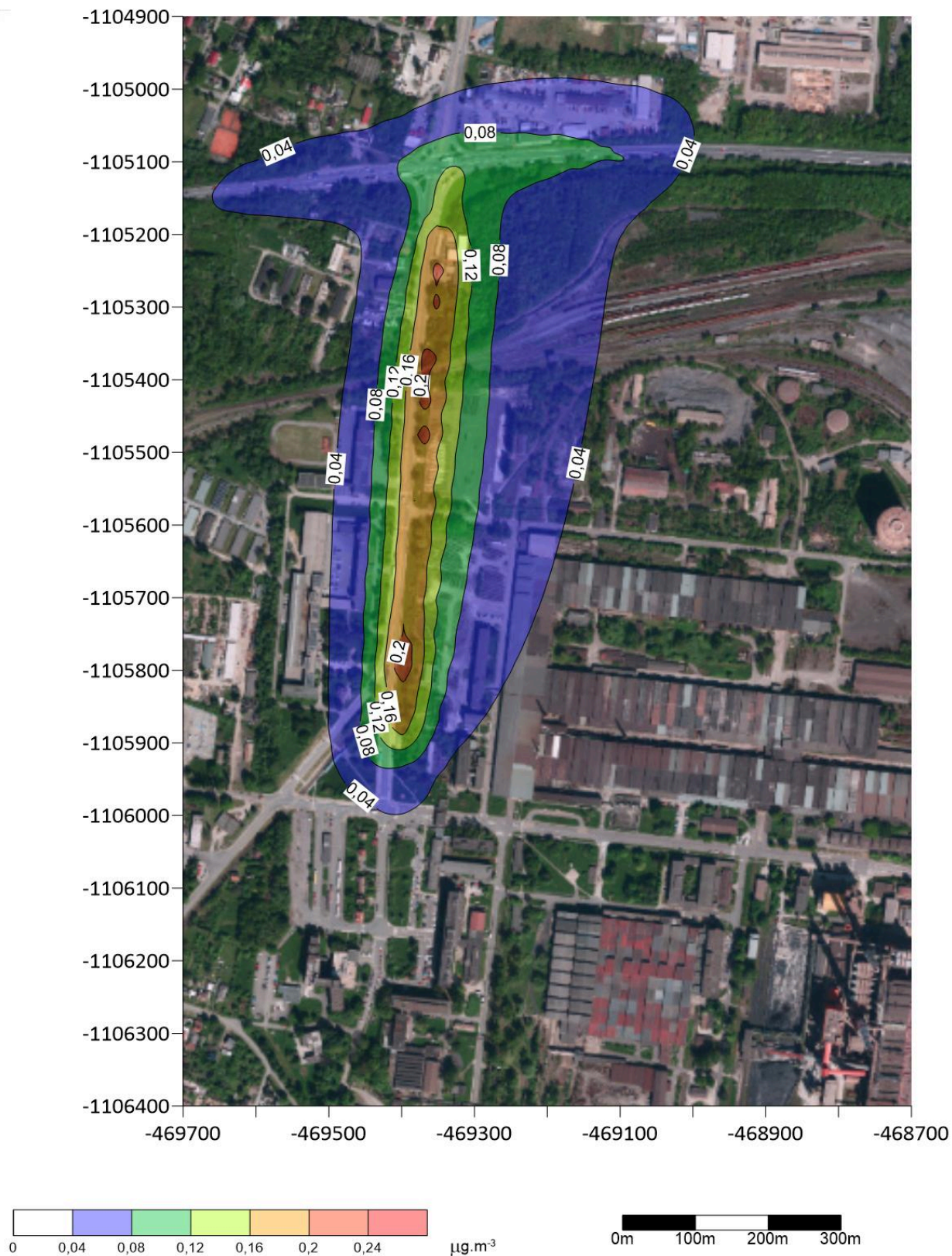
1. Příspěvky maximálních hodnot průměrných denních koncentrací PM₁₀ – doprava
2. Příspěvky průměrných ročních koncentrací PM₁₀ – doprava
3. Příspěvky průměrných ročních koncentrací PM_{2,5} – doprava
4. Příspěvky maximálních hodinových koncentrací NO₂ – doprava
5. Příspěvky průměrných ročních koncentrací NO₂ – doprava
6. Příspěvky maximálních 8hodinových koncentrací CO - doprava
7. Příspěvky průměrných ročních koncentrací benzenu – doprava
8. Příspěvky průměrných ročních koncentrací benzo[a]pyrenu – doprava

Vliv stacionárních zdrojů

9. Příspěvky maximálních hodnot průměrných denních koncentrací PM₁₀
10. Příspěvky průměrných ročních koncentrací PM₁₀
11. Příspěvky průměrných ročních koncentrací PM_{2,5}
12. Příspěvky maximálních hodinových koncentrací NO₂
13. Příspěvky průměrných ročních koncentrací NO₂
14. Příspěvky maximálních 8hodinových koncentrací CO
15. Příspěvky průměrných ročních koncentrací Hg
16. Příspěvky průměrných ročních koncentrací PCDD/F
17. Osvědčení o autorizaci
18. Stanovisko odboru ochrany ovzduší k platnosti autorizace



Příspěvky maximálních hodnot průměrných denních koncentrací				Příloha č. : 1
 TECHNICKÉ SLUŽBY OCHRANY OVZDUŠÍ OSTRAVA spol. s r.o. Janáčkova 1020/7 702 00 Ostrava - Moravská Ostrava	Modernizace ocelárny NH (imisní příspěvek dopravy)			
	Látka: Částice PM₁₀	Imisní limit: 50 µg.m ⁻³	Jednotka: µg.m ⁻³	Měřítko: 1 : 8 000



Příspěvky průměrných ročních koncentrací

Příloha č. :

2



TECHNICKÉ SLUŽBY OCHRANY
OVZDUŠÍ OSTRAVA spol. s r.o.
Janáčkova 1020/7
702 00 Ostrava - Moravská Ostrava

**Modernizace ocelárny NH
(imisní příspěvek dopravy)**

Látka:

Částice PM₁₀

Imisní limit:

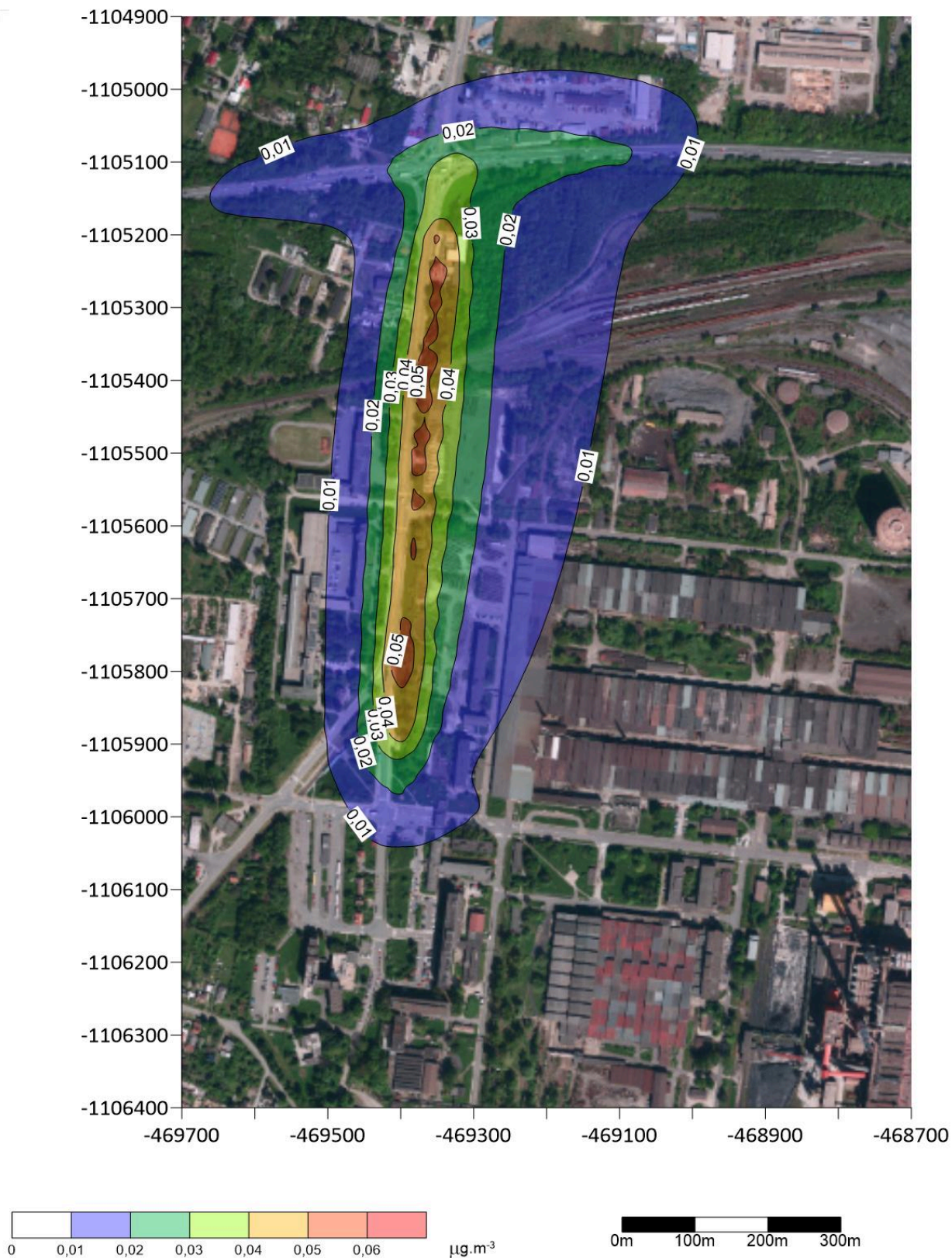
40 $\mu\text{g.m}^{-3}$

Jednotka:

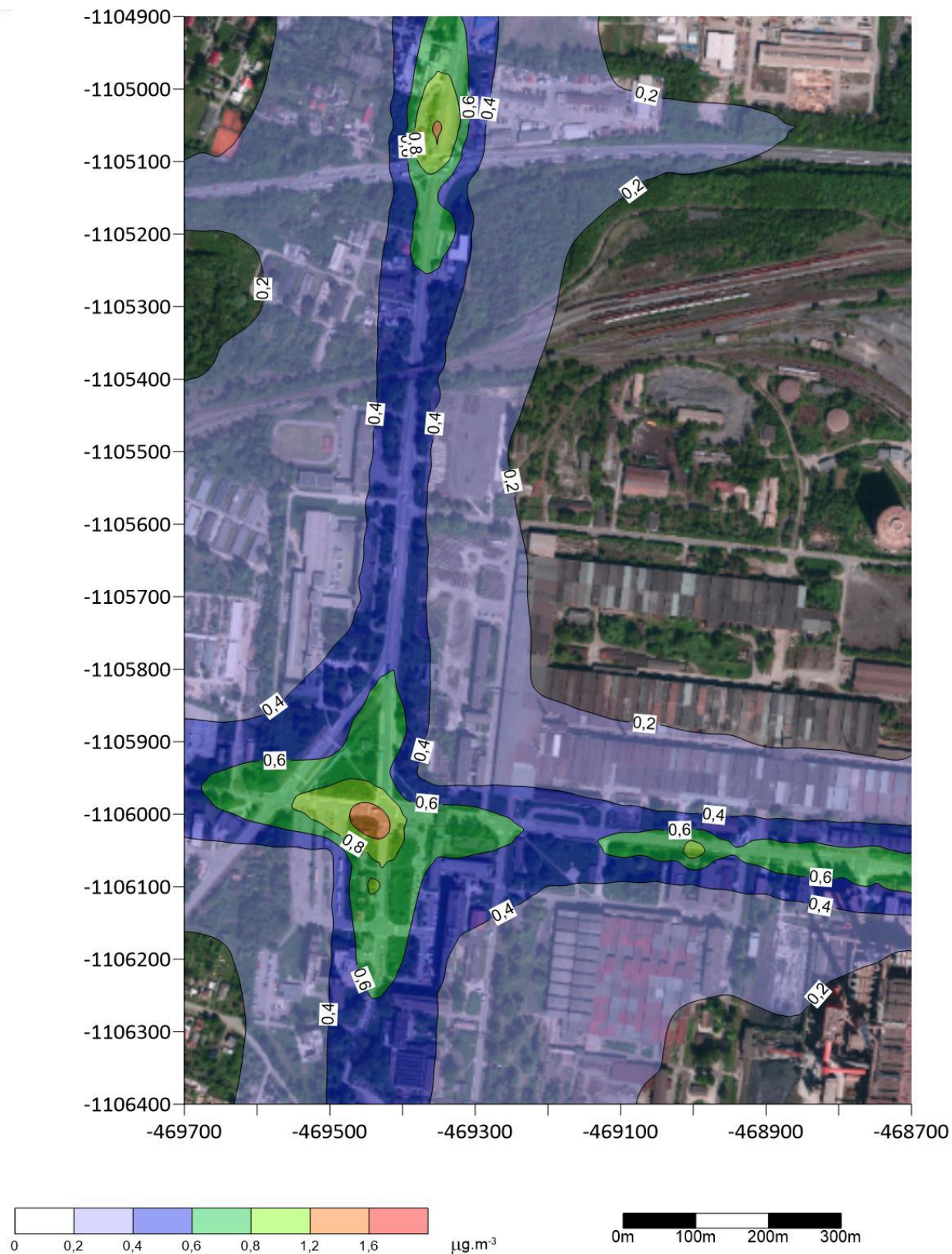
$\mu\text{g.m}^{-3}$

Měřítko:

1 : 8 000



Příspěvky průměrných ročních koncentrací				Příloha č. : 3
 TECHNICKÉ SLUŽBY OCHRANY OVZDUŠÍ OSTRAVA spol. s r.o. Janáčkova 1020/7 702 00 Ostrava - Moravská Ostrava	Modernizace ocelárny NH (imisní příspěvek dopravy)			
	Látka: Částice PM_{2,5}	Imisní limit: 20 µg.m⁻³	Jednotka: µg.m⁻³	Měřítko: 1 : 8 000



Příspěvky maximálních hodinových koncentrací

Příloha č. :

4



TECHNICKÉ SLUŽBY OCHRANY
OVZDUŠÍ OSTRAVA spol. s r.o.
Janáčkova 1020/7
702 00 Ostrava - Moravská Ostrava

**Modernizace ocelárny NH
(imisní příspěvek dopravy)**

Látka:

Oxid dusičitý (NO_2)

Imisní limit:

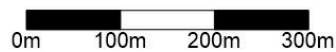
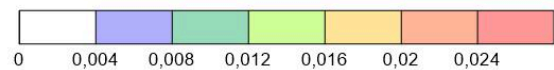
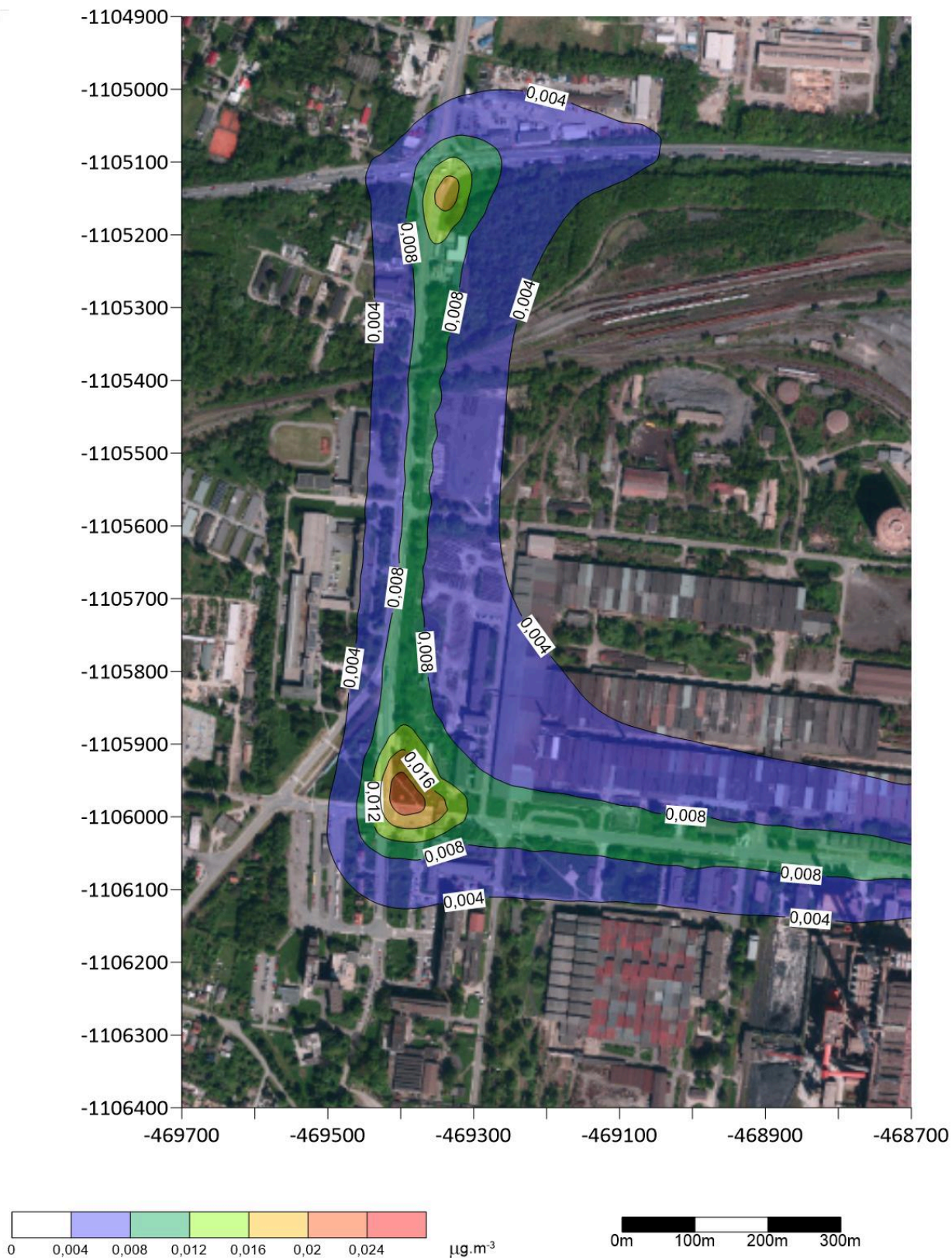
200 $\mu\text{g.m}^{-3}$

Jednotka:

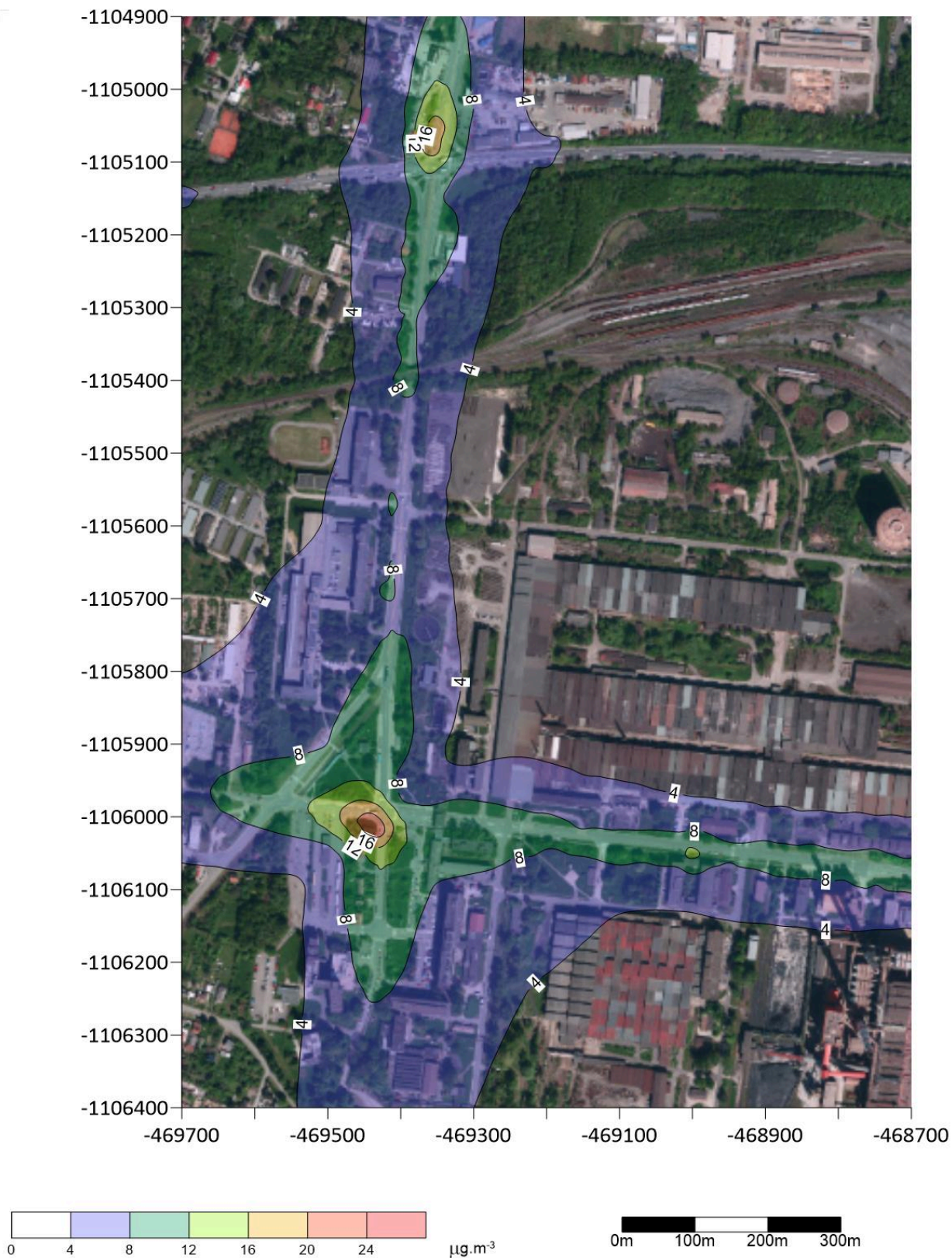
$\mu\text{g.m}^{-3}$

Měřítko:

1 : 8 000



Příspěvky průměrných ročních koncentrací				Příloha č. : 5
 TECHNICKÉ SLUŽBY OCHRANY OVZDUŠÍ OSTRAVA spol. s r.o. Janáčkova 1020/7 702 00 Ostrava - Moravská Ostrava	Modernizace ocelárny NH (imisní příspěvek dopravy)			
	Látka: Oxid dusičitý (NO₂)	Imisní limit: 40 $\mu\text{g.m}^{-3}$	Jednotka: $\mu\text{g.m}^{-3}$	Měřítko: 1 : 8 000



Příspěvky max. denních 8hodinových průměrů koncentrací

Příloha č. :

6



TECHNICKÉ SLUŽBY OCHRANY
OVZDUŠÍ OSTRAVA spol. s r.o.
Janáčkova 1020/7
702 00 Ostrava - Moravská Ostrava

**Modernizace ocelárny NH
(imisiční příspěvek dopravy)**

Látka:

Oxid uhelnatý (CO)

Imisiční limit:

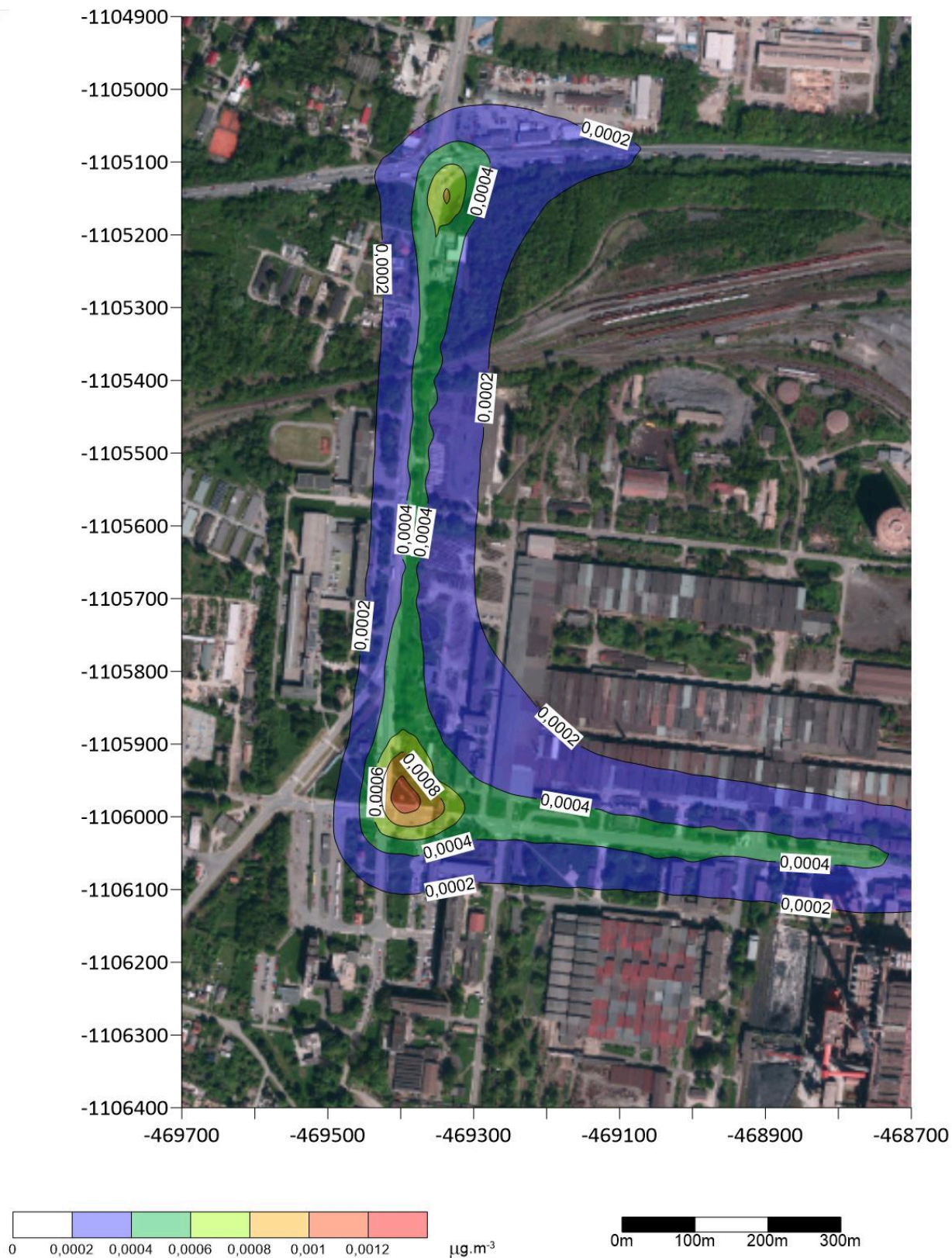
10 000 $\mu\text{g.m}^{-3}$

Jednotka:

$\mu\text{g.m}^{-3}$

Měřítko:

1 : 8 000



Příspěvky průměrných ročních koncentrací

Příloha č. :

7



TECHNICKÉ SLUŽBY OCHRANY
OVZDUŠÍ OSTRAVA spol. s r.o.
Janáčkova 1020/7
702 00 Ostrava - Moravská Ostrava

**Modernizace ocelárny NH
(imisní příspěvek dopravy)**

Látka:

Benzen

Imisní limit:

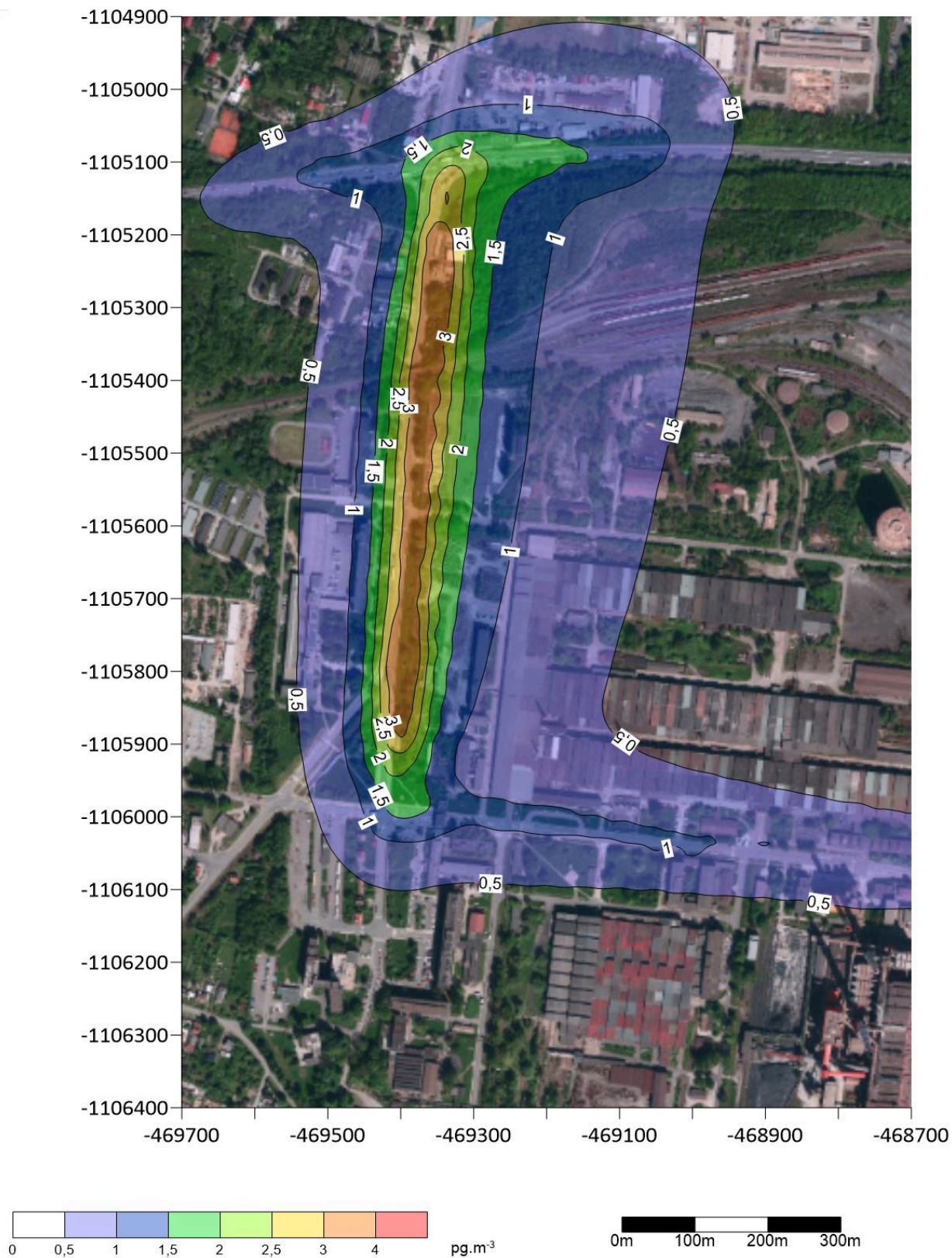
5 µg.m⁻³

Jednotka:

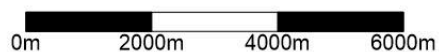
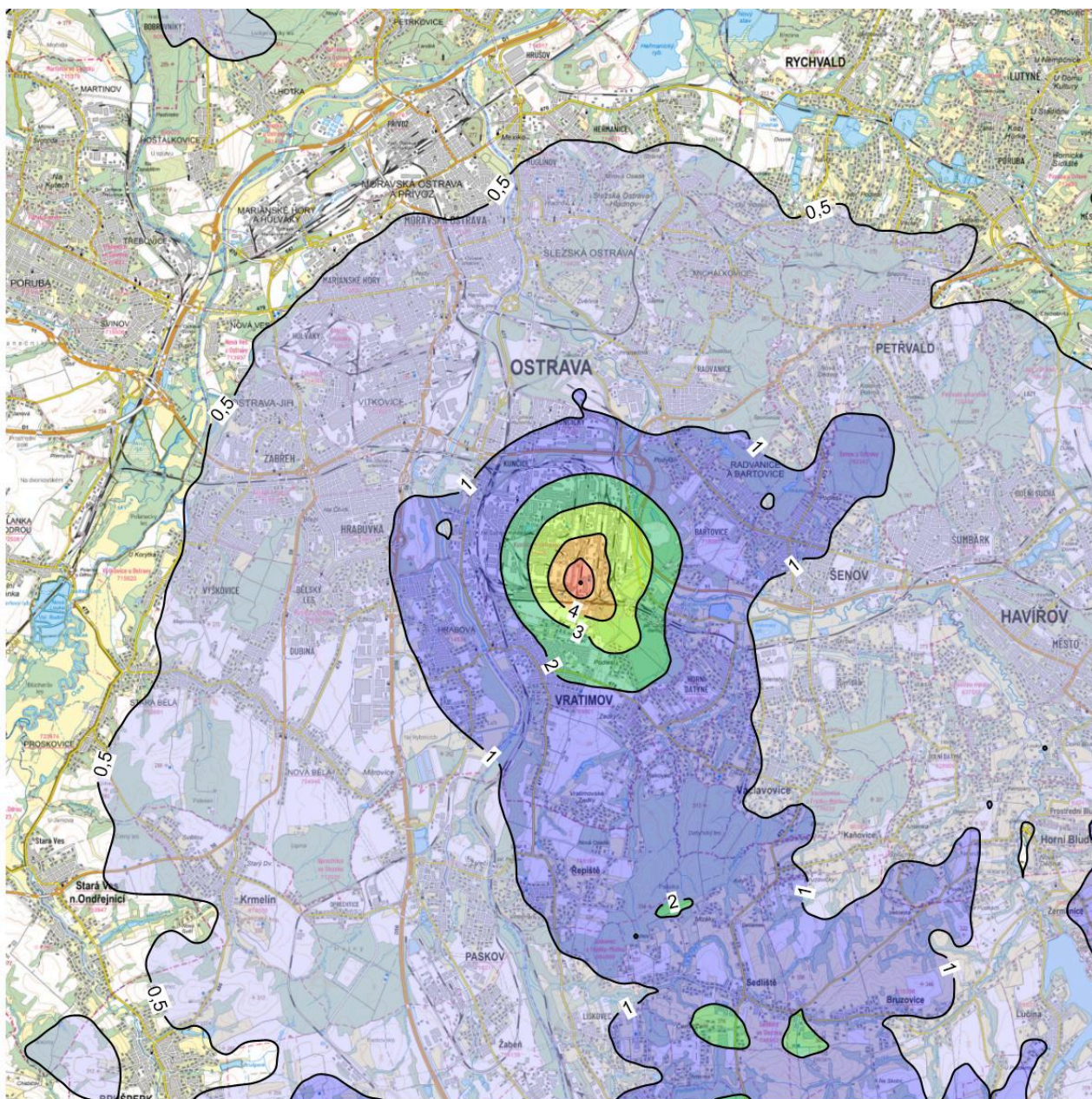
µg.m⁻³

Měřítko:

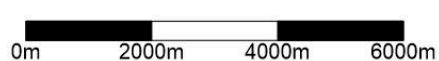
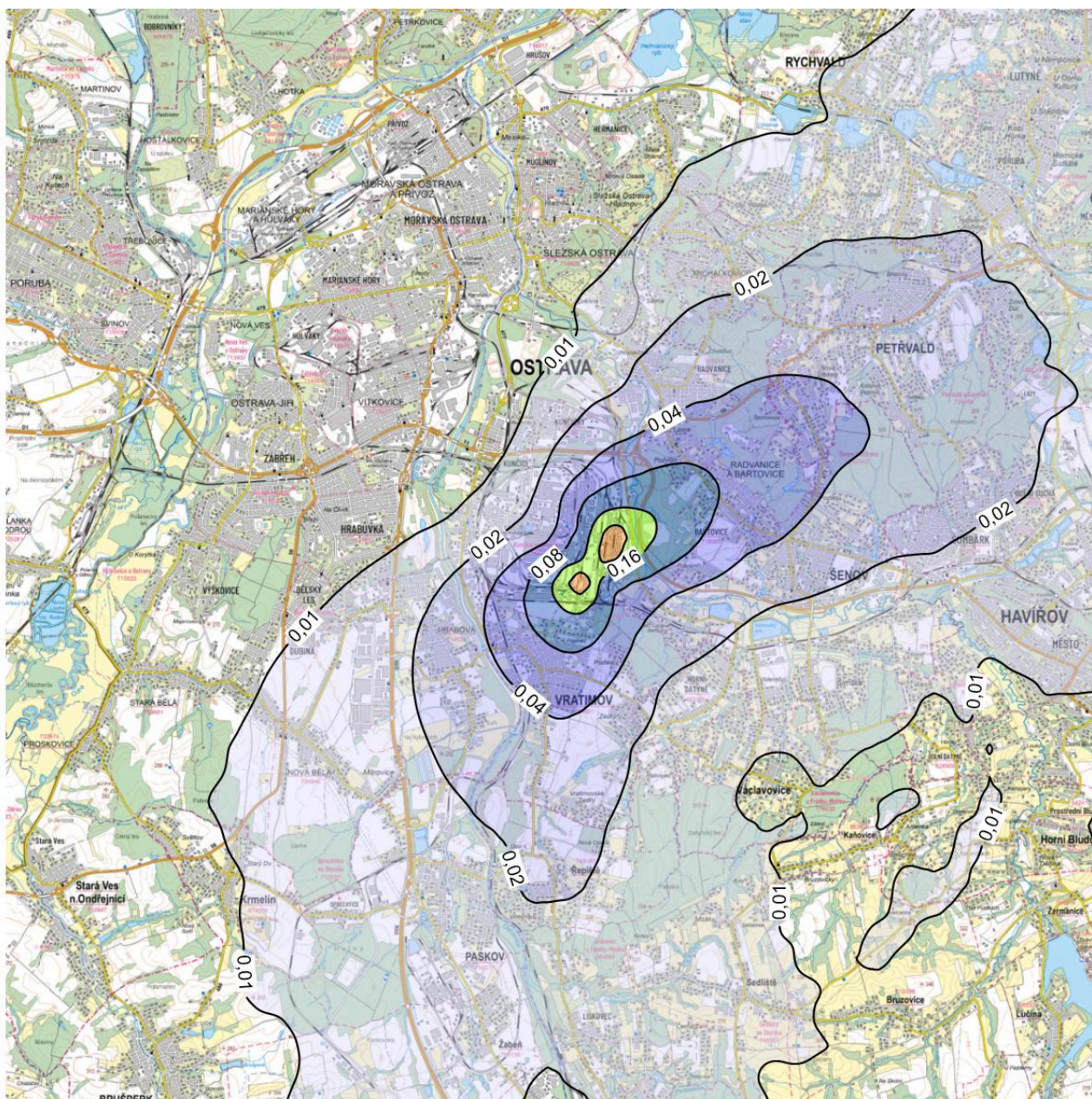
1 : 8 000



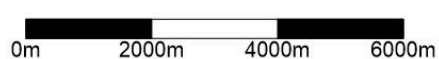
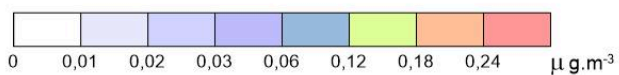
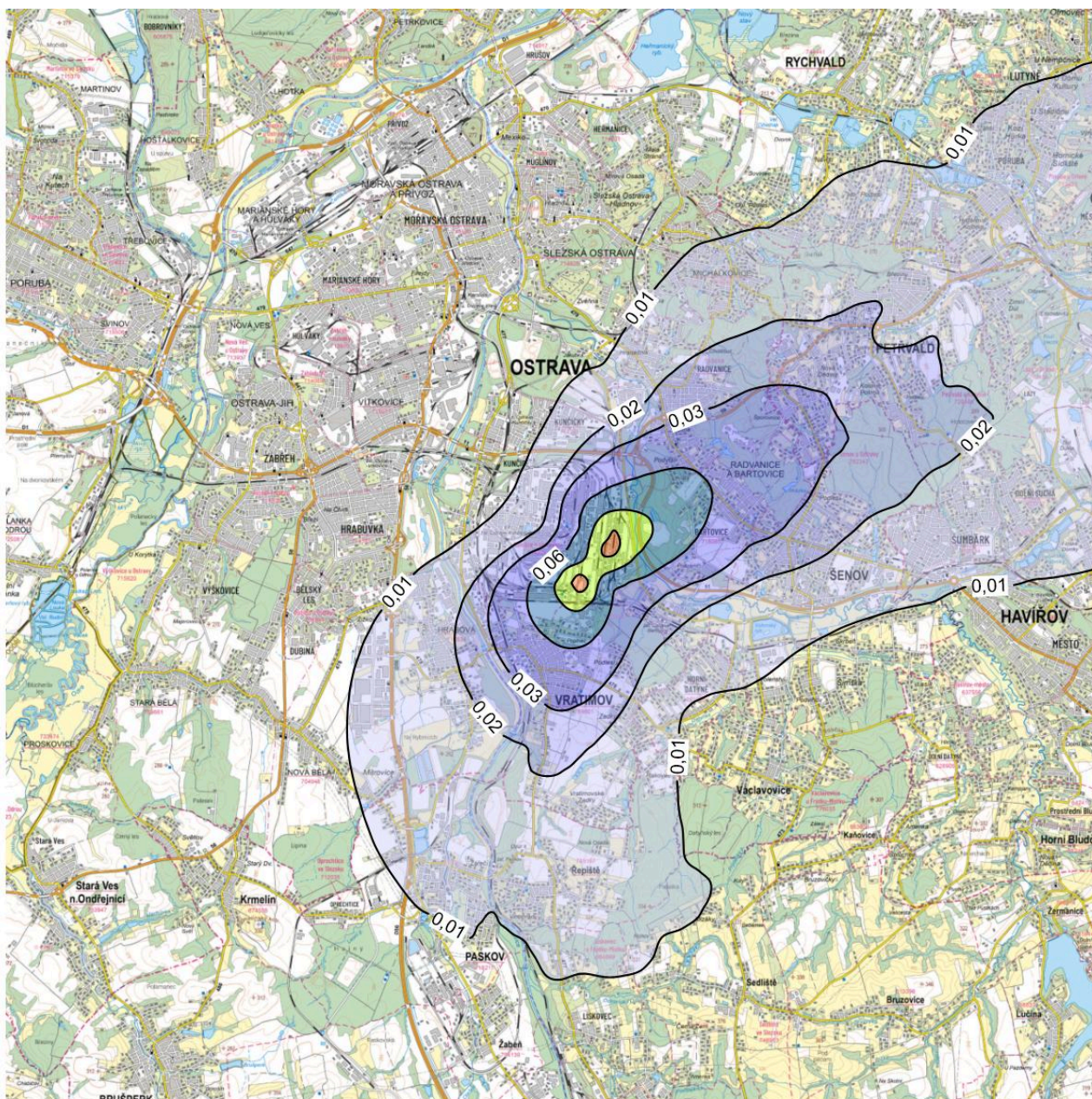
Příspěvky průměrných ročních koncentrací				Příloha č. : 8
 TECHNICKÉ SLUŽBY OCHRANY OVZDUŠÍ OSTRAVA spol. s r.o. Janáčkova 1020/7 702 00 Ostrava - Moravská Ostrava	Modernizace ocelárny NH (imisní příspěvek dopravy)			
	Látka: Benzo[a]pyren	Imisní limit: 1000 pg.m⁻³	Jednotka: pg.m⁻³	Měřítko: 1 : 8 000



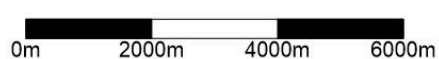
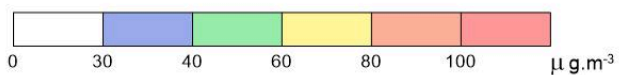
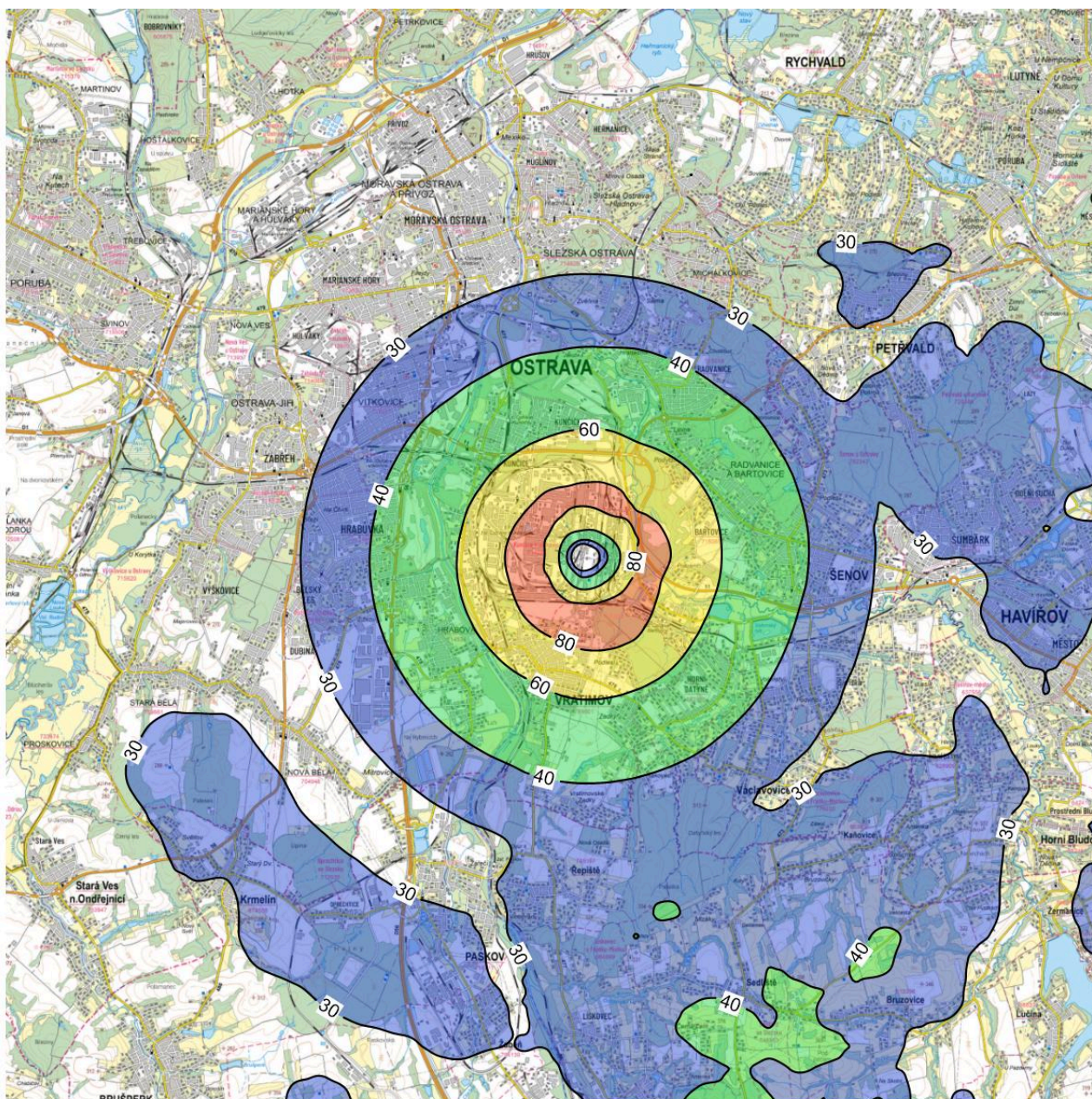
Příspěvky maximálních hodnot průměrných denních koncentrací				Příloha č. : 9
 TECHNICKÉ SLUŽBY OCHRANY OVZDUŠÍ OSTRAVA spol. s r.o. Janáčkova 1020/7 702 00 Ostrava - Moravská Ostrava	Modernizace ocelárny NH (imisiční příspěvek stacionárních zdrojů)			
	Látka: Částice PM₁₀	Imisiční limit: 50 µg.m⁻³	Jednotka: µg.m⁻³	Měřítko: 1 : 120 000



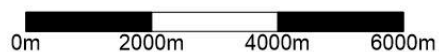
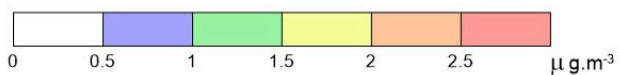
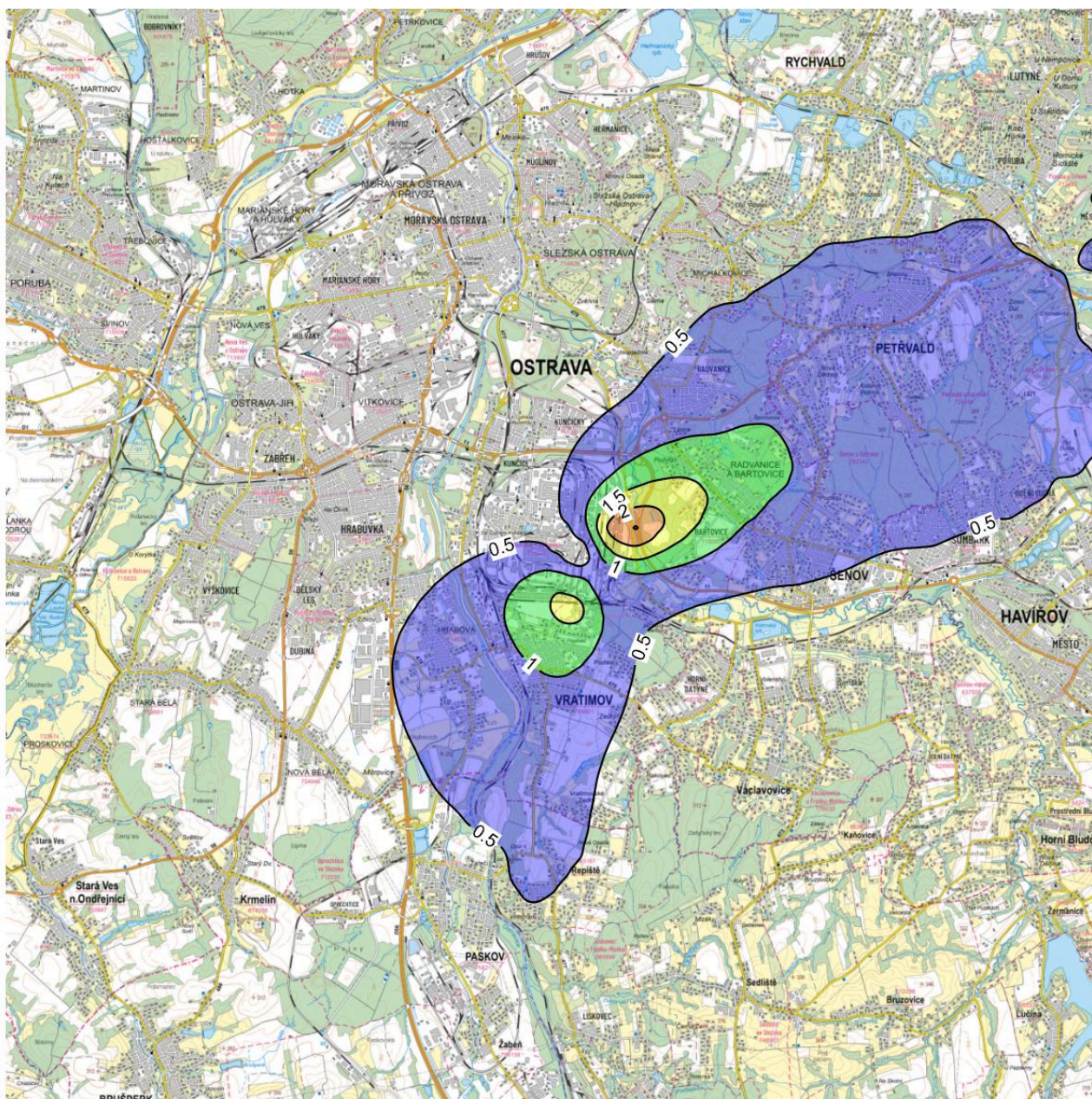
Příspěvky průměrných ročních koncentrací				Příloha č. : 10
 TECHNICKÉ SLUŽBY OCHRANY OVZDUŠÍ OSTRAVA spol. s r.o. Janáčkova 1020/7 702 00 Ostrava - Moravská Ostrava	Modernizace ocelárny NH (imisní příspěvek stacionárních zdrojů)			
	Látka: Částice PM ₁₀	Imisní limit: 40 µ g.m ⁻³	Jednotka: µ g.m ⁻³	Měřítka: 1 : 120 000



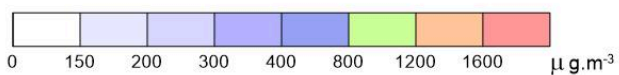
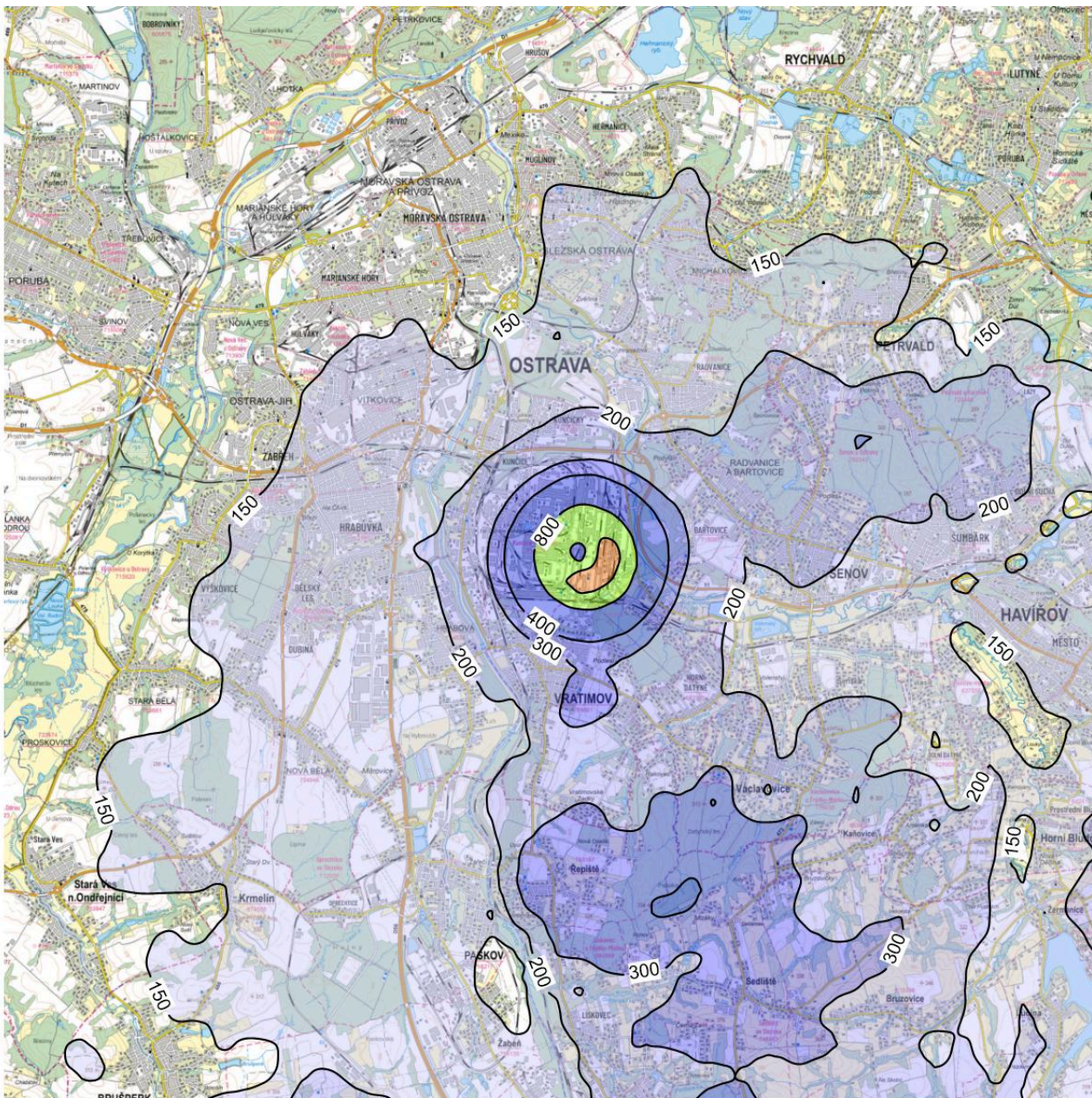
Příspěvky průměrných ročních koncentrací				Příloha č. : 11	
 TECHNICKÉ SLUŽBY OCHRANY OVZDUŠÍ OSTRAVA spol. s r.o. Janáčkova 1020/7 702 00 Ostrava - Moravská Ostrava		Modernizace ocelárny NH (imisní příspěvek stacionárních zdrojů)			
Látka: Částice PM _{2,5}		Imisní limit: 20 µ g.m ⁻³	Jednotka: µ g.m ⁻³	Měřítka: 1 : 120 000	



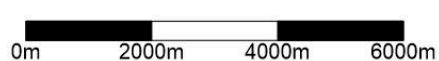
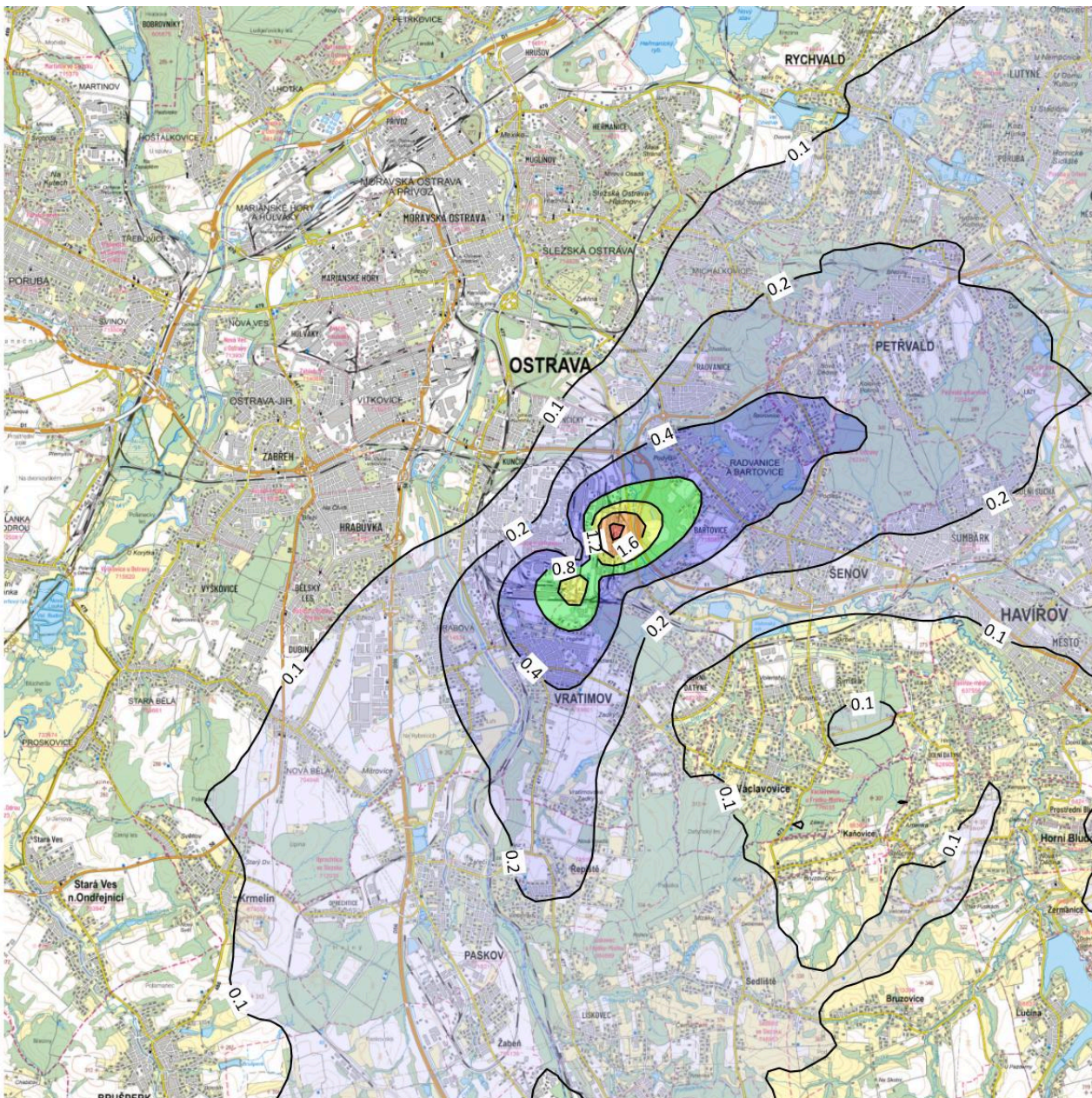
Příspěvky maximálních hodinových koncentrací				Příloha č. : 12
 TECHNICKÉ SLUŽBY OCHRANY OVZDUŠÍ OSTRAVA spol. s r.o. Janáčkova 1020/7 702 00 Ostrava - Moravská Ostrava	Modernizace ocelárny NH (imisní příspěvek stacionárních zdrojů)			
	Látka: Oxid dusičitý (NO₂)	Imisní limit: 200 µ g.m⁻³	Jednotka: µ g.m⁻³	Měřítko: 1 : 120 000



Příspěvky průměrných ročních koncentrací				Příloha č. : 13	
 TECHNICKÉ SLUŽBY OCHRANY OVZDUŠÍ OSTRAVA spol. s r.o. Janáčkova 1020/7 702 00 Ostrava - Moravská Ostrava	Modernizace ocelárny NH (imisní příspěvek stacionárních zdrojů)				
	Látka: Oxid dusičitý (NO₂)	Imisní limit: 40 µ g.m⁻³	Jednotka: µ g.m⁻³	Měřítka: 1 : 120 000	



Příspěvky max. denních 8hodinových průměrů koncentrací				Příloha č. : 14
 TECHNICKÉ SLUŽBY OCHRANY OVZDUŠÍ OSTRAVA spol. s r.o. Janáčkova 1020/7 702 00 Ostrava - Moravská Ostrava	Modernizace ocelárny NH (imisiční příspěvek stacionárních zdrojů)			
	Látka: Oxid uhelnatý (CO)	Imisiční limit: 10 000 µg.m⁻³	Jednotka: µg.m⁻³	Měřítka: 1 : 120 000



Příspěvky průměrných ročních koncentrací

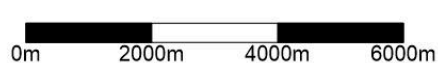
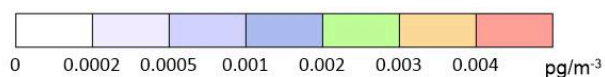
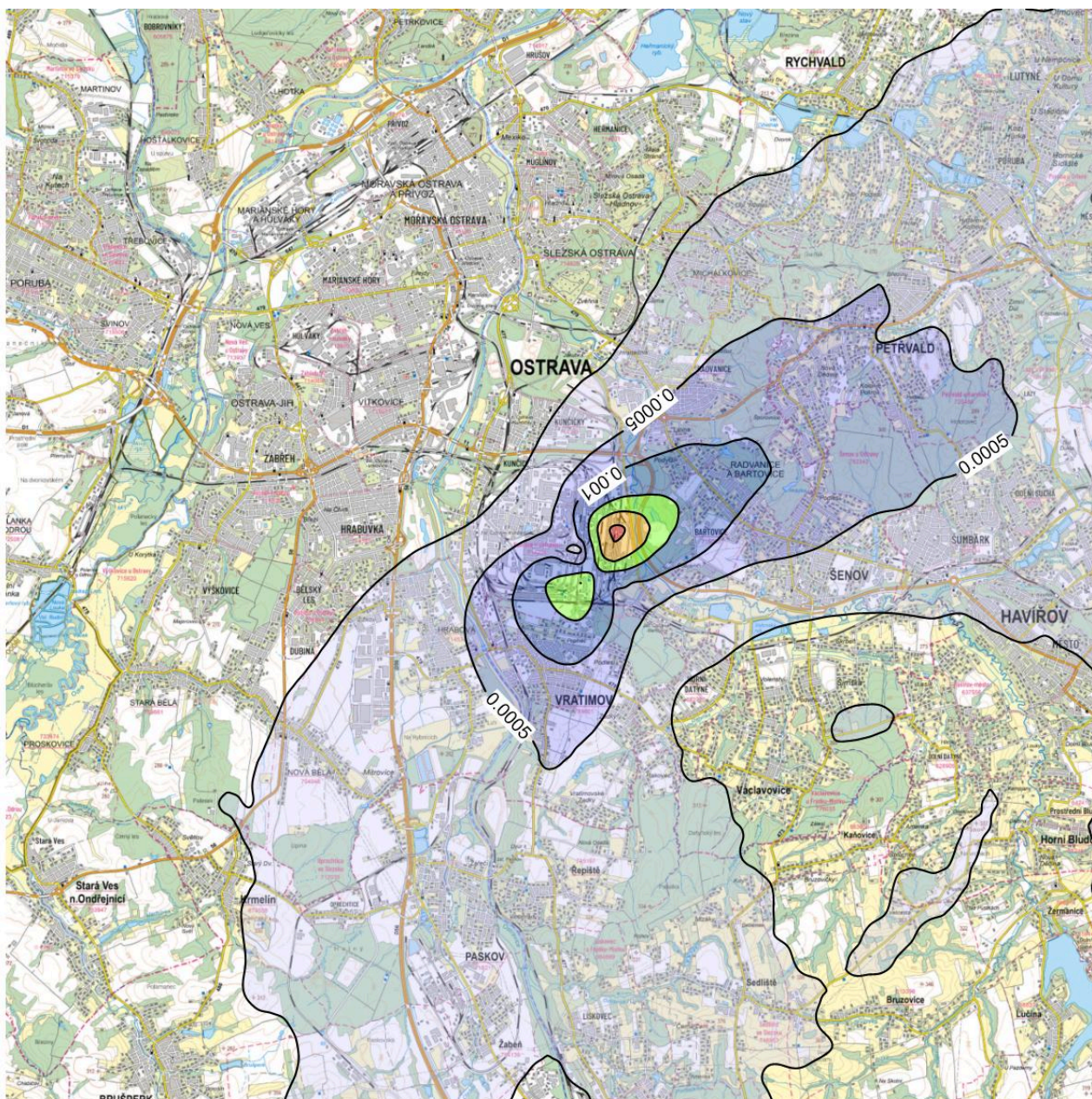
Příloha č. :
15



TECHNICKÉ SLUŽBY OCHRANY
OVZDUŠÍ OSTRAVA spol. s r.o.
Janáčkova 1020/7
702 00 Ostrava - Moravská Ostrava

**Modernizace ocelárny NH
(imisiční příspěvek stacionárních zdrojů)**

Látka:	Imisiční limit:	Jednotka:	Měřítka:
Rtuť (Hg)	Nestanoven	ng.m⁻³	1 : 120 000



Příspěvky průměrných ročních koncentrací

Příloha č. :

16



TECHNICKÉ SLUŽBY OCHRANY
OVZDUŠÍ OSTRAVA spol. s r.o.
Janáčkova 1020/7
702 00 Ostrava - Moravská Ostrava

**Modernizace ocelárny NH
(imisiční příspěvek stacionárních zdrojů)**

Látka:

PCDD/F

Imisiční limit:

Nestanoven

Jednotka:

pg.m⁻³

Měřítko:

1 : 120 000

MINISTERSTVO ŽIVOTNÍHO PROSTŘEDÍ

Vršovická 65, 100 10 Praha 10
Tel: 267122514, Tel/Fax: 267126514

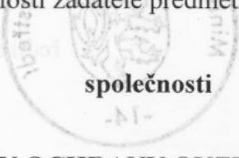
Č.j.:
1693/820/08/DK

Praha dne
6. 6. 2008

ROZHODNUTÍ

Ministerstva životního prostředí

Ministerstvo životního prostředí (dále jen „ministerstvo“), orgán státní správy příslušný podle § 43 písm. u) zákona č. 86/2002 Sb., o ochraně ovzduší a o změně některých dalších zákonů (zákon o ochraně ovzduší), ve znění pozdějších předpisů, (dále jen „zákon o ochraně ovzduší“) k vydávání rozhodnutí o autorizaci podle § 15 odst. 1 písm. d) tohoto zákona, po posouzení žádosti společnosti TECHNICKÉ SLUŽBY OCHRANY OVZDUŠÍ OSTRAVA spol. s r.o. a způsobilosti žadatele předmětnou činnost provádět, rozhodlo takto:


společnosti

TECHNICKÉ SLUŽBY OCHRANY OVZDUŠÍ OSTRAVA spol. s r.o.

Janáčkova 1020/7, PSČ 702 00, Ostrava – Moravská Ostrava, IČ 496 06 123

Odpovědný zástupce pro výkon autorizované činnosti: Ing. Milan Čihala

se prodlužuje

platnost autorizace ke zpracování rozptylových studií

podle § 15 odst. 1 písm. d) zákona o ochraně ovzduší

vydané rozhodnutím ministerstva

č.j. 2164/740/03 ze dne 19.6.2003

Platnost rozhodnutí o autorizaci se prodlužuje do 30. 4. 2013.

Odůvodnění

Doručením žádosti společnosti TECHNICKÉ SLUŽBY OCHRANY OVZDUŠÍ OSTRAVA spol. s r.o., Janáčkova 1020/7, PSČ 702 00, Ostrava- Moravská Ostrava, o prodloužení platnosti rozhodnutí o autorizaci ke zpracování rozptylových studií dne 9. května 2008 bylo v souladu s § 44 zákona č. 500/2004 Sb., správního řádu, zahájeno správní řízení v uvedené věci.

Společnost TECHNICKÉ SLUŽBY OCHRANY OVZDUŠÍ OSTRAVA spol. s r.o. je držitelem autorizace ke zpracování rozptylových studií vydané rozhodnutím ministerstva

up. 11.6.08

č.j. 2164/740/03 ze dne 19.6.2003 na dobu do 30.6.2008. Žadatel v zákonem předepsané lhůtě požádal o prodloužení platnosti autorizace. Poněvadž byly splněny požadavky § 15 odst. 12 zákona o ochraně ovzduší a § 19 odst. 9 vyhlášky č. 356/2002 Sb., kterou se mimo jiné stanoví i podmínky autorizace osob, bylo rozhodnuto tak, jak je uvedeno ve výroku tohoto rozhodnutí.

Poučení o rozkladu

Proti tomuto rozhodnutí lze podat rozklad do 15 dnů ode dne jeho doručení k Rozkladové komisi ministra životního prostředí, podáním u Ministerstva životního prostředí, Vršovická 65, 100 10, Praha 10.



Ing. Jan Kužel
ředitel odboru ochrany ovzduší

Kopie: ČIŽP ředitelství

**Stanovisko odboru ochrany ovzduší k platnosti autorizace k vybraným činnostem, které byly
vydány podle zákona č. 86/2002 Sb., o ochraně ovzduší a o změně některých dalších zákonů
(o ochraně ovzduší), ve znění pozdějších předpisů, po nabytí účinnosti zákona č. 201/2012 Sb.**

Zákon č. 201/2012 Sb., o ochraně ovzduší, který nabyl účinnosti dne 1.9.2012, v ustanovení § 42 uvádí, že autorizace (zde uvedené) vydané podle předchozího zákona č. 86/2002 Sb., o ochraně ovzduší, ve znění účinném do nabytí účinnosti nového zákona o ochraně ovzduší, jsou považovány za autorizace vydané podle tohoto nového zákona, který předpokládá vydání autorizace na dobu neurčitou.

Z tohoto důvodu není potřeba po 1.9.2012 žádat o další prodloužení autorizací vydaných před tímto datem, které jsou nadále platné bez časového omezení – resp. do doby, než by došlo k jejich zrušení, například z důvodu závažného nebo opakovaného porušení povinnosti při výkonu autorizované činnosti.

Činnost měření účinnosti spalovacího zdroje a množství vypouštěných látek a kontrolu spalinových cest již podle zákona č. 201/2012 Sb. není činností, jejíž výkon může provádět pouze osoba podle tohoto zákona autorizovaná. K provádění této činnosti podle jiných právních předpisů (požárně-bezpečnostních či jiných) není nutné mít autorizaci podle nového zákona o ochraně ovzduší.

Zákon č. 201/2012 Sb. rovněž již neukládá provozovatelům vybraných spalovacích stacionárních zdrojů povinnost měření účinnosti spalovacího zdroje a množství vypouštěných látek a kontrolu spalinových cest (tím nejsou dotčeny povinnosti stejné nebo podobné vyplývající z jiných právních předpisů). Pokud má osoba autorizovaná podle § 15 odst. 1 písm. b) zákona č. 86/2002 Sb., ve znění pozdějších předpisů, vydané rozhodnutí o autorizaci k výše uvedené činnosti, s dobou platnosti i po 1.9.2012, kdy nabyl účinnosti nový zákon o ochraně ovzduší, je tato autorizace nadále bezpředmětná, jelikož nový zákon tuto činnost již neautorizuje a ruší povinnost s ní spojenou. Taková autorizace nemůže být použita k provádění jakékoli povinnosti vyplývající ze zákona č. 201/2012 Sb.

Ing. Jan Kužel
ředitel odboru ochrany ovzduší
v.r.

Ověřovací doložka změny datového formátu dokumentu podle § 69a zákona č. 499/2004 Sb.

Změnou datového formátu se nepotvrzuje správnost a pravdivost údajů obsažených v dokumentu a jejich soulad s právními předpisy.
Vstupující dokument nebyl podepsán.

Typ vstupního dokumentu: .PDF
Otisk vstupního souboru: 4A8703D8713D718B312D3D64C426A969DBFA2938E05B83C69A961B852A683BDD
Použitý algoritmus: SHA256_SBB 2.16.840.1.101.3.4.2.1

Subjekt, který změnu formátu dokumentu provedl:

Moravskoslezský kraj, 28. října 2771/117, 70200 Ostrava, posta@msk.cz

Datum vyhotovení ověřovací doložky:

17.7.2026

Jméno a příjmení osoby, která změnu formátu dokumentu provedla:

Moravskoslezský kraj