

Ministrstvo RS za okolje in prostor
Dunajska cesta 48

1000 Ljubljana

Ljubljana, 24. januar 2023

ZADEVA: Dopolnitev zahteve za predhodni postopek za nameravani poseg:
Postavitev linije reaktor sinteza R9 (N65) na lokaciji Helios TBLUS
d.o.o., Količevo 65, 1230 Domžale
zadeva št. 35431-364/2022-2550-2

Spoštovani!

Naslovnemu organu posredujemo dopolnitev zahteve za predhodni postopek za poseg Postavitev linije reaktor sinteza R9 (N65) na osnovi poziva št. 35431-364/2022-2550-2 z dne 6.1.2023, podjetja Helios TBLUS d.o.o., Količevo 65, 1230 Domžale.

S spoštovanjem,

Martina Zupančič



Coventina, Martina Zupančič s.p.
(pooblaščenka Helios TBLUS d.o.o.)

Priloge:

- DOPOLNITEV VLOGE ZA PREDHODNI POSTOPEK po pozivu št. 35431-364/2022-2550-2 Z DNE 6.1.2023

DOPOLNITEV VLOGE ZA PREDHODNI POSTOPEK
po pozivu št. 35431-364/2022-2550-2 Z DNE 6.1.2023

ZA POSEG POSTAVITEV LINIJE REAKTOR SINTEZA R9
(N65)

v IED napravi upravljavca HELIOS TBLUS d.o.o. na lokaciji
Količevo 65, 1230 Domžale

Škofljica, 20.1.2023

NASLOV DOKUMENTA: **DOPOLNITEV ZAHTEVE ZA PREDHODNI POSTOPEK**
po pozivu št. 35431-364/2022-2550-2 Z DNE 6.1.2023
ZA POSEG POSTAVITEV LINIJE REAKTOR SINTEZA R9
(N65)
v IED napravi upravljavca HELIOS TBLUS d.o.o. na
lokaciji Količevo 65, 1230 Domžale

DATUM IZDELAVE: **20.1.2023**

UPRAVLJAVEC NAPRAVE: **HELIOS TBLUS d.o.o. na lokaciji Količevo 65, 1230**
Domžale

IZDELOVALEC DOKUMENTA: **COVENTINA, Martina Zupančič s.p.**
Smrjene 68A, 1291 Škofljica

Martina Zupančič, univ.dipl.inž.kem.inž.

KAZALO

1.	Uvod	1
2.	Opis predvidenih vplivov posega	2
2.1.	Vplivi med gradnjo	2
2.2.	Vplivi med obratovanjem	2
2.2.1	Emisije onesnaževal v zrak in emisije toplogrednih plinov	2
2.2.2	Emisije snovi v vode	5
2.2.3	Nastajanje odpadkov	10
2.2.4	Hrup	10
2.2.5	Eksplozije in tveganje povzročitve večjih nesreč	11

1. UVOD

Naslovnemu organu posredujemo dopolnitev zahteve za predhodni postopek za poseg Postavitev linije reaktor sinteza R9 (N65) na osnovi poziva št. 35431-364/2022-2550-2 z dne 6.1.2023.

Obravnavani poseg, ki je predmet zahteve za predhodni postopek, predstavlja poseg povečanja proizvodne zmogljivosti sinteze umetnih smol zaradi povečanega povpraševanja po okolju prijaznih akrilnih in poliestrskih smolah (polimerih) z dodatno reaktorsko tlačno linijo za proizvodnjo smol imenovano linija reaktor sinteza R9 (N65)) z največjo proizvodno zmogljivostjo 4.060 ton/leto, ki bo omogočila premik proizvodnje v smeri teh proizvodov.

Nova linija bo proizvajala predvsem okolju prijaznejše proizvode: high solids, BPA-free in omogočala bolj zaprt proizvodni krog, ki bo pri tem porabili manj energije zaradi povišanega tlaka obratovanja. V sklopu posega se bo v obstoječem prizidku stavbe, kjer se že nahaja reaktorska linija N6, dodatno vgradilo tudi novo reaktorsko linijo R9 (N65) za proizvodnjo akrilnih in poliestrskih smol (polimerov) z nižjim ogljičnim odtisom.

Čeprav bo nameravana sprememba povečala teoretično maksimalno zmogljivost obrata za proizvodnjo umetnih smol iz 45.265 ton/leto na 49.325 ton/leto oziroma za cca. 9% glede na obstoječe stanje, bo dejanska proizvodna kapaciteta ostala znatno pod obstoječo maksimalno proizvodno zmogljivostjo, določeno v okoljevarstvenem dovoljenju, ki znaša 45.265 ton/leto. Iz proizvedenih količin umetnih smol (polimerov) s sintezo v preteklih treh letih :

- 18.518 ton v letu 2019 oz. 40,9 % maksimalne zmogljivosti,
- 20.412 ton v letu 2020 oz. 45,1 % maksimalne zmogljivosti in
- 22.394 ton v letu 2021 oz. 49,5 % maksimalne zmogljivosti,

je razvidno, da dejanska letna proizvodna kapaciteta znaša cca. 50 % maksimalne dovoljene kapacitete.

Razlog, da je dejanska zmogljivost v preteklih znašala le do cca. 50 % zmogljivosti določene v spremembi IED okoljevarstvenega dovoljenja (sprememba št. 3502-8/2014-30, z dne 18.05.2015) v letu 2015, so spremembe v proizvodnem postopku določenih tipov smol, ki se proizvajajo na linijah N1, N2, N4 in N5 zaradi katerih teoretičnih proizvodnih zmogljivosti s temi smolami na linijah N1, N2, N4 in N5 ni mogoče doseči.

Za obstoječo maksimalno proizvodno zmogljivost sinteze umetnih smol 45.265 ton/leto je bilo v letu 2015 izvedena tudi presoja vplivov na okolje in pridobljeno okoljevarstveno soglasje št. št. 3502-8/2014-30, z dne 18.05.2015 (izdano OVS in sprememba IED OVD).

2. OPIS PREDVIDENIH VPLIVOV POSEGA

2.1. VPLIVI MED GRADNJO

Za umestitev nove linije reaktor sinteza R9 (N65) gradnja ne bo potrebna, saj je objekt že zgrajen in se bo vanj le montiralo tehnološko opremo. Zato vplivov med gradnjo ne bo in se zato do njih ne opredeljujemo.

2.2. VPLIVI MED OBRATOVANJEM

Segmenti okolja na katere nameravani poseg nima vpliva in so bili v zahtevku za predhodni postopek določeni, kot segmenti na katere nameravani poseg nima vpliva, v predmetnem poglavju niso dodatno obravnavi. Obravnavani so le segmenti okolja za katere je bilo ugotovljeno, da bo imel nameravani poseg lahko vpliv nanje (emisije snovi v zrak, emisije snovi v vode, hrup, nastajanje odpadkov, eksplozije in tveganje za nastanek večje nesreče).

2.2.1 Emisije onesnaževal v zrak in emisije toplogrednih plinov

Po izvedeni namestitvi nove reaktorske linije R9 (N65) bo prišlo do naslednjih vplivov na emisije snovi v zrak:

- izpust snovi v zrak iz sinteze smole na rektorski liniji R9 (N65) preko obstoječega izpusta Z1
- izpust iz kotlovnice (Z9 in Z10), ki bo oskrboval reaktor R9 (N65) s toploto in paro (N40)

Postavitev linije reaktor sinteza R9 (N65) bo imela vpliv na emisije snovi v zrak in sicer zaradi odvajanja emisij iz linije N65 v obstoječo napravo za sežig odpadnih plinov z RTO HOS (N38) iz katere se odvajajo emisije snovi v zrak preko izpusta Z1. Učinek čiščenja naprave za sežig odpadnih plinov RTO HOS je cca. 98%. **Maksimalni volumski pretok odpadnih plinov, ki se odvaja preko izpusta Z1 ostaja nespremenjen, saj ima izpust Z1 še dovolj prostih kapacitet za priključitev nove reaktorske linije R9 (N65) brez, da bi bilo potrebno povečevati pretok odpadnih plinov na Z1.** Celokupno gledano bo največja količina teoretično izpuščenih onesnaževal, ki je zmnožek maksimalnega volumskega pretoka (m^3/h), ki se dovaja preko izpusta Z1 in mejne koncentracije onesnaževal (mg/m^3) (mejne vrednosti so navedene v tabeli 1), ostala nespremenjena. Saj se maksimalni masni pretok onesnaževal (g/h), ki je produkt mejne vrednosti in največjega volumskega pretoka na izpustu Z1, tudi po posegu ne spreminja oziroma ne povečuje.

Sipke surovine bodo dozirane s presipanjem iz različnih vreč v dozirni silos, ki je sestavni del linije. Lokalno odsesavanje bo izvedeno z odvajanjem emisij snovi v zrak preko čiščenja na obstoječem vrečastem filtru (N13/1) in nato preko izpusta Z2 v okolje. **Maksimalni volumski**

pretok odpadnih plinov, ki se odvaja preko izpusta Z2 ostaja po posegu nespremenjen, saj ima izpust Z2 še dovolj prostih kapacitet za priključitev lokalnega odsesavanja, ki bo nameščeno nad dozirnimi silosom za presipanje sipkih surovin za potrebe nove reaktorske linije R9, (N65), brez da bi bilo potrebno povečevati pretok odpadnih plinov na Z2.

Celokupno gledano bo največja količina teoretično izpuščenih onesnaževal, ki je zmnožek maksimalnega volumnskega pretoka (m^3/h), ki se dovaja preko izpusta Z2 in mejne koncentracije onesnaževal (mg/m^3) (mejne vrednosti so navedene v tabeli 2), nespremenjena. Saj se maksimalni masni pretok onesnaževal (g/h), ki je produkt mejne vrednosti in največjega volumnskega pretoka na izpustu Z2, tudi po posegu, ne spreminja oziroma ne povečuje.

Reaktorska linija R9 (N65) bo povezana tudi z obstoječo kotlovnico.

Dovod toplote za potrebe ogrevanja s termalnim oljem in dovod potrebne pare bo zagotovljen s cevni povezanimi na obstoječo kotlovnico (N40) v kateri obratujeta termooljna kotla N46 (Bono OMV 3000 TOK 2) in N60 (Bono OMV 3000 TOK 1) ter parni kotel N47 (Viessman Vitomax 200HS).

Iz kotlovnice N40 sta urejena obstoječa izpusta snovi v zrak iz srednjih kurilnih naprav na zemeljski plin. Izpust z oznako Z9, ki pripada termooljnim kotlom N46 in N60 in izpust Z10, ki pripada parnemu kotlu N47, ki se po izvedbi nameravanega posega v ničemer ne spreminjata.

Maksimalni pretok odpadnih plinov, ki se odvaja preko izpustov Z9 in Z10 ostaja po posegu nespremenjen, saj imajo srednje kurilne naprave, ki pripadajo izpustoma Z9 in Z10 še dovolj prostih kapacitet za potrebe priprave toplote za novo reaktorsko linijo R9 (N65), brez, da bi bilo potrebno povečevati maksimalni pretok odpadnih plinov na Z9 in Z10. Celokupno gledano bo največja količina teoretično izpuščenih onesnaževal, ki je zmnožek maksimalnega volumnskega pretoka (m^3/h), ki se dovaja preko izpustov Z9 in Z10 in mejne koncentracije onesnaževal (mg/m^3) (mejne vrednosti so navedene v tabeli 3 in 4) nespremenjena. Saj se maksimalni masni pretok onesnaževal (g/h), ki je produkt mejne vrednosti in največjega volumnskega pretoka na izpustih Z9 in Z10, tudi po posegu, ne spreminja oziroma ne povečuje.

Tabela 1: Dopustne vrednosti emisij snovi v zrak za zajete očiščene odpadne pline na izpustu Z1

Snov	Dopustna vrednost
Celotne organske snovi razen organskih delcev, izražene kot celotni ogljik (TOC)	20 mg/m^3
Ogljikov monoksid (CO)	100 mg/m^3
Dušikovi oksidi NO _x (izraženi kot NO ₂)	100 mg/m^3
Žveplovi oksidi SO _x (izraženi kot SO ₂)	350 mg/m^3
Celotni prah	10 mg/m^3

Tabela 2: Dopustne vrednosti emisij snovi v zrak za zajete očiščene odpadne pline na izpustu Z2

Snov	Dopustna vrednost
Celotne organske snovi razen organskih delcev, izražene kot celotni ogljik(TOC)	150 mg C/m ³
Celotni prah	10 mg/m ³

Tabela 3: Dopustne vrednosti emisij snovi v zrak za odpadne pline na izpustu Z9

Snov	Dopustna vrednost do 31.12.2017 ⁽¹⁾	Dopustna vrednost od 31.12.2017 ⁽¹⁾
Ogljikov monoksid (CO)	100 mg/m ³	80 mg/m ³
Dušikovi oksidi NOx (izraženi kot NO ₂)	200 mg/m ³	150 mg/m ³
Žveplov oksidi SOx (izraženi kot SO ₂)	35 mg/m ³	10 mg/m ³

⁽¹⁾ Računska vsebnost kisika je 3 vol%.

Tabela 4: Dopustne vrednosti emisij snovi v zrak za odpadne pline na izpustu Z10

Snov	Dopustna vrednost ⁽¹⁾
Ogljikov monoksid (CO)	100 mg/m ³
Dušikovi oksidi NOx (izraženi kot NO ₂)	200 mg/m ³
Žveplov oksidi SOx (izraženi kot SO ₂)	35 mg/m ³

⁽¹⁾ Računska vsebnost kisika je 3 vol%.

Kumulativni vplivi

V nadaljevanju podajamo oceno, ki zajema kumulativni vpliv nameravanega posega na okolje, pri čemer je za oceno upoštevan skupni učinek z drugimi obstoječimi oziroma že dovoljenimi posegi.

Ocenjujemo, da se kumulativni vplivi na emisije snovi v zrak, ki so posledica obstoječega dovoljenega posega in nameravanega posega povečanja proizvodnje zmogljivosti zaradi vpliva emisij iz obratovanja nove reaktorske linije R9 (N65), na skupne emisije snovi v zrak iz IED naprave Helios Količevo, ne bodo spremenili.

Razlog, da bo kumulativni učinek nespremenjen je, da se maksimalna masna teoretična koncentracija onesnaževal, ki se bodo odvajala preko izpustov Z1, Z2, Z9 in Z10 ne bo povečala, ker bodo maksimalni volumski pretoki (m³/h) in dovoljene mejne vrednosti onesnaževal (mg/m³) ostali enaki kot v obstoječem stanju sedaj.

Možni pomembni negativni vplivi: NE - poseg ne predstavlja pomembnega povečanega obremenjevanja okolja z emisijami snovi v zrak glede na obstoječe stanje, saj se z izvedbo nameravanega posega obremenitev okolja dejansko ne spreminja (glej predhodno opisano).

Ukrepi za zmanjšanje vpliva nameravanega posega:

Ukrepi za zmanjšanje emisije snovi v zrak, ki se že izvajajo in se bodo zaradi svoje pomembnosti izvajali tudi po izvedbi nameravanega posega so:

- Zajemanje in čiščenje emisij snovi v zrak s postopkom regenerativne termične oksidacije (RTO), pred odvajanjem odpadnih plinov preko izpusta Z1. RTO naprava je namenjena odstranjevanju hlapnih organskih spojin, ki so prisotne pri postopku sinteze umetnih smol.
- Lokalno odsesavanje nad dozirnimi silosi za sipke surovine in čiščenje na vrečastem filtru pred odvajanjem skozi izpust Z2. Lokalno odsesavanje bo izvedeno z odvajanjem emisij snovi v zrak preko čiščenja na obstoječem vrečastem filtru (N13/1), očiščen zrak pa se bo nato preko izpusta Z2 odvajala v zunanje okolje.

2.2.2 Emisije snovi v vode

Za novo reaktorsko linijo R9 (N65) se bo v sklopu projekta izvedel tudi priklop na obstoječe dovodne cevovode surovin, ostalih podpornih medijev ter priklop na energetske medije za ustrezno izvedbo hlajenja in ogrevanja posamezne procesne opreme. Za podporne medije velja, da so trenutne kapacitete dušika, komprimiranega zraka in transportnega vakuma zadostne, tako da se lahko izvede priklop direktno na obstoječe cevovode, ki se že nahajajo v objektu. Enako velja, da energetske kapacitete, ki so na lokaciji, omogočajo priklop nove reaktorske linije na potrebne energetske medije; kapacitete pare, hladilne vode ter termalnega olja.

Hlajenje

Ocena potrebne hladilne moči na toplotnih izmenjevalcih, nameščenih pred reaktorjem, je 1.300 kW. Potrebe po hladilni energiji reaktorja so 800kW pri 90 °C. Hlajenje bo izvedeno s pomočjo hladilne vode z nazivno temperaturo 25 °C, ki bo zagotovljena iz hladilnega sistema N41. Ocenjeni pretok je 150m³/h (dovodna cev DN150). Hlajenje posebnih naprav (statični mikser, booster, vakuumška črpalka, mešalo R9) se bo izvajalo preko ločenega hladilnega kroga s 15 °C vodo, ki bo zagotovljena iz obstoječega hladilnega sistema N41.

Ogrevalna kapaciteta

Ocenjena potreba po ogrevanju s termičnim oljem je okoli 900 kW s temperaturo termalnega olja 285 °C. Toploto za potrebe ogrevanja s termalnim oljem in potrebna para bosta s cevni

povezami izvedena s priklopom na obstoječo kotlovnico (N40) v katerem obratujeta termooljna kotla N46 (Bono OMV 3000 TOK 2) in N60 (Bono OMV 3000 TOK 1) in parni kotel N47(Viessman Vitomax 200HS).

Demineralizirana voda

V proizvodnji se bo uporabljala demineralizirana voda iz priprave vode, ki se nahaja v kotlarni (N40). Zahteve za demineralizirana vodo so prevodnost pod 20 microsiemens/cm in pH med 5,0-7,0. Demineralizirano vodo se bo doziralo iz obstoječega zalogovnika za demineralizirano vodo s prostornino 20m³ volumna.

Zaradi postavitve reaktorske linije R9 (N65), ki bo priključena na obstoječo interno infrastrukturo za oskrbo s hladilno vodo in z njo povezanega nastajanja industrijskih odpadnih voda zaradi potrebo novega reaktorja, ne bo sprememb glede na vrsto in količino vod, ki se stekajo na iztok V1.

Tabela 5: Podatki o iztoku V1

3.2.1. Upravitelju se na skupnem iztoku V1 z oznako »Skupni iztok industrijskih OV«, določenem z Gauss-Krügerjevima koordinatama Y= 470052 in X =112303, k.o. 1959 Domžale, parc. št. 1188/4, dovoli odvajanje industrijske odpadne vode iz naprav iz točke 1 izreka tega dovoljenja, ki se predhodno očistijo na industrijski čistilni napravi FKČN (N64), v javno kanalizacijo, ki se zaključi s komunalno čistilno napravo Domžale-Kamnik:

- v največji letni količini	90.000 m ³ ,
- v največji dnevni količini	1.100 m ³ in
- z največjim pretokom	30 L/s,

Reaktorska linija R9 (N65) bo priključena na obstoječe omrežje hladilne vode v tovarni za oskrbo reaktorja s potrebno hladilno vodo (N41). Zaradi obratovanja novega reaktorja N65, ki predstavlja povečanje največje proizvodne zmogljivosti za cca. 9% glede na obstoječo teoretično maksimalno zmogljivost, ne bo potrebna postavitve dodatnih hladilnih sistemov, saj imajo dovolj obstoječi prostih hladilnih kapacitet (N41) za priključitev dodatne reaktorske linije. Navedeno potrjujejo tudi to, da so obstoječe linije za sintezo smol obratovala v letu 2019 oz. 40,9 % maksimalne zmogljivosti, v letu 2020 oz. 45,1 % maksimalne zmogljivosti in 22.394 ton v letu 2021 oz. 49,5 % maksimalne zmogljivosti, je razvidno, da dejanska letna proizvodna kapaciteta znaša cca. 50 % maksimalne dovoljene kapacitete.

Tabela 6: Dopustne količine odtokov in mejne vrednosti odpadne vode iz hladilnega sistema priprave vode in kotlovnice

vii) Odtok z oznako:	V1-7/1
Ime odtoka:	industrijske odpadne vode od mehčanja vode na ionskih izmenjevalcih
Največja letna količina:	880 m ³
Največja dnevna količina:	3 m ³
Oznaka merilnega mesta:	V1MM8
viii) Odtok z oznako:	V1-7/2
Ime odtoka:	hladilne odpadne vode iz obtočnega sistema (hladilna postaja N41) in kaluženja
Največja letna količina:	2.520 m ³
Največja dnevna količina:	7 m ³
Oznaka merilnega mesta:	V1MM4
ix) Odtok z oznako:	V1-8
Ime odtoka:	industrijske odpadne vode od priprave vode na ionskih izmenjevalcih in z reverzno osmozo - iz kotlarne (N40)
Največja letna količina:	7.000 m ³
Največja dnevna količina:	32 m ³
Oznaka merilnega mesta:	V1MM6

3.2.7.1. Meje vrednosti parametrov industrijskih odpadnih vod na odtoku V1-7/1, na iztoku odpadne vode od mehčanja vode na ionskih izmenjevalcih, na merilnem mestu V1MM8, določenem z Gauss-Krügerjevima koordinatama Y=470238, X=112534, k.o. 1959 Domžale na zemljišču s parc. št. 1064, k.o. Domžale, so določene v Preglednici 9e. Upravljalavec mora zagotavljati, da mejne vrednosti iz Preglednice 9e niso presežene.

Preglednica 9e: Meje vrednosti emisije snovi v vode na merilnem mestu V1MM8

Parameter	Izražen kot	Enota	Mejna vrednost
temperatura		°C	35
pH-vrednost			6,5 - 9,5
neraztopljene snovi		mg/L	350
usedljive snovi		mL/L	10
aluminij	Al	mg/L	a)
železo	Fe	mg/L	a)
klor-prosti	Cl ₂	mg/L	0,2
kemijska potreba po kisiku (KPK)	O ₂	mg/L	-
biokemijska potreba po kisiku (BPK ₅)	O ₂	mg/L	-
Adsorbiljivi organski halogeni (AOX)	Cl	mg/L	0,2 1,0 (b)
Vsota anionskih in neionskih tenzidov		mg/L	-

Opombi:

- Mejna vrednost parametra ni določena, meritev je treba izvajati.

a) Mejna vrednost je določena z mejno vrednostjo za neraztopljene snovi.

b) Mejna vrednost 1 mg/l velja za odpadne vode pri regeneraciji ionskih izmenjevalcev ali iz naprav za pripravo vode z membransko tehniko (ultrafiltracija, reverzna osmoza ...).

3.2.4. Meje vrednosti parametrov industrijskih odpadnih vod na odtoku V1-7/2, na iztoku hladilne odpadne vode iz obtočnega sistema (hladilna postaja N41) in kaluženja, na merilnem mestu V1MM4, določenem z Gauss-Krügerjevima koordinatama Y=470237, X=112532, k.o. 1959 Domžale na zemljišču s parc. št. 1064, so določene v Preglednici 9a.

Preglednica 9a: Meje vrednosti emisije snovi v vode na merilnem mestu V1MM4

Parameter	Izražen kot	Enota	Mejna vrednost
temperatura		°C	35
pH-vrednost			6,5 - 9,5
neraztopljene snovi		mg/L	350
usedljive snovi		mL/L	10
kemijska potreba po kisiku (KPK)	O ₂	mg/L	-
biokemijska potreba po kisiku (BPK ₅)	O ₂	mg/L	-
adsorbiljivi organski halogeni (AOX)	Cl	mg/L	0,15
celotni fosfor	P	mg/L	-
hidrazin		mg/L	2,0

Opomba: - Mejna vrednost parametra ni določena, meritev je treba izvajati.

3.2.6. Mejne vrednosti parametrov industrijskih odpadnih vod na odtoku V1-8, na iztoku industrijske odpadne vode iz priprave vode na ionskih izmenjevalcih in z reverzno osmozo iz kotlarne (N40), na merilnem mestu V1MM6, določenem z Gauss-Krügerjevima koordinatama Y=470210, X=112568, k.o. 1959 Domžale na zemljišču s parc. št. 1066/2, so določene v Preglednici 9c.

Preglednica 9c: Mejne vrednosti emisije snovi v vode na merilnem mestu V1MM6

Parameter	Izražen kot	Enota	Mejna vrednost
temperatura		°C	35
pH-vrednost			6,5 - 9,5
neraztopljene snovi		mg/L	350
usedljive snovi		mL/L	10
aluminij	Al	mg/L	7,0
železo	Fe	mg/L	25
klor – prosti	Cl ₂	mg/L	0,2
kemijska potreba po kisiku (KPK)	O ₂	mg/L	-
biokemijska potreba po kisiku (BPK ₅)	O ₂	mg/L	-
adsorbijivi organski halogeni (AOX)	Cl	mg/L	1,0
vsota anionskih in neionskih tenzidov		mg/L	20

Opomba: - Mejna vrednost parametra ni določena, meritev je treba izvajati.

Spremenjenega vpliva na odpadne vode zaradi dodatne nove reaktorske linije R9 (N65) ne bo, saj bodo vse vrste in maksimalne količine odpadne vode, ki se iz celotne obstoječe proizvodnje smol odvajajo na iztok V1, in ki bodo nastajale tudi v povezavi z obratovanja linije R9 (N65) ostale enake kot pred nameranim posegom. Na iztok V1 se bodo tako kot v obstoječem stanju tudi po izvedbi nameravanega posega preko istih posameznih odtokov odvajale:

- odpadna voda iz priprave vode za hladilni sistem N41 (odtok V1-7/1)
- hladilna odpadna voda obtočnega hladilnega sistema (N41) (odtok V1-7/2)
- odpadna voda iz kotlovnice (N40) (odtok V1-8)

in bodo ostale nespremenjene glede na obstoječe stanje določeno v IED OVD in njegovih spremembah.

Kumulativni vplivi

V nadaljevanju podajamo oceno, ki zajema kumulativni vpliv nameravanega posega na okolje, pri čemer je za oceno upoštevan skupni učinek z drugimi obstoječimi oziroma že dovoljenimi posegi.

Ocenjujemo, da se kumulativni vplivi na emisije snovi v vode, ki so posledica obstoječega dovoljenega posega in nameravanega posega povečanja proizvodnje zmogljivosti zaradi vpliva emisij iz obratovanja nove reaktorske linije R9 (N65), na skupne emisije snovi v vode iz IED naprave Helios Količevo, ne bodo spremenili.

Možni pomembni negativni vplivi: NE - poseg ne predstavlja pomembnega povečanega obremenjevanja okolja z emisijami snovi v vode k glede na obstoječe stanje, saj se z izvedbo nameravanega posega obremenitev okolja dejansko ne spreminja (glej predhodno opisano).

Ukrepi za zmanjšanje vpliva nameravanega posega:

Ukrepi za zmanjšanje vpliva emisije snovi v vode v obstoječem stanju niso potrebni in tudi po izvedbi nameravanega posega ne bodo potrebni.

2.2.3 Nastajanje odpadkov

Odpadki v povezavi z nameravanim posegom bodo nastajali kot odpadki neposredno iz proizvodnega postopka in odpadki zaradi vzdrževalnih del na reaktorski liniji R9 (N65). Vrste odpadkov, ki nastajajo v obstoječem stanju zaradi sinteze umetnih smol na sedmih obstoječih linijah in v povezavi z vzdrževanje naprav, bodo po postavitvi dodatne reaktorske linije R9 (N65) ostale enake kot so v obstoječem stanju, saj gre za enak proizvodni postopek.

Količine odpadkov iz proizvodnega procesa se bodo malo povečale in sicer največ sorazmerno z dodatno povečano zmogljivostjo zaradi nove linije, kar pomeni količinsko povečanje do največ 9% glede na obstoječe stanje. V povezavi z odpadki zaradi vzdrževalnih na reaktorski liniji R9 (N65), ki bo poleg sedmih obstoječih reaktorskih linij predstavljal osmo proizvodno linijo, se bo količina odpadkov povezanih z vzdrževanjem povečala za cca. 14% glede na obstoječe stanje.

Kumulativni vplivi

V nadaljevanju podajamo oceno, ki zajema kumulativni vpliv nameravanega posega na okolje, pri čemer je za oceno upoštevan skupni učinek z drugimi obstoječimi oziroma že dovoljenimi posegi.

Ocenjujemo, da bo kumulativni vplivi glede nastajanje odpadkov, ki so posledica obstoječega dovoljenega posega proizvodnje umetnih smol in nameravanega posega povečanja proizvodne zmogljivosti zaradi obratovanja nove reaktorske linije R9 (N65), na povečano količino odpadkov iz IED naprave Helios Količevo, majhen. Spremembe glede vrste odpadkov ne bo in zato spremembe kumulativnega vpliv po izvedbi nameravanega posega, ne bo.

Možni pomembni negativni vplivi: NE - poseg ne predstavlja pomembnega povečanega obremenjevanja okolja z nastajanjem odpadkov glede na obstoječe stanje, saj predstavlja majhno spremembo glede na obstoječo obremenitev (glej predhodno opisano).

Ukrepi za zmanjšanje vpliva nameravanega posega:

Ukrepi za zmanjšanje nastajanja odpadkov v obstoječem stanju niso potrebni in tudi po izvedbi nameravanega posega ne bodo potrebni.

2.2.4 Hrup

Obratovanje nove linije reaktor sinteza R9 (N65) ne bo imelo vpliva dodatne na emisije hrupa na območju, saj bodo tehnološke enote nameščene v obstoječem objektu in priključene na

obstoječe infrastrukturne povezave v objektu, tako da novih virov hrupa, ki bi bili nameščeni na zunanosti objekta, ne bo. Majhno spremembo v povezavi s transportom bo predstavljalo minimalno povečano število tovornih vozil za dovoz surovin in odvoz izdelkov (1-2 tovorni vozili/dan), saj bo nova reaktorska linija obratovala prvenstveno namesto kakšne druge linije izmed sedmih obstoječih linij, če bo želja naročnikov vrsta smola, ki se ne proizvajajo na obstoječih linijah.

Kumulativni vplivi

V nadaljevanju podajamo oceno, ki zajema kumulativni vpliv nameravanega posega na okolje, pri čemer je za oceno upoštevan skupni učinek z drugimi obstoječimi oziroma že dovoljenimi posegi.

Ocenjujemo, da ne bo spremembe glede emisij hrupa, ki bi bila posledica obstoječega dovoljenega posega proizvodnje umetnih smol in nameravanega posega povečanja proizvodne zmogljivosti zaradi obratovanja nove reaktorske linije R9 (N65), ki ga povzroča hrup vseh naprav iz obstoječe dejavnosti sinteze umetnih smol kot tudi ostalih dejavnosti, ki potekajo na območju IED naprave Helios TBLUS Količevo. Kumulativni vpliv emisij hrupa neposredno iz proizvodnega procesa po izvedbi nameravane spremembe, bo ostal na isti ravni kot je v obstoječem stanju. Majhno spremembo v povezavi s transportom bo predstavljalo minimalno povečano število tovornih vozil za dovoz surovin in odvoz izdelkov (1- 2 vozili/dan).

Možni pomembni negativni vplivi: NE - poseg ne predstavlja pomembnega povečanega obremenjevanja okolja z emisijami hrupa glede na obstoječe stanje.

Ukrepi za zmanjšanje vpliva nameravanega posega:

Ukrepi za zmanjšanje emisij hrupa v povezavi s proizvodnjo smol v obstoječem stanju niso potrebni in tudi po izvedbi nameravanega posega ne bodo potrebni.

2.2.5 Eksplozije in tveganje povzročitve večjih nesreč

Na novi liniji za sintezo umetnih smol R9 (N65) bodo izvedeni enaki ukrepi za zaščito pred eksplozijo kot na obstoječih sedmih linijah in sicer; za namen preprečevanja eksplozije bo nameščen FID detektor, ki preprečuje, da bi vstopala v napravo koncentracija zraka in hlapov topil, ki je med spodnjo in zgornjo mejo eksplozivnosti (zagotavljanje koncentracije hlapov v obremenjenem zraku mora biti pod 20 % SEM za Butilacetat). Nad to koncentracijo FID detektor odda signal za preusmeritev onesnaženega zraka mimo RTO-ja – preklopi na by pass (varnostni obvod).

Ker RTO sežigna čistilna naprava deluje avtomatsko, bi v primeru kakršenkoli napake systemskega delovanja, okvare opreme ali dela opreme prišlo do tega, da se naprava preklopi v

stanje varnostnega obvoda v sili (by-pass), s čimer se prepreči nastanek možnosti za pogoje v katerih bi lahko prišlo do eksplozije.

V cevovodu zbirnika plinskih emisij (N8) je vgrajen merilec tlaka, ki v primeru prekoračitve, da signal, ki preusmeri tok plinov v zunanje okolje preko by-passa. Avtomatsko testiranje nemotenega delovanja FID detektorja poteka vsak dan med 8 in 9 h, sledi obveščanje odgovornih oseb za vzdrževanje in odpravo napak po SMS.

Izjava se dnevna kontrola razlike v tlaku ob delovanju finega filtra, da ne bi prišlo do raztrganja filtrne vreče.

Seznam napak (opis alarma na računalniku), možni vzroki in ukrepi je del vsebine zadnje veljavne verzije internega navodila "Naprava za regenerativno termično oksidacijo Roxitem RTK 30/5/5 D in sicer poglavje 6.4". V primeru napake operater za posamezno napako ukrepa, kot to določajo navodila. Vsaka napaka je javljena preko sistema SMS sporočila vsem odgovornim za vzdrževanje in odpravo napak (odgovorni oseba za napravo, oba dežurna vzdrževalca) in e-maila. Protipožarne lopute na glavnem dovodnem cevovodu: vsaka odvodna ventilatorska veja ima ob elektromotorni regulacijski loputi vgrajeno tudi protipožarno loputo. Požarno javljanje – dva ročna javljalca požara in en avtomatski (v kolikor se aktivira se naprava preveže na varnostni izpust (by-pass)).

Obstoječa proizvodnja na lokaciji IED naprave Helios TBLUS d.o.o. se uvršča med obrate večjega tveganja za nastanek nesreč. Zaradi nove linije za sintezo umetnih smol R9 (N65) ne bo prišlo do spremembe v vrsti snovi, ki se uporabljajo in skladiščijo na lokaciji, prav tako ne bodo potrebna nova skladišča, kot tudi ne bo prišlo do spremenjenih scenarijev za nastanek izrednih dogodkov ali nesreč.

Kumulativni vplivi

V nadaljevanju podajamo oceno, ki zajema kumulativni vpliv nameravanega posega na okolje, pri čemer je za oceno upoštevan skupni učinek z drugimi obstoječimi oziroma že dovoljenimi posegi.

Ocenjujemo, da se bo kumulativni vplivi za nastanek eksplozije, ki bo posledica obstoječega dovoljenega posega in nameravanega posega povečanja proizvodnje zmogljivosti zaradi vpliva emisij iz obratovanja nove reaktorske linije R9 (N65), v povezavi z obratovanjem IED naprave Helios Količevo, minimalno spremenil. Razlog za minimalno spremembo je, da zaradi dodatne proizvodne linije ne bo prišlo do novih spremenjenih okoliščin, ki bi predstavljale dodatno možnost za nastanek eksplozije glede na obstoječe stanje, saj gre za istovrstni proizvodni proces kot že sedaj poteka.

Kumulativni vpliv na tveganje povzročitve večje nesreče ob upoštevanju obstoječega posega proizvodnje umetnih smol ostaja po razširitvi proizvodnje z dodatnim nameravanim posegom, nespremenjen.

Možni pomembni negativni vplivi: NE- poseg ne predstavlja pomembnega povečanega vpliva za možnost nastanka eksplozije in povečanega tveganja za nastanek večjih nesreč.

Ukrepi za zmanjšanje vpliva nameravanega posega:

Ukrepi za zmanjšanje emisije snovi v zrak, ki se že izvajajo in se bodo zaradi svoje pomembnosti izvajali tudi po izvedbi nameravanega posega so:

- Za namen preprečevanja eksplozije bo nameščen FID detektor, ki preprečuje, da bi vstopala v napravo koncentracija zraka in hlapov topil, ki je med spodnjo in zgornjo mejo eksplozivnosti. Nad to koncentracijo FID detektor odda signal za preusmeritev onesnaženega zraka mimo RTO-ja – preklopi na by-pass (varnostni obvod).
- Ker RTO sežigna čistilna naprava deluje avtomatsko, bi v primeru kakršenkoli napake sistemskega delovanja, okvare opreme ali dela opreme prišlo do tega, da se naprava preklopi v stanje varnostnega obvoda v sili (by-pass).
- Avtomatsko testiranje nemotenega delovanja FID detektorja poteka vsak dan med 8 in 9 h, sledi obveščanje odgovornih oseb za vzdrževanje in odpravo napak po SMS.
- Izvaja se dnevna kontrola razlike v tlaku ob delovanju finega filtra.
- Protipožarne lopute na glavnem dovodnem cevovodu: vsaka odvodna ventilatorska veja ima ob elektromotorni regulacijski loputi vgrajeno tudi protipožarno loputo.
- Požarno javljanje – dva ročna javljalnika požara in en avtomatski (v kolikor se aktivira se naprava preveže na varnostni izpust (by pass)).