

<<ՄԱԼԱԽԻՏ ԳՐՈՒՂ>> ՍՊԸ

ՀՀ ԿԱՅՈՑ ՁՈՐԻ ՄԱՐԶԻ ՄԱԼԻԻ ՏՐԱԿԵՐՏԻՆՆԵՐԻ ՀԱՆՔԱԿԱՅՐ
ՎՆԱՍԱԿԱՐ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՍԱՀՄԱՆԱՅԻՆ ԹՈՒՅԼԱՏՐԵԼԻ
ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ (ՍԹԱ) ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐԻ
ՆԱԽԱԳԻԾ

ՏՆՏՐԵՆ



Ն. ՀՈՎՀԱՆՆԻՍՅԱՆ

ԵՐԵՎԱՆ – 2021 թ

2. Կատարողների ցուցակ

Պաշտոնը

Ազգանունը

Մասնագետ

Օ. Աղաջանյան /արտանետման աղբյուրների հաշվառում ,
ՍԹԱ նախագծի մշակում/

Համակարգչային հաշվարկ

Գ. Հարոյան

<<Մալախիտ Գրուպ >> ՍՊԸ

ՀՀ Վայոց Ձորի մարզի Սալի տրավերտինի հանքավայր

արտանետումների առավելագույն նախագծային ցուցանիշների հիման վրա հաշվարկված օդի պահանջվող օգտագործումը (ՕՊՕ)

Համաձայն ՀՀ կառավարության 2012թ. դեկտեմբերի 27-ի N1673-Ն որոշման 2-րդ կետի 3-րդ ենթակետի՝ ՍԹԱ նորմատիվների նախագիծ կազմվում է այն տնտեսվարող սուբյեկտների համար, որոնք ունեն արտանետման այնպիսի աղբյուրներ, որոնց արտանետումների առավելագույն նախագծային ցուցանիշների հիման վրա հաշվարկված ՕՊՕ - ն մեկ տարում գերազանցում է երկու միլիարդ մ³ չափանիշը, կամ վայրկյանում գերազանցում է երկու հազար մ³ չափանիշը:

$$\text{ՕՊՕ} = \sum_i \frac{U_i}{U_{\text{ԹԿ}_i}} > 2 \text{ մլդ. -ից, որտեղ}$$

Ա_i - արտանետվող վնասակար նյութի քանակն է տարեկան կտրվածքով (մգ/տարի, կամ մգ/վրկ),
ՍԹԿ_i –րդ նյութի համապատասխանաբար միջին օրական , կամ առավելագույն միանվագ սահմանային թույլատրելի խտությունն է (մգ/մ³):

Արտանետման աղբյուրներից արտանետվող վնասակար նյութերն են՝

Փոշի անօրգանական (SiO₂<20%) – 5.13տ/տարի :

Ածխածնի օքսիդ – 0.390 տ/տարի,

Ազոտի օքսիդ (երկօքսիդի հաշվարկով – 0.758 տ/տարի),

Ածխաջրածիններ – 0.170 տ/տարի ,

Կախված մասնիկներ (մոխիր) -0.061 տ/տարի,

ՕՊՕ=փոշի անօրգ. մգ/տարի : ՍԹԿ մգ/մ³ + CO մգ/տարի : ՍԹԿ մգ/մ³+ մգ/տարի : ՍԹԿ մգ/մ³+ CH^x մգ/տարի : ՍԹԿ/մգ³ + կախված մասն.. մգ/տարի : մգ/մ³ = 5.13 x 10⁹ մգ/տարի : 0.1մգ/մ³ + 0.390 x10⁹մգ/տարի : 3.մգ/մ³+ 0.758 x10⁹ մգ/տարի : 0.04 մգ/մ³+ 0.170x 10⁹մգ/տարի : 1.0 մգ/մ³ + 0.061 x 10⁹ մգ/տարի : 0.15 մգ/մ³= 70.95 միդ. մ³/ տարի > 2մլդ.մ³-ից

Քանի որ ընկերության արտանետումները մեկ տարում զգալիորեն գերազանցում են 2 մլդ.մ³ չափ անիշը և կազմում է՝ 70.95 մլդ. մ³/տարի , ուստի ընկերությունը պետք է մշակի սահմանային թույլատրելի արտանետումների (ՍԹԱ) նորմատիվների նախագիծ (արտանետման աղբյուրների, կամ աղբյուրների խմբերի համար) :

3. ԱՆՈՏԱՑԻԱ

Այս աշխատանքում ներկայացված է ՀՀ Վայոց Ձորի մարզի Սալի տրավերտինի հանքավայրի <<Մալախիտ Գրուպ >> ՍՊԸ, գործող արտանետման անշարժ աղբյուրները և հաշվառվել է մթնոլորտ արտանետվող վնասակար նյութերը:

Աշխատանքի նպատակն է մշակել այդ նյութերի սահմանային թույլատրելի արտանետումների (ՍԹԱ) նորմատիվների նախագիծը:

ՍԹԱ նորմատիվների նախագիծը գիտատեխնիկական նորմատիվ է, որը հաստատվում է մթնոլորտն աղտոտող յուրաքանչյուր կոնկրետ աղբյուրի և դրանցից արտանետվող յուրաքանչյուր վնասակար նյութի համար, պայմանով որ արտանետվող առանձին նյութը և բոլոր նյութերի ամբողջությունը արտանետվելուց և մթնոլորտում փոխարկումների ենթարկվելուց հետո չի ստեղծի մթնոլորտային օդի համար սահմանված չափանիշները գերազանցող գետնամերձ խտություններ:

ՍԹԱ-ի մշակումը իրականացվում է ձեռնարկության վնասակար ազդեցությունը շրջակա միջավայրի վրա սահմանափակելու նպատակով:

Աշխատանքում ներկայացված են մթնոլորտ արտանետվող վնասակար նյութերի որակական և քանակական բնութագրերը, ինչպես նաև ձեռնարկության բնութագիրը, որպես մթնոլորտն աղտոտող աղբյուրի:

Կատարվել է մթնոլորտ արտանետվող վնասակար նյութերի արտանետման աղբյուրների լրիվ հաշվառում և հաշվարկում:

Հաշվառումներից պարզվել է, որ գործում են մթնոլորտի աղտոտմանը մասնակցող արտանետման 2 աղբյուրներ, որտեղից արտանետվում են հինգ տեսակ վնասակար նյութեր՝ անօրգանական փոշի – 5.13 տ/տարի,

ածխածնի օքսիդ- 0.390 տ/տարի

ազոտի օքսիդ (երկօքսիդի հաշվարկով) - 0.758 տ/տարի

ածխաջրածիններ – 0.170 տ/տարի

կախված մասնիկներ (մոխիր) - 0.061տ/տարի

Արտանետումների ընդհանուր քանակը կազմում է - **6.509 տ/տարի**:

Գումարային հատկությամբ օժտված նյութերը բացակայում են:

Կատարվել է մթնոլորտն աղտոտող վնասակար նյութերի ցրման մեքենայական հաշվարկ „Էկո ցենտր"՝ унифицированной программы расчёта загрязнения атмосферы (УПРЗА) «ЭКО центр». ծրագրով (տես հավելված 2) :

Ցրման հաշվարկի արդյունքների վերլուծությունը ցույց է տալիս, որ կազմակերպության արտադրատարածքից արտանետվող բոլոր նյութերի չափաքանակները նորմայի սահմաններում են և չեն գերազանցում մթնոլորտային օդի սահմանային թույլատրելի խտությունները, ուստի արտանետումները նվազեցնող միջոցառումներ չի նախատեսվում նախագծում և աղ. 5 –ը չի լրացվում:

Տրամադրված արտանետման չափաքանակները մնում են ուժի մեջ, քանի դեռ աղտոտման անշարժ աղբյուրների և աղտոտող նյութերի մասով քանակական կամ որակական փոփոխություններ տեղի չեն ունեցել, ինչպես նաև տվյալ նյութերով ֆոնային գերնորմատիվային աղտոտվածություն չի առաջացել:

Ֆոնային գերնորմատիվային աղտոտվածության առաջացման հետ կապված արտանետման չափաքանակները վերանայվում են տրամադրման պահից 5 տարվանից ոչ շուտ:

Կազմակերպության կողմից արտանետումների հետևանքով շրջակա միջավայրին հասցվելիք վնասը կազմում է՝ - **246700 դրամ**,

**Կազմակերպության կողմից արտանետումների հետևանքով շրջակա միջավայրին
հասցվելիք վնասի մեծությունը հաշվարկել է ՀՀ կառավարության 2005թ 25-ի N91- Ն
որոշման կարգի համաձայն**

Այն հաշվարկվում է հետևյալ բանաձևով՝

$$U = \sum q_i \cdot \Phi_i \cdot \sum U_i \cdot \Phi_i$$

U-ն ազդեցությունն է, արտահայտված ՀՀ դրամներով ,

Շq-ն աղտոտող աղբյուրի շրջապատի (ակտիվ աղտոտման գոտու) բնութագիրն արտահայտող գործակիցն է, որի արժեքը հավասար է-4 (համաձայն սույն կարգի 9 -րդ կետի),

Վi –ն i-րդ նյութի համեմատական վնասակարությունն արտահայտող մեծությունն է , որի արժեքը հաշվարկվում է համաձայն սյուն կարգի 10;11-րդ կետերի

Ֆ₈ –ն փոխադրման ցուցանիշն է հաստատուն է $\Phi_8 = 1000$ դրամ

Քi –ն տվյալ i –րդ նյութի արտանետումների քանակի հետ կապված գործակից է, որի արժեքը հաշվարկվում է համաձայն սյուն կարգի 7-րդ կետի

Φ_i գործակիցը որոշվում է հետևյալ բանաձևով՝ $\Phi_i = q(3SU_i - 2U_{\text{թ}}U_i)$ որտեղ՝

U_թUi -ն i-րդ նյութի սահմանային թույլատրելի արտանետումների քանակն է արտահայտած տոննաներով ,

SU i-ն i-րդ նյութի տարեկան փաստացի արտանետումներն է՝ տոննաներով:

$q=1$ ՝ անշարժ աղբյուրների համար . հետևաբար՝

SU i-ն i-րդ նյութի տարեկան փաստացի արտանետումներն է՝ տոննաներով:

$q=1$ ՝ անշարժ աղբյուրների համար . հետևաբար՝

Ածխածնի օքսիդ $\Phi_i=1$; 0.390 տ/տարի,

$$U_{CO} = 4 \times 1000 \times 1(3 \times 0.390 - 2 \times 0.390) = 1560 \text{ դրամ}$$

Ազոտի օքսիդ $\Phi_i=12,5$; 0.758 տ/տարի,

$$U_{NOx} = 4 \times 1000 \times 12.5 (3 \times 0.758 - 2 \times 0.758) = 37900 \text{ դրամ}$$

Փոշի անօրգանական ($SiO_2 < 20\%$)՝ $\Phi_i=10$; 5.13 տ/տարի

$$U_{\text{անօրգ.փոշի}} = 4 \times 1000 \times 10 (3 \times 5.13 - 2 \times 5.13) = 205200 \text{ դրամ}$$

Ածխաջրածիններ ՝ $\Phi_i=3$; 0.170 տ/տարի,

$$U_{\text{ածխաջր}} = 4 \times 1000 \times 3 (3 \times 0.170 - 2 \times 0.170) = 2040 \text{ դրամ}$$

Ընդամենը՝ $U = 1560 + 37900 + 205200 + 2040 = 246700$ դրամ

Հաշվարկում չի ընդգրկվել կախված մասնիկներ՝ մոխիրը 0,061 տ/տարի, քանի որ մոխրի համար համեմատական վնասակարությունն արտահայտող մեծությունը բացակայում է:

4. ԲՈՎԱՆԴԱԿՈՒԹՅՈՒՆ

1. Տիտղոսաթերթ	1
2. Կատարողների ցուցակ	2
3 <<Մալախիտ Գրուպ >> ՍՊԸ , ՝ ՀՀ Վայոց Ձորի մարզի Սալի տրավերտինի հանքավայրի արտանետումների առավելագույն նախագծային ցուցանիշների հիման վրա հաշվարկված օդի պահանջվող օգտագործումը (ՕՊՕ)	3
3. Անոտացիա	4-5
4. Բովանդակություն	6
5. Ընդհանուր տեղեկություններ կազմակերպության մասին	7
Տնտեսվարող սուբյեկտի քարտեզ - սխեման	8
Տնտեսվարող սուբյեկտի տեղանքի իրավիճակային քարտեզը	9
6. Տնտեսվարող սուբյեկտի բնութագիրն որպես մթնոլորտն աղտոտող աղբյուր	10-11
Մթնոլորտ արտանետվող աղտոտող նյութերի անվանացանկը (աղ. 1)	12
Ջարկային արտանետումների բնութագիրը (աղ. 2)	12
ՍԹԱ նորմատիվների հաշվարկի համար անհրաժեշտ աղտոտող նյութերի պարամետրերը (աղ. 3)	13-14
7. Վնասակար նյութերի արտանետումների ցրման հաշվարկը	15
Օթերևութաբանական բնութագիրը և գործակիցները, որոնք բնորոշում են բնակելի տարածքի մթնոլորտում վնասակար նյութերի ցրման պայմանները (աղ. 4)	15
8. ՍԹԱ նորմատիվների որոշումը, արտանետումների չափաքանակների առաջարկը	16
ՍԹԱ նորմատիվներ հասնելու միջոցառումների ծրագիր (աղ. 5)	16
9. Անշարժ աղբյուրներից աղտոտող նյութեր մթնոլորտ արտանետելու չափաքանակներ, արտանետման թույլտվություններ (աղ. 6)	17
10. Անբարենպաստ կլիմայական պայմանների ժամանակ արտանետումների կարգավորման միջոցառումներ	18
11. Գրականության ցանկ	19

Հավելվածներ

1. Ռելիեֆի գործակիցը - 20
2. Ֆոնային աղտոտվածության տվյալներ - 21
3. Մեքենայական հաշվարկ - 22-46

5. ԸՆԴՀԱՆՈՒՐ ՏԵԼԵԿՈՒԹՅՈՒՆՆԵՐ ԿԱԶՄԱԿԵՐՊՈՒԹՅԱՆ ՄԱՍԻՆ

<<Մալախիտ Գրուպ >> ՍՊԸ , ՝ ՀՀ Վայոց Ձորի մարզի Սալի տրավերտինների հանքավայրը նախատեսված է շինարարության մեջ , իրենց ամրության , գունագեղության, շահագործման և մշակման մատչելիության, ցրտադիմացկանության շնորհիվ ծառայում են երեսպատման սալիկների պատրաստման համար;

Հանքավայրը գտնվում է Սալի գյուղից 2.3 կմ դեպի հարավ-արևելք, իսկ Շատին գյուղից 2.5 կմ դեպի հյուսիս – արևմուտք: Հանքավայրի մոտակայքով անցնում է Եղեգնաձոր-Մարտունի բարեկարգ ասֆալտապատ ճաանապարհը: Մոտակա երկաթգծի կայարանը գտնվում է Երասխում 60 կմ հեռավորության վրա :

Հանքավայրը զբաղեցնում է 4.08 հա մակերես:

Շրջակայքում հիվանդանոց, դպրոց, մանկապարտեզ և գյուղատնտեսական ցանքատարածքներ չկան:

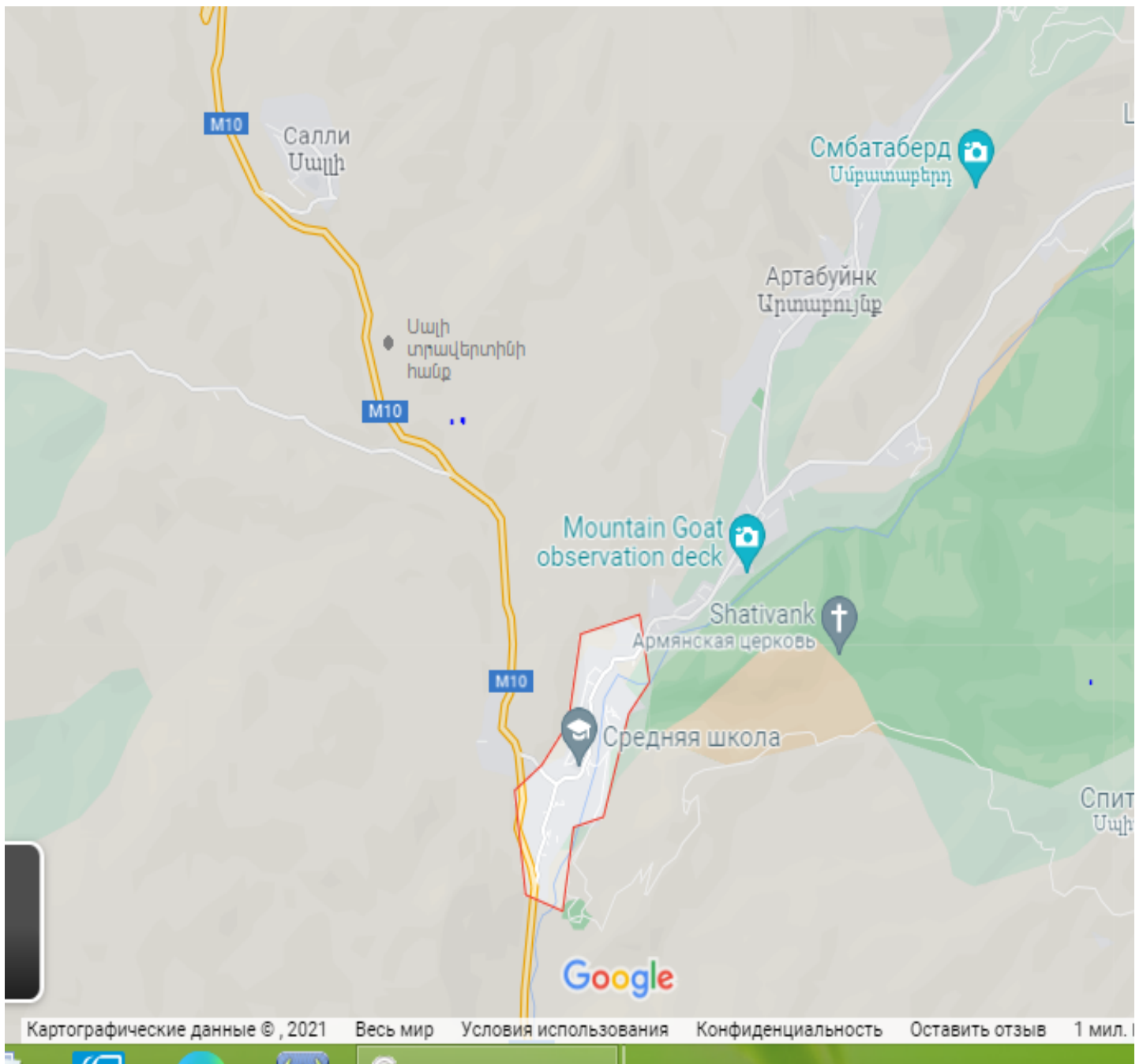
Համաձայն 245-71 սանիտարական նորմերի, ոչ մետաղական հանքերի համար ՍՊԳ-Ն կազմում է 300 մ:

Ներկայացված է տվյալ սուբեկտների քարտեզ-սխեման մթնոլորտ արտանետող արտանետման աղբյուրների նշումով և տեղանքի իրավիճակային քարտեզը տեղանքում գտնվող կառույցների և փողոցի նշումով :

Տեղանքի հարթության ռելիեֆի գործակցի մասին ներկայացված է հավելված 2 –ում:

Պետռեգիստրի գրանցման համարը՝ 264.110.1099322 , տրված է 31.10.2019 թ. :

Գործունեության հասցե – ՀՀ Վայոց Ձորի մարզ, Սալի տրավերտինների հանքավայր:
Իրավաբանական հասցե - ՀՀ , ք. Երևան, փողոց Օրբելի Եղբայրներ 8, բն. 35
Տնօրեն Ն. Հովհաննիսյան



«ՄԱԼԱՆԻՏ ԳՐՈՒՊ» ՍՊԸ

Սալի տրավերտինի հանքավայր

տեղանքի իրավիճակային քարտեզը
Տարածքում գտնվող կառույցների նշումով

6. ՏՆՏԵՍՎԱՐՈՂ ՍՈՒԲԵԿՏԻ ԲՆՈՒԹԱԳԻՐԸ ՈՐՊԵՍ ՄԹՆՈՒՈՐՏՆ ԱՂՏՈՏՈՂ ԱՂԲՅՈՒՐ

<<Մալախիտ Գրուպ >> ՍՊԸ , ՝ ՀՀ Վայոց Ձորի մարզի Սալի տրավերտինների հանքավայրը նախատեսված է երեսպատման սալիկների բլոկների արդյունահանման համար:

Տրավերտինի արդյունահանումը, ինչպես նաև միաքարի մասնատումը համապատասխան չափսերի բլոկների կատարվում է բաց եղանակով՝ <<Надежда-2>> մակնիշի ավմաստաճոպանային քարհատ մեքենայի միջոցով:

Արդյունահանման աշխատանքները ընդհանում են հետևյալ աշխատանքային գործընթացներով՝

1. տեխնոլոգիական հորատանցքերի հորատում
2. միաքարի առանձնացում զանգվածից
3. միաքարի մասնատումը ապրանքային բլոկների
4. բլոկների բարձումը տրանսպորտային միջոցների մեջ
5. արտադրական թափոնների հեռացում

Այդ գործողությունները իրականացվում են քարհատ մեքենայի էքսկավատորի , բարձիչի ,բուլդոզերի միջոցով:

Հանքավայրի շահագործման ժամանակ օդային ավազանի աղտոտման աղբյուր են հանդիսանում՝ բուլդոզերի, բարձիչի, քարհատ մեքենայի ներքին այրման շարժիչներից արտազատվող գազերը և աշխատանքային գործոններից առաջացած անօրգանական փոշիները:

Հանքի շահագործմանը զուգընթաց արտաքին լցակույտերից ապարները տեղափոխվում, լցվում են հանքախորշեր :

Առաջացած վնասակար նյութերը արտանետվում են N1 և N2 աղբյուրներից:

Տարեկան կիրառվում է 21 տոննա/տարի դիզելային վառելիք:

Բացհանքի տարեկան արտադրողականությունը կազմում է 3520 մ³ օգտակար հանածո:

Մեքենաների ներքին այրման շարժիչներից արտանետվող վնասակար նյութերի հաշվարկի համար օգտագործվել են ՝ համաձայն KORINAIR եվրոպական մեթոդիկայում առաջարկվող գործակիցների ծախսվող վառելիքի 1 կգ-ի համար

Ածխածնի օքսիդ - 18.6 գ/կգ

Ազոտի օքսիդներ – 36.1 գ/կգ

Ածխաջրածիններ – 8.1 գ/կգ

Կախված մասնիկներ /մոխիր/ - 2.9 գ/կգ

Ծծմբային անհիդրիդի արտանետումները հաշվարկվում են ելնելով այն մոտեցումից , որ վառելիքում պարունակվող ամբողջ ծծումբը լիովին վերածվում է ծծմբային անհիդրիդի , որի քանակը հաշվարկվում է հետևյալ բանձնով՝

$$ESO_2 = 2 \sum Ks.b, \text{ որտեղ } \backslash$$

K_s - ը ծծմբի պարունակությունն է՝ կգ/կգ

b – վառելիքի ծախսն է՝ կգ

Եվրոպական անդամ պետություններում 2004թ դեկտեմբերի 31-ից սահմանվել է ծծմբի պարունակության նորմ օգտագործվող վառելիքում՝ 50մգ/կգ, համձայն ԵՆ-590-2004 ստանդարտի մինչև 2009թ., իսկ 2010թ՝ 10մգ/կգ: Այս նորմատիվով ծծմբային անհիդրիդի արտանետումները հաշվարկելիս ստացվում են շատ փոքր քանակներ՝ 10^{-5} նիշով , այդ պատճառով ծծմբային անհիդրիդի արտանետումները հաշվարկում չեն ընդգրկված:

Արտանետումների աղբյուրները բաց արտադրական մակերեսներ են, որոնց հագեցումը փոշեորսիչ սարքերով գործնականում անհնար է: Փոշու արտանետումները նվազեցնելու նպատակով չոր և շոգ եղանակներին պարբերաբար կատարվում են ջրցանման աշխատանքներ:

Մթնոլորտ արտանետվող վնասակար նյութերի ցանկը, նրանց ՍԹՆ –ն, արտանետումների քանակը տ/տարի ներկայացված է աղյուսակ 1 -ում:

ՍԹԱ նորմատիվների հաշվարկի համար արտանետվող վնասակար նյութերի արտանետման աղբյուրների պարամետրերը և արտանետվող նյութերի տեսակն ու քանակությունները ներկայացված են աղյուսակ 3-ում:

Հաշվարկները կատարվել են “Տարբեր արտադրությունների կողմից մթնոլորտն արտանետվող նյութերի արտանետումների հաշվարկի մեթոդիկան” ժողովածուի հիման վրա :

Առաջիկա հինգ տարիների ընթացքում աշխատանքային ծավալների փոփոխություններ չեն սպասվում, որի համար աղյուսակ 3 –ի հեռանկար սյունակը չի լրացվում:

ՄՅՆՈՒՈՐՏ ԱՐՏԱՆԵՏՎՈՂ ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ԱՆՎԱՆԱՑԱՆԿԸ

Աղյուսակ 1

Հ/հ	Նյութի անվանումը	Սթի միանգամյա առավելագույն մգ/մ ³	Նյութի արտանետ ումները, տ/տարի
	1	2	3
1	Փոշի անօրգանական (SiO ₂ <20%)	0.5	5.13
2	Ածխածնի օքսիդ	5.0	0.390
3	Ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի հաշվարկով)	0.2	0.758
4	Ածխաջրածիններ սահմանային C ₁₂ -C ₁₉ (ածխածնի գումարային հաշվարկով)	1.0	0.170
5	Կախված մասնիկներ (մոխիր)	0.5	0.061
	Ընդամենը		6.509

Գումարային հատկությամբ օժտված նյութեր չկան:

Սահմանային թույլատրելի առավելագույն միանվագ խտությունները /կոնցենտրացիաները /վերցված են ՀՀ կռավարության 2006թ. փետրվարի 2-ի N 160-Ն որոշմամբ հաստատված ցանկից :

Համաձայն կառավարության 23 հոկտեմբերի 2013 թվականի N1174-Ն որոշման, որը ուժի մեջ է 16.11.2013թ. Ազոտի երկօքսիդի Սթի 0.2 մգ/մ³ է, նախկինում N 160-Ն որոշման մեջ գործող Սթի 0.085 մգ/մ³ փոխարեն:

ԱՂՅՈՒՍԱԿ 2

Ջարկային արտանետումներ ունեցող աղբյուրների թվարկումը և բնութագիրը

Արտադրամասի (տեղա-մասի) աղբյուրների անվանումը	Նյութի անվանումը	Նյութի զարկային անվանումը, գ/ զարկ	Արտանետման պարբերականություն ը. (անգամ /տարի)	Արտանետման տևողությունը, վրկ	Ջարկային արտանետումների տարեկան քանակությունը, տ
1	2	3	4	5	6

Կազմակերպության արտադրատարածքում զարկային արտանետումներ չկան , այդ պատճառով աղյուսակ 2-ը չի լրացվում :

ՍԹԱ ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐԻ ՀԱՇՎԱՐԿԻ ՀԱՄԱՐ ԱՐՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՊԱՊԱՄԵՏՐԵՐ

Աղյուսակ 3

Արտադրություն արտադրամաս	Աղտոտող նյութերի առաջացման աղբյուրները			Աշխատա ժամերի տարեկան քանակը		Արտանետման աղբյուրների անվանումը		Աղբյուրների Քանակը		Աղբյուրի կարգաթի վը		
	Անվանումը		Քանակը									
		ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10			
Հանքաարդյունահա նման տեղամաս	Քարհատ մեքենա <<Надежда-2>>	1		2080		Անկազմակերպ արտանետում		1		1		
	Բուլդոզեր	1										
	Բարձիչ	1										
Լցակայտ	Աշխատանքային գործընթաց	1		2080		Անկազմակերպ արտանետում		1		2		

3-րդ աղյուսակի շարունակությունը

Աղբյուրի կարգաթիվը		Աղբյուրի բարձրությունը, մ		Աղբյուրի Տրամագիծը, մ		Գազաօդային խառնուրդի պարամետրերն արտանետման աղբյուրի ելքում					
						արագությունը մ/վրկ		ծավալը մ³/վրկ		ջերմաստիճանը, °C	
ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ
11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22
1		2.0		50		4.0		7850		20	
2		2.0		80		4.0		20096		20	

3-րդ աղյուսակի շարունակությունը

Աղբյուրի կարգաթիվը		Կոորդինատները քարտեզ-սխեմայում, Մ				Գազամաքրման սարքերի անվանումը		մաքրման ենթակա նյութերը		Մաքրման միջին աստիճանը	
		կետային աղբյուրի, աղբյուրների խմբի կենտրոնի կամ գծային աղբ. 1-ին ծայրի		գծային աղբյուրի 2 –րդ ծայրի				ապահովվածության գործակիցը, %		Մաքրման առավելագույն չափը, %	
ՆՎ	Հ	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ
11	12	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32
1		90	146	117	143	-	-	-	-	-	-
2		88	120	100	177	-	-	-	-	-	-

3-րդ աղյուսակի շարունակությունը

Աղբյուրի կարգա – թիվը		Նյութի անվանումը	Աղտոտող նյութերի արտանետումների						ՍԹԱ հասնելու տարին
			ՆՎ			Հ (ՍԹԱ)			
ՆՎ	Հ		գ/վրկ	մգ/մ ³	տ/տարի	գ/վրկ	մգ/մ ³	տ/տարի	
11	12	33	34	35	36	37	38	39	40
1		Փոշի անօրգանական (SiO ₂ <20%)	0.64	0.08	4.8	0.64	0.08	4.8	2021թ
		Ածխածնի օքսիդ	0.052	0.006	0.390	0.052	0.006	0.390	
		Ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի հաշվարկով)	0.101	0.012	0.758	0.101	0.012	0.758	
		Ածխաջրածիններ սահմանային C ₁₂ -C ₁₉ (ածխածնի գումարային հաշվարկով)	0.022	0.003	0.170	0.022	0.003	0.170	
		Կախված մասնիկներ (մոխիր)	0.008	0.001	0.061	0.008	0.001	0.061	
2		Փոշի անօրգանական (SiO ₂ <20%)	0.044	0.002	0.33	0.044	0.002	0.33	2021թ.

ՆՎ – ներկա վիճակ, Հ - հեռանկարային

7. ՎՆԱՍԱԿԱՐ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ ՑՐՄԱՆ ՀԱՇՎԱՐԿԸ

1) Օդերևութաբանական բնութագիրը և բնակավայրի մթնոլորտում աղտոտող նյութերի ցրման պայմանները որոշող գործակիցները ներկայացվում են աղյուսակ 4-ում, որը տրամադրվել է ՀՀ արտակարգ իրավիճակների նախարարության ձգնաժամային կառավարման կենտրոնի կողմից

ԱՊՅՈՒՍԱԿ 4

ՕՂԵՐԵԿՈՒԹԱԲԱՆԱԿԱՆ ԲՆՈՒԹԱԳՐԵՐԸ ԵՎ ԳՈՐԾԱԿԻՑՆԵՐԸ, ՈՐՈՆՔ ԲՆՈՐՈՇՈՒՄ ԵՆ ԲՆԱԿԵԼԻ ՏԱՐԱԾՔԻ ՄԹՆՈՒՈՐՏՈՒՄ ՎՆԱՍԱԿԱՐ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՑՐՄԱՆ ՊԱՅՄԱՆՆԵՐԸ

Բնութագրերի անվանումը	Մեծությունը
Մթնոլորտի շերտադասավորությունից կախված գործակիցը, A	200
Տեղանքի ռելիեֆի գործակիցը	1.22
Տարվա ամենաշոգ ամսվա մաքսիմալ միջին ջերմաստիճանը $T^{\circ}\text{C}$	25.9
Միջին տարեկան <<քամիների վարդը >> %-ով	
Հյուսիս	3.9
Հյուսիս-արևելք	4.5
Արևելք	5.6
Հարավ-արևելք	5
Հարավ	5.6
Հարավ-արևմուտք	5.2
Արևմուտք	4.4
Հյուսիս-արևմուտք	3.9
Քամու բազմամյա միջին արագությունը (մ/վրկ), որը հնարավոր է 20 տարին մեկ անգամ (5%ապահովվածությամբ)	1.6 մ/վրկ
Քամու բազմամյա միջին առավելագույն արագությունը (մ/վրկ), որը հնարավոր է 20 տարին մեկ անգամ (5% ապահովվածությամբ)	18

2) Վնասակար նյութերի արտանետումների ցրման հաշվարկի հակիրճ արդյունքները

Մթնոլորտում վնասակար նյութերի ցրվածության հաշվարկները կատարելու համար, կատարվել է մթնոլորտ արտանետվող վնասակար նյութերի արտանետման աղբյուրների գույքագրում և արտանետվող վնասակար նյութերի հաշվարկում: Ըստ գույքագրման արդյունքների, ճշգրտված և ուղղված տվյալների հիման վրա կազմվել և հաշվարկվել են ՍԹԱ հաշվարկի ելակետային տվյալները՝ ԳՈՍՏ 17.2.3.02-14–ի պահանջներին համապատասխան, որը նեկայացված է աղյուսակ

3-ում :

Հաշվարկները կատարվել են <<Տարբեր արտադրությունների կողմից մթնոլորտն աղտոտող նյութերի արտանետումների հաշվարկի մեթոդիկա >> ժողովածուի հիման վրա:

Գետնամերձ խտությունների բաշխման որոշումը կատարվել է 1000x1000 մ քառակուսում 100 մ քայլով:

Նստեցման անչափելիության գործակիցն ընդունվել է ա/ գազանման վնասակար նյութերի և մանր դիսպերսության աէրոզոլների համար 1, փոշիների համար ,փոշեորսման բացակայության դեպքում` 3 :

Վնասակար նյութերի արտանետումների ցրման հաշվարկը, որը կատարվում է Հայաստանի Հանրապետության շրջակա միջավայրի նախարարի կողմից հաստատված համակարգչային ծրագրերի հիման վրա:

Վնասակար նյութերի ցրման հաշվարկի մակերեսը պետք է ընդգրկի մինչև 0,05 ՍԹԽ աղտոտվածությամբ տարածքները, ընդ որում, արտանետման աղբյուրները պետք է տեղադրվեն ցրման հաշվարկի համար ընդունված մակերեսի կենտրոնական մասում, իսկ ցանցի քայլը պետք է թույլ տա գնահատելու աղտոտվածությունն արտանետող կազմակերպության տարածքի եզրին, սանիտարապաշտպանական գոտու սահմանի եզրին և ամենամոտ բնակելի տարածքներում:

Մթնոլորտում վնասակար նյութերի արտանետումների հաշվարկի արդյունքները ներկա վիճակի և հեռանկարի համար ցույց են տալիս, որ սահմանային թույլատրելի խտության գերազանցում չի դիտվում ներկայացված նյութերի համար, ուստի այդ վնասակար նյութերի սահմանված նորմատիվները առաջարկվում է որպես ՍԹԱ:

8. ՍԹԱ նորմատիվների որոշումը , արտանետումների չափաքանակների առաջարկը

1)Որոշված ՍԹԱ նորմատիվները առաջարկվում են , որպես արտանետումների չափաքանակներ , քանի որ աղտոտող նյութերի արտանետումները ցրվելու արդյունքում գետնամերձ շերտում չեն գերազանցում սահմանային թույլատրելի խտությունները (ՍԹԽ):

Կազմակերպության արտանետումները տվյալ տեղանքի ֆոնային աղտոտվածության հետ մեկտեղ չեն գերազանցում այդ վնասակար նյութերի համար սահմանված չափանիշները :

<<Բազալտ, ֆելզիտ, ցեոլիտ >> ՓԲԸ արտանետումները տվյալ տեղանքի ֆոնային աղտոտվածության հետ մեկտեղ չեն գերազանցում այդ վնասակար նյութերի համար սահմանված չափանիշները :

Ֆոնային աղտոտվածության տվյալները վերցվել են ՀՀ Շրջակա միջավայրի նախարարության կայք էջից՝ ըստ բնակչության թվաքանակի կատարած հաշվարկի: Ֆոնային աղտոտվածության խտություններն ամենատարածված աղտոտող նյութերի համար ընդունվել են՝ ազոտի օքսիդներ - 0,008 մգ/մ³ , ածխածնի օքսիդ - 0.4 մգ/մ³ , ծծմբի երկօքսիդ- 0,02 մգ/մ³ , չտարբերակված անօրգանական փոշի՝ այսինքն կախված մասնիկներ – 0,2 մգ/մ³ (տես հավելված 2) :

2)Քանի որ արտանետումների արդյունքում ձևավորված աղտոտող նյութերի խտությունները չեն գերազանցում համապատասխան սահմանային թույլատրելի խտությունները (ՍԹԽ), ուստի արտանետումների նվազեցման միջոցառումների ծրագիր տնտեսվարող սուբեկտի կողմից չի մշակվում և աղ. 5-ը չի լրացվում :

ԱՂՅՈՒՍԱԿ 5.

ՍԹԱ ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐ ՀԱՄԱՆՈՒ ՄԻՋՈՑԱՌՈՒՄՆԵՐԻ ԾՐԱԳԻՐ

NN	Միջոցառման անվանումը և աղտոտման աղբյուրի համարը	Իրականացման ժամկետ	Վնասակար նյութի(նյութեր) արտանետումները մինչև միջոցառումները		Վնասակար նյութի (նյութեր) արտանետումները միջոցառումն իրականացնելուց հետո	
			գ/վրկ	տ/տարի	գ/վրկ	տ/տարի
1-2 տարածքներ	Միջոցառում չկա	-	-	-	--	--

9. Առաջարկվող արտանետման չափաքանակները հանդիսանում են նախագծի անբաժանելի մասը: Ներկայացվում է աղյուսակ 6-ի տեսքով

ԱՆՇԱՐԺ ԱՂԲՅՈՒՐՆԵՐԻՑ ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐ ՄԹՆՈՒՈՐՏ ԱՐՏԱՆԵՏԵԼՈՒ
 (<<Մալախիտ Գրուպ >> ՍՊԸ , ՀՀ Վայոց Ձորի մարզի Սալի տրավերտինի հանքավայրի)
 ՉԱՓԱՔԱՆԱԿՆԵՐ / ԱՐՏԱՆԵՏՄԱՆ ԹՈՒՅԼՏՎՈՒԹՅՈՒՆՆԵՐ

ԱՂՅՈՒՄԱԿ 6

Աղտոտող նյութը	Ընդհանուր արտանետումը		Աղտոտող նյութը	Ընդհանուր արտանետումը	
	գ/վրկ	տ/տարի		գ/վրկ	տ/տարի
Փոշի անօրգանական (SiO ₂ <20%)	0.684	5.13	Ածխաջրածիններ սահմանային C ₁₂ -C ₁₉ (ածխածնի գումարային հաշվարկով)	0.022	0.170
Ածխածնի օքսիդ	0.052	0.390	Կախված մասնիկներ (մոխիր)	0.008	0.061
Ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի հաշվարկով)	0.101	0.758	-	-	-

10. ԱՆՔԱՐԵՆԱԿԱՍՏ ԿԼԻՄԱՅԱԿԱՆ ՊԱՅՄԱՆՆԵՐԻ ԺԱՄԱՆԱԿ ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ ԿԱՐԳԱՎՈՐՄԱՆ ՄԻՋՈՑԱՌՈՒՄՆԵՐ

Անբարենպաստ եղանակի դեպքում արտանետումների կարգավորման միջոցառումները կրում են կազմակերպչական-տեխնիկական բնույթ եւ գործնականորեն ընդգրկում են վնասակար նյութերի արտանետումների բոլոր աղբյուրները:

1. Թույլ չտալ սարքավորման գերբեռնված աշխատանք
2. Խստորեն հետևել տեխնոլոգիայի ընթացակարգին
3. Վնասակար նյութերի արտանետումների քանակի մեծացման դեպքում հարկ է անմիջապես դանդաղեցնել կամ ժամանակավորապես դադարեցնել տվյալ սարքավորման աշխատանքը:
4. Արգելել անսարք սարքավորումներով աշխատել :
5. Արգելել հանքախորշում հանգստանալը :

ՄԻՋՈՑԱՌՈՒՄՆԵՐ, ՈՐՈՆՔ ՆԱԽԱՏԵՍՎՈՒՄ ԵՎ ԻՐԱԿԱՆԱՑՎՈՒՄ ԵՆ ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ ՎԵՐԱՀՍԿՄԱՆ ԵՎ ՍԹԱ ԿԱՏԱՐՄԱՆ ՆՊԱՏԱԿՈՎ

1. Քանի որ ՍԹԱ կատարման համար պատասխանատու է կազմակերպությունը, արտանետումներին հետևում և ստուգում է բնության պահպանության համար պատասխանատու անձը՝ ընկերության տնօրենը:
2. Վնասակար նյութերի արտանետումների քանակը որոշվում է այդ վնասակար նյութերի խտությունների և գազերի օդային խառնուրդների ծավալների ուղղակի չափման մեթոդներով: Ռեզուլտատի չափման մեթոդների անհնարինության դեպքում թույլատրվում է տեսական հաշվարկի մեթոդը: Տվյալ դեպքում օգտագործվել է տեսական հաշվարկի մեթոդը:
3. Անբարենպաստ կլիմայական պայմանների ժամանակ, բնակչության առողջության համար մթնոլորտի վնասաբեր աղտոտման ընթացքում կազմակերպությունը պարտավոր է վնասակար նյութերի արտանետումները իջեցնել ընդհուպ մինչև աշխատանքի դադարեցումը:
4. Եթե վթարի արդյունքում ՍԹԱ-ի նորմատիվը գերազանցում է, ապա ձեռնարկությունը պարտավոր է հայտնել մթնոլորտի պահպանությանը վերահսկող մարմնին և անհապաղ միջոցներ ձեռնարկել վնասակար նյութերի արտանետումները սահմանափակելու ուղղությամբ, ինչպես նաև տեղեկատվություն հաղորդել ՀՀ կառավարությանը ենթակա «Առողջապահական և աշխատանքային տեսչական մարմին» տեղեկատվություն հաղորդել վթարի և ձեռնարկած միջոցառումների մասին :

Քանի որ տվյալ կազմակերպության արտադրահրապարակից կատարվող արտանետումները չեն գերազանցում այդ նյութերի համար սահմանված չափաքանակները ուստի անհրաժեշտություն չկա անբարենպաստ կլիմայական պայմանների ժամանակ կիրառել արտանետումների կարգավորման միջոցառումներ:

11. ԳՐԱԿԱՆՈՒԹՅԱՆ ՑԱՆԿԸ

1. ԳՕՍՍ 17.2. 3. 02 - 14 “ Արդյունաբերական ձեռնարկությունների կողմից աղտոտող նյութերի թույլատրելի արտանետումների սահմանման կանոնները”:
2. Նաիծիէ իմիւնէ ի ծաղ-ածո անսիմի և անիմիմի չափսիւնի անսիմի ծաղ անսիմի իմիւնիմիմի. Էնիմիմի, Էնսիմիմիմի, 1986թ.
3. Դիմիմիմի անսիմիմի ի միմիմի միմիմիմի ծաղի միմիմիմիմի միմիմիմիմի անսիմիմի միմիմիմի անսիմիմի և անսիմիմի միմիմիմի միմիմիմի միմիմիմիմի միմիմիմիմի միմիմիմիմի միմիմիմիմի, ԴԻ-86.
4. ՀՀ օրենք “Մթնոլորտային օդի պահպանության մասին”
5. ՀՀ կառավարության 11.01.2007թ. որոշում № 67-Ն “Մթնոլորտ արտանետումների կազմի նորմերի և հսկման մեթոդների տեխնիկական կանոնակարգը հաստատելու մասին”:
6. ՀՀ կառավարության 02.02.2006թ. որոշում № 160-Ն “Բնակավայրերում մթնոլորտային օդն աղտոտող նյութերի սահմանային թույլատրելի խտությունների (կոնցենտրացիաների-ՍԹԿ) նորմատիվները հաստատելու մասին”:
7. ՀՀ կառավարության որոշում 27 դեկտեմբերի 2012 թվականի N 1673-Ն: “Մթնոլորտային օդն աղտոտող նյութերի սահմանային թույլատրելի արտանետումների նորմատիվների մշակման ու հաստատման կարգը սահմանելու և Հայաստանի Հանրապետության կառավարության 1999թ.-ի մարտի 30-ի N192 և 2008 թ.-ի օգոստոսի 21-ի N953-Ն որոշումներն ուժը կորցրած ճանաչելու մասին”:
8. ՀՀ կառավարության 23.01.2020 թվականի N 62-Ն որոշում՝ « Հայաստանի հանրապետության կառավարության 2012 թվականի դեկտեմբերի 27-ի N 1673 –Ն որոշման մեջ փոփոխություններ և լրացումներ կատարելու մասին » :

ՀԱՎԵԼՎԱԾՆԵՐ

Հավելված 1

ՏԵՂԱՆՔԻ ՌԵԼԻԵՖԻ ԳՈՐԾԱԿՑԻ ՀԱՇՎԱՐԿԸ

Հավելված 1

$h = 2$ մ - արտանետման ամենաբարձր աղբյուրը,
 $H_0 = 150$ մ - տեղանքի բարձրությունը, խորությունը
 $X_0 = 1500$ մ - արգելքի կենտրոնից մինչև ձեռնարկությունն ընկած
հեռավորությունը,
 $a_0 = 1000$ - արգելքի եզրի կիսալայնքը,
Ռելիեֆի գործակիցը որոշված է հետևյալ բանաձևով՝
$$\eta = 1 + \varphi_1 (\eta_m - 1)$$

Գտնել n_1 և n_2 -ի արժեքները՝

$$n_1 = h/H_0 = 2 / 150 = 0,013 \quad n_1 < 0,5$$
$$n_2 = a_0/H_0 = 1000 / 150 = 6.6$$

$n_2 = 6.6$ - ի դեպքում համաձայն աղյուսակի գտնում ենք $\eta_m = 1,5$
 φ_1 - որոշվում է x_0 / a_0 հարաբերությամբ

$$x_0/a_0 = 1500 : 1000 = 1.5$$

Դիտում ենք գրաֆիկը և գտնում φ_1 - ի արժեքը՝ $\varphi_1 = 0,45$
Տեղադրելով բանաձևի մեջ՝

$$\eta = 1 + 0,5 (1,45 - 1) = 1,22$$
$$\eta = 1,22$$

Հավելված 2

ՀՀ ԲՆԱՊԱՀՊԱՆՈՒԹՅԱՆ ՆԱԽԱՐԱՐՈՒԹՅՈՒՆ «ՇՐՋԱԿԱ ՄԻՋԱԿԱՅՐԻ ԿՐԱ ՆԵՐԳՈՐԾՈՒԹՅԱՆ ՄՈՆԻՏՈՐԻՆԳԻ ԿԵՆՏՐՈՆ» ՀԱՅԷԿՈՄՈՆԻՏՈՐԻՆԳ ՀՀ

ԲՆԱԿԱԿԱՅՐԵՐԻ ՄԹՆՈՒՈՐՏԱՅԻՆ ՕԴՆ ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՖՈՆԱՅԻՆ ԿՈՆՑԵՆՏՐԱՑԻԱՆԵՐ

Մթնոլորտն աղտոտող որոշ նյութերի ֆոնային կոնցենտրացիաները՝ հաշվարկված ըստ բնակավայրերի ազգաբնակչության ՀՀ բնակավայրերի (բացառությամբ Երևան, Վանաձոր, Արարատ և Հրազդան քաղաքների) մթնոլորտային օդն աղտոտող նյութերի ֆոնային կոնցենտրացիաները որոշվում են ըստ հետևյալ աղյուսակի՝ ելնելով տվյալ բնակավայրի ազգաբնակչության քանակից

Բնակչության քանակը (հազ. մարդ)	Որոշված նյութերի ֆոնային կոնցենտրացիան(մգ/մ ³)			
	փոշի	Ծծմբի երկօքսիդ	Ազոտի երկօքսիդ	Ածխածնի օքսիդ
50-125	0.4	0.05	0.03	1.5
10-50	0.3	0.05	0.015	0.8
< 10	0.2	0.02	0.008	0.4

ՀՀ բնակավայրերի ազգաբնակչության քանակը ընդունված է համարել Հայաստանի հանրապետության ազգային վիճակագրական ծառայության «Հայաստանի հանրապետության մշտական բնակչության թվաքանակը 2010 թվականի հոկտեմբերի 1-ի դրությամբ» վիճակագրական տեղեկագրում բերված տվյալների:

Հավելված 3

ՄԵՔԵՆԱՅԱԿԱՆ ՀԱՇՎԱՐԿ

ОТЧЕТ

Расчёт загрязнения атмосферы унифицированной программы расчёта загрязнения атмосферы УПРЗА «ЭКО центр»

Объект: «Մալախիտի Գրուպ» ՍՊԸ,

ՀՀ Վայոց Ձորի մարզ, Մալի տրավերտինի հանքավայրի

Расчёт загрязнения атмосферы выполнен в соответствии с ОНД-86 «Методика расчета концентраций в атмосферном воздухе вредных веществ, содержащихся в выбросах предприятий», с использованием унифицированной программы расчёта загрязнения атмосферы УПРЗА «ЭКО центр».

1.1 Исходные данные для проведения расчета загрязнения атмосферы

порог целесообразности по вкладу источников выброса: **0,05;**

расчетный год **2021.**

Метеорологические характеристики и коэффициенты:

коэффициент, зависящий от температурной стратификации атмосферы: **200;**

средняя температура наружного воздуха, °С: **25,9;**

коэффициент рельефа: **1,22.**

Параметры перебора ветров:

направление, метео °: **0 - 360 (шаг 1);**

скорость, м/с: **0,5 - 18 (шаг 0,1).**

Основная система координат - правая с ориентацией оси ОУ на Север.

Количество загрязняющих веществ в расчете - 5 (в том числе твердых - 2; жидких и газообразных - 3), групп суммации - нет. Перечень и коды веществ и групп суммации, участвующих в расчёте загрязнения атмосферы, с указанием класса опасности и предельно-допустимой концентрации (ПДК) либо ориентировочного безопасного уровня воздействия (ОБУВ), приведен в таблице 1.1.1.

Таблица № 1.1.1 - Перечень загрязняющих веществ и групп суммации

Загрязняющее вещество		Класс опасности	Предельно-допустимая концентрация, мг/м³			
код	наименование		максимально -разовая	средне- суточная	ОБУВ	используется в расчете
1	2	3	4	5	6	7
301	Азота диоксид	3	0,2	0,04	-	0,2
337	Углерод оксид	4	5	3	-	5
2754	Алканы C12-19	4	1	-	-	1
2902	Взвешенные вещества	3	0,5	0,15	-	0,5
2909	Пыль неорганическая: SiO ₂ <20%	3	0,5	0,15	-	0,5

Сведения о концентрациях загрязняющих веществ на фоновых постах, используемых в расчете загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.1.2.

Таблица № 1.1.2 - Сведения о концентрациях загрязняющих веществ на фоновых постах

Наименование фонового поста	Координаты поста		Загрязняющее вещество		Концентрация, мг/м³				
					скорость ветра, м/с				
					0 – 2	3 – и*			
						направление ветра			
	X	Y	код	наименование		С	В	Ю	З
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)									
1. -	0	0	337	Углерод оксид	0,08	0,08	0,08	0,08	0,08
			301	Азота диоксид	0,04	0,04	0,04	0,04	0,04
			2902	Взвешенные вещества	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4

Сведения о типе и координатах точек, в которых выполнялся расчет загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.1.3.

Таблица № 1.1.3 - Параметры расчетных точек

Наименование	Координаты			Тип точки
	X	Y	высота, м	
1	2	3	4	5
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)				
1	-525,81	-15,13	2	Точка в промзоне
2	-452,36	-24,93	2	Точка в промзоне
3	-372,4	-113,74	2	Точка в промзоне
4	-398,43	-477,77	2	Точка в промзоне
5	-570,67	-465,45	2	Точка в промзоне
6	-548,03	-148,98	2	Точка в промзоне
7	-433,61	87,02	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-129,62	-162,46	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-243,77	-538,79	2	Точка на границе ОСЗЗ
10	-692,83	-538,79	2	Точка на границе ОСЗЗ
11	-795,28	-129,76	2	Точка на границе ОСЗЗ

Сведения о координатах расчетных площадок, шаге расчетной сетки, каждый узел которой образует расчетную точку, приведены в таблице 1.1.4.

Таблица № 1.1.4 - Параметры расчетных площадок

Наименование	Координаты срединной линии				Ширина, м	Высота, м	Шаг сетки, м	Шаг СЗЗ, м
	точка 1		точка 2					
	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂				
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-1515,19	-209,27	538,61	-209,27	1600,107	2	100	-

Характеристика нестационарности во времени источников загрязнения атмосферы и их не одновременности работы по группам, приведена в таблице 1.1.5.

Таблица № 1.1.5 - Характеристика нестационарности во времени источников загрязнения атмосферы и их не одновременности работы по группам

№ ИЗА	Учет в расчете	Исключение из фона	№ режима ИЗА	Срок действия режима ИЗА в расчётном году		Рабочий график	Принадлежность к группе источников, работающих не одновременно
				начало	окончание		
1	2	3	4	5	6	7	8
Объект: 1. Объект №1 «Մալախիտ Գրուպ» ՍՊԸ							
Площадка: 1. Площадка №1							
Цех: 1. Цех №1							
1	+	+	-	01 հունվարի	31 դեկտեմբերի	-	-
2	+	+	-	01	31	-	-

Продолжение таблицы 1.1.5

№ ИЗА	Учет в расчете	Исключение из фона	№ режима ИЗА	Срок действия режима ИЗА в расчётном году		Рабочий график	Принадлежность к группе источников, работающих не одновременно
				начало	окончание		
1	2	3	4	5	6	7	8
				հունվարի	դեկտեմբերի		

Для каждого источника определены опасная скорость ветра, максимальная концентрация выброса в долях ПДК и расстояние, на котором достигается максимальная концентрация.

Параметры источников загрязнения атмосферы, учитываемых в данном варианте расчета, приведены в таблице 1.1.6.

Таблица № 1.1.6 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗА	Тип	Высо та, м	Диаме тр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до ма- ксиму- ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X ₁	Y ₁	шири на, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
							X ₂	Y ₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 «Մալախյան Գրուպ» ՍՊԸ																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
1	4	2	50	4	7853,98	20	-557.65 -385.42	-283.44 -295.76	365	1,22	286	2909 337 301 2754 2902	0,64 0,052 0,101 0,022 0,008	3 1 1 1 3	0,296 0,001 0,039 0,002 0,004	182,43 364,86 364,86 364,86 182,43
2	4	2	80	4	20106,2	20	-531.42 -457.97	-57.16 -66.96	84,8	1,22	457,6	2909	0,044	3	0,013	230,76

1.2 Расчет загрязнения по веществу «301. Азота диоксид»

Полное наименование вещества с кодом 301 – Азота диоксид (Азот (IV) оксид). Максимально разовая предельно допустимая концентрация составляет 0,2 мг/м³, класс опасности 3.

Количество источников загрязнения атмосферы, учтенных в расчете составляет - 1 (в том числе: организованных - 1, неорганизованных - нет). Распределение источников по градациям высот составляет: 0-10 м – 1; 11-20 м – нет; 21-29 м – нет; 30-50 м – нет; 51-100 м – нет; более 100 м – нет.

Суммарный выброс, учтенных в расчете источников, составляет 0,101 грамм в секунду и 0 тонн в год.

В расчете учитывались фоновые концентрации, заданные на 1 ПНЗА (пост наблюдения за загрязнением атмосферы).

Сведения о концентрациях загрязняющих веществ на фоновых постах, используемых в расчете загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.2.1.

Таблица № 1.2.1 - Сведения о концентрациях загрязняющих веществ на фоновых постах

Наименование фонового поста	Координаты поста		Загрязняющее вещество		Концентрация, мг/м ³				
					скорость ветра, м/с				
					0 – 2	3 – 4*			
						направление ветра			
	X	Y	код	наименование		С	В	Ю	З
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)									
1. -	0	0	301	Азота диоксид	0,04	0,04	0,04	0,04	0,04

Для каждого источника определены опасная скорость ветра, максимальная концентрация выброса в долях ПДК и расстояние, на котором достигается максимальная концентрация.

Параметры источников загрязнения атмосферы, учитываемых в данном варианте расчета, приведены в таблице 1.2.2.

Таблица № 1.2.2 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗА	Тип	Высо- та, м	Диаме- тр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до ма- ксиму- ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X ₁	Y ₁	шири- на, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
							X ₂	Y ₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 «Սալախիտ Գրուպ» ՍՊԸ																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
1	4	2	50	4	7853,98	20	-557.65 -385.42	-283.44 -295.76	365	1,22	286	301	0,101	1	0,039	364,86

Расчет не целесообразен, т.к. См меньше константы целесообразности расчетов: 0,0389<0,05.

1.3 Расчет загрязнения по веществу «337. Углерод оксид»

Полное наименование вещества с кодом 337 – Углерод оксид. Максимально разовая предельно допустимая концентрация составляет 5 мг/м³, класс опасности 4.

Количество источников загрязнения атмосферы, учтенных в расчёте составляет - 1 (в том числе: организованных - 1, неорганизованных - нет). Распределение источников по градациям высот составляет: 0-10 м – 1; 11-20 м – нет; 21-29 м – нет; 30-50 м – нет; 51-100 м – нет; более 100 м – нет.

Суммарный выброс, учтенных в расчёте источников, составляет 0,052 грамм в секунду и 0 тонн в год.

В расчёте учитывались фоновые концентрации, заданные на 1 ПНЗА (пост наблюдения за загрязнением атмосферы).

Сведения о концентрациях загрязняющих веществ на фоновых постах, используемых в расчете загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.3.1.

Таблица № 1.3.1 - Сведения о концентрациях загрязняющих веществ на фоновых постах

Наименование фонового поста	Координаты поста		Загрязняющее вещество		Концентрация, мг/м ³				
					скорость ветра, м/с				
					0 – 2	3 – 4*			
						направление ветра			
	X	Y	код	наименование		С	В	Ю	З
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)									
1. -	0	0	337	Углерод оксид	0,08	0,08	0,08	0,08	0,08

Для каждого источника определены опасная скорость ветра, максимальная концентрация выброса в долях ПДК и расстояние, на котором достигается максимальная концентрация.

Параметры источников загрязнения атмосферы, учитываемых в данном варианте расчета, приведены в таблице 1.3.2.

Таблица № 1.3.2 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗА	Тип	Высо- та, м	Диаме- тр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до ма- ксиму- ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X ₁	Y ₁	шири на, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
							X ₂	Y ₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 «Մալախիտ Գրուպ» ՍՊԸ																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
1	4	2	50	4	7853,98	20	-557.65 -385.42	-283.44 -295.76	365	1,22	286	337	0,052	1	0,001	364,86

Расчет не целесообразен, т.к. См меньше константы целесообразности расчетов: 0,000801<0,05.

1.4 Расчет загрязнения по веществу «2754. Алканы C12-19»

Полное наименование вещества с кодом 2754 – Алканы C12-C19 /в пересчете на суммарный органический углерод/ (Углеводороды предельные C12-C19, растворитель РПК-265П и др.). Максимально разовая предельно допустимая концентрация составляет 1 мг/м³, класс опасности 4.

Количество источников загрязнения атмосферы, учтенных в расчёте составляет - 1 (в том числе: организованных - 1, неорганизованных - нет). Распределение источников по градациям высот составляет: 0-10 м – 1; 11-20 м – нет; 21-29 м – нет; 30-50 м – нет; 51-100 м – нет; более 100 м – нет.

Суммарный выброс, учтенных в расчёте источников, составляет 0,022 грамм в секунду и 0 тонн в год.

Для каждого источника определены опасная скорость ветра, максимальная концентрация выброса в долях ПДК и расстояние, на котором достигается максимальная концентрация.

Параметры источников загрязнения атмосферы, учитываемых в данном варианте расчета, приведены в таблице 1.4.2.

Таблица № 1.4.2 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗА	Тип	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до максимума, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X ₁	Y ₁	ширина, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
							X ₂	Y ₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект:			1. Объект №1 «Մալախիտ Գրուպ» ՍՊԸ													
Площадка:			1. Площадка №1													
Цех:			1. Цех №1													
1	4	2	50	4	7853,98	20	-557.65 -385.42	-283.44 -295.76	365	1,22	286	2754	0,022	1	0,002	364,86

Расчет не целесообразен, т.к. См меньше константы целесообразности расчетов: 0,001695<0,05.

1.5 Расчет загрязнения по веществу «2902. Взвешенные вещества»

Полное наименование вещества с кодом 2902 – Взвешенные вещества (недифференцированная по составу пыль (аэрозоль), содержащаяся в воздухе населенных пунктов). Максимально разовая предельно допустимая концентрация составляет 0,5 мг/м³, класс опасности 3.

Количество источников загрязнения атмосферы, учтенных в расчете составляет - 1 (в том числе: организованных - 1, неорганизованных - нет). Распределение источников по градам высот составляет: 0-10 м – 1; 11-20 м – нет; 21-29 м – нет; 30-50 м – нет; 51-100 м – нет; более 100 м – нет.

Суммарный выброс, учтенных в расчете источников, составляет 0,008 грамм в секунду и 0 тонн в год.

В расчете учитывались фоновые концентрации, заданные на 1 ПНЗА (пост наблюдения за загрязнением атмосферы).

Сведения о концентрациях загрязняющих веществ на фоновых постах, используемых в расчете загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.5.1.

Таблица № 1.5.1 - Сведения о концентрациях загрязняющих веществ на фоновых постах

Наименование фонового поста	Координаты поста		Загрязняющее вещество		Концентрация, мг/м ³				
					скорость ветра, м/с				
					0 – 2	3 – и*			
	X	Y	код	наименование		направление ветра			
						С	В	Ю	З
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)									
1. -	0	0	2902	Взвешенные вещества	0,4	0,4	0,4	0,4	0,4

Для каждого источника определены опасная скорость ветра, максимальная концентрация выброса в долях ПДК и расстояние, на котором достигается максимальная концентрация.

Параметры источников загрязнения атмосферы, учитываемых в данном варианте расчета, приведены в таблице 1.5.2.

Таблица № 1.5.2 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗА	Тип	Высо та, м	Диаме тр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до ма- ксиму- ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X ₁	Y ₁	шири на, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
							X ₂	Y ₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект:			1. Объект №1 «Մալախիտ Գրուպ» ՍՊԸ													
Площадка:			1. Площадка №1													
Цех:			1. Цех №1													
1	4	2	50	4	7853,98	20	-557.65 -385.42	-283.44 -295.76	365	1,22	286	2902	0,008	3	0,004	182,43

Расчет не целесообразен, т.к. См меньше константы целесообразности расчетов: 0,0037<0,05.

1.6 Расчет загрязнения по веществу «2909. Пыль неорганическая: SiO₂<20%»

Полное наименование вещества с кодом 2909 – Пыль неорганическая, содержащая двуокись кремния менее 20% двуокиси кремния (доломит, пыль цементного производства - известняк, мел, огарки, сырьевая смесь, пыль вращающихся печей, боксит и др.). Максимально разовая предельно допустимая концентрация составляет 0,5 мг/м³, класс опасности 3.

Количество источников загрязнения атмосферы, учтенных в расчёте составляет - 2 (в том числе: организованных - 2, неорганизованных - нет). Распределение источников по градациям высот составляет: 0-10 м – 2; 11-20 м – нет; 21-29 м – нет; 30-50 м – нет; 51-100 м – нет; более 100 м – нет.

Суммарный выброс, учтенных в расчёте источников, составляет 0,684 грамм в секунду и 0 тонн в год.

Расчётных точек – 11, расчётных площадок - 1 (узлов расчётной сетки - 357).

Максимальная расчётная приземная концентрация (См), выраженная в долях ПДК населенных мест, по расчётной площадке № 1 составляет:

- на границе СЗЗ **0,008**, которая достигается в точке № 7 X=-433,61 Y=87,02, при направлении ветра 186°, скорости ветра 18 м/с, в том числе: вклад источников предприятия 0,008.

Сведения о типе и координатах точек, в которых выполнялся расчет загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.6.2.

Таблица № 1.6.2 - Параметры расчетных точек

Наименование	Координаты			Тип точки
	X	Y	высота, м	
1	2	3	4	5
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)				
1	-525,81	-15,13	2	Точка в промзоне
2	-452,36	-24,93	2	Точка в промзоне
3	-372,4	-113,74	2	Точка в промзоне
4	-398,43	-477,77	2	Точка в промзоне
5	-570,67	-465,45	2	Точка в промзоне
6	-548,03	-148,98	2	Точка в промзоне
7	-433,61	87,02	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-129,62	-162,46	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-243,77	-538,79	2	Точка на границе ОСЗЗ
10	-692,83	-538,79	2	Точка на границе ОСЗЗ
11	-795,28	-129,76	2	Точка на границе ОСЗЗ

Сведения о координатах расчетных площадок, шаге расчетной сетки, каждый узел которой образует расчетную точку, приведены в таблице 1.6.3.

Таблица № 1.6.3 - Параметры расчетных площадок

Наименование	Координаты срединной линии				Ширина, м	Высота, м	Шаг сетки, м	Шаг СЗЗ, м
	точка 1		точка 2					
	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂				
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-1515.19	-209.27	538.61	-209.27	1600.107	2	100	-

Для каждого источника определены опасная скорость ветра, максимальная концентрация выброса в долях ПДК и расстояние, на котором достигается максимальная концентрация.

Параметры источников загрязнения атмосферы, учитываемых в данном варианте расчета, приведены в таблице 1.6.4.

Таблица № 1.6.4 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗА	Тип	Высо та, м	Диаме тр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до ма- ксиму- ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X ₁	Y ₁	шири на, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
							X ₂	Y ₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 «Մալախյան Գրուպ» ՍՊԸ																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
1	4	2	50	4	7853,98	20	-557.65 -385.42	-283.44 -295.76	365	1,22	286	2909	0,64	3	0,296	182,43
2	4	2	80	4	20106,2	20	-531.42 -457.97	-57.16 -66.96	84,8	1,22	457,6	2909	0,044	3	0,013	230,76

Значения приземных концентраций в каждой расчетной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным метеорологическим условиям. Значения максимальных концентраций в расчетных точках приведены в таблице 1.6.5.

Таблица № 1.6.5 - Значения максимальных концентраций в расчетных точках

Наименование	Тип	Координаты			Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер: направление; скорость, °м/с	Пл., Цех, ИЗА	Вклад ИЗА	
		X	Y	высота, м	д.ПДК	мг/м³					д. ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)												
1	Пром.	-525,81	-15,13	2	0,006	0,0029	-	0,006	172 ↑ 18	1.1.1	0,006	99
2	Пром.	-452,36	-24,93	2	0,005	0,00273	-	0,005	184 ↑ 18	1.1.1	0,005	99,7
3	Пром.	-372,4	-113,74	2	0,004	0,00207	-	0,004	204 ↗ 18	1.1.1	0,004	100
4	Пром.	-398,43	-477,77	2	0,004	0,00222	-	0,004	345 ↓ 18	1.1.1	0,004	93
5	Пром.	-570,67	-465,45	2	0,004	0,0021	-	0,004	22 ↓ 18	1.1.1	0,004	98,4
6	Пром.	-548,03	-148,98	2	0,003	0,00164	-	0,003	160 ↑ 18	1.1.1	0,003	100
7	ОСЗЗ	-433,61	87,02	2	0,008	0,0038	-	0,008	186 ↑ 18	1.1.1	0,007	99,2
8	ОСЗЗ	-129,62	-162,46	2	0,004	0,00223	-	0,004	240 ↗ 18	1.1.1	0,004	100
9	ОСЗЗ	-243,77	-538,79	2	0,005	0,0026	-	0,005	325 ↘ 18	1.1.1	0,005	96,7
10	ОСЗЗ	-692,83	-538,79	2	0,006	0,00277	-	0,006	37 ↙ 18	1.1.1	0,006	99,6
11	ОСЗЗ	-795,28	-129,76	2	0,004	0,00217	-	0,004	126 ↖ 18	1.1.1	0,004	100

Результаты расчета по расчетной площадке № 1 приведены в таблице 1.6.6.

Таблица № 1.6.6 - Значения максимальных концентраций в узлах сетки расчетной площадки № 1

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	X	Y	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-1515.2	-1009.3	0,007	0,00364	-	0,007	55 ↙	18
2	-1415.2	-1009.3	0,008	0,0038	-	0,008	53 ↙	18
3	-1315.2	-1009.3	0,008	0,004	-	0,008	50 ↙	18
4	-1215.2	-1009.3	0,008	0,0041	-	0,008	46 ↙	18
5	-1115.2	-1009.3	0,009	0,0043	-	0,009	42 ↙	18
6	-1015.2	-1009.3	0,009	0,0045	-	0,009	37 ↙	18
7	-915.19	-1009.3	0,009	0,0047	-	0,009	32 ↙	18
8	-815.19	-1009.3	0,01	0,0049	-	0,01	25 ↙	18
9	-715.19	-1009.3	0,01	0,0051	-	0,01	19 ↓	18
10	-615.19	-1009.3	0,01	0,0052	-	0,01	11 ↓	18
11	-515.19	-1009.3	0,01	0,0052	-	0,01	3 ↓	18
12	-415.19	-1009.3	0,01	0,0052	-	0,01	356 ↓	18
13	-315.19	-1009.3	0,01	0,0051	-	0,01	348 ↓	18
14	-215.19	-1009.3	0,01	0,0049	-	0,01	340 ↓	18

Продолжение таблицы 1.6.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
15	-115.19	-1009.3	0,009	0,00465	-	0,009	334 ↘	18
16	-15.19	-1009.3	0,009	0,0044	-	0,009	328 ↘	18
17	84.81	-1009.3	0,009	0,00425	-	0,009	322 ↘	18
18	184.81	-1009.3	0,008	0,0041	-	0,008	318 ↘	18
19	284.81	-1009.3	0,008	0,00395	-	0,008	314 ↘	18
20	384.81	-1009.3	0,008	0,0038	-	0,008	310 ↘	18
21	484.81	-1009.3	0,007	0,0037	-	0,007	307 ↘	18
22	-1515.2	-909.32	0,007	0,00366	-	0,007	59 ↙	18
23	-1415.2	-909.32	0,008	0,0038	-	0,008	57 ↙	18
24	-1315.2	-909.32	0,008	0,0039	-	0,008	54 ↙	18
25	-1215.2	-909.32	0,008	0,0041	-	0,008	50 ↙	18
26	-1115.2	-909.32	0,008	0,0042	-	0,008	46 ↙	18
27	-1015.2	-909.32	0,009	0,0044	-	0,009	41 ↙	18
28	-915.19	-909.32	0,009	0,0045	-	0,009	36 ↙	18
29	-815.19	-909.32	0,009	0,0047	-	0,009	29 ↙	18
30	-715.19	-909.32	0,01	0,005	-	0,01	21 ↓	18
31	-615.19	-909.32	0,01	0,0051	-	0,01	13 ↓	18
32	-515.19	-909.32	0,01	0,0051	-	0,01	4 ↓	18
33	-415.19	-909.32	0,01	0,0051	-	0,01	355 ↓	18
34	-315.19	-909.32	0,01	0,005	-	0,01	346 ↓	18
35	-215.19	-909.32	0,009	0,0047	-	0,009	338 ↓	18
36	-115.19	-909.32	0,009	0,0045	-	0,009	330 ↘	18
37	-15.19	-909.32	0,009	0,0043	-	0,009	324 ↘	18
38	84.81	-909.32	0,008	0,0041	-	0,008	318 ↘	18
39	184.81	-909.32	0,008	0,004	-	0,008	313 ↘	18
40	284.81	-909.32	0,008	0,0039	-	0,008	309 ↘	18
41	384.81	-909.32	0,008	0,0038	-	0,008	306 ↘	18
42	484.81	-909.32	0,007	0,0037	-	0,007	303 ↘	18
43	-1515.2	-809.32	0,007	0,00364	-	0,007	64 ↙	18
44	-1415.2	-809.32	0,008	0,00376	-	0,008	61 ↙	18
45	-1315.2	-809.32	0,008	0,00386	-	0,008	58 ↙	18
46	-1215.2	-809.32	0,008	0,00395	-	0,008	55 ↙	18
47	-1115.2	-809.32	0,008	0,004	-	0,008	51 ↙	18
48	-1015.2	-809.32	0,008	0,0041	-	0,008	46 ↙	18
49	-915.19	-809.32	0,009	0,0043	-	0,009	40 ↙	18
50	-815.19	-809.32	0,009	0,00445	-	0,009	33 ↙	18
51	-715.19	-809.32	0,009	0,0046	-	0,009	24 ↙	18
52	-615.19	-809.32	0,01	0,0048	-	0,01	15 ↓	18
53	-515.19	-809.32	0,01	0,0048	-	0,01	5 ↓	18
54	-415.19	-809.32	0,01	0,0048	-	0,01	354 ↓	18
55	-315.19	-809.32	0,009	0,0046	-	0,009	344 ↓	18
56	-215.19	-809.32	0,009	0,0044	-	0,009	334 ↘	18
57	-115.19	-809.32	0,008	0,0041	-	0,008	326 ↘	18
58	-15.19	-809.32	0,008	0,00396	-	0,008	319 ↘	18
59	84.81	-809.32	0,008	0,0039	-	0,008	314 ↘	18
60	184.81	-809.32	0,008	0,0038	-	0,008	309 ↘	18
61	284.81	-809.32	0,008	0,0038	-	0,008	305 ↘	18
62	384.81	-809.32	0,007	0,0037	-	0,007	301 ↘	18
63	484.81	-809.32	0,007	0,0036	-	0,007	299 ↘	18
64	-1515.2	-709.32	0,007	0,0036	-	0,007	68 ←	18
65	-1415.2	-709.32	0,007	0,0037	-	0,007	66 ↙	18
66	-1315.2	-709.32	0,007	0,00375	-	0,007	64 ↙	18
67	-1215.2	-709.32	0,008	0,0038	-	0,008	60 ↙	18
68	-1115.2	-709.32	0,008	0,0038	-	0,008	57 ↙	18
69	-1015.2	-709.32	0,008	0,0038	-	0,008	52 ↙	18
70	-915.19	-709.32	0,008	0,0038	-	0,008	46 ↙	18
71	-815.19	-709.32	0,008	0,0039	-	0,008	38 ↙	18
72	-715.19	-709.32	0,008	0,0041	-	0,008	29 ↙	18
73	-615.19	-709.32	0,008	0,00425	-	0,008	17 ↓	18
74	-515.19	-709.32	0,008	0,0042	-	0,008	5 ↓	18
75	-415.19	-709.32	0,008	0,0042	-	0,008	353 ↓	18
76	-315.19	-709.32	0,008	0,0041	-	0,008	341 ↓	18
77	-215.19	-709.32	0,008	0,0038	-	0,008	330 ↘	18
78	-115.19	-709.32	0,007	0,0036	-	0,007	322 ↘	18

Продолжение таблицы 1.6.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
79	-15.19	-709.32	0,007	0,00356	-	0,007	314 ↘	18
80	84.81	-709.32	0,007	0,00356	-	0,007	308 ↘	18
81	184.81	-709.32	0,007	0,0036	-	0,007	303 ↘	18
82	284.81	-709.32	0,007	0,0036	-	0,007	299 ↘	18
83	384.81	-709.32	0,007	0,0036	-	0,007	296 ↘	18
84	484.81	-709.32	0,007	0,0036	-	0,007	294 ↘	18
85	-1515.2	-609.32	0,007	0,0036	-	0,007	73 ←	18
86	-1415.2	-609.32	0,007	0,0036	-	0,007	71 ←	18
87	-1315.2	-609.32	0,007	0,0036	-	0,007	69 ←	18
88	-1215.2	-609.32	0,007	0,0036	-	0,007	66 ↙	18
89	-1115.2	-609.32	0,007	0,0035	-	0,007	63 ↙	18
90	-1015.2	-609.32	0,007	0,0034	-	0,007	58 ↙	18
91	-915.19	-609.32	0,007	0,00335	-	0,007	52 ↙	18
92	-815.19	-609.32	0,007	0,0033	-	0,007	44 ↙	18
93	-715.19	-609.32	0,007	0,00334	-	0,007	35 ↙	18
94	-615.19	-609.32	0,007	0,0035	-	0,007	21 ↓	18
95	-515.19	-609.32	0,007	0,0034	-	0,007	6 ↓	18
96	-415.19	-609.32	0,007	0,00345	-	0,007	352 ↓	18
97	-315.19	-609.32	0,007	0,0033	-	0,007	337 ↘	18
98	-215.19	-609.32	0,006	0,0031	-	0,006	326 ↘	18
99	-115.19	-609.32	0,006	0,0031	-	0,006	316 ↘	18
100	-15.19	-609.32	0,006	0,00314	-	0,006	309 ↘	18
101	84.81	-609.32	0,006	0,00325	-	0,006	302 ↘	18
102	184.81	-609.32	0,007	0,00336	-	0,007	297 ↘	18
103	284.81	-609.32	0,007	0,00346	-	0,007	293 ↘	18
104	384.81	-609.32	0,007	0,0035	-	0,007	291 →	18
105	484.81	-609.32	0,007	0,0035	-	0,007	289 →	18
106	-1515.2	-509.32	0,007	0,0035	-	0,007	78 ←	18
107	-1415.2	-509.32	0,007	0,00354	-	0,007	77 ←	18
108	-1315.2	-509.32	0,007	0,0035	-	0,007	75 ←	18
109	-1215.2	-509.32	0,007	0,0034	-	0,007	73 ←	18
110	-1115.2	-509.32	0,007	0,00326	-	0,007	70 ←	18
111	-1015.2	-509.32	0,006	0,0031	-	0,006	65 ↙	18
112	-915.19	-509.32	0,006	0,0029	-	0,006	59 ↙	18
113	-815.19	-509.32	0,005	0,0027	-	0,005	51 ↙	18
114	-715.19	-509.32	0,005	0,00255	-	0,005	42 ↙	18
115	-615.19	-509.32	0,005	0,00255	-	0,005	28 ↙	18
116	-515.19	-509.32	0,005	0,00243	-	0,005	6 ↓	18
117	-415.19	-509.32	0,005	0,0025	-	0,005	350 ↓	18
118	-315.19	-509.32	0,005	0,0024	-	0,005	333 ↘	18
119	-215.19	-509.32	0,005	0,0024	-	0,005	320 ↘	18
120	-115.19	-509.32	0,005	0,00256	-	0,005	310 ↘	18
121	-15.19	-509.32	0,006	0,00277	-	0,006	302 ↘	18
122	84.81	-509.32	0,006	0,003	-	0,006	295 ↘	18
123	184.81	-509.32	0,006	0,00316	-	0,006	290 →	18
124	284.81	-509.32	0,007	0,0033	-	0,007	287 →	18
125	384.81	-509.32	0,007	0,0034	-	0,007	285 →	18
126	484.81	-509.32	0,007	0,0035	-	0,007	283 →	18
127	-1515.2	-409.32	0,007	0,0035	-	0,007	83 ←	18
128	-1415.2	-409.32	0,007	0,0035	-	0,007	83 ←	18
129	-1315.2	-409.32	0,007	0,0034	-	0,007	82 ←	18
130	-1215.2	-409.32	0,007	0,00327	-	0,007	80 ←	18
131	-1115.2	-409.32	0,006	0,00307	-	0,006	78 ←	18
132	-1015.2	-409.32	0,006	0,0028	-	0,006	73 ←	18
133	-915.19	-409.32	0,005	0,00253	-	0,005	68 ←	18
134	-815.19	-409.32	0,004	0,0022	-	0,004	61 ↙	18
135	-715.19	-409.32	0,004	0,0019	-	0,004	51 ↙	18
136	-615.19	-409.32	0,003	0,0017	-	0,003	38 ↙	18
137	-515.19	-409.32	0,003	0,00146	-	0,003	5 ↓	18
138	-415.19	-409.32	0,003	0,00154	-	0,003	345 ↓	18
139	-315.19	-409.32	0,003	0,00167	-	0,003	325 ↘	18
140	-215.19	-409.32	0,004	0,00184	-	0,004	311 ↘	18
141	-115.19	-409.32	0,004	0,00212	-	0,004	300 ↘	18
142	-15.19	-409.32	0,005	0,00245	-	0,005	293 ↘	18

Продолжение таблицы 1.6.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
143	84.81	-409.32	0,006	0,00276	-	0,006	286 →	18
144	184.81	-409.32	0,006	0,003	-	0,006	282 →	18
145	284.81	-409.32	0,006	0,0032	-	0,006	280 →	18
146	384.81	-409.32	0,007	0,0034	-	0,007	278 →	18
147	484.81	-409.32	0,007	0,00345	-	0,007	277 →	18
148	-1515.2	-309.32	0,007	0,00346	-	0,007	89 ←	18
149	-1415.2	-309.32	0,007	0,00344	-	0,007	89 ←	18
150	-1315.2	-309.32	0,007	0,00335	-	0,007	88 ←	18
151	-1215.2	-309.32	0,006	0,0032	-	0,006	88 ←	18
152	-1115.2	-309.32	0,006	0,00295	-	0,006	87 ←	18
153	-1015.2	-309.32	0,005	0,00265	-	0,005	83 ←	18
154	-915.19	-309.32	0,005	0,0023	-	0,005	79 ←	18
155	-815.19	-309.32	0,004	0,00187	-	0,004	73 ←	18
156	-715.19	-309.32	0,003	0,00148	-	0,003	65 ↙	18
157	-615.19	-309.32	0,002	0,00112	-	0,002	52 ↙	18
158	-515.19	-309.32	0,001	0,00073	-	0,001	5 ↓	18
159	-415.19	-309.32	0,002	0,00081	-	0,002	337 ↘	18
160	-315.19	-309.32	0,002	0,0011	-	0,002	311 ↘	18
161	-215.19	-309.32	0,003	0,00143	-	0,003	297 ↘	18
162	-115.19	-309.32	0,004	0,00184	-	0,004	259 →	18
163	-15.19	-309.32	0,005	0,00228	-	0,005	265 →	18
164	84.81	-309.32	0,005	0,00267	-	0,005	269 →	18
165	184.81	-309.32	0,006	0,003	-	0,006	271 →	18
166	284.81	-309.32	0,006	0,0032	-	0,006	272 →	18
167	384.81	-309.32	0,007	0,00336	-	0,007	271 →	18
168	484.81	-309.32	0,007	0,00344	-	0,007	271 →	18
169	-1515.2	-209.32	0,007	0,00345	-	0,007	94 ←	18
170	-1415.2	-209.32	0,007	0,0034	-	0,007	95 ←	18
171	-1315.2	-209.32	0,007	0,00334	-	0,007	95 ←	18
172	-1215.2	-209.32	0,006	0,0032	-	0,006	96 ←	18
173	-1115.2	-209.32	0,006	0,00295	-	0,006	98 ←	18
174	-1015.2	-209.32	0,005	0,00266	-	0,005	102 ←	18
175	-915.19	-209.32	0,005	0,0023	-	0,005	109 ←	18
176	-815.19	-209.32	0,004	0,00193	-	0,004	116 ↖	18
177	-715.19	-209.32	0,003	0,0016	-	0,003	126 ↖	18
178	-615.19	-209.32	0,003	0,00134	-	0,003	141 ↖	18
179	-515.19	-209.32	0,002	0,00108	-	0,002	161 ↑	18
180	-415.19	-209.32	0,002	0,00113	-	0,002	206 ↗	18
181	-315.19	-209.32	0,003	0,00147	-	0,003	225 ↗	18
182	-215.19	-209.32	0,004	0,00176	-	0,004	238 ↗	18
183	-115.19	-209.32	0,004	0,0021	-	0,004	246 ↗	18
184	-15.19	-209.32	0,005	0,00245	-	0,005	253 →	18
185	84.81	-209.32	0,006	0,0028	-	0,006	258 →	18
186	184.81	-209.32	0,006	0,00304	-	0,006	261 →	18
187	284.81	-209.32	0,006	0,00325	-	0,006	264 →	18
188	384.81	-209.32	0,007	0,0034	-	0,007	265 →	18
189	484.81	-209.32	0,007	0,00346	-	0,007	265 →	18
190	-1515.2	-109.32	0,007	0,00346	-	0,007	100 ←	18
191	-1415.2	-109.32	0,007	0,00345	-	0,007	101 ←	18
192	-1315.2	-109.32	0,007	0,0034	-	0,007	102 ←	18
193	-1215.2	-109.32	0,007	0,00325	-	0,007	104 ←	18
194	-1115.2	-109.32	0,006	0,00306	-	0,006	107 ←	18
195	-1015.2	-109.32	0,006	0,00284	-	0,006	112 ←	18
196	-915.19	-109.32	0,005	0,0026	-	0,005	118 ↖	18
197	-815.19	-109.32	0,005	0,0023	-	0,005	126 ↖	18
198	-715.19	-109.32	0,004	0,0021	-	0,004	137 ↖	18
199	-615.19	-109.32	0,004	0,002	-	0,004	151 ↖	18
200	-515.19	-109.32	0,004	0,00192	-	0,004	169 ↑	18
201	-415.19	-109.32	0,004	0,00196	-	0,004	196 ↑	18
202	-315.19	-109.32	0,004	0,0022	-	0,004	214 ↗	18
203	-215.19	-109.32	0,005	0,0023	-	0,005	227 ↗	18
204	-115.19	-109.32	0,005	0,0025	-	0,005	236 ↗	18
205	-15.19	-109.32	0,006	0,00276	-	0,006	243 ↗	18
206	84.81	-109.32	0,006	0,003	-	0,006	249 →	18

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
207	184.81	-109.32	0,006	0,0032	-	0,006	253 →	18
208	284.81	-109.32	0,007	0,00336	-	0,007	256 →	18
209	384.81	-109.32	0,007	0,0035	-	0,007	258 →	18
210	484.81	-109.32	0,007	0,0035	-	0,007	260 →	18
211	-1515.2	-9.32	0,007	0,0035	-	0,007	105 ←	18
212	-1415.2	-9.32	0,007	0,0035	-	0,007	106 ←	18
213	-1315.2	-9.32	0,007	0,00346	-	0,007	108 ←	18
214	-1215.2	-9.32	0,007	0,0034	-	0,007	111 ←	18
215	-1115.2	-9.32	0,006	0,00324	-	0,006	115 ↖	18
216	-1015.2	-9.32	0,006	0,0031	-	0,006	120 ↖	18
217	-915.19	-9.32	0,006	0,00294	-	0,006	126 ↖	18
218	-815.19	-9.32	0,006	0,0028	-	0,006	134 ↖	18
219	-715.19	-9.32	0,005	0,00274	-	0,005	144 ↖	18
220	-615.19	-9.32	0,006	0,00285	-	0,006	157 ↖	18
221	-515.19	-9.32	0,006	0,00293	-	0,006	174 ↑	18
222	-415.19	-9.32	0,006	0,0029	-	0,006	190 ↑	18
223	-315.19	-9.32	0,006	0,0031	-	0,006	206 ↗	18
224	-215.19	-9.32	0,006	0,003	-	0,006	219 ↗	18
225	-115.19	-9.32	0,006	0,00305	-	0,006	228 ↗	18
226	-15.19	-9.32	0,006	0,00317	-	0,006	236 ↗	18
227	84.81	-9.32	0,007	0,0033	-	0,007	242 ↗	18
228	184.81	-9.32	0,007	0,0034	-	0,007	246 ↗	18
229	284.81	-9.32	0,007	0,0035	-	0,007	250 →	18
230	384.81	-9.32	0,007	0,0036	-	0,007	252 →	18
231	484.81	-9.32	0,007	0,0036	-	0,007	254 →	18
232	-1515.2	90.68	0,007	0,0035	-	0,007	110 ←	18
233	-1415.2	90.68	0,007	0,00355	-	0,007	112 ←	18
234	-1315.2	90.68	0,007	0,00356	-	0,007	114 ↖	18
235	-1215.2	90.68	0,007	0,0035	-	0,007	117 ↖	18
236	-1115.2	90.68	0,007	0,0035	-	0,007	121 ↖	18
237	-1015.2	90.68	0,007	0,0034	-	0,007	126 ↖	18
238	-915.19	90.68	0,007	0,00335	-	0,007	132 ↖	18
239	-815.19	90.68	0,007	0,00335	-	0,007	140 ↖	18
240	-715.19	90.68	0,007	0,00344	-	0,007	149 ↖	18
241	-615.19	90.68	0,007	0,0037	-	0,007	161 ↑	18
242	-515.19	90.68	0,008	0,0039	-	0,008	175 ↑	18
243	-415.19	90.68	0,008	0,0038	-	0,008	188 ↑	18
244	-315.19	90.68	0,008	0,0039	-	0,008	201 ↑	18
245	-215.19	90.68	0,008	0,0038	-	0,008	213 ↗	18
246	-115.19	90.68	0,007	0,00366	-	0,007	222 ↗	18
247	-15.19	90.68	0,007	0,0036	-	0,007	229 ↗	18
248	84.81	90.68	0,007	0,00365	-	0,007	235 ↗	18
249	184.81	90.68	0,007	0,0037	-	0,007	240 ↗	18
250	284.81	90.68	0,007	0,0037	-	0,007	243 ↗	18
251	384.81	90.68	0,007	0,0037	-	0,007	246 ↗	18
252	484.81	90.68	0,007	0,00365	-	0,007	249 →	18
253	-1515.2	190.68	0,007	0,0035	-	0,007	114 ↖	18
254	-1415.2	190.68	0,007	0,0036	-	0,007	117 ↖	18
255	-1315.2	190.68	0,007	0,00366	-	0,007	119 ↖	18
256	-1215.2	190.68	0,007	0,0037	-	0,007	123 ↖	18
257	-1115.2	190.68	0,007	0,0037	-	0,007	127 ↖	18
258	-1015.2	190.68	0,007	0,0037	-	0,007	132 ↖	18
259	-915.19	190.68	0,008	0,0038	-	0,008	138 ↖	18
260	-815.19	190.68	0,008	0,0039	-	0,008	145 ↖	18
261	-715.19	190.68	0,008	0,0041	-	0,008	154 ↖	18
262	-615.19	190.68	0,009	0,0044	-	0,009	164 ↑	18
263	-515.19	190.68	0,009	0,0046	-	0,009	175 ↑	18
264	-415.19	190.68	0,009	0,0045	-	0,009	187 ↑	18
265	-315.19	190.68	0,009	0,0045	-	0,009	197 ↑	18
266	-215.19	190.68	0,009	0,0044	-	0,009	208 ↗	18
267	-115.19	190.68	0,008	0,0042	-	0,008	216 ↗	18
268	-15.19	190.68	0,008	0,0041	-	0,008	223 ↗	18
269	84.81	190.68	0,008	0,004	-	0,008	229 ↗	18
270	184.81	190.68	0,008	0,0039	-	0,008	234 ↗	18

Продолжение таблицы 1.6.6

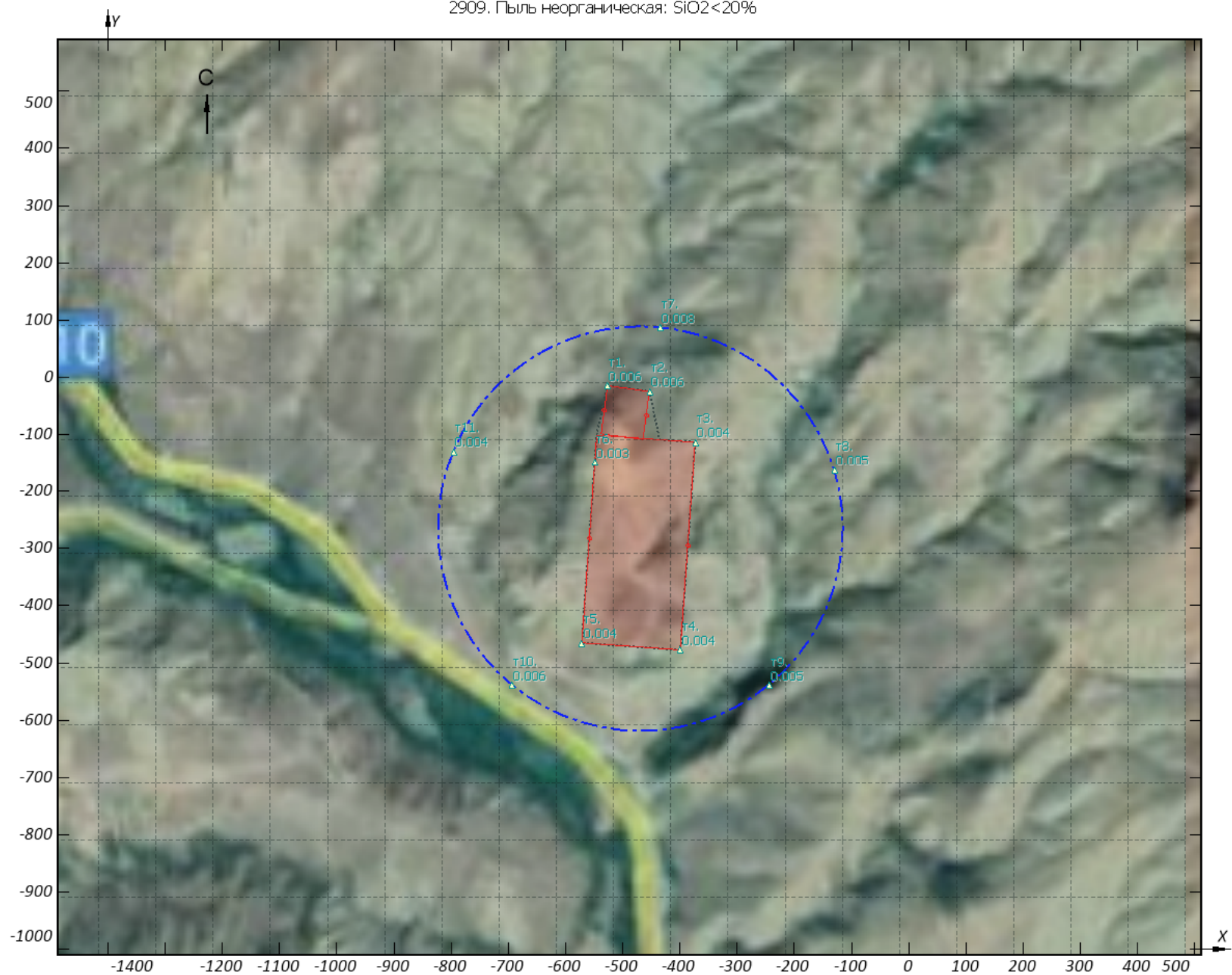
№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
271	284.81	190.68	0,008	0,0039	-	0,008	238 ↗	18
272	384.81	190.68	0,008	0,0038	-	0,008	241 ↗	18
273	484.81	190.68	0,007	0,0037	-	0,007	244 ↗	18
274	-1515.2	290.68	0,007	0,00355	-	0,007	119 ↖	18
275	-1415.2	290.68	0,007	0,00366	-	0,007	121 ↖	18
276	-1315.2	290.68	0,007	0,00375	-	0,007	124 ↖	18
277	-1215.2	290.68	0,008	0,0038	-	0,008	128 ↖	18
278	-1115.2	290.68	0,008	0,0039	-	0,008	132 ↖	18
279	-1015.2	290.68	0,008	0,004	-	0,008	137 ↖	18
280	-915.19	290.68	0,008	0,0041	-	0,008	142 ↖	18
281	-815.19	290.68	0,009	0,0043	-	0,009	149 ↖	18
282	-715.19	290.68	0,009	0,0046	-	0,009	157 ↖	18
283	-615.19	290.68	0,01	0,00485	-	0,01	166 ↑	18
284	-515.19	290.68	0,01	0,005	-	0,01	176 ↑	18
285	-415.19	290.68	0,01	0,005	-	0,01	186 ↑	18
286	-315.19	290.68	0,01	0,0049	-	0,01	195 ↑	18
287	-215.19	290.68	0,01	0,0048	-	0,01	204 ↗	18
288	-115.19	290.68	0,009	0,0046	-	0,009	212 ↗	18
289	-15.19	290.68	0,009	0,0044	-	0,009	218 ↗	18
290	84.81	290.68	0,008	0,0042	-	0,008	224 ↗	18
291	184.81	290.68	0,008	0,0041	-	0,008	229 ↗	18
292	284.81	290.68	0,008	0,004	-	0,008	233 ↗	18
293	384.81	290.68	0,008	0,0039	-	0,008	236 ↗	18
294	484.81	290.68	0,008	0,0038	-	0,008	239 ↗	18
295	-1515.2	390.68	0,007	0,00355	-	0,007	123 ↖	18
296	-1415.2	390.68	0,007	0,0037	-	0,007	125 ↖	18
297	-1315.2	390.68	0,008	0,0038	-	0,008	128 ↖	18
298	-1215.2	390.68	0,008	0,0039	-	0,008	132 ↖	18
299	-1115.2	390.68	0,008	0,00405	-	0,008	136 ↖	18
300	-1015.2	390.68	0,008	0,0042	-	0,008	141 ↖	18
301	-915.19	390.68	0,009	0,0044	-	0,009	147 ↖	18
302	-815.19	390.68	0,009	0,0046	-	0,009	153 ↖	18
303	-715.19	390.68	0,01	0,0048	-	0,01	160 ↑	18
304	-615.19	390.68	0,01	0,0051	-	0,01	168 ↑	18
305	-515.19	390.68	0,01	0,0052	-	0,01	176 ↑	18
306	-415.19	390.68	0,01	0,0052	-	0,01	185 ↑	18
307	-315.19	390.68	0,01	0,0051	-	0,01	193 ↑	18
308	-215.19	390.68	0,01	0,005	-	0,01	201 ↑	18
309	-115.19	390.68	0,01	0,0048	-	0,01	208 ↗	18
310	-15.19	390.68	0,009	0,0046	-	0,009	214 ↗	18
311	84.81	390.68	0,009	0,0044	-	0,009	220 ↗	18
312	184.81	390.68	0,008	0,0042	-	0,008	224 ↗	18
313	284.81	390.68	0,008	0,0041	-	0,008	228 ↗	18
314	384.81	390.68	0,008	0,0039	-	0,008	232 ↗	18
315	484.81	390.68	0,008	0,0038	-	0,008	235 ↗	18
316	-1515.2	490.68	0,007	0,0035	-	0,007	126 ↖	18
317	-1415.2	490.68	0,007	0,0037	-	0,007	129 ↖	18
318	-1315.2	490.68	0,008	0,0038	-	0,008	132 ↖	18
319	-1215.2	490.68	0,008	0,004	-	0,008	136 ↖	18
320	-1115.2	490.68	0,008	0,0041	-	0,008	140 ↖	18
321	-1015.2	490.68	0,009	0,0043	-	0,009	145 ↖	18
322	-915.19	490.68	0,009	0,0045	-	0,009	150 ↖	18
323	-815.19	490.68	0,009	0,0047	-	0,009	156 ↖	18
324	-715.19	490.68	0,01	0,0049	-	0,01	162 ↑	18
325	-615.19	490.68	0,01	0,0051	-	0,01	169 ↑	18
326	-515.19	490.68	0,01	0,0052	-	0,01	177 ↑	18
327	-415.19	490.68	0,01	0,0052	-	0,01	184 ↑	18
328	-315.19	490.68	0,01	0,0051	-	0,01	192 ↑	18
329	-215.19	490.68	0,01	0,005	-	0,01	198 ↑	18
330	-115.19	490.68	0,01	0,0048	-	0,01	205 ↗	18
331	-15.19	490.68	0,009	0,0046	-	0,009	211 ↗	18
332	84.81	490.68	0,009	0,00445	-	0,009	216 ↗	18
333	184.81	490.68	0,009	0,0043	-	0,009	220 ↗	18
334	284.81	490.68	0,008	0,0041	-	0,008	225 ↗	18

Продолжение таблицы 1.6.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
335	384.81	490.68	0,008	0,0039	-	0,008	228 ↗	17,8
336	484.81	490.68	0,008	0,0038	-	0,008	231 ↗	18
337	-1515.2	590.68	0,007	0,0035	-	0,007	130 ↖	18
338	-1415.2	590.68	0,007	0,0036	-	0,007	133 ↖	18
339	-1315.2	590.68	0,008	0,0038	-	0,008	136 ↖	18
340	-1215.2	590.68	0,008	0,00396	-	0,008	139 ↖	18
341	-1115.2	590.68	0,008	0,0041	-	0,008	143 ↖	18
342	-1015.2	590.68	0,009	0,0043	-	0,009	148 ↖	18
343	-915.19	590.68	0,009	0,0045	-	0,009	153 ↖	18
344	-815.19	590.68	0,009	0,0047	-	0,009	158 ↑	18
345	-715.19	590.68	0,01	0,0049	-	0,01	164 ↑	18
346	-615.19	590.68	0,01	0,005	-	0,01	171 ↑	18
347	-515.19	590.68	0,01	0,0051	-	0,01	177 ↑	18
348	-415.19	590.68	0,01	0,0051	-	0,01	184 ↑	18
349	-315.19	590.68	0,01	0,0051	-	0,01	190 ↑	18
350	-215.19	590.68	0,01	0,0049	-	0,01	196 ↑	18
351	-115.19	590.68	0,01	0,0048	-	0,01	202 ↑	18
352	-15.19	590.68	0,009	0,0046	-	0,009	208 ↗	18
353	84.81	590.68	0,009	0,0044	-	0,009	213 ↗	18
354	184.81	590.68	0,008	0,00424	-	0,008	217 ↗	18
355	284.81	590.68	0,008	0,0041	-	0,008	221 ↗	18
356	384.81	590.68	0,008	0,0039	-	0,008	225 ↗	18
357	484.81	590.68	0,007	0,00365	-	0,007	227 ↗	17,8

Ситуационная карта-схема района размещения предприятия, с нанесенными изолиниями расчётных концентраций, выраженных в долях ПДК, по расчетной площадке № **1** приведена в масштабе **1:10000** на рисунке 1.6.1.

2909. Пыль неорганическая: SiO₂ < 20%



Картограмма значений наибольших концен
менее 0.05

Рисунок 1.6.1 - Вариант № 1; Расчетная площадка №1

Масштаб 1:10000

1.7 Мажорантный расчет загрязнения по всем веществам и группам суммаций

Расчёт загрязнения для мажоранты проводится по всем источникам загрязнения атмосферы и по всем веществам и группам суммации. При этом результат расчёта для каждой расчётной точки представляет собой наибольшее значение из максимальных расчётных концентраций, полученных для данной точки отдельно по каждому из веществ и групп суммации.

Сведения о типе и координатах точек, в которых выполнялся расчет загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.7.2.

Таблица № 1.7.2 - Параметры расчетных точек

Наименование	Координаты			Тип точки
	X	Y	высота, м	
1	2	3	4	5
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)				
1	-525,81	-15,13	2	Точка в промзоне
2	-452,36	-24,93	2	Точка в промзоне
3	-372,4	-113,74	2	Точка в промзоне
4	-398,43	-477,77	2	Точка в промзоне
5	-570,67	-465,45	2	Точка в промзоне
6	-548,03	-148,98	2	Точка в промзоне
7	-433,61	87,02	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-129,62	-162,46	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-243,77	-538,79	2	Точка на границе ОСЗЗ
10	-692,83	-538,79	2	Точка на границе ОСЗЗ
11	-795,28	-129,76	2	Точка на границе ОСЗЗ

Сведения о координатах расчетных площадок, шаге расчетной сетки, каждый узел которой образует расчетную точку, приведены в таблице 1.7.3.

Таблица № 1.7.3 - Параметры расчетных площадок

Наименование	Координаты срединной линии				Ширина, м	Высота, м	Шаг сетки, м	Шаг СЗЗ, м
	точка 1		точка 2					
	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂				
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-1515,19	-209,27	538,61	-209,27	1600,107	2	100	-

Для каждого источника определены опасная скорость ветра, максимальная концентрация выброса в долях ПДК и расстояние, на котором достигается максимальная концентрация.

Параметры источников загрязнения атмосферы, учитываемых в данном варианте расчета, приведены в таблице 1.7.4.

Таблица № 1.7.4 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗА	Тип	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до максиму-ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X ₁	Y ₁	ширина, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
							X ₂	Y ₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект:			1. Объект №1 «Մալախիտ Գրուպ» ՍՊԸ													
Площадка:			1. Площадка №1													
Цех:			1. Цех №1													

Продолжение таблицы 1.7.4

№ ИЗА	Тип	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до максиму-ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X₁	Y₁	ширина, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
							X₂	Y₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
1	4	2	50	4	7853,98	20	-557.65 -385.42	-283.44 -295.76	365	1,22	286	2909	0,64	3	0,296	182,43
												337	0,052	1	0,001	364,86
												301	0,101	1	0,039	364,86
												2754	0,022	1	0,002	364,86
												2902	0,008	3	0,004	182,43
2	4	2	80	4	20106,2	20	-531.42 -457.97	-57.16 -66.96	84,8	1,22	457,6	2909	0,044	3	0,013	230,76

Значения приземных концентраций в каждой расчетной точке в атмосферном воздухе представляют собой суммарные максимально достижимые концентрации, соответствующие наиболее неблагоприятным метеорологическим условиям. Значения максимальных концентраций в расчетных точках приведены в таблице 1.7.5.

Таблица № 1.7.5 - Значения максимальных концентраций в расчетных точках

Наименование	Тип	Координаты			Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер: направление; скорость, °м/с	Пл., Цех, ИЗА	Вклад ИЗА	
		X	Y	Высота, м	д.ПДК	код ЗВ					д. ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)												
1	Пром.	-525,81	-15,13	2	0,006	2909	-	0,006	172 ↑ 18	1.1.1	0,006	99
2	Пром.	-452,36	-24,93	2	0,005	2909	-	0,005	184 ↑ 18	1.1.1	0,005	99,7
3	Пром.	-372,4	-113,74	2	0,004	2909	-	0,004	204 ↗ 18	1.1.1	0,004	100
4	Пром.	-398,43	-477,77	2	0,004	2909	-	0,004	345 ↓ 18	1.1.1	0,004	93
5	Пром.	-570,67	-465,45	2	0,004	2909	-	0,004	22 ↓ 18	1.1.1	0,004	98,4
6	Пром.	-548,03	-148,98	2	0,003	2909	-	0,003	160 ↑ 18	1.1.1	0,003	100
7	ОСЗЗ	-433,61	87,02	2	0,008	2909	-	0,008	186 ↑ 18	1.1.1	0,007	99,2
8	ОСЗЗ	-129,62	-162,46	2	0,004	2909	-	0,004	240 ↗ 18	1.1.1	0,004	100
9	ОСЗЗ	-243,77	-538,79	2	0,005	2909	-	0,005	325 ↘ 18	1.1.1	0,005	96,7
10	ОСЗЗ	-692,83	-538,79	2	0,006	2909	-	0,006	37 ↙ 18	1.1.1	0,006	99,6
11	ОСЗЗ	-795,28	-129,76	2	0,004	2909	-	0,004	126 ↖ 18	1.1.1	0,004	100

Результаты расчета по расчетной площадке № 1 приведены в таблице 1.7.6.

Таблица № 1.7.6 - Значения максимальных концентраций в узлах сетки расчетной площадки № 1

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	X	Y	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-1515.2	-1009.3	0,007	2909	-	0,007	55 ↙	18
2	-1415.2	-1009.3	0,008	2909	-	0,008	53 ↙	18
3	-1315.2	-1009.3	0,008	2909	-	0,008	50 ↙	18
4	-1215.2	-1009.3	0,008	2909	-	0,008	46 ↙	18
5	-1115.2	-1009.3	0,009	2909	-	0,009	42 ↙	18
6	-1015.2	-1009.3	0,009	2909	-	0,009	37 ↙	18
7	-915.19	-1009.3	0,009	2909	-	0,009	32 ↙	18
8	-815.19	-1009.3	0,01	2909	-	0,01	25 ↙	18
9	-715.19	-1009.3	0,01	2909	-	0,01	19 ↓	18
10	-615.19	-1009.3	0,01	2909	-	0,01	11 ↓	18
11	-515.19	-1009.3	0,01	2909	-	0,01	3 ↓	18
12	-415.19	-1009.3	0,01	2909	-	0,01	356 ↓	18
13	-315.19	-1009.3	0,01	2909	-	0,01	348 ↓	18
14	-215.19	-1009.3	0,01	2909	-	0,01	340 ↓	18
15	-115.19	-1009.3	0,009	2909	-	0,009	334 ↘	18
16	-15.19	-1009.3	0,009	2909	-	0,009	328 ↘	18

Продолжение таблицы 1.7.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
17	84.81	-1009.3	0,009	2909	-	0,009	322 ↘	18
18	184.81	-1009.3	0,008	2909	-	0,008	318 ↘	18
19	284.81	-1009.3	0,008	2909	-	0,008	314 ↘	18
20	384.81	-1009.3	0,008	2909	-	0,008	310 ↘	18
21	484.81	-1009.3	0,007	2909	-	0,007	307 ↘	18
22	-1515.2	-909.32	0,007	2909	-	0,007	59 ↙	18
23	-1415.2	-909.32	0,008	2909	-	0,008	57 ↙	18
24	-1315.2	-909.32	0,008	2909	-	0,008	54 ↙	18
25	-1215.2	-909.32	0,008	2909	-	0,008	50 ↙	18
26	-1115.2	-909.32	0,008	2909	-	0,008	46 ↙	18
27	-1015.2	-909.32	0,009	2909	-	0,009	41 ↙	18
28	-915.19	-909.32	0,009	2909	-	0,009	36 ↙	18
29	-815.19	-909.32	0,009	2909	-	0,009	29 ↙	18
30	-715.19	-909.32	0,01	2909	-	0,01	21 ↓	18
31	-615.19	-909.32	0,01	2909	-	0,01	13 ↓	18
32	-515.19	-909.32	0,01	2909	-	0,01	4 ↓	18
33	-415.19	-909.32	0,01	2909	-	0,01	355 ↓	18
34	-315.19	-909.32	0,01	2909	-	0,01	346 ↓	18
35	-215.19	-909.32	0,009	2909	-	0,009	338 ↓	18
36	-115.19	-909.32	0,009	2909	-	0,009	330 ↘	18
37	-15.19	-909.32	0,009	2909	-	0,009	324 ↘	18
38	84.81	-909.32	0,008	2909	-	0,008	318 ↘	18
39	184.81	-909.32	0,008	2909	-	0,008	313 ↘	18
40	284.81	-909.32	0,008	2909	-	0,008	309 ↘	18
41	384.81	-909.32	0,008	2909	-	0,008	306 ↘	18
42	484.81	-909.32	0,007	2909	-	0,007	303 ↘	18
43	-1515.2	-809.32	0,007	2909	-	0,007	64 ↙	18
44	-1415.2	-809.32	0,008	2909	-	0,008	61 ↙	18
45	-1315.2	-809.32	0,008	2909	-	0,008	58 ↙	18
46	-1215.2	-809.32	0,008	2909	-	0,008	55 ↙	18
47	-1115.2	-809.32	0,008	2909	-	0,008	51 ↙	18
48	-1015.2	-809.32	0,008	2909	-	0,008	46 ↙	18
49	-915.19	-809.32	0,009	2909	-	0,009	40 ↙	18
50	-815.19	-809.32	0,009	2909	-	0,009	33 ↙	18
51	-715.19	-809.32	0,009	2909	-	0,009	24 ↙	18
52	-615.19	-809.32	0,01	2909	-	0,01	15 ↓	18
53	-515.19	-809.32	0,01	2909	-	0,01	5 ↓	18
54	-415.19	-809.32	0,01	2909	-	0,01	354 ↓	18
55	-315.19	-809.32	0,009	2909	-	0,009	344 ↓	18
56	-215.19	-809.32	0,009	2909	-	0,009	334 ↘	18
57	-115.19	-809.32	0,008	2909	-	0,008	326 ↘	18
58	-15.19	-809.32	0,008	2909	-	0,008	319 ↘	18
59	84.81	-809.32	0,008	2909	-	0,008	314 ↘	18
60	184.81	-809.32	0,008	2909	-	0,008	309 ↘	18
61	284.81	-809.32	0,008	2909	-	0,008	305 ↘	18
62	384.81	-809.32	0,007	2909	-	0,007	301 ↘	18
63	484.81	-809.32	0,007	2909	-	0,007	299 ↘	18
64	-1515.2	-709.32	0,007	2909	-	0,007	68 ←	18
65	-1415.2	-709.32	0,007	2909	-	0,007	66 ↙	18
66	-1315.2	-709.32	0,007	2909	-	0,007	64 ↙	18
67	-1215.2	-709.32	0,008	2909	-	0,008	60 ↙	18
68	-1115.2	-709.32	0,008	2909	-	0,008	57 ↙	18
69	-1015.2	-709.32	0,008	2909	-	0,008	52 ↙	18
70	-915.19	-709.32	0,008	2909	-	0,008	46 ↙	18
71	-815.19	-709.32	0,008	2909	-	0,008	38 ↙	18
72	-715.19	-709.32	0,008	2909	-	0,008	29 ↙	18
73	-615.19	-709.32	0,008	2909	-	0,008	17 ↓	18
74	-515.19	-709.32	0,008	2909	-	0,008	5 ↓	18
75	-415.19	-709.32	0,008	2909	-	0,008	353 ↓	18
76	-315.19	-709.32	0,008	2909	-	0,008	341 ↓	18
77	-215.19	-709.32	0,008	2909	-	0,008	330 ↘	18
78	-115.19	-709.32	0,007	2909	-	0,007	322 ↘	18
79	-15.19	-709.32	0,007	2909	-	0,007	314 ↘	18
80	84.81	-709.32	0,007	2909	-	0,007	308 ↘	18

Продолжение таблицы 1.7.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
81	184.81	-709.32	0,007	2909	-	0,007	303 ↘	18
82	284.81	-709.32	0,007	2909	-	0,007	299 ↘	18
83	384.81	-709.32	0,007	2909	-	0,007	296 ↘	18
84	484.81	-709.32	0,007	2909	-	0,007	294 ↘	18
85	-1515.2	-609.32	0,007	2909	-	0,007	73 ←	18
86	-1415.2	-609.32	0,007	2909	-	0,007	71 ←	18
87	-1315.2	-609.32	0,007	2909	-	0,007	69 ←	18
88	-1215.2	-609.32	0,007	2909	-	0,007	66 ↙	18
89	-1115.2	-609.32	0,007	2909	-	0,007	63 ↙	18
90	-1015.2	-609.32	0,007	2909	-	0,007	58 ↙	18
91	-915.19	-609.32	0,007	2909	-	0,007	52 ↙	18
92	-815.19	-609.32	0,007	2909	-	0,007	44 ↙	18
93	-715.19	-609.32	0,007	2909	-	0,007	35 ↙	18
94	-615.19	-609.32	0,007	2909	-	0,007	21 ↓	18
95	-515.19	-609.32	0,007	2909	-	0,007	6 ↓	18
96	-415.19	-609.32	0,007	2909	-	0,007	352 ↓	18
97	-315.19	-609.32	0,007	2909	-	0,007	337 ↘	18
98	-215.19	-609.32	0,006	2909	-	0,006	326 ↘	18
99	-115.19	-609.32	0,006	2909	-	0,006	316 ↘	18
100	-15.19	-609.32	0,006	2909	-	0,006	309 ↘	18
101	84.81	-609.32	0,006	2909	-	0,006	302 ↘	18
102	184.81	-609.32	0,007	2909	-	0,007	297 ↘	18
103	284.81	-609.32	0,007	2909	-	0,007	293 ↘	18
104	384.81	-609.32	0,007	2909	-	0,007	291 →	18
105	484.81	-609.32	0,007	2909	-	0,007	289 →	18
106	-1515.2	-509.32	0,007	2909	-	0,007	78 ←	18
107	-1415.2	-509.32	0,007	2909	-	0,007	77 ←	18
108	-1315.2	-509.32	0,007	2909	-	0,007	75 ←	18
109	-1215.2	-509.32	0,007	2909	-	0,007	73 ←	18
110	-1115.2	-509.32	0,007	2909	-	0,007	70 ←	18
111	-1015.2	-509.32	0,006	2909	-	0,006	65 ↙	18
112	-915.19	-509.32	0,006	2909	-	0,006	59 ↙	18
113	-815.19	-509.32	0,005	2909	-	0,005	51 ↙	18
114	-715.19	-509.32	0,005	2909	-	0,005	42 ↙	18
115	-615.19	-509.32	0,005	2909	-	0,005	28 ↙	18
116	-515.19	-509.32	0,005	2909	-	0,005	6 ↓	18
117	-415.19	-509.32	0,005	2909	-	0,005	350 ↓	18
118	-315.19	-509.32	0,005	2909	-	0,005	333 ↘	18
119	-215.19	-509.32	0,005	2909	-	0,005	320 ↘	18
120	-115.19	-509.32	0,005	2909	-	0,005	310 ↘	18
121	-15.19	-509.32	0,006	2909	-	0,006	302 ↘	18
122	84.81	-509.32	0,006	2909	-	0,006	295 ↘	18
123	184.81	-509.32	0,006	2909	-	0,006	290 →	18
124	284.81	-509.32	0,007	2909	-	0,007	287 →	18
125	384.81	-509.32	0,007	2909	-	0,007	285 →	18
126	484.81	-509.32	0,007	2909	-	0,007	283 →	18
127	-1515.2	-409.32	0,007	2909	-	0,007	83 ←	18
128	-1415.2	-409.32	0,007	2909	-	0,007	83 ←	18
129	-1315.2	-409.32	0,007	2909	-	0,007	82 ←	18
130	-1215.2	-409.32	0,007	2909	-	0,007	80 ←	18
131	-1115.2	-409.32	0,006	2909	-	0,006	78 ←	18
132	-1015.2	-409.32	0,006	2909	-	0,006	73 ←	18
133	-915.19	-409.32	0,005	2909	-	0,005	68 ←	18
134	-815.19	-409.32	0,004	2909	-	0,004	61 ↙	18
135	-715.19	-409.32	0,004	2909	-	0,004	51 ↙	18
136	-615.19	-409.32	0,003	2909	-	0,003	38 ↙	18
137	-515.19	-409.32	0,003	2909	-	0,003	5 ↓	18
138	-415.19	-409.32	0,003	2909	-	0,003	345 ↓	18
139	-315.19	-409.32	0,003	2909	-	0,003	325 ↘	18
140	-215.19	-409.32	0,004	2909	-	0,004	311 ↘	18
141	-115.19	-409.32	0,004	2909	-	0,004	300 ↘	18
142	-15.19	-409.32	0,005	2909	-	0,005	293 ↘	18
143	84.81	-409.32	0,006	2909	-	0,006	286 →	18
144	184.81	-409.32	0,006	2909	-	0,006	282 →	18

Продолжение таблицы 1.7.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
145	284.81	-409.32	0,006	2909	-	0,006	280 →	18
146	384.81	-409.32	0,007	2909	-	0,007	278 →	18
147	484.81	-409.32	0,007	2909	-	0,007	277 →	18
148	-1515.2	-309.32	0,007	2909	-	0,007	89 ←	18
149	-1415.2	-309.32	0,007	2909	-	0,007	89 ←	18
150	-1315.2	-309.32	0,007	2909	-	0,007	88 ←	18
151	-1215.2	-309.32	0,006	2909	-	0,006	88 ←	18
152	-1115.2	-309.32	0,006	2909	-	0,006	87 ←	18
153	-1015.2	-309.32	0,005	2909	-	0,005	83 ←	18
154	-915.19	-309.32	0,005	2909	-	0,005	79 ←	18
155	-815.19	-309.32	0,004	2909	-	0,004	73 ←	18
156	-715.19	-309.32	0,003	2909	-	0,003	65 ↙	18
157	-615.19	-309.32	0,002	2909	-	0,002	52 ↙	18
158	-515.19	-309.32	0,001	2909	-	0,001	5 ↓	18
159	-415.19	-309.32	0,002	2909	-	0,002	337 ↘	18
160	-315.19	-309.32	0,002	2909	-	0,002	311 ↘	18
161	-215.19	-309.32	0,003	2909	-	0,003	297 ↘	18
162	-115.19	-309.32	0,004	2909	-	0,004	259 →	18
163	-15.19	-309.32	0,005	2909	-	0,005	265 →	18
164	84.81	-309.32	0,005	2909	-	0,005	269 →	18
165	184.81	-309.32	0,006	2909	-	0,006	271 →	18
166	284.81	-309.32	0,006	2909	-	0,006	272 →	18
167	384.81	-309.32	0,007	2909	-	0,007	271 →	18
168	484.81	-309.32	0,007	2909	-	0,007	271 →	18
169	-1515.2	-209.32	0,007	2909	-	0,007	94 ←	18
170	-1415.2	-209.32	0,007	2909	-	0,007	95 ←	18
171	-1315.2	-209.32	0,007	2909	-	0,007	95 ←	18
172	-1215.2	-209.32	0,006	2909	-	0,006	96 ←	18
173	-1115.2	-209.32	0,006	2909	-	0,006	98 ←	18
174	-1015.2	-209.32	0,005	2909	-	0,005	102 ←	18
175	-915.19	-209.32	0,005	2909	-	0,005	109 ←	18
176	-815.19	-209.32	0,004	2909	-	0,004	116 ↖	18
177	-715.19	-209.32	0,003	2909	-	0,003	126 ↖	18
178	-615.19	-209.32	0,003	2909	-	0,003	141 ↖	18
179	-515.19	-209.32	0,002	2909	-	0,002	161 ↑	18
180	-415.19	-209.32	0,002	2909	-	0,002	206 ↗	18
181	-315.19	-209.32	0,003	2909	-	0,003	225 ↗	18
182	-215.19	-209.32	0,004	2909	-	0,004	238 ↗	18
183	-115.19	-209.32	0,004	2909	-	0,004	246 ↗	18
184	-15.19	-209.32	0,005	2909	-	0,005	253 →	18
185	84.81	-209.32	0,006	2909	-	0,006	258 →	18
186	184.81	-209.32	0,006	2909	-	0,006	261 →	18
187	284.81	-209.32	0,006	2909	-	0,006	264 →	18
188	384.81	-209.32	0,007	2909	-	0,007	265 →	18
189	484.81	-209.32	0,007	2909	-	0,007	265 →	18
190	-1515.2	-109.32	0,007	2909	-	0,007	100 ←	18
191	-1415.2	-109.32	0,007	2909	-	0,007	101 ←	18
192	-1315.2	-109.32	0,007	2909	-	0,007	102 ←	18
193	-1215.2	-109.32	0,007	2909	-	0,007	104 ←	18
194	-1115.2	-109.32	0,006	2909	-	0,006	107 ←	18
195	-1015.2	-109.32	0,006	2909	-	0,006	112 ←	18
196	-915.19	-109.32	0,005	2909	-	0,005	118 ↖	18
197	-815.19	-109.32	0,005	2909	-	0,005	126 ↖	18
198	-715.19	-109.32	0,004	2909	-	0,004	137 ↖	18
199	-615.19	-109.32	0,004	2909	-	0,004	151 ↖	18
200	-515.19	-109.32	0,004	2909	-	0,004	169 ↑	18
201	-415.19	-109.32	0,004	2909	-	0,004	196 ↑	18
202	-315.19	-109.32	0,004	2909	-	0,004	214 ↗	18
203	-215.19	-109.32	0,005	2909	-	0,005	227 ↗	18
204	-115.19	-109.32	0,005	2909	-	0,005	236 ↗	18
205	-15.19	-109.32	0,006	2909	-	0,006	243 ↗	18
206	84.81	-109.32	0,006	2909	-	0,006	249 →	18
207	184.81	-109.32	0,006	2909	-	0,006	253 →	18
208	284.81	-109.32	0,007	2909	-	0,007	256 →	18

Продолжение таблицы 1.7.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
209	384.81	-109.32	0,007	2909	-	0,007	258 →	18
210	484.81	-109.32	0,007	2909	-	0,007	260 →	18
211	-1515.2	-9.32	0,007	2909	-	0,007	105 ←	18
212	-1415.2	-9.32	0,007	2909	-	0,007	106 ←	18
213	-1315.2	-9.32	0,007	2909	-	0,007	108 ←	18
214	-1215.2	-9.32	0,007	2909	-	0,007	111 ←	18
215	-1115.2	-9.32	0,006	2909	-	0,006	115 ↖	18
216	-1015.2	-9.32	0,006	2909	-	0,006	120 ↖	18
217	-915.19	-9.32	0,006	2909	-	0,006	126 ↖	18
218	-815.19	-9.32	0,006	2909	-	0,006	134 ↖	18
219	-715.19	-9.32	0,005	2909	-	0,005	144 ↖	18
220	-615.19	-9.32	0,006	2909	-	0,006	157 ↖	18
221	-515.19	-9.32	0,006	2909	-	0,006	174 ↑	18
222	-415.19	-9.32	0,006	2909	-	0,006	190 ↑	18
223	-315.19	-9.32	0,006	2909	-	0,006	206 ↗	18
224	-215.19	-9.32	0,006	2909	-	0,006	219 ↗	18
225	-115.19	-9.32	0,006	2909	-	0,006	228 ↗	18
226	-15.19	-9.32	0,006	2909	-	0,006	236 ↗	18
227	84.81	-9.32	0,007	2909	-	0,007	242 ↗	18
228	184.81	-9.32	0,007	2909	-	0,007	246 ↗	18
229	284.81	-9.32	0,007	2909	-	0,007	250 →	18
230	384.81	-9.32	0,007	2909	-	0,007	252 →	18
231	484.81	-9.32	0,007	2909	-	0,007	254 →	18
232	-1515.2	90.68	0,007	2909	-	0,007	110 ←	18
233	-1415.2	90.68	0,007	2909	-	0,007	112 ←	18
234	-1315.2	90.68	0,007	2909	-	0,007	114 ↖	18
235	-1215.2	90.68	0,007	2909	-	0,007	117 ↖	18
236	-1115.2	90.68	0,007	2909	-	0,007	121 ↖	18
237	-1015.2	90.68	0,007	2909	-	0,007	126 ↖	18
238	-915.19	90.68	0,007	2909	-	0,007	132 ↖	18
239	-815.19	90.68	0,007	2909	-	0,007	140 ↖	18
240	-715.19	90.68	0,007	2909	-	0,007	149 ↖	18
241	-615.19	90.68	0,007	2909	-	0,007	161 ↑	18
242	-515.19	90.68	0,008	2909	-	0,008	175 ↑	18
243	-415.19	90.68	0,008	2909	-	0,008	188 ↑	18
244	-315.19	90.68	0,008	2909	-	0,008	201 ↑	18
245	-215.19	90.68	0,008	2909	-	0,008	213 ↗	18
246	-115.19	90.68	0,007	2909	-	0,007	222 ↗	18
247	-15.19	90.68	0,007	2909	-	0,007	229 ↗	18
248	84.81	90.68	0,007	2909	-	0,007	235 ↗	18
249	184.81	90.68	0,007	2909	-	0,007	240 ↗	18
250	284.81	90.68	0,007	2909	-	0,007	243 ↗	18
251	384.81	90.68	0,007	2909	-	0,007	246 ↗	18
252	484.81	90.68	0,007	2909	-	0,007	249 →	18
253	-1515.2	190.68	0,007	2909	-	0,007	114 ↖	18
254	-1415.2	190.68	0,007	2909	-	0,007	117 ↖	18
255	-1315.2	190.68	0,007	2909	-	0,007	119 ↖	18
256	-1215.2	190.68	0,007	2909	-	0,007	123 ↖	18
257	-1115.2	190.68	0,007	2909	-	0,007	127 ↖	18
258	-1015.2	190.68	0,007	2909	-	0,007	132 ↖	18
259	-915.19	190.68	0,008	2909	-	0,008	138 ↖	18
260	-815.19	190.68	0,008	2909	-	0,008	145 ↖	18
261	-715.19	190.68	0,008	2909	-	0,008	154 ↖	18
262	-615.19	190.68	0,009	2909	-	0,009	164 ↑	18
263	-515.19	190.68	0,009	2909	-	0,009	175 ↑	18
264	-415.19	190.68	0,009	2909	-	0,009	187 ↑	18
265	-315.19	190.68	0,009	2909	-	0,009	197 ↑	18
266	-215.19	190.68	0,009	2909	-	0,009	208 ↗	18
267	-115.19	190.68	0,008	2909	-	0,008	216 ↗	18
268	-15.19	190.68	0,008	2909	-	0,008	223 ↗	18
269	84.81	190.68	0,008	2909	-	0,008	229 ↗	18
270	184.81	190.68	0,008	2909	-	0,008	234 ↗	18
271	284.81	190.68	0,008	2909	-	0,008	238 ↗	18
272	384.81	190.68	0,008	2909	-	0,008	241 ↗	18

Продолжение таблицы 1.7.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
273	484.81	190.68	0,007	2909	-	0,007	244 ↗	18
274	-1515.2	290.68	0,007	2909	-	0,007	119 ↖	18
275	-1415.2	290.68	0,007	2909	-	0,007	121 ↖	18
276	-1315.2	290.68	0,007	2909	-	0,007	124 ↖	18
277	-1215.2	290.68	0,008	2909	-	0,008	128 ↖	18
278	-1115.2	290.68	0,008	2909	-	0,008	132 ↖	18
279	-1015.2	290.68	0,008	2909	-	0,008	137 ↖	18
280	-915.19	290.68	0,008	2909	-	0,008	142 ↖	18
281	-815.19	290.68	0,009	2909	-	0,009	149 ↖	18
282	-715.19	290.68	0,009	2909	-	0,009	157 ↖	18
283	-615.19	290.68	0,01	2909	-	0,01	166 ↑	18
284	-515.19	290.68	0,01	2909	-	0,01	176 ↑	18
285	-415.19	290.68	0,01	2909	-	0,01	186 ↑	18
286	-315.19	290.68	0,01	2909	-	0,01	195 ↑	18
287	-215.19	290.68	0,01	2909	-	0,01	204 ↗	18
288	-115.19	290.68	0,009	2909	-	0,009	212 ↗	18
289	-15.19	290.68	0,009	2909	-	0,009	218 ↗	18
290	84.81	290.68	0,008	2909	-	0,008	224 ↗	18
291	184.81	290.68	0,008	2909	-	0,008	229 ↗	18
292	284.81	290.68	0,008	2909	-	0,008	233 ↗	18
293	384.81	290.68	0,008	2909	-	0,008	236 ↗	18
294	484.81	290.68	0,008	2909	-	0,008	239 ↗	18
295	-1515.2	390.68	0,007	2909	-	0,007	123 ↖	18
296	-1415.2	390.68	0,007	2909	-	0,007	125 ↖	18
297	-1315.2	390.68	0,008	2909	-	0,008	128 ↖	18
298	-1215.2	390.68	0,008	2909	-	0,008	132 ↖	18
299	-1115.2	390.68	0,008	2909	-	0,008	136 ↖	18
300	-1015.2	390.68	0,008	2909	-	0,008	141 ↖	18
301	-915.19	390.68	0,009	2909	-	0,009	147 ↖	18
302	-815.19	390.68	0,009	2909	-	0,009	153 ↖	18
303	-715.19	390.68	0,01	2909	-	0,01	160 ↑	18
304	-615.19	390.68	0,01	2909	-	0,01	168 ↑	18
305	-515.19	390.68	0,01	2909	-	0,01	176 ↑	18
306	-415.19	390.68	0,01	2909	-	0,01	185 ↑	18
307	-315.19	390.68	0,01	2909	-	0,01	193 ↑	18
308	-215.19	390.68	0,01	2909	-	0,01	201 ↑	18
309	-115.19	390.68	0,01	2909	-	0,01	208 ↗	18
310	-15.19	390.68	0,009	2909	-	0,009	214 ↗	18
311	84.81	390.68	0,009	2909	-	0,009	220 ↗	18
312	184.81	390.68	0,008	2909	-	0,008	224 ↗	18
313	284.81	390.68	0,008	2909	-	0,008	228 ↗	18
314	384.81	390.68	0,008	2909	-	0,008	232 ↗	18
315	484.81	390.68	0,008	2909	-	0,008	235 ↗	18
316	-1515.2	490.68	0,007	2909	-	0,007	126 ↖	18
317	-1415.2	490.68	0,007	2909	-	0,007	129 ↖	18
318	-1315.2	490.68	0,008	2909	-	0,008	132 ↖	18
319	-1215.2	490.68	0,008	2909	-	0,008	136 ↖	18
320	-1115.2	490.68	0,008	2909	-	0,008	140 ↖	18
321	-1015.2	490.68	0,009	2909	-	0,009	145 ↖	18
322	-915.19	490.68	0,009	2909	-	0,009	150 ↖	18
323	-815.19	490.68	0,009	2909	-	0,009	156 ↖	18
324	-715.19	490.68	0,01	2909	-	0,01	162 ↑	18
325	-615.19	490.68	0,01	2909	-	0,01	169 ↑	18
326	-515.19	490.68	0,01	2909	-	0,01	177 ↑	18
327	-415.19	490.68	0,01	2909	-	0,01	184 ↑	18
328	-315.19	490.68	0,01	2909	-	0,01	192 ↑	18
329	-215.19	490.68	0,01	2909	-	0,01	198 ↑	18
330	-115.19	490.68	0,01	2909	-	0,01	205 ↗	18
331	-15.19	490.68	0,009	2909	-	0,009	211 ↗	18
332	84.81	490.68	0,009	2909	-	0,009	216 ↗	18
333	184.81	490.68	0,009	2909	-	0,009	220 ↗	18
334	284.81	490.68	0,008	2909	-	0,008	225 ↗	18
335	384.81	490.68	0,008	2909	-	0,008	228 ↗	17,8
336	484.81	490.68	0,008	2909	-	0,008	231 ↗	18

Продолжение таблицы 1.7.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
337	-1515.2	590.68	0,007	2909	-	0,007	130 ↖	18
338	-1415.2	590.68	0,007	2909	-	0,007	133 ↖	18
339	-1315.2	590.68	0,008	2909	-	0,008	136 ↖	18
340	-1215.2	590.68	0,008	2909	-	0,008	139 ↖	18
341	-1115.2	590.68	0,008	2909	-	0,008	143 ↖	18
342	-1015.2	590.68	0,009	2909	-	0,009	148 ↖	18
343	-915.19	590.68	0,009	2909	-	0,009	153 ↖	18
344	-815.19	590.68	0,009	2909	-	0,009	158 ↑	18
345	-715.19	590.68	0,01	2909	-	0,01	164 ↑	18
346	-615.19	590.68	0,01	2909	-	0,01	171 ↑	18
347	-515.19	590.68	0,01	2909	-	0,01	177 ↑	18
348	-415.19	590.68	0,01	2909	-	0,01	184 ↑	18
349	-315.19	590.68	0,01	2909	-	0,01	190 ↑	18
350	-215.19	590.68	0,01	2909	-	0,01	196 ↑	18
351	-115.19	590.68	0,01	2909	-	0,01	202 ↑	18
352	-15.19	590.68	0,009	2909	-	0,009	208 ↗	18
353	84.81	590.68	0,009	2909	-	0,009	213 ↗	18
354	184.81	590.68	0,008	2909	-	0,008	217 ↗	18
355	284.81	590.68	0,008	2909	-	0,008	221 ↗	18
356	384.81	590.68	0,008	2909	-	0,008	225 ↗	18
357	484.81	590.68	0,007	2909	-	0,007	227 ↗	17,8

Ситуационная карта-схема района размещения предприятия, с нанесенными изолиниями расчётных концентраций, выраженных в долях ПДК, по расчетной площадке № **1** приведена в масштабе **1:10000** на рисунке 1.7.1.

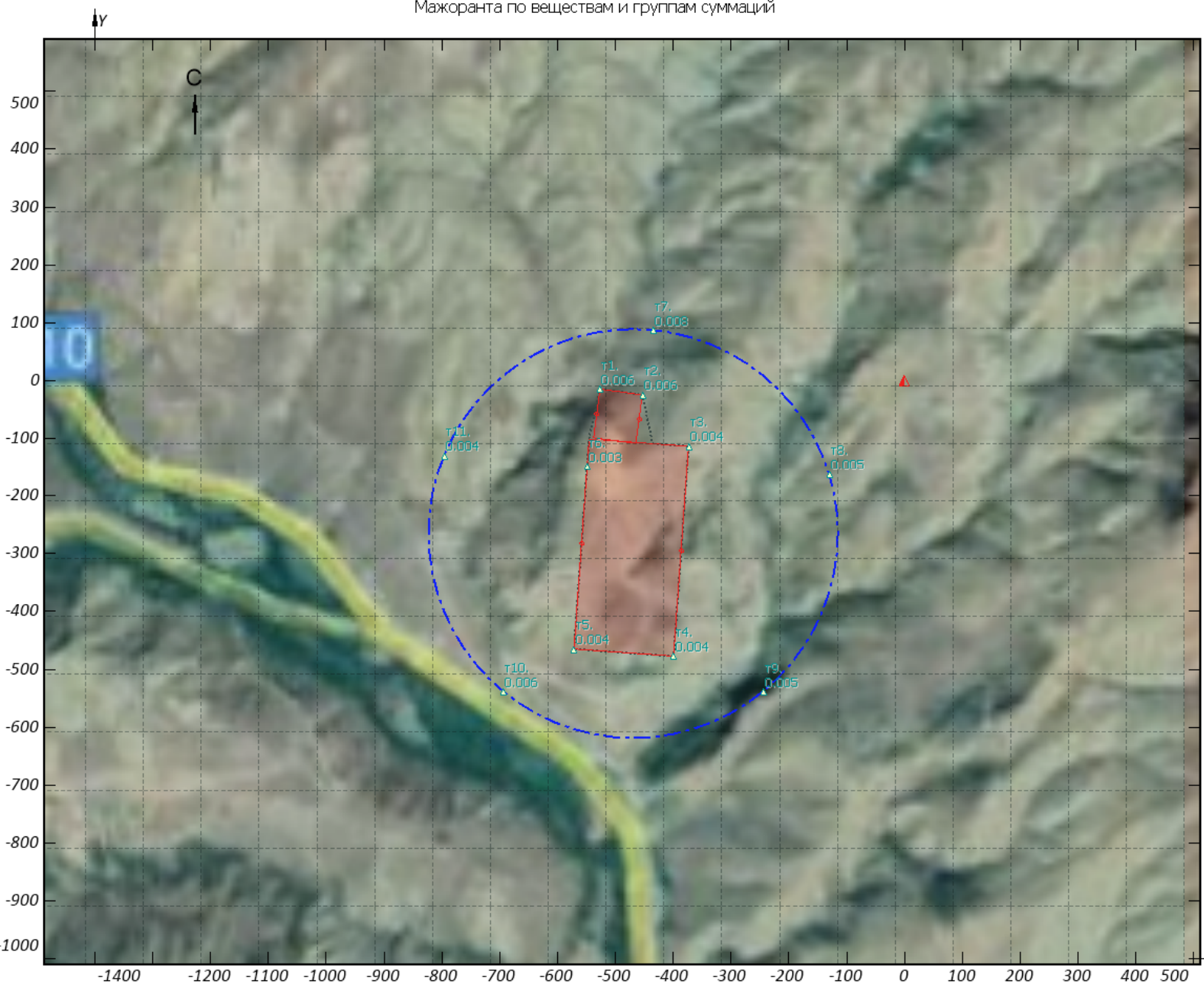


Рисунок 1.7.1 - Вариант № 1; Расчетная площадка №1