

«ԲՈՆԱՆՈ» ՍՊԸ

ՀՀ ԼՈՒՈՒ ՄԱՐԶԻ ԿՅՈՒԹԵՂԻ ՔՎԱՐՑԻՏՆԵՐԻ ՀԱՆՔԱԿԱՅՐ
ԿՆԱՍԱԿԱՐ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՍԱՀՄԱՆԱՅԻՆ ԹՈՒՅԼԱՏՐԵԼԻ
ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ (ՍԹԱ) ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐԻ
ՆԱԽԱԳԻԾ

ՏՆՕՐԵՆ



Գ. ՀԱՐՈՅԱՆ

ԵՐԵՎԱՆ – 2024թ

2. Կատարողների ցուցակ

Պաշտոնը

Ազգանունը

Մասնագետ

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

Համակարգչային հաշվարկ

Գ. Հարոյան

« ԲՈՆԱՆՈ » ՍՊԸ

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 սուբեկտների 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:

$$\text{ՕՊՕ} = \sum_i^n \frac{U_i}{U_{\text{Թ}^4_i}} > 2 \text{ մլդ. -ից, որտեղ}$$

U i - արտանետվող վնասակար նյութի քանակն է տարեկան կտրվածքով (մգ/ տարի, կամ մգ/վրկ), UԹ4 i –րդ նյութի համապատասխանաբար միջին օրական , կամ առավելագույն միանվագ սահմանային թույլատրելի խտությունն է (մգ/մ³):

Արտանետման աղբյուրներից արտանետվող վնասակար նյութերն են՝

Փոշի անօրգանական (SiO₂-20-70%) – 3.894 տ/տարի :

Ածխածնի օքսիդ – 1.581 տ/տարի,

Ազոտի օքսիդ (երկօքսիդի հաշվարկով – 3.068տ/տարի),

Ածխաջրածիններ – 0,688 տ/տարի ,

Կախված մասնիկներ (մոխիր) -0. 246 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 = 3.894 x 10⁹ մգ/տարի : 0.1 մգ/մ³ + 1.581 x10⁹մգ/տարի : 3.մգ/մ³+ 3.068 x10⁹ մգ/տարի : 0.04 մգ/մ³+ 0,688 x 10⁹մգ/տարի : 1.0 մգ/մ³ + 0.246 x 10⁹ մգ/տարի : 0.15 մգ/մ³= 118.44 միդ. մ³/ տարի > 2մլդ.մ³-ից

Քանի որ ընկերության արտանետումները մեկ տարում զգալիորեն գերազանցում են 2 մլդ.մ³ չափ անիշը և կազմում է՝ 118.44 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՝ «ԲՈՆԱՆՈ» ՍՊԸ 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 ընկերությունում գործում է մթնոլորտի աղտոտմանը մասնակցող արտանետման երկու աղբյուրներ, որտեղից արտանետվում են հիև գ տեսակ վնասակար նյութեր՝

անօրգանական փոշի – 3.894 տ/տարի,

ածխածնի օքսիդ – 1.581 տ/տարի

ազոտի օքսիդ (երկօքսիդի հաշվարկով) - 3.068 տ/տարի

ածխաջրածիններ – 0.688 տ/տարի

կախված մասնիկներ (մոխիր) - 0.246 տ/տարի

Արտանետումների ընդհանուր քանակը կազմում է - **9.477 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 3) :

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՝ - 323740 դրամ :

Կազմակերպության կողմից արտանետումների հետևանքով շրջակա միջավայրին հասցվելիք վնասի մեծությունը հաշվարկել է ՀՀ կառավարության 2005թ հունվարի 25-ի N91- Ն որոշման կարգի համաձայն Այն հաշվարկվում է հետևյալ բանաձևով՝

$$U = \sum_{i=1}^n C_i \cdot \Phi_i \cdot P_i$$

U-ն ազդեցությունն է, արտահայտված ՀՀ դրամներով ,

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

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

Φ₃ –ն փոխադրման ցուցանիշն է հաստատուն է Φ₃ = 1000դրամ

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

P_i գործակիցը որոշվում է հետևյալ բանաձևով՝ $P_i = q(3SU_i - 2U\theta U_i)$ որտեղ՝

UθU_i -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 Φ_i=1 ; 1.581 տ/տարի,

$$U_{CO} = 4 \times 1000 \times 1(3 \times 1.581 - 2 \times 1.581) = 6324 \text{ դրամ}$$

Ազոտի օքսիդ Φ_i=12,5 ; 3.068 տ/տարի,

$$U_{NOx} = 4 \times 1000 \times 12.5 (3 \times 3.068 - 2 \times 3.068) = 153400 \text{ դրամ}$$

Փոշի անօրգանական (SiO₂ -20-70%)՝ Φ_i=10 ; 3.894 տ/տարի

$$U_{անօրգ.փոշի} = 4 \times 1000 \times 10 (3 \times 3.894 - 2 \times 3.894) = 155760 \text{ դրամ}$$

Ածխաջրածիններ ՝ Φ_i=3 ; 0,688 տ/տարի,

$$U_{ածխաջր} = 4 \times 1000 \times 3 (3 \times 0,688 - 2 \times 0,688) = 8256 \text{ դրամ}$$

$$\text{Ը հղամենը՝ } U = 6324 + 153400 + 155760 + 8256 = 323740 \text{ դրամ}$$

Հաշվարկում չի ընդգրկվել կախված մասնիկներ՝ մոխիրը - 0,246 տ/տարի, քանի որ մոխրի համար համեմատական վնասակարությունն արտահայտող մեծությունը բացակայում է:

4. ԲՈՎԱՆԴԱԿՈՒԹՅՈՒՆ

1. Տիտղոսաթերթ	1
2. Կատարողների ցուցակ	2
« ԲՈՆԱՆՈ » ՍՊԸ 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
<i>Տնտեսվարող սուբեկտի քարտեզ - սխեման</i>	8
<i>Տնտեսվրող սուբեկտի տեղանքի իրավիճակային քարտեզը</i>	9
6. Տնտեսվարող սուբեկտի բնութագիրն որպես մթնոլորտն աղտոտող աղբյուր	10-11
<i>Մթնոլորտ արտանետվող աղտոտող նյութերի անվանացանկը (աղ. 1)</i>	12
<i>Ջարկային արտանետումների բնութագիրը (աղ. 2)</i>	12
<i>ՍԹԱ նորմատիվների հաշվարկի համար անհրաժեշտ աղտոտող նյութերի պարամետրերը (աղ. 3)</i>	13-14
7. Վնասակար նյութերի արտանետումների ցրման հաշվարկը	15
<i>Օթերևութաբանական բնութագիրը և գործակիցները, որոնք բնորոշում են բնակելի տարածքի մթնոլորտում վնասակար նյութերի ցրման պայմանները (աղ.4)</i>	15
8. ՍԹԱ նորմատիվների որոշումը, արտանետումների չափաքանակների առաջարկը	16
<i>ՍԹԱ նորմատիվներ հասնելու միջոցառումների ծրագիր (աղ. 5)</i>	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 - 48

5. ԸՆԴՀԱՆՈՒՐ ՏԵՂԵԿՈՒԹՅՈՒՆՆԵՐ ԿԱԶՄԱԿԵՐՊՈՒԹՅԱՆ ՄԱՍԻՆ

« ԲՈՆԱՆՈ » ՍՊԸ նախատեսված է Կյուրեղի հանքավայրից քվարցիդների արդյունահանման աշխատանքներով: Արտադրական բոլոր գործողությունները կատարվում են մեկ տարածքում:

Հանքավայրը գտնվում է ՀՀ Լոռու մարզում Ստեփանավան քաղաքից 7կմ հեռավորության վրա, իսկ Արմանիս գյուղից 2կմ հարավ-արևմուտք : :

Հանքավայրի տարածքը զուրկ է անտառային և բուսական ծածկույթներից, շինարարական կառույցներից , ճարտարապետական կոթողներից, ինչպես նաև շրջակայքում չկան դպրոց, մանկապարտեզ, հիվանդանոց և այլն:

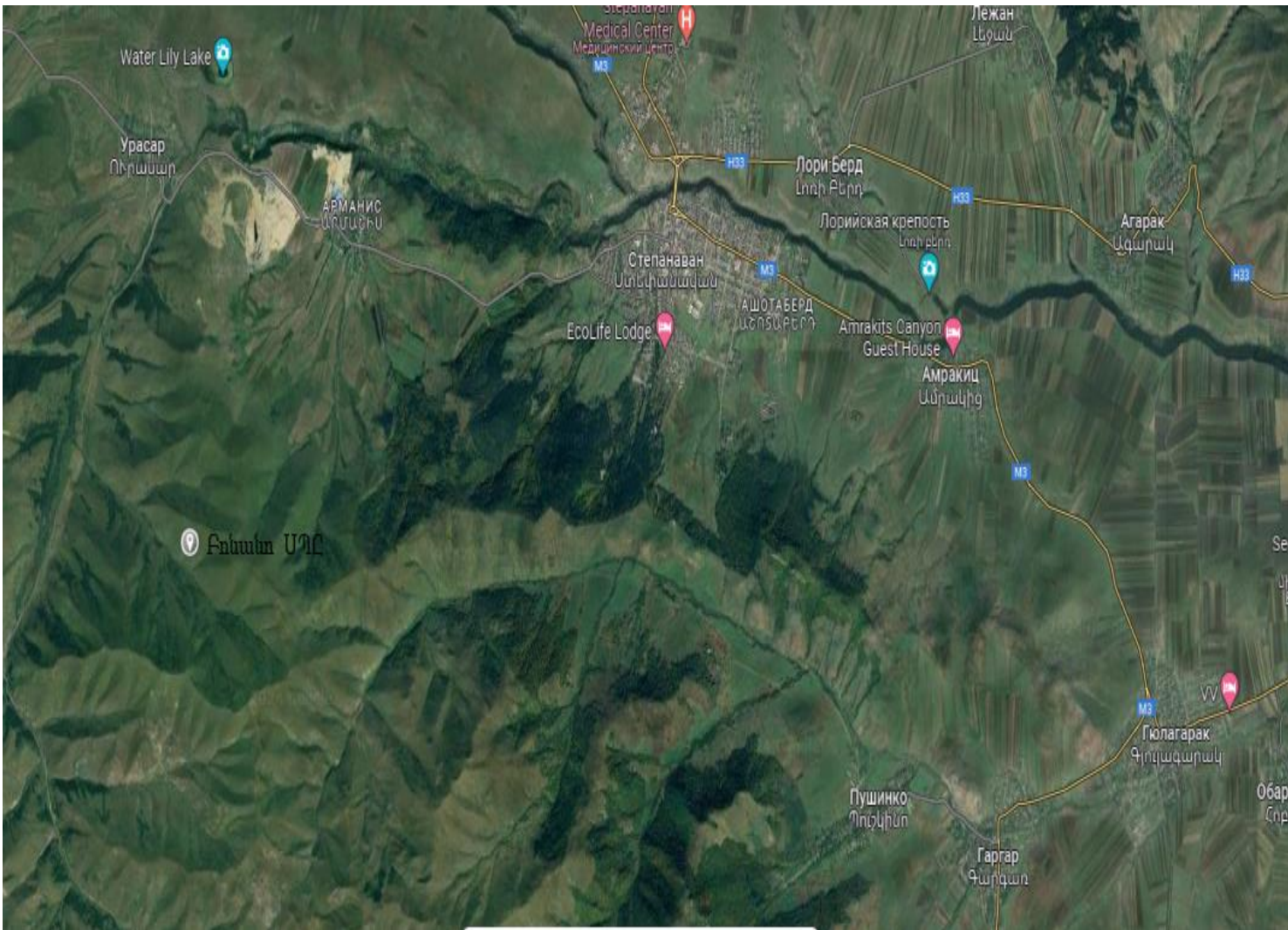
Համաձայն 245-71 սանիտարական նորմերի, ոչ մետաղական հանքերի համար ՍՊԳ-ն կազմում է 300 մ:

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

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

Պետռեգիստրի գրանցման համարը՝ 11.110. 02815, տրված է 08.10.2010 թ.

Գործունեության հասցե - ՀՀ Լոռու մարզի Կյուրեղի քվարցիտների հանքավայր .
Իրավաբանական հասցե - ՀՀք. Երևան, Ազատության պ. 12/3, բն 6 :



« ԲՈՆԱՆՈ » ՍՊԸ

Հանքավայրի տեղանքի իրավիճակային քարտեզը
տարածքում գտնվող կառույցների նշումով

6. ՏՆՏԵՍՎԱՐՈՂ ՍՈՒԲԵԿՏԻ ԲՆՈՒԹԱԳԻՐԸ ՈՐՊԵՍ ՄԹՆՈՒՈՐՏՆ ԱՂՏՈՏՈՂ ԱՂԲՅՈՒՐ

« ԲՈՆԱՆՈ » ՍՊԸ նախատեսված է հանքավայրից քվարցիտների հանքանյութի արդյունահանման համար :

Հանքարդյունահանման աշխատանքները իրականացվում է բաց եղանակով, առանց հորատապայթեցման աշխատանքների: Հանքի շահագործման ժամանակ հանույթային աշխատանքները կատարվում են էքսկավատոր, ավտոինքնաթափ, բուլդոզեր լեռնային համալիրի միջոցով :Քանի որ մակաբացման ապարները խիստ ճաքճքված են , նրանց հեռացումը կատարվում է էքսկավատորի միջոցով, առանց նախնական փխրեցմաբ, այնուհետև բարձվում է ինքնաթափ մեջ և տեղափոխվում արտաքին լցակայան , որը գտնվում է բացահանքի հարավ-արևմտյան մասում :Բացահանքում հումքի արդյունահանման, տեղափոխման ժամանակ աշխատում են 1 էքսկավատոր, 1 բուլդոզեր,1 ավտոինքնաթափ:

Հանքավայրի շահագործման ժամանակ օդային ավազանի աղտոտման աղբյուր են հանդիսանում էքսկավատորի, ինքնաթափի, բուլդոզերի ներքին այրման շարժիչներից արտազատվող գազերը և աշխատանքային գործոններից առաջացած անօրգանական փոշիները:

Առաջացած վնասակար նյութերը արտանետվում են N1 և N2 աղբյուրներից :

Մեքենաների գործունեության համար տարեկան կիրառվում է 85.0 տոննա/տարի դիզելային վառելիք:

Մեքենաների ներքին այրման շարժիչներից արտանետվող վնասակար նյութերի հաշվարկի համար օգտագործվել են ` համաձայն KORINAIR եվրոպական մեթոդիկայում առաջարկվող գործակիցների ծախսվող դիզելային 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 բանձևով`

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

- 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, համաձայն ԵՆ-590-2004 ստանդարտի մինչև 2009թ., իսկ 2010թ` 10մգ/կգ: Այս նորմատիվով ծծմբային անհիդրիդի

արտանետումները հաշվարկելիս ստացվում են շատ փոքր քանակներ՝ 10^{-5} միջով, այդ պատճառով ծծմբային անհիդրիդի արտանետումները հաշվարկում չեն ընդգրկված:

Հանքի շահագործմանը զուգընթաց մակաբացման ապարները, թափոնները և բուսահողը ինքնաթափով տեղափոխվում են լցակույտեր, հետագայում լցվում են հանքախորշեր և հարթեցվում:

Տարեկան արտադրողականությունը կազմում է 19000 մ³ օգտակա հանածո՝ քվարցիսներ:

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

ՄԹՆՈՒՈՐՑ ԱՐՏԱՆԵՏԿՈՂ ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ԱՆՎԱՆԱՑԱՆԿ

Աղյուսակ 1

Հ/հ	Նյութի անվանումը	ՄԹՆ միանգամյա առավելագույն մգ/մ ³	Նյութի արտանետումները, տ/տարի
	1	2	3
1	Փոշի անօրգանական (SiO ₂ -20-70%)	0.3	3.894
2	Ածխածնի օքսիդ	5.0	1.581
3	Ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի հաշվարկով)	0.2	3.068
4	Ածխաջրածիններ սահմանային C ₁₂ -C ₁₉ (ածխածնի գումարային հաշվարկով)	1.0	0.688
5	Կախված մասնիկներ (մոխիր)	0.5	0.246
	Ընդամենը		9.477

Գումարային հատկությամբ օժտված նյութեր չկան:

Սահմանային թույլատրելի առավելագույն միանվագ խտությունները /կոնցենտրացիաները /վերցված են ՀՀ կառավարության 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 ՄԹՆ 0.2 մգ/մ³ է, նախկինում N 160-Ն որոշման մեջ գործող ՄԹՆ 0.085 մգ/մ³ փոխարեն:

ԱՂՅՈՒՍԱԿ 2

Ջարկային արտանետումներ ունեցող աղբյուրների թվարկումը և բնութագիրը

Արտադրամասի (տեղա-մասի) աղբյուրների անվանումը	Նյութի անվանումը	Նյութի զարկային արտանետումը, գ/ զարկ	Արտանետման պարբերականությունը. (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 ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՊԱՊՐԱՄԵՏՐԵՐ

Աղյուսակ 3

1	Աղտոտող նյութերի առաջացման աղբյուրները		Աշխատաժամերի տարեկան քանակը		Արտանետման աղբյուրների անվանումը		Աղբյուրների քանակը		Աղբյուրի կարգաթիվը		
	Անվանումը		Քանակը								
	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	
	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
Հանքարդյունահանման տեղամաս	Քվարցիտների արդյունահանման գործընթաց էքսկավատոր Բուլդոզեր Ավտոինքնաթափ	1 1 1		2080		Անկազմակերպ արտանետում		1		1	
	Լցակայան 1	1		6240		Անկազմակերպ արտանետում		1		2	

3-րդ աղյուսակի շարունակությունը

Աղբյուրի կարգաթիվը		Աղբյուրի բարձրությունը, մ		Աղբյուրի Տրամագիծը, մ		Գազատված խառնուրդի պարամետրերն արտանետման աղբյուրի ելքում					
						արագությունը մ/վրկ		ծավալը մ ³ /վրկ		ջերմաստիճանը, °C	
ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ
11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22
1		2,0		90		4,0		25446		20	
2,0		3.0		70		4,0		15393		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				ապահովվածությամբ գործակիցը, %		Մաքրման առավելագույն չափը, %	
ՆԿ	Հ	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ	ՆԿ	Հ
11	12	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32
1		312	124	330	124	-	-	-	-	-	-
2		80	102	146	104						

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 -20-70%)	0.476	0.018	3.564	0.476	0.018	3.564	2024թ
		Ածխածնի օքսիդ	0.211	0.008	1.581	0.211	0.008	1.581	
		Ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի հաշվարկով)	0.409	0.016	3.068	0.409	0.016	3.068	
		Ածխաջրածիններ սահմանային C ₁₂ -C ₁₉ (ածխածնի գումարային հաշվարկով)	0.091	0.003	0.688	0.091	0.003	0.688	
		Կախված մասնիկներ (մոխիր)	0.032	0.001	0.246	0.032	0.001	0.246	
2		Փոշի անօրգանական (SiO ₂ -20-70%)	0.0147	0.0009	0.330	0.0147	0.0009	0.330	2024 թ.

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

ԱՂՅՈՒՄԱԿ 4

ՕՂԵՐԵՎՈՒԹԱԲԱՆԱԿԱՆ 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 °C	23.9
Միջին տարեկան <<քամիների վարող >> %-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
Քանու բազմամյա միջին արագությունը (մ/վրկ), որը հնարավոր է 20 տարին մեկ անգամ (5% ապահովվածությամբ)	3,4մ/վրկ
Քանու բազմամյա միջին առավելագույն արագությունը (մ/վրկ), որը հնարավոր է 20 տարինմեկ անգամ (5% ապահովվածությամբ)	23 մ/վրկ

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 ներկայացված 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 :

ԲՈՒՆԱՆՈ՞Ւ ՄՊԸ 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 ՀԱՄՆԵԼՈՒ 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 -3 աղբյուրներ	Միջոցառում չկա	-	-	-	--	--

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

ԱՆՇԱՐԺ ԱՐՔՅՈՒՐՆԵՐԻՑ ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐ ՄԹՆԱԼՈՐՏ ԱՐՏԱՆԵՏԵԼՈՒ

(« ԲՈՆԱՆՈ » ՍՊԸ) ՉԱՓԱՔԱՆԱԿՆԵՐ /

ԱՐՏԱՆԵՏՄԱՆ ԹՈՒՅԼՏՎՈՒԹՅՈՒՆՆԵՐ

ԱՂՅՈՒՍԱԿ 6

Աղտոտող նյութը	Ընդհանուր արտանետումը		Աղտոտող նյութը	Ընդհանուր արտանետումը	
	գ/վրկ	տ/տարի		գ/վրկ	տ/տարի
Փոշի անօրգանական (SiO ₂ -20-70%)	0.4907	3.894	Ածխաջրածիններ սահմանային C ₁₂ -C ₁₉ (ածխածնի գունարային հաշվարկով)	0, 091	0.688
Ածխածնի օքսիդ	0,211	1.581	Կախված մասնիկներ (մոխիր)	0,032	0.246
Ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի հաշվարկով)	0,409	3.068	-	-	-

10. ԱՆՔԱՐԵՆՊԱՍՏ 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: Ուղղակի 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. Сборник методик по расчету выбросов в атмосферу загрязняющих веществ различными производствами , Луниград. Гидрометеоиздат,1986г.
3. Временная инструкция о порядке проведения работ по установлению нормативов допустимых выбросов вредных веществ в атмосферу для отдельно нормируемых предприятий промышленности, ОНД -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

$H = 2,0$ մ - արտանետման ամենաբարձր աղբյուրը,
 $H_0 = 200$ մ - տեղանքի բարձրությունը, խորությունը
 $X_0 = 1600$ մ - արգելքի կենտրոնից մինչև ձեռնարկությունն ընկած
հեռավորությունը,
 $a_0 = 1200$ - արգելքի եզրի կիսաալայնքը,
Ռելիեֆի գործակիցը որոշված է հետևյալ բանաձևով՝

$$\eta = 1 + \varphi_1 (\eta_m - 1)$$
 Գտնել n_1 և n_2 -ի արժեքները՝

$$n_1 = h/H_0 = 2/200 = 0,01 \quad n_1 < 0,5$$
$$n_2 = a_0/H_0 = 1200/200 = 6$$

$n_2 = 10$ - ի դեպքում համաձայն աղյուսակի՝ գտնում ենք $\eta_m = 1,5$

φ_1 - որոշվում է x_0/a_0 հարաբերությամբ

$$x_0/a_0 = 1600 : 1200 = 1.3$$

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

$$\eta = 1 + 0,45 (1.5 - 1) = 1,22$$
$$\eta = 1,22$$

Հավելված - 2

ՀՀ ԲՆԱՊԱՀՊԱՆՈՒԹՅԱՆ ՆԱԽԱՐԱՐՈՒԹՅՈՒՆ «ՇՐՋԱԿԱ ՄԻՋԱՎԱՅՐԻ ԿՐԱ ՆԵՐԳՈՐԾՈՒԹՅԱՆ ՄՈՆԻՏՈՐԻՆԳԻ ԿԵՆՏՐՈՆ» ՀԱՅԷԿՈՄՈՆԻՏՈՐԻՆԳ ՀՀ ԲՆԱԿԱՎԱՅՐԵՐԻ ՄԹՆՈՒՈՐՏԱՅԻՆ ՕԴՆ ԱՐՏՈՏՈՂ 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)			
	Ֆոզի	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 հանրային վիճակագրական ծառայության «Հայաստանի հանրապետության մշտական բնակչության թվաքանակը 2010 թվականի հոկտեմբերի 1-ի դրությամբ» վիճակագրական տեղեկագրում բերված տվյալներից

Հավելված 3

ՄԵՔԵՆԱՅԱԿԱՆ ՀԱՇՎԱՐԿ

ОТЧЕТ

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

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 **2024.**

Метеорологические характеристики и коэффициенты:

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

средняя температура наружного воздуха, °С: **23,9**;

коэффициент рельефа: **1,22.**

Параметры перебора ветров:

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

скорость, м/с: **0,5 - 23 (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 - 1. 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 и	Предельно-допустимая концентрация, мг/м ³			
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
2908	Пыль неорганическая: SiO ₂ 20-70%	3	0,3	0,1	-	0,3

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/м ³					
					скорость ветра, м/с					
	Х	У	код	наименование	0 - 2	3 - и*				
направление ветра										
1	2	3	4	5	6	С	В	Ю	З	
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)										
1. -	0	0	301	Азота диоксид	0,04	0,04	0,04	0,04	0,04	0,04
			337	Углерод оксид	0,008	0,008	0,008	0,008	0,008	0,008
			2902	Взвешенные вещества	0,4	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	-58,76	26,22	2	Точка в промзоне
2	3,03	65,07	2	Точка в промзоне
3	33,1	2,35	2	Точка в промзоне
4	-30,94	-23,99	2	Точка в промзоне
5	3	180,87	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	149,86	18,83	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	-12,96	-143,99	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-174,99	34,79	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	-1219,79	3,17	1279,59	3,17	1750,846	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	Исключе ние 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 «Рnишп» УЧС							
Площадка: 1. Площадка №1							
Цех: 1. Цех №1							
1	+	+	-	01 January	31 December	-	-
2	+	+	-	01 January	31 December	-	-

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

Продолжение таблицы 1.1.6

№ 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
1	4	2	90	4	25446,9	20	312	124	69,6	1,22	514,8	2908	0,476	3	0,204	244,75
							330	124				337	0,211	1	0,002	489,51
												301	0,409	1	0,088	489,51
												2754	0,091	1	0,004	489,51
												2902	0,032	3	0,008	244,75
2	4	3	70	4	15393,8	20	80	102	57,4	1,22	266,933	2908	0,0147	3	0,005	264,36
							146	104								

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 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 0,409 грамм в секунду и 0 тонн в год.

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

Расчётных точек – 8, расчётных площадок - 1 (узлов расчётной сетки - 450).

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

- на границе СЗЗ **0,2**, которая достигается в точке № 7 X=-12,96 Y=-143,99, при направлении ветра 5°, скорости ветра 23 м/с, в том числе: фоновая концентрация – 0,2 (фоновая концентрация до интерполяции – 0,199), вклад источников предприятия 0,002.

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				
	Х	Y	код	наименование	0 – 2	3 – u*			
						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	301	Азота диоксид	0,04	0,04	0,04	0,04	0,04

Сведения о типе и координатах точек, в которых выполнялся расчет загрязнения атмосферы, приведены в таблице 1.2.2.

Таблица № 1.2.2 - Параметры расчетных точек

Наименование	Координаты			Тип точки
	Х	Y	высота, м	
1	2	3	4	5
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)				
1	-58,76	26,22	2	Точка в промзоне
2	3,03	65,07	2	Точка в промзоне
3	33,1	2,35	2	Точка в промзоне
4	-30,94	-23,99	2	Точка в промзоне
5	3	180,87	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	149,86	18,83	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	-12,96	-143,99	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-174,99	34,79	2	Точка на границе ОСЗЗ

Сведения о координатах расчетных площадок, шаге расчетной сетки, каждый узел которой образует расчетную точку, приведены в таблице 1.2.3.

Таблица № 1.2.3 - 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	-1219,79	3,17	1279,59	3,17	1750,846	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 1.2.4.

Таблица № 1.2.4 - 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.		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 «Рнлшлп» УПС Площадка: 1. Площадка №1 Цех: 1. Цех №1																
1	4	2	90	4	25446,9	20	-12.96 18.06	18.83 33.71	69,6	1,22	514,8	301	0,409	1	0,088	489,51

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 1.2.5.

Таблица № 1.2.5 - 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.	-58,76	26,22	2	0,2	0,04	0,2	0,001	101 ← 23	1.1.1	0,001	0,41
2	Пром.	3,03	65,07	2	0,2	0,04	0,2	0,001	175 ↑ 23	1.1.1	0,001	0,405
3	Пром.	33,1	2,35	2	0,2	0,04	0,2	0,001	313 ↘ 23	1.1.1	0,001	0,405
4	Пром.	-30,94	-23,99	2	0,2	0,04	0,2	0,001	24 ⊥ 23	1.1.1	0,001	0,43
5	ОСЗЗ	3	180,87	2	0,2	0,04	0,2	0,002	180 ↑ 23	1.1.1	0,002	1,1
6	ОСЗЗ	149,86	18,83	2	0,2	0,04	0,2	0,002	274 → 23	1.1.1	0,002	0,83
7	ОСЗЗ	-12,96	-143,99	2	0,2	0,04	0,2	0,002	5 ↓ 23	1.1.1	0,002	1,12
8	ОСЗЗ	-174,99	34,79	2	0,2	0,04	0,2	0,002	93 ← 23	1.1.1	0,002	0,95

Результаты расчета по расчетной площадке № 1 приведены в таблице 1.2.6.

Таблица № 1.2.6 - 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	-1219.8	-872.25	0,2	0,04	0,2	0,003	54 ⊥	23
2	-1119.8	-872.25	0,2	0,04	0,2	0,003	51 ⊥	23
3	-1019.8	-872.25	0,2	0,04	0,2	0,003	49 ⊥	22,6

Продолжение таблицы 1.2.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м ³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
4	-919.79	-872.25	0,2	0,04	0,2	0,003	46 ↙	23
5	-819.79	-872.25	0,2	0,04	0,2	0,003	42 ↙	23
6	-719.79	-872.25	0,2	0,04	0,2	0,003	39 ↙	23
7	-619.79	-872.25	0,2	0,04	0,2	0,003	35 ↙	22,5
8	-519.79	-872.25	0,2	0,04	0,2	0,003	30 ↙	23
9	-419.79	-872.25	0,2	0,04	0,2	0,003	25 ↙	23
10	-319.79	-872.25	0,2	0,04	0,2	0,003	20 ↓	23
11	-219.79	-872.25	0,2	0,04	0,2	0,003	14 ↓	23
12	-119.79	-872.25	0,2	0,04	0,2	0,003	8 ↓	23
13	-19.79	-872.25	0,2	0,04	0,2	0,003	1 ↓	23
14	80.21	-872.25	0,2	0,04	0,2	0,003	355 ↓	23
15	180.21	-872.25	0,2	0,04	0,2	0,003	349 ↓	23
16	280.21	-872.25	0,2	0,04	0,2	0,003	343 ↓	23
17	380.21	-872.25	0,2	0,04	0,2	0,003	337 ↘	23
18	480.21	-872.25	0,2	0,04	0,2	0,003	332 ↘	22,7
19	580.21	-872.25	0,2	0,04	0,2	0,003	327 ↘	23
20	680.21	-872.25	0,2	0,04	0,2	0,003	323 ↘	23
21	780.21	-872.25	0,2	0,04	0,2	0,003	319 ↘	23
22	880.21	-872.25	0,2	0,04	0,2	0,003	316 ↘	23
23	980.21	-872.25	0,2	0,04	0,2	0,003	313 ↘	23
24	1080.21	-872.25	0,2	0,04	0,2	0,003	310 ↘	23
25	1180.21	-872.25	0,2	0,04	0,2	0,003	307 ↘	23
26	-1219.8	-772.25	0,2	0,04	0,2	0,003	57 ↙	23
27	-1119.8	-772.25	0,2	0,04	0,2	0,003	55 ↙	23
28	-1019.8	-772.25	0,2	0,04	0,2	0,003	52 ↙	23
29	-919.79	-772.25	0,2	0,04	0,2	0,003	49 ↙	23
30	-819.79	-772.25	0,2	0,04	0,2	0,003	46 ↙	23
31	-719.79	-772.25	0,2	0,04	0,2	0,003	42 ↙	23
32	-619.79	-772.25	0,2	0,04	0,2	0,003	38 ↙	23
33	-519.79	-772.25	0,2	0,04	0,2	0,003	33 ↙	23
34	-419.79	-772.25	0,2	0,04	0,2	0,003	28 ↙	23
35	-319.79	-772.25	0,2	0,04	0,2	0,003	22 ↓	23
36	-219.79	-772.25	0,2	0,04	0,2	0,003	16 ↓	23
37	-119.79	-772.25	0,2	0,04	0,2	0,003	9 ↓	23
38	-19.79	-772.25	0,2	0,04	0,2	0,003	2 ↓	23
39	80.21	-772.25	0,2	0,04	0,2	0,003	354 ↓	23
40	180.21	-772.25	0,2	0,04	0,2	0,003	347 ↓	23
41	280.21	-772.25	0,2	0,04	0,2	0,003	341 ↓	23
42	380.21	-772.25	0,2	0,04	0,2	0,003	335 ↘	22,5
43	480.21	-772.25	0,2	0,04	0,2	0,003	329 ↘	23
44	580.21	-772.25	0,2	0,04	0,2	0,003	324 ↘	23
45	680.21	-772.25	0,2	0,04	0,2	0,003	320 ↘	23
46	780.21	-772.25	0,2	0,04	0,2	0,003	316 ↘	23
47	880.21	-772.25	0,2	0,04	0,2	0,003	312 ↘	23
48	980.21	-772.25	0,2	0,04	0,2	0,003	309 ↘	23
49	1080.21	-772.25	0,2	0,04	0,2	0,003	307 ↘	23
50	1180.21	-772.25	0,2	0,04	0,2	0,003	304 ↘	23
51	-1219.8	-672.25	0,2	0,04	0,2	0,003	60 ↙	23
52	-1119.8	-672.25	0,2	0,04	0,2	0,003	58 ↙	23
53	-1019.8	-672.25	0,2	0,04	0,2	0,003	56 ↙	23
54	-919.79	-672.25	0,2	0,04	0,2	0,003	53 ↙	23
55	-819.79	-672.25	0,2	0,04	0,2	0,003	50 ↙	23
56	-719.79	-672.25	0,2	0,04	0,2	0,003	46 ↙	23
57	-619.79	-672.25	0,2	0,04	0,2	0,003	42 ↙	23
58	-519.79	-672.25	0,2	0,04	0,2	0,003	37 ↙	23
59	-419.79	-672.25	0,2	0,04	0,2	0,003	31 ↙	23
60	-319.79	-672.25	0,2	0,04	0,2	0,003	25 ↙	23
61	-219.79	-672.25	0,2	0,04	0,2	0,003	18 ↓	23
62	-119.79	-672.25	0,2	0,04	0,2	0,003	10 ↓	23
63	-19.79	-672.25	0,2	0,04	0,2	0,003	2 ↓	23
64	80.21	-672.25	0,2	0,04	0,2	0,003	354 ↓	23
65	180.21	-672.25	0,2	0,04	0,2	0,003	346 ↓	23
66	280.21	-672.25	0,2	0,04	0,2	0,003	338 ↓	23
67	380.21	-672.25	0,2	0,04	0,2	0,003	331 ↘	22,8

Продолжение таблицы 1.2.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	X	Y	д.ПДК	мг/м ³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
68	480.21	-672.25	0,2	0,04	0,2	0,003	326 ↘	23
69	580.21	-672.25	0,2	0,04	0,2	0,003	320 ↘	23
70	680.21	-672.25	0,2	0,04	0,2	0,003	316 ↘	23
71	780.21	-672.25	0,2	0,04	0,2	0,003	312 ↘	23
72	880.21	-672.25	0,2	0,04	0,2	0,003	309 ↘	23
73	980.21	-672.25	0,2	0,04	0,2	0,003	306 ↘	23
74	1080.21	-672.25	0,2	0,04	0,2	0,003	303 ↘	23
75	1180.21	-672.25	0,2	0,04	0,2	0,003	301 ↘	23
76	-1219.8	-572.25	0,2	0,04	0,2	0,003	64 ↙	23
77	-1119.8	-572.25	0,2	0,04	0,2	0,003	62 ↙	22,8
78	-1019.8	-572.25	0,2	0,04	0,2	0,003	60 ↙	23
79	-919.79	-572.25	0,2	0,04	0,2	0,003	57 ↙	23
80	-819.79	-572.25	0,2	0,04	0,2	0,003	54 ↙	23
81	-719.79	-572.25	0,2	0,04	0,2	0,003	50 ↙	23
82	-619.79	-572.25	0,2	0,04	0,2	0,003	46 ↙	23
83	-519.79	-572.25	0,2	0,04	0,2	0,003	41 ↙	23
84	-419.79	-572.25	0,2	0,04	0,2	0,003	35 ↙	23
85	-319.79	-572.25	0,2	0,04	0,2	0,003	28 ↙	23
86	-219.79	-572.25	0,2	0,04	0,2	0,003	20 ↓	23
87	-119.79	-572.25	0,2	0,04	0,2	0,003	12 ↓	23
88	-19.79	-572.25	0,2	0,04	0,2	0,003	2 ↓	23
89	80.21	-572.25	0,2	0,04	0,2	0,003	353 ↓	23
90	180.21	-572.25	0,2	0,04	0,2	0,003	343 ↓	23
91	280.21	-572.25	0,2	0,04	0,2	0,003	335 ↘	22,5
92	380.21	-572.25	0,2	0,04	0,2	0,003	328 ↘	23
93	480.21	-572.25	0,2	0,04	0,2	0,003	321 ↘	23
94	580.21	-572.25	0,2	0,04	0,2	0,003	316 ↘	23
95	680.21	-572.25	0,2	0,04	0,2	0,003	311 ↘	23
96	780.21	-572.25	0,2	0,04	0,2	0,003	308 ↘	23
97	880.21	-572.25	0,2	0,04	0,2	0,003	304 ↘	23
98	980.21	-572.25	0,2	0,04	0,2	0,003	301 ↘	23
99	1080.21	-572.25	0,2	0,04	0,2	0,003	299 ↘	23
100	1180.21	-572.25	0,2	0,04	0,2	0,003	297 ↘	23
101	-1219.8	-472.25	0,2	0,04	0,2	0,003	68 ←	23
102	-1119.8	-472.25	0,2	0,04	0,2	0,003	66 ↙	23
103	-1019.8	-472.25	0,2	0,04	0,2	0,003	64 ↙	23
104	-919.79	-472.25	0,2	0,04	0,2	0,003	61 ↙	22,8
105	-819.79	-472.25	0,2	0,04	0,2	0,003	59 ↙	23
106	-719.79	-472.25	0,2	0,04	0,2	0,003	55 ↙	23
107	-619.79	-472.25	0,2	0,04	0,2	0,003	51 ↙	23
108	-519.79	-472.25	0,2	0,04	0,2	0,003	46 ↙	23
109	-419.79	-472.25	0,2	0,04	0,2	0,003	40 ↙	23
110	-319.79	-472.25	0,2	0,04	0,2	0,003	33 ↙	23
111	-219.79	-472.25	0,2	0,04	0,2	0,003	24 ↙	23
112	-119.79	-472.25	0,2	0,04	0,2	0,003	14 ↓	23
113	-19.79	-472.25	0,2	0,04	0,2	0,003	3 ↓	23
114	80.21	-472.25	0,2	0,04	0,2	0,003	351 ↓	23
115	180.21	-472.25	0,2	0,04	0,2	0,003	340 ↓	23
116	280.21	-472.25	0,2	0,04	0,2	0,003	331 ↘	23
117	380.21	-472.25	0,2	0,04	0,2	0,003	323 ↘	23
118	480.21	-472.25	0,2	0,04	0,2	0,003	316 ↘	23
119	580.21	-472.25	0,2	0,04	0,2	0,003	311 ↘	23
120	680.21	-472.25	0,2	0,04	0,2	0,003	306 ↘	23
121	780.21	-472.25	0,2	0,04	0,2	0,003	303 ↘	23
122	880.21	-472.25	0,2	0,04	0,2	0,003	300 ↘	23
123	980.21	-472.25	0,2	0,04	0,2	0,003	297 ↘	23
124	1080.21	-472.25	0,2	0,04	0,2	0,003	295 ↘	23
125	1180.21	-472.25	0,2	0,04	0,2	0,003	293 ↘	22,9
126	-1219.8	-372.25	0,2	0,04	0,2	0,003	72 ←	23
127	-1119.8	-372.25	0,2	0,04	0,2	0,003	70 ←	23
128	-1019.8	-372.25	0,2	0,04	0,2	0,003	69 ←	23
129	-919.79	-372.25	0,2	0,04	0,2	0,003	67 ↙	23
130	-819.79	-372.25	0,2	0,04	0,2	0,003	64 ↙	23
131	-719.79	-372.25	0,2	0,04	0,2	0,003	61 ↙	22,9

Продолжение таблицы 1.2.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м ³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
132	-619.79	-372.25	0,2	0,04	0,2	0,003	57 ↙	23
133	-519.79	-372.25	0,2	0,04	0,2	0,003	53 ↙	23
134	-419.79	-372.25	0,2	0,04	0,2	0,003	47 ↙	23
135	-319.79	-372.25	0,2	0,04	0,2	0,003	39 ↙	23
136	-219.79	-372.25	0,2	0,04	0,2	0,003	29 ↙	23
137	-119.79	-372.25	0,2	0,04	0,2	0,003	17 ↓	23
138	-19.79	-372.25	0,2	0,04	0,2	0,003	3 ↓	23
139	80.21	-372.25	0,2	0,04	0,2	0,003	349 ↓	23
140	180.21	-372.25	0,2	0,04	0,2	0,003	336 ↘	23
141	280.21	-372.25	0,2	0,04	0,2	0,003	325 ↘	23
142	380.21	-372.25	0,2	0,04	0,2	0,003	317 ↘	23
143	480.21	-372.25	0,2	0,04	0,2	0,003	310 ↘	23
144	580.21	-372.25	0,2	0,04	0,2	0,003	305 ↘	23
145	680.21	-372.25	0,2	0,04	0,2	0,003	300 ↘	23
146	780.21	-372.25	0,2	0,04	0,2	0,003	297 ↘	23
147	880.21	-372.25	0,2	0,04	0,2	0,003	294 ↘	23
148	980.21	-372.25	0,2	0,04	0,2	0,003	292 →	23
149	1080.21	-372.25	0,2	0,04	0,2	0,003	290 →	23
150	1180.21	-372.25	0,2	0,04	0,2	0,003	289 →	23
151	-1219.8	-272.25	0,2	0,04	0,2	0,003	76 ←	23
152	-1119.8	-272.25	0,2	0,04	0,2	0,003	75 ←	23
153	-1019.8	-272.25	0,2	0,04	0,2	0,003	74 ←	23
154	-919.79	-272.25	0,2	0,04	0,2	0,003	72 ←	23
155	-819.79	-272.25	0,2	0,04	0,2	0,003	70 ←	23
156	-719.79	-272.25	0,2	0,04	0,2	0,003	68 ←	22,6
157	-619.79	-272.25	0,2	0,04	0,2	0,003	64 ↙	23
158	-519.79	-272.25	0,2	0,04	0,2	0,003	60 ↙	23
159	-419.79	-272.25	0,2	0,04	0,2	0,003	55 ↙	23
160	-319.79	-272.25	0,2	0,04	0,2	0,003	47 ↙	23
161	-219.79	-272.25	0,2	0,04	0,2	0,003	37 ↙	23
162	-119.79	-272.25	0,2	0,04	0,2	0,003	22 ↓	23
163	-19.79	-272.25	0,2	0,04	0,2	0,003	4 ↓	23
164	80.21	-272.25	0,2	0,04	0,2	0,003	345 ↓	23
165	180.21	-272.25	0,2	0,04	0,2	0,003	329 ↘	23
166	280.21	-272.25	0,2	0,04	0,2	0,003	317 ↘	23
167	380.21	-272.25	0,2	0,04	0,2	0,003	308 ↘	23
168	480.21	-272.25	0,2	0,04	0,2	0,003	302 ↘	23
169	580.21	-272.25	0,2	0,04	0,2	0,003	297 ↘	23
170	680.21	-272.25	0,2	0,04	0,2	0,003	294 ↘	23
171	780.21	-272.25	0,2	0,04	0,2	0,003	291 →	23
172	880.21	-272.25	0,2	0,04	0,2	0,003	289 →	23
173	980.21	-272.25	0,2	0,04	0,2	0,003	287 →	22,6
174	1080.21	-272.25	0,2	0,04	0,2	0,003	285 →	23
175	1180.21	-272.25	0,2	0,04	0,2	0,003	284 →	23
176	-1219.8	-172.25	0,2	0,04	0,2	0,003	81 ←	23
177	-1119.8	-172.25	0,2	0,04	0,2	0,003	80 ←	23
178	-1019.8	-172.25	0,2	0,04	0,2	0,003	79 ←	23
179	-919.79	-172.25	0,2	0,04	0,2	0,003	78 ←	23
180	-819.79	-172.25	0,2	0,04	0,2	0,003	76 ←	23
181	-719.79	-172.25	0,2	0,04	0,2	0,003	75 ←	23
182	-619.79	-172.25	0,2	0,04	0,2	0,003	72 ←	23
183	-519.79	-172.25	0,2	0,04	0,2	0,003	69 ←	23
184	-419.79	-172.25	0,2	0,04	0,2	0,003	65 ↙	22,5
185	-319.79	-172.25	0,2	0,04	0,2	0,003	58 ↙	23
186	-219.79	-172.25	0,2	0,04	0,2	0,002	48 ↙	23
187	-119.79	-172.25	0,2	0,04	0,2	0,002	32 ↙	23
188	-19.79	-172.25	0,2	0,04	0,2	0,002	6 ↓	23
189	80.21	-172.25	0,2	0,04	0,2	0,003	339 ↓	23
190	180.21	-172.25	0,2	0,04	0,2	0,003	318 ↘	23
191	280.21	-172.25	0,2	0,04	0,2	0,003	306 ↘	23
192	380.21	-172.25	0,2	0,04	0,2	0,003	298 ↘	23
193	480.21	-172.25	0,2	0,04	0,2	0,003	293 ↘	23
194	580.21	-172.25	0,2	0,04	0,2	0,003	289 →	23
195	680.21	-172.25	0,2	0,04	0,2	0,003	286 →	23

Продолжение таблицы 1.2.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м ³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
196	780.21	-172.25	0,2	0,04	0,2	0,003	284 →	23
197	880.21	-172.25	0,2	0,04	0,2	0,003	283 →	23
198	980.21	-172.25	0,2	0,04	0,2	0,003	281 →	23
199	1080.21	-172.25	0,2	0,04	0,2	0,003	280 →	23
200	1180.21	-172.25	0,2	0,04	0,2	0,003	280 →	23
201	-1219.8	-72.25	0,2	0,04	0,2	0,003	85 ←	23
202	-1119.8	-72.25	0,2	0,04	0,2	0,003	85 ←	23
203	-1019.8	-72.25	0,2	0,04	0,2	0,003	84 ←	23
204	-919.79	-72.25	0,2	0,04	0,2	0,003	84 ←	23
205	-819.79	-72.25	0,2	0,04	0,2	0,003	83 ←	23
206	-719.79	-72.25	0,2	0,04	0,2	0,003	82 ←	23
207	-619.79	-72.25	0,2	0,04	0,2	0,003	81 ←	23
208	-519.79	-72.25	0,2	0,04	0,2	0,003	79 ←	23
209	-419.79	-72.25	0,2	0,04	0,2	0,003	77 ←	23
210	-319.79	-72.25	0,2	0,04	0,2	0,002	73 ←	23
211	-219.79	-72.25	0,2	0,04	0,2	0,002	66 ↙	23
212	-119.79	-72.25	0,2	0,04	0,2	0,002	51 ↙	23
213	-19.79	-72.25	0,2	0,04	0,2	0,002	11 ↓	23
214	80.21	-72.25	0,2	0,04	0,2	0,002	321 ↘	21,5
215	180.21	-72.25	0,2	0,04	0,2	0,002	299 ↘	23
216	280.21	-72.25	0,2	0,04	0,2	0,003	289 →	23
217	380.21	-72.25	0,2	0,04	0,2	0,003	285 →	23
218	480.21	-72.25	0,2	0,04	0,2	0,003	282 →	23
219	580.21	-72.25	0,2	0,04	0,2	0,003	280 →	23
220	680.21	-72.25	0,2	0,04	0,2	0,003	278 →	23
221	780.21	-72.25	0,2	0,04	0,2	0,003	277 →	21,6
222	880.21	-72.25	0,2	0,04	0,2	0,003	276 →	23
223	980.21	-72.25	0,2	0,04	0,2	0,003	276 →	23
224	1080.21	-72.25	0,2	0,04	0,2	0,003	275 →	23
225	1180.21	-72.25	0,2	0,04	0,2	0,003	275 →	23
226	-1219.8	27.75	0,2	0,04	0,2	0,003	90 ←	23
227	-1119.8	27.75	0,2	0,04	0,2	0,003	90 ←	23
228	-1019.8	27.75	0,2	0,04	0,2	0,003	90 ←	23
229	-919.79	27.75	0,2	0,04	0,2	0,003	90 ←	23
230	-819.79	27.75	0,2	0,04	0,2	0,003	90 ←	23
231	-719.79	27.75	0,2	0,04	0,2	0,003	90 ←	23
232	-619.79	27.75	0,2	0,04	0,2	0,003	90 ←	23
233	-519.79	27.75	0,2	0,04	0,2	0,003	90 ←	23
234	-419.79	27.75	0,2	0,04	0,2	0,003	90 ←	23
235	-319.79	27.75	0,2	0,04	0,2	0,002	90 ←	23
236	-219.79	27.75	0,2	0,04	0,2	0,002	90 ←	23
237	-119.79	27.75	0,2	0,04	0,2	0,001	93 ←	23
238	-19.79	27.75	0,2	0,04	0,2	5·10 ⁻⁴	117 ↖	23
239	80.21	27.75	0,2	0,04	0,2	0,001	277 →	23
240	180.21	27.75	0,2	0,04	0,2	0,002	270 →	23
241	280.21	27.75	0,2	0,04	0,2	0,002	270 →	23
242	380.21	27.75	0,2	0,04	0,2	0,003	270 →	23
243	480.21	27.75	0,2	0,04	0,2	0,003	270 →	23
244	580.21	27.75	0,2	0,04	0,2	0,003	270 →	23
245	680.21	27.75	0,2	0,04	0,2	0,003	270 →	23
246	780.21	27.75	0,2	0,04	0,2	0,003	270 →	23
247	880.21	27.75	0,2	0,04	0,2	0,003	270 →	23
248	980.21	27.75	0,2	0,04	0,2	0,003	270 →	23
249	1080.21	27.75	0,2	0,04	0,2	0,003	270 →	23
250	1180.21	27.75	0,2	0,04	0,2	0,003	270 →	23
251	-1219.8	127.75	0,2	0,04	0,2	0,003	95 ←	23
252	-1119.8	127.75	0,2	0,04	0,2	0,003	95 ←	22,5
253	-1019.8	127.75	0,2	0,04	0,2	0,003	96 ←	23
254	-919.79	127.75	0,2	0,04	0,2	0,003	96 ←	23
255	-819.79	127.75	0,2	0,04	0,2	0,003	97 ←	23
256	-719.79	127.75	0,2	0,04	0,2	0,003	98 ←	23
257	-619.79	127.75	0,2	0,04	0,2	0,003	99 ←	23
258	-519.79	127.75	0,2	0,04	0,2	0,003	101 ←	23
259	-419.79	127.75	0,2	0,04	0,2	0,003	103 ←	23

Продолжение таблицы 1.2.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м ³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
260	-319.79	127.75	0,2	0,04	0,2	0,003	107 ←	23
261	-219.79	127.75	0,2	0,04	0,2	0,002	114 ↖	23
262	-119.79	127.75	0,2	0,04	0,2	0,002	130 ↖	23
263	-19.79	127.75	0,2	0,04	0,2	0,002	167 ↑	23
264	80.21	127.75	0,2	0,04	0,2	0,001	216 ↗	23
265	180.21	127.75	0,2	0,04	0,2	0,002	240 ↗	23
266	280.21	127.75	0,2	0,04	0,2	0,002	250 →	23
267	380.21	127.75	0,2	0,04	0,2	0,003	255 →	23
268	480.21	127.75	0,2	0,04	0,2	0,003	258 →	22,8
269	580.21	127.75	0,2	0,04	0,2	0,003	260 →	23
270	680.21	127.75	0,2	0,04	0,2	0,003	261 →	23
271	780.21	127.75	0,2	0,04	0,2	0,003	263 →	23
272	880.21	127.75	0,2	0,04	0,2	0,003	263 →	23
273	980.21	127.75	0,2	0,04	0,2	0,003	264 →	23
274	1080.21	127.75	0,2	0,04	0,2	0,003	265 →	23
275	1180.21	127.75	0,2	0,04	0,2	0,003	265 →	23
276	-1219.8	227.75	0,2	0,04	0,2	0,003	99 ←	23
277	-1119.8	227.75	0,2	0,04	0,2	0,003	100 ←	23
278	-1019.8	227.75	0,2	0,04	0,2	0,003	101 ←	23
279	-919.79	227.75	0,2	0,04	0,2	0,003	102 ←	23
280	-819.79	227.75	0,2	0,04	0,2	0,003	104 ←	23
281	-719.79	227.75	0,2	0,04	0,2	0,003	106 ←	23
282	-619.79	227.75	0,2	0,04	0,2	0,003	108 ←	23
283	-519.79	227.75	0,2	0,04	0,2	0,003	111 ←	23
284	-419.79	227.75	0,2	0,04	0,2	0,003	115 ↖	23
285	-319.79	227.75	0,2	0,04	0,2	0,003	122 ↖	22,8
286	-219.79	227.75	0,2	0,04	0,2	0,003	132 ↖	23
287	-119.79	227.75	0,2	0,04	0,2	0,003	149 ↖	23
288	-19.79	227.75	0,2	0,04	0,2	0,003	174 ↑	23
289	80.21	227.75	0,2	0,04	0,2	0,002	201 ↑	23
290	180.21	227.75	0,2	0,04	0,2	0,002	221 ↗	23
291	280.21	227.75	0,2	0,04	0,2	0,002	234 ↗	22,9
292	380.21	227.75	0,2	0,04	0,2	0,003	242 ↗	23
293	480.21	227.75	0,2	0,04	0,2	0,003	247 ↗	23
294	580.21	227.75	0,2	0,04	0,2	0,003	251 →	23
295	680.21	227.75	0,2	0,04	0,2	0,003	253 →	23
296	780.21	227.75	0,2	0,04	0,2	0,003	255 →	23
297	880.21	227.75	0,2	0,04	0,2	0,003	257 →	23
298	980.21	227.75	0,2	0,04	0,2	0,003	258 →	23
299	1080.21	227.75	0,2	0,04	0,2	0,003	259 →	23
300	1180.21	227.75	0,2	0,04	0,2	0,003	260 →	23
301	-1219.8	327.75	0,2	0,04	0,2	0,003	104 ←	23
302	-1119.8	327.75	0,2	0,04	0,2	0,003	105 ←	23
303	-1019.8	327.75	0,2	0,04	0,2	0,003	106 ←	23
304	-919.79	327.75	0,2	0,04	0,2	0,003	108 ←	23
305	-819.79	327.75	0,2	0,04	0,2	0,003	110 ←	23
306	-719.79	327.75	0,2	0,04	0,2	0,003	113 ↖	23
307	-619.79	327.75	0,2	0,04	0,2	0,003	116 ↖	23
308	-519.79	327.75	0,2	0,04	0,2	0,003	120 ↖	23
309	-419.79	327.75	0,2	0,04	0,2	0,003	125 ↖	23
310	-319.79	327.75	0,2	0,04	0,2	0,003	133 ↖	23
311	-219.79	327.75	0,2	0,04	0,2	0,003	144 ↖	23
312	-119.79	327.75	0,2	0,04	0,2	0,003	158 ↑	23
313	-19.79	327.75	0,2	0,04	0,2	0,003	176 ↑	23
314	80.21	327.75	0,2	0,04	0,2	0,003	195 ↑	23
315	180.21	327.75	0,2	0,04	0,2	0,003	211 ↗	23
316	280.21	327.75	0,2	0,04	0,2	0,003	223 ↗	23
317	380.21	327.75	0,2	0,04	0,2	0,003	231 ↗	23
318	480.21	327.75	0,2	0,04	0,2	0,003	238 ↗	23
319	580.21	327.75	0,2	0,04	0,2	0,003	242 ↗	23
320	680.21	327.75	0,2	0,04	0,2	0,003	246 ↗	23
321	780.21	327.75	0,2	0,04	0,2	0,003	249 →	23
322	880.21	327.75	0,2	0,04	0,2	0,003	251 →	23
323	980.21	327.75	0,2	0,04	0,2	0,003	253 →	23

Продолжение таблицы 1.2.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м ³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
324	1080.21	327.75	0,2	0,04	0,2	0,003	254 →	23
325	1180.21	327.75	0,2	0,04	0,2	0,003	256 →	23
326	-1219.8	427.75	0,2	0,04	0,2	0,003	108 ←	23
327	-1119.8	427.75	0,2	0,04	0,2	0,003	110 ←	23
328	-1019.8	427.75	0,2	0,04	0,2	0,003	111 ←	23
329	-919.79	427.75	0,2	0,04	0,2	0,003	114 ↖	23
330	-819.79	427.75	0,2	0,04	0,2	0,003	116 ↖	23
331	-719.79	427.75	0,2	0,04	0,2	0,003	119 ↖	23
332	-619.79	427.75	0,2	0,04	0,2	0,003	123 ↖	23
333	-519.79	427.75	0,2	0,04	0,2	0,003	128 ↖	23
334	-419.79	427.75	0,2	0,04	0,2	0,003	134 ↖	23
335	-319.79	427.75	0,2	0,04	0,2	0,003	141 ↖	23
336	-219.79	427.75	0,2	0,04	0,2	0,003	151 ↖	22,9
337	-119.79	427.75	0,2	0,04	0,2	0,003	163 ↑	23
338	-19.79	427.75	0,2	0,04	0,2	0,003	177 ↑	23
339	80.21	427.75	0,2	0,04	0,2	0,003	191 ↑	23
340	180.21	427.75	0,2	0,04	0,2	0,003	204 ↗	23
341	280.21	427.75	0,2	0,04	0,2	0,003	215 ↗	22,5
342	380.21	427.75	0,2	0,04	0,2	0,003	223 ↗	23
343	480.21	427.75	0,2	0,04	0,2	0,003	230 ↗	23
344	580.21	427.75	0,2	0,04	0,2	0,003	235 ↗	23
345	680.21	427.75	0,2	0,04	0,2	0,003	239 ↗	23
346	780.21	427.75	0,2	0,04	0,2	0,003	243 ↗	23
347	880.21	427.75	0,2	0,04	0,2	0,003	245 ↗	23
348	980.21	427.75	0,2	0,04	0,2	0,003	248 →	23
349	1080.21	427.75	0,2	0,04	0,2	0,003	250 →	23
350	1180.21	427.75	0,2	0,04	0,2	0,003	251 →	23
351	-1219.8	527.75	0,2	0,04	0,2	0,003	112 ←	23
352	-1119.8	527.75	0,2	0,04	0,2	0,003	114 ↖	23
353	-1019.8	527.75	0,2	0,04	0,2	0,003	116 ↖	23
354	-919.79	527.75	0,2	0,04	0,2	0,003	119 ↖	23
355	-819.79	527.75	0,2	0,04	0,2	0,003	121 ↖	23
356	-719.79	527.75	0,2	0,04	0,2	0,003	125 ↖	22,5
357	-619.79	527.75	0,2	0,04	0,2	0,003	129 ↖	23
358	-519.79	527.75	0,2	0,04	0,2	0,003	134 ↖	23
359	-419.79	527.75	0,2	0,04	0,2	0,003	140 ↖	22,7
360	-319.79	527.75	0,2	0,04	0,2	0,003	147 ↖	23
361	-219.79	527.75	0,2	0,04	0,2	0,003	156 ↖	23
362	-119.79	527.75	0,2	0,04	0,2	0,003	166 ↑	23
363	-19.79	527.75	0,2	0,04	0,2	0,003	177 ↑	23
364	80.21	527.75	0,2	0,04	0,2	0,003	189 ↑	23
365	180.21	527.75	0,2	0,04	0,2	0,003	200 ↑	23
366	280.21	527.75	0,2	0,04	0,2	0,003	209 ↗	23
367	380.21	527.75	0,2	0,04	0,2	0,003	217 ↗	23
368	480.21	527.75	0,2	0,04	0,2	0,003	224 ↗	23
369	580.21	527.75	0,2	0,04	0,2	0,003	229 ↗	22,7
370	680.21	527.75	0,2	0,04	0,2	0,003	233 ↗	21,5
371	780.21	527.75	0,2	0,04	0,2	0,003	237 ↗	23
372	880.21	527.75	0,2	0,04	0,2	0,003	240 ↗	23
373	980.21	527.75	0,2	0,04	0,2	0,003	243 ↗	23
374	1080.21	527.75	0,2	0,04	0,2	0,003	245 ↗	23
375	1180.21	527.75	0,2	0,04	0,2	0,003	247 ↗	23
376	-1219.8	627.75	0,2	0,04	0,2	0,003	116 ↖	23
377	-1119.8	627.75	0,2	0,04	0,2	0,003	118 ↖	23
378	-1019.8	627.75	0,2	0,04	0,2	0,003	120 ↖	23
379	-919.79	627.75	0,2	0,04	0,2	0,003	123 ↖	23
380	-819.79	627.75	0,2	0,04	0,2	0,003	126 ↖	23
381	-719.79	627.75	0,2	0,04	0,2	0,003	130 ↖	23
382	-619.79	627.75	0,2	0,04	0,2	0,003	134 ↖	23
383	-519.79	627.75	0,2	0,04	0,2	0,003	139 ↖	23
384	-419.79	627.75	0,2	0,04	0,2	0,003	145 ↖	23
385	-319.79	627.75	0,2	0,04	0,2	0,003	152 ↖	22,8
386	-219.79	627.75	0,2	0,04	0,2	0,003	160 ↑	23
387	-119.79	627.75	0,2	0,04	0,2	0,003	169 ↑	23

Продолжение таблицы 1.2.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м ³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
388	-19.79	627.75	0,2	0,04	0,2	0,003	178 ↑	23
389	80.21	627.75	0,2	0,04	0,2	0,003	187 ↑	23
390	180.21	627.75	0,2	0,04	0,2	0,003	196 ↑	23
391	280.21	627.75	0,2	0,04	0,2	0,003	205 ↗	23
392	380.21	627.75	0,2	0,04	0,2	0,003	212 ↗	23
393	480.21	627.75	0,2	0,04	0,2	0,003	218 ↗	23
394	580.21	627.75	0,2	0,04	0,2	0,003	224 ↗	23
395	680.21	627.75	0,2	0,04	0,2	0,003	228 ↗	22,7
396	780.21	627.75	0,2	0,04	0,2	0,003	232 ↗	23
397	880.21	627.75	0,2	0,04	0,2	0,003	236 ↗	23
398	980.21	627.75	0,2	0,04	0,2	0,003	238 ↗	23
399	1080.21	627.75	0,2	0,04	0,2	0,003	241 ↗	23
400	1180.21	627.75	0,2	0,04	0,2	0,003	243 ↗	23
401	-1219.8	727.75	0,2	0,04	0,2	0,003	120 ↖	23
402	-1119.8	727.75	0,2	0,04	0,2	0,003	122 ↖	23
403	-1019.8	727.75	0,2	0,04	0,2	0,003	124 ↖	23
404	-919.79	727.75	0,2	0,04	0,2	0,003	127 ↖	23
405	-819.79	727.75	0,2	0,04	0,2	0,003	130 ↖	23
406	-719.79	727.75	0,2	0,04	0,2	0,003	134 ↖	23
407	-619.79	727.75	0,2	0,04	0,2	0,003	138 ↖	23
408	-519.79	727.75	0,2	0,04	0,2	0,003	143 ↖	23
409	-419.79	727.75	0,2	0,04	0,2	0,003	149 ↖	23
410	-319.79	727.75	0,2	0,04	0,2	0,003	155 ↖	23
411	-219.79	727.75	0,2	0,04	0,2	0,003	162 ↑	23
412	-119.79	727.75	0,2	0,04	0,2	0,003	170 ↑	23
413	-19.79	727.75	0,2	0,04	0,2	0,003	178 ↑	23
414	80.21	727.75	0,2	0,04	0,2	0,003	186 ↑	23
415	180.21	727.75	0,2	0,04	0,2	0,003	194 ↑	23
416	280.21	727.75	0,2	0,04	0,2	0,003	202 ↑	23
417	380.21	727.75	0,2	0,04	0,2	0,003	208 ↗	23
418	480.21	727.75	0,2	0,04	0,2	0,003	214 ↗	23
419	580.21	727.75	0,2	0,04	0,2	0,003	219 ↗	23
420	680.21	727.75	0,2	0,04	0,2	0,003	224 ↗	23
421	780.21	727.75	0,2	0,04	0,2	0,003	228 ↗	22,8
422	880.21	727.75	0,2	0,04	0,2	0,003	231 ↗	23
423	980.21	727.75	0,2	0,04	0,2	0,003	234 ↗	23
424	1080.21	727.75	0,2	0,04	0,2	0,003	237 ↗	23
425	1180.21	727.75	0,2	0,04	0,2	0,003	239 ↗	23
426	-1219.8	827.75	0,2	0,04	0,2	0,003	123 ↖	23
427	-1119.8	827.75	0,2	0,04	0,2	0,003	126 ↖	23
428	-1019.8	827.75	0,2	0,04	0,2	0,003	128 ↖	23
429	-919.79	827.75	0,2	0,04	0,2	0,003	131 ↖	23
430	-819.79	827.75	0,2	0,04	0,2	0,003	134 ↖	23
431	-719.79	827.75	0,2	0,04	0,2	0,003	138 ↖	23
432	-619.79	827.75	0,2	0,04	0,2	0,003	142 ↖	21,6
433	-519.79	827.75	0,2	0,04	0,2	0,003	147 ↖	23
434	-419.79	827.75	0,2	0,04	0,2	0,003	152 ↖	22,8
435	-319.79	827.75	0,2	0,04	0,2	0,003	158 ↑	23
436	-219.79	827.75	0,2	0,04	0,2	0,003	164 ↑	23
437	-119.79	827.75	0,2	0,04	0,2	0,003	171 ↑	23
438	-19.79	827.75	0,2	0,04	0,2	0,003	178 ↑	23
439	80.21	827.75	0,2	0,04	0,2	0,003	186 ↑	23
440	180.21	827.75	0,2	0,04	0,2	0,003	193 ↑	23
441	280.21	827.75	0,2	0,04	0,2	0,003	199 ↑	23
442	380.21	827.75	0,2	0,04	0,2	0,003	205 ↗	23
443	480.21	827.75	0,2	0,04	0,2	0,003	211 ↗	23
444	580.21	827.75	0,2	0,04	0,2	0,003	216 ↗	23
445	680.21	827.75	0,2	0,04	0,2	0,003	220 ↗	23
446	780.21	827.75	0,2	0,04	0,2	0,003	224 ↗	23
447	880.21	827.75	0,2	0,04	0,2	0,003	227 ↗	22,8
448	980.21	827.75	0,2	0,04	0,2	0,003	231 ↗	23
449	1080.21	827.75	0,2	0,04	0,2	0,003	233 ↗	21,5
450	1180.21	827.75	0,2	0,04	0,2	0,003	236 ↗	23

Ситуационная карта-схема района размещения предприятия, с нанесенными изолиниями расчётных концентраций, выраженных в долях ПДК, по расчетной площадке № 1 приведена в масштабе **1:5000** на рисунке 1.2.1.



Масштаб 1:5000

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 0,211 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				
	X	Y	код	наименование	0 – 2	3 – u*			
						направление ветра			
1	2	3	4	5	6	С	В	Ю	З
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)									
1. -	0	0	337	Углерод оксид	0,008	0,008	0,008	0,008	0,008

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	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до максима, м
				скорость, м/с	объем, м ³ /с	темп., °С	X ₁	Y ₁	ширина, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 «Pnлwлn» УПС Площадка: 1. Площадка №1 Цех: 1. Цех №1																
1	4	2	90	4	25446,9	20	-12.96 18.06	18.83 33.71	69,6	1,22	514,8	337	0,211	1	0,002	489,51

Расчет не целесообразен, т.к. См меньше константы целесообразности расчетов: 0,001807<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 0,091 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 максиму-ма, м
				скорость, м/с	объем, м ³ /с	темп., °С	X ₁	Y ₁	ширина, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект:			1. Объект №1 «Рnлшлп» УЧС													
Площадка:			1. Площадка №1													
Цех:			1. Цех №1													
1	4	2	90	4	25446,9	20	-12.96 18.06	18.83 33.71	69,6	1,22	514,8	2754	0,091	1	0,004	489,51

Расчет не целесообразен, т.к. См меньше константы целесообразности расчетов: 0,003896<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 расчёте 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 расчёте источников, составляет 0,032 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 1.5.1.

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				
	X	Y	код	наименование	0 – 2	3 – и*			
						направление ветра			
1	2	3	4	5	6	С	В	Ю	З
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	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до максима, м
				скорость, м/с	объем, м ³ /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 «Рнлшлп» УЧС Площадка: 1. Площадка №1 Цех: 1. Цех №1																
1	4	2	90	4	25446,9	20	-12.96 18.06	18.83 33.71	69,6	1,22	514,8	2902	0,032	3	0,008	244,75

Расчет не целесообразен, т.к. См меньше константы целесообразности расчетов: 0,00822 < 0,05.

1.6 Расчет загрязнения по веществу «2908. Пыль неорганическая: SiO2 20-70%»

Полное наименование вещества с кодом 2908 – Пыль неорганическая, содержащая 70-20% двуокиси кремния (шамот, цемент, пыль цементного производства - глина, глинистый сланец, доменный шлак, песок, клинкер, зола кремнезем и др.). Максимально разовая предельно допустимая концентрация составляет 0,3 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 0,491 грамм в секунду и 0 тонн в год.

Расчётных точек – 8, расчётных площадок - 1 (узлов расчётной сетки - 450).

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

- на границе СЗЗ **0,005**, которая достигается в точке № 7 X=-12,96 Y=-143,99, при направлении ветра 5°, скорости ветра 23 м/с, в том числе: вклад источников предприятия 0,005.

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	-58,76	26,22	2	Точка в промзоне
2	3,03	65,07	2	Точка в промзоне
3	33,1	2,35	2	Точка в промзоне
4	-30,94	-23,99	2	Точка в промзоне
5	3	180,87	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	149,86	18,83	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	-12,96	-143,99	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	-174,99	34,79	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	-1219,79	3,17	1279,59	3,17	1750,846	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	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до максима, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X ₁	Y ₁	ширина, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 «Рiлiшiл» УПС Площадка: 1. Площадка №1 Цех: 1. Цех №1																
1	4	2	90	4	25446,9	20	-12.96 18.06	18.83 33.71	69,6	1,22	514,8	2908	0,476	3	0,204	244,75
2	4	3	70	4	15393,8	20	-45.32 -13.9	0.84 19.04	57,4	1,22	266,93 3	2908	0,0147	3	0,005	264,36

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.	-58,76	26,22	2	0,002	0,00059	-	0,002	101 ← 23	1.1.1	0,002	98
2	Пром.	3,03	65,07	2	0,002	0,00057	-	0,002	176 ↑ 23	1.1.1	0,002	99,9
3	Пром.	33,1	2,35	2	0,002	0,00057	-	0,002	313 ↘ 23	1.1.1	0,002	99,9
4	Пром.	-30,94	-23,99	2	0,002	0,00061	-	0,002	24 ↙ 23	1.1.1	0,002	98,3
5	ОСЗЗ	3	180,87	2	0,005	0,00157	-	0,005	180 ↑ 23	1.1.1	0,005	98,6
6	ОСЗЗ	149,86	18,83	2	0,004	0,00121	-	0,004	273 → 23	1.1.1	0,004	95,9
7	ОСЗЗ	-12,96	-143,99	2	0,005	0,0016	-	0,005	5 ↓ 23	1.1.1	0,005	98,6
8	ОСЗЗ	-174,99	34,79	2	0,005	0,00138	-	0,005	93 ← 23	1.1.1	0,004	96,7

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	-1219.8	-872.25	0,005	0,00145	-	0,005	54 ↙	23
2	-1119.8	-872.25	0,005	0,0015	-	0,005	51 ↙	23
3	-1019.8	-872.25	0,005	0,00153	-	0,005	49 ↙	22,6
4	-919.79	-872.25	0,005	0,00162	-	0,005	46 ↙	23
5	-819.79	-872.25	0,006	0,00167	-	0,006	42 ↙	23
6	-719.79	-872.25	0,006	0,00173	-	0,006	39 ↙	23
7	-619.79	-872.25	0,006	0,00173	-	0,006	35 ↙	22,5
8	-519.79	-872.25	0,006	0,0018	-	0,006	30 ↙	23
9	-419.79	-872.25	0,006	0,00185	-	0,006	25 ↙	23
10	-319.79	-872.25	0,006	0,0019	-	0,006	20 ↓	23
11	-219.79	-872.25	0,006	0,0019	-	0,006	14 ↓	23
12	-119.79	-872.25	0,006	0,00192	-	0,006	8 ↓	23
13	-19.79	-872.25	0,006	0,00193	-	0,006	1 ↓	23
14	80.21	-872.25	0,006	0,00193	-	0,006	355 ↓	23
15	180.21	-872.25	0,006	0,00192	-	0,006	349 ↓	23
16	280.21	-872.25	0,006	0,0019	-	0,006	343 ↓	23
17	380.21	-872.25	0,006	0,00188	-	0,006	337 ↘	23

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
18	480.21	-872.25	0,006	0,00183	-	0,006	332 ↘	22,8
19	580.21	-872.25	0,006	0,0018	-	0,006	327 ↘	23
20	680.21	-872.25	0,006	0,00176	-	0,006	323 ↘	23
21	780.21	-872.25	0,006	0,0017	-	0,006	319 ↘	23
22	880.21	-872.25	0,006	0,00165	-	0,006	316 ↘	23
23	980.21	-872.25	0,005	0,0016	-	0,005	313 ↘	23
24	1080.21	-872.25	0,005	0,00154	-	0,005	310 ↘	23
25	1180.21	-872.25	0,005	0,00148	-	0,005	307 ↘	23
26	-1219.8	-772.25	0,005	0,0015	-	0,005	57 ↙	23
27	-1119.8	-772.25	0,005	0,00155	-	0,005	55 ↙	23
28	-1019.8	-772.25	0,005	0,00148	-	0,005	52 ↙	21,3
29	-919.79	-772.25	0,006	0,00167	-	0,006	49 ↙	23
30	-819.79	-772.25	0,006	0,00173	-	0,006	46 ↙	23
31	-719.79	-772.25	0,006	0,0018	-	0,006	42 ↙	23
32	-619.79	-772.25	0,006	0,00184	-	0,006	38 ↙	23
33	-519.79	-772.25	0,006	0,00188	-	0,006	33 ↙	23
34	-419.79	-772.25	0,006	0,0019	-	0,006	28 ↙	23
35	-319.79	-772.25	0,007	0,00195	-	0,007	22 ↓	23
36	-219.79	-772.25	0,007	0,00197	-	0,007	15 ↓	23
37	-119.79	-772.25	0,007	0,002	-	0,007	9 ↓	23
38	-19.79	-772.25	0,007	0,002	-	0,007	2 ↓	23
39	80.21	-772.25	0,007	0,002	-	0,007	354 ↓	23
40	180.21	-772.25	0,007	0,002	-	0,007	347 ↓	23
41	280.21	-772.25	0,007	0,00198	-	0,007	341 ↓	23
42	380.21	-772.25	0,006	0,0019	-	0,006	335 ↘	22,5
43	480.21	-772.25	0,006	0,0019	-	0,006	329 ↘	23
44	580.21	-772.25	0,006	0,00187	-	0,006	324 ↘	23
45	680.21	-772.25	0,006	0,0018	-	0,006	320 ↘	23
46	780.21	-772.25	0,006	0,00176	-	0,006	316 ↘	23
47	880.21	-772.25	0,006	0,0017	-	0,006	312 ↘	23
48	980.21	-772.25	0,005	0,00165	-	0,005	309 ↘	23
49	1080.21	-772.25	0,005	0,00158	-	0,005	306 ↘	23
50	1180.21	-772.25	0,005	0,00152	-	0,005	304 ↘	23
51	-1219.8	-672.25	0,005	0,00153	-	0,005	60 ↙	23
52	-1119.8	-672.25	0,005	0,0016	-	0,005	58 ↙	23
53	-1019.8	-672.25	0,006	0,00166	-	0,006	56 ↙	23
54	-919.79	-672.25	0,006	0,00172	-	0,006	53 ↙	23
55	-819.79	-672.25	0,006	0,00178	-	0,006	50 ↙	23
56	-719.79	-672.25	0,006	0,00184	-	0,006	46 ↙	23
57	-619.79	-672.25	0,006	0,0019	-	0,006	42 ↙	23
58	-519.79	-672.25	0,006	0,00194	-	0,006	37 ↙	23
59	-419.79	-672.25	0,007	0,00198	-	0,007	31 ↙	23
60	-319.79	-672.25	0,007	0,002	-	0,007	25 ↙	23
61	-219.79	-672.25	0,007	0,00203	-	0,007	18 ↓	23
62	-119.79	-672.25	0,007	0,00206	-	0,007	10 ↓	23
63	-19.79	-672.25	0,007	0,00207	-	0,007	2 ↓	23
64	80.21	-672.25	0,007	0,00207	-	0,007	354 ↓	23
65	180.21	-672.25	0,007	0,00206	-	0,007	346 ↓	23
66	280.21	-672.25	0,007	0,00205	-	0,007	338 ↓	23
67	380.21	-672.25	0,007	0,002	-	0,007	331 ↘	22,8
68	480.21	-672.25	0,007	0,00197	-	0,007	326 ↘	23
69	580.21	-672.25	0,006	0,00185	-	0,006	320 ↘	22,1
70	680.21	-672.25	0,006	0,00188	-	0,006	316 ↘	23
71	780.21	-672.25	0,006	0,00182	-	0,006	312 ↘	23
72	880.21	-672.25	0,006	0,00176	-	0,006	308 ↘	23
73	980.21	-672.25	0,006	0,0017	-	0,006	305 ↘	23
74	1080.21	-672.25	0,005	0,00163	-	0,005	303 ↘	23
75	1180.21	-672.25	0,005	0,00156	-	0,005	301 ↘	23
76	-1219.8	-572.25	0,005	0,00156	-	0,005	64 ↙	23
77	-1119.8	-572.25	0,005	0,00162	-	0,005	62 ↙	22,8
78	-1019.8	-572.25	0,006	0,0017	-	0,006	60 ↙	23
79	-919.79	-572.25	0,006	0,00177	-	0,006	57 ↙	23
80	-819.79	-572.25	0,006	0,00183	-	0,006	54 ↙	23
81	-719.79	-572.25	0,006	0,0019	-	0,006	50 ↙	23

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
82	-619.79	-572.25	0,006	0,00194	-	0,006	46 ↙	23
83	-519.79	-572.25	0,007	0,002	-	0,007	41 ↙	23
84	-419.79	-572.25	0,007	0,00202	-	0,007	35 ↙	23
85	-319.79	-572.25	0,007	0,00205	-	0,007	28 ↙	23
86	-219.79	-572.25	0,007	0,00206	-	0,007	20 ↓	23
87	-119.79	-572.25	0,007	0,00206	-	0,007	11 ↓	23
88	-19.79	-572.25	0,007	0,00205	-	0,007	2 ↓	22,8
89	80.21	-572.25	0,007	0,00207	-	0,007	352 ↓	23
90	180.21	-572.25	0,007	0,0021	-	0,007	343 ↓	23
91	280.21	-572.25	0,007	0,00204	-	0,007	335 ↘	22,5
92	380.21	-572.25	0,007	0,00207	-	0,007	328 ↘	23
93	480.21	-572.25	0,007	0,00203	-	0,007	321 ↘	23
94	580.21	-572.25	0,007	0,002	-	0,007	316 ↘	23
95	680.21	-572.25	0,006	0,00193	-	0,006	311 ↘	23
96	780.21	-572.25	0,006	0,00186	-	0,006	307 ↘	23
97	880.21	-572.25	0,006	0,0018	-	0,006	304 ↘	23
98	980.21	-572.25	0,006	0,00174	-	0,006	301 ↘	23
99	1080.21	-572.25	0,006	0,00167	-	0,006	299 ↘	23
100	1180.21	-572.25	0,005	0,0016	-	0,005	297 ↘	23
101	-1219.8	-472.25	0,005	0,0016	-	0,005	68 ←	23
102	-1119.8	-472.25	0,006	0,00167	-	0,006	66 ←	23
103	-1019.8	-472.25	0,006	0,00174	-	0,006	64 ←	23
104	-919.79	-472.25	0,006	0,00178	-	0,006	61 ←	22,8
105	-819.79	-472.25	0,006	0,00187	-	0,006	59 ←	23
106	-719.79	-472.25	0,006	0,00192	-	0,006	55 ←	23
107	-619.79	-472.25	0,007	0,00198	-	0,007	51 ←	23
108	-519.79	-472.25	0,007	0,00202	-	0,007	46 ←	23
109	-419.79	-472.25	0,007	0,00204	-	0,007	40 ←	23
110	-319.79	-472.25	0,007	0,00203	-	0,007	33 ←	23
111	-219.79	-472.25	0,007	0,00203	-	0,007	24 ←	23
112	-119.79	-472.25	0,007	0,00203	-	0,007	14 ↓	23
113	-19.79	-472.25	0,007	0,00204	-	0,007	2 ↓	23
114	80.21	-472.25	0,007	0,00206	-	0,007	351 ↓	23
115	180.21	-472.25	0,007	0,00207	-	0,007	340 ↓	23
116	280.21	-472.25	0,007	0,0021	-	0,007	331 ↘	23
117	380.21	-472.25	0,007	0,0021	-	0,007	323 ↘	23
118	480.21	-472.25	0,007	0,0021	-	0,007	316 ↘	23
119	580.21	-472.25	0,007	0,00203	-	0,007	311 ↘	23
120	680.21	-472.25	0,007	0,00197	-	0,007	306 ↘	23
121	780.21	-472.25	0,006	0,0019	-	0,006	303 ↘	23
122	880.21	-472.25	0,006	0,00184	-	0,006	300 ↘	23
123	980.21	-472.25	0,006	0,00178	-	0,006	297 ↘	23
124	1080.21	-472.25	0,006	0,0017	-	0,006	295 ↘	23
125	1180.21	-472.25	0,005	0,00162	-	0,005	293 ↘	22,9
126	-1219.8	-372.25	0,005	0,00162	-	0,005	72 ←	23
127	-1119.8	-372.25	0,006	0,0017	-	0,006	70 ←	23
128	-1019.8	-372.25	0,006	0,00177	-	0,006	69 ←	23
129	-919.79	-372.25	0,006	0,00183	-	0,006	67 ←	23
130	-819.79	-372.25	0,006	0,0019	-	0,006	64 ←	23
131	-719.79	-372.25	0,007	0,00195	-	0,007	61 ←	22,9
132	-619.79	-372.25	0,007	0,002	-	0,007	57 ←	23
133	-519.79	-372.25	0,007	0,00203	-	0,007	53 ←	23
134	-419.79	-372.25	0,007	0,002	-	0,007	47 ←	23
135	-319.79	-372.25	0,007	0,002	-	0,007	39 ←	23
136	-219.79	-372.25	0,007	0,00198	-	0,007	29 ←	23
137	-119.79	-372.25	0,007	0,00195	-	0,007	17 ↓	22,8
138	-19.79	-372.25	0,007	0,002	-	0,007	3 ↓	23
139	80.21	-372.25	0,007	0,00202	-	0,007	349 ↓	23
140	180.21	-372.25	0,007	0,00205	-	0,007	336 ↘	23
141	280.21	-372.25	0,007	0,00207	-	0,007	325 ↘	23
142	380.21	-372.25	0,007	0,00207	-	0,007	316 ↘	23
143	480.21	-372.25	0,007	0,00208	-	0,007	310 ↘	23
144	580.21	-372.25	0,007	0,00206	-	0,007	304 ↘	23
145	680.21	-372.25	0,007	0,002	-	0,007	300 ↘	23

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
146	780.21	-372.25	0,006	0,00195	-	0,006	297 ↘	23
147	880.21	-372.25	0,006	0,00188	-	0,006	294 ↘	23
148	980.21	-372.25	0,006	0,0018	-	0,006	292 →	23
149	1080.21	-372.25	0,006	0,00173	-	0,006	290 →	23
150	1180.21	-372.25	0,006	0,00166	-	0,006	289 →	23
151	-1219.8	-272.25	0,005	0,00164	-	0,005	76 ←	23
152	-1119.8	-272.25	0,006	0,00172	-	0,006	75 ←	23
153	-1019.8	-272.25	0,006	0,0018	-	0,006	74 ←	23
154	-919.79	-272.25	0,006	0,00186	-	0,006	72 ←	23
155	-819.79	-272.25	0,006	0,00193	-	0,006	70 ←	23
156	-719.79	-272.25	0,006	0,00195	-	0,006	68 ←	22,6
157	-619.79	-272.25	0,007	0,00203	-	0,007	64 ↙	23
158	-519.79	-272.25	0,007	0,002	-	0,007	60 ↙	23
159	-419.79	-272.25	0,007	0,002	-	0,007	55 ↙	23
160	-319.79	-272.25	0,006	0,00194	-	0,006	47 ↙	23
161	-219.79	-272.25	0,006	0,0019	-	0,006	37 ↙	23
162	-119.79	-272.25	0,006	0,00187	-	0,006	22 ↓	23
163	-19.79	-272.25	0,006	0,0019	-	0,006	4 ↓	23
164	80.21	-272.25	0,007	0,00197	-	0,007	345 ↓	23
165	180.21	-272.25	0,007	0,002	-	0,007	329 ↘	23
166	280.21	-272.25	0,007	0,00202	-	0,007	317 ↘	23
167	380.21	-272.25	0,007	0,00205	-	0,007	308 ↘	23
168	480.21	-272.25	0,007	0,00206	-	0,007	302 ↘	23
169	580.21	-272.25	0,007	0,00207	-	0,007	297 ↘	23
170	680.21	-272.25	0,007	0,00203	-	0,007	294 ↘	23
171	780.21	-272.25	0,007	0,00197	-	0,007	291 →	23
172	880.21	-272.25	0,006	0,0019	-	0,006	289 →	23
173	980.21	-272.25	0,006	0,0018	-	0,006	287 →	22,6
174	1080.21	-272.25	0,006	0,00175	-	0,006	285 →	23
175	1180.21	-272.25	0,006	0,00168	-	0,006	284 →	23
176	-1219.8	-172.25	0,006	0,00166	-	0,006	81 ←	23
177	-1119.8	-172.25	0,006	0,00174	-	0,006	80 ←	23
178	-1019.8	-172.25	0,006	0,0018	-	0,006	79 ←	23
179	-919.79	-172.25	0,006	0,0019	-	0,006	78 ←	23
180	-819.79	-172.25	0,006	0,00194	-	0,006	76 ←	23
181	-719.79	-172.25	0,007	0,002	-	0,007	75 ←	23
182	-619.79	-172.25	0,007	0,00203	-	0,007	72 ←	23
183	-519.79	-172.25	0,007	0,002	-	0,007	69 ←	23
184	-419.79	-172.25	0,006	0,0019	-	0,006	65 ↙	22,5
185	-319.79	-172.25	0,006	0,00186	-	0,006	58 ↙	23
186	-219.79	-172.25	0,006	0,00174	-	0,006	48 ↙	23
187	-119.79	-172.25	0,005	0,00163	-	0,005	32 ↙	23
188	-19.79	-172.25	0,006	0,0017	-	0,006	6 ↓	23
189	80.21	-172.25	0,006	0,00185	-	0,006	339 ↓	23
190	180.21	-172.25	0,006	0,0019	-	0,006	318 ↘	23
191	280.21	-172.25	0,007	0,00195	-	0,007	305 ↘	23
192	380.21	-172.25	0,007	0,002	-	0,007	298 ↘	23
193	480.21	-172.25	0,007	0,00203	-	0,007	292 →	23
194	580.21	-172.25	0,007	0,00205	-	0,007	289 →	23
195	680.21	-172.25	0,007	0,00205	-	0,007	286 →	23
196	780.21	-172.25	0,007	0,002	-	0,007	284 →	23
197	880.21	-172.25	0,006	0,0019	-	0,006	283 →	23
198	980.21	-172.25	0,006	0,00184	-	0,006	281 →	23
199	1080.21	-172.25	0,006	0,00177	-	0,006	280 →	23
200	1180.21	-172.25	0,006	0,0017	-	0,006	280 →	23
201	-1219.8	-72.25	0,006	0,00167	-	0,006	85 ←	23
202	-1119.8	-72.25	0,006	0,00175	-	0,006	85 ←	23
203	-1019.8	-72.25	0,006	0,0018	-	0,006	85 ←	23
204	-919.79	-72.25	0,006	0,0019	-	0,006	84 ←	23
205	-819.79	-72.25	0,007	0,00196	-	0,007	83 ←	23
206	-719.79	-72.25	0,007	0,002	-	0,007	82 ←	23
207	-619.79	-72.25	0,007	0,00203	-	0,007	81 ←	23
208	-519.79	-72.25	0,007	0,002	-	0,007	79 ←	23
209	-419.79	-72.25	0,006	0,0019	-	0,006	77 ←	22,8

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
210	-319.79	-72.25	0,006	0,0018	-	0,006	73 ←	23
211	-219.79	-72.25	0,005	0,00157	-	0,005	66 ↙	23
212	-119.79	-72.25	0,004	0,00118	-	0,004	51 ↙	23
213	-19.79	-72.25	0,004	0,0011	-	0,004	11 ↓	23
214	80.21	-72.25	0,005	0,0015	-	0,005	322 ↘	23
215	180.21	-72.25	0,006	0,0017	-	0,006	299 ↘	23
216	280.21	-72.25	0,006	0,00184	-	0,006	289 →	23
217	380.21	-72.25	0,006	0,00194	-	0,006	284 →	23
218	480.21	-72.25	0,007	0,002	-	0,007	282 →	23
219	580.21	-72.25	0,007	0,00203	-	0,007	280 →	23
220	680.21	-72.25	0,007	0,00205	-	0,007	278 →	23
221	780.21	-72.25	0,006	0,00186	-	0,006	277 →	21,6
222	880.21	-72.25	0,006	0,00193	-	0,006	276 →	23
223	980.21	-72.25	0,006	0,00185	-	0,006	276 →	23
224	1080.21	-72.25	0,006	0,00178	-	0,006	275 →	23
225	1180.21	-72.25	0,006	0,0017	-	0,006	275 →	23
226	-1219.8	27.75	0,006	0,00167	-	0,006	90 ←	23
227	-1119.8	27.75	0,006	0,00175	-	0,006	90 ←	23
228	-1019.8	27.75	0,006	0,00183	-	0,006	90 ←	23
229	-919.79	27.75	0,006	0,0019	-	0,006	90 ←	23
230	-819.79	27.75	0,007	0,00197	-	0,007	90 ←	23
231	-719.79	27.75	0,007	0,00203	-	0,007	90 ←	23
232	-619.79	27.75	0,007	0,00204	-	0,007	90 ←	23
233	-519.79	27.75	0,007	0,002	-	0,007	90 ←	23
234	-419.79	27.75	0,006	0,00193	-	0,006	90 ←	23
235	-319.79	27.75	0,006	0,0018	-	0,006	90 ←	23
236	-219.79	27.75	0,005	0,00156	-	0,005	91 ←	23
237	-119.79	27.75	0,003	0,00102	-	0,003	93 ←	23
238	-19.79	27.75	0,001	0,000316	-	0,001	117 ↖	23
239	80.21	27.75	0,002	0,0007	-	0,002	276 →	23
240	180.21	27.75	0,005	0,00137	-	0,005	269 →	23
241	280.21	27.75	0,006	0,00173	-	0,006	269 →	23
242	380.21	27.75	0,006	0,0019	-	0,006	270 →	23
243	480.21	27.75	0,007	0,00198	-	0,007	270 →	23
244	580.21	27.75	0,007	0,00202	-	0,007	270 →	23
245	680.21	27.75	0,007	0,00205	-	0,007	270 →	23
246	780.21	27.75	0,007	0,002	-	0,007	270 →	23
247	880.21	27.75	0,006	0,00193	-	0,006	270 →	23
248	980.21	27.75	0,006	0,00186	-	0,006	270 →	23
249	1080.21	27.75	0,006	0,0018	-	0,006	270 →	23
250	1180.21	27.75	0,006	0,0017	-	0,006	270 →	23
251	-1219.8	127.75	0,006	0,00167	-	0,006	95 ←	23
252	-1119.8	127.75	0,006	0,00175	-	0,006	95 ←	23
253	-1019.8	127.75	0,006	0,00182	-	0,006	96 ←	23
254	-919.79	127.75	0,006	0,0019	-	0,006	96 ←	23
255	-819.79	127.75	0,007	0,00197	-	0,007	97 ←	23
256	-719.79	127.75	0,007	0,00203	-	0,007	98 ←	23
257	-619.79	127.75	0,007	0,00204	-	0,007	99 ←	23
258	-519.79	127.75	0,007	0,002	-	0,007	101 ←	23
259	-419.79	127.75	0,007	0,00197	-	0,007	104 ←	23
260	-319.79	127.75	0,006	0,0019	-	0,006	108 ←	23
261	-219.79	127.75	0,006	0,00176	-	0,006	115 ↖	23
262	-119.79	127.75	0,005	0,0016	-	0,005	130 ↖	23
263	-19.79	127.75	0,004	0,00134	-	0,004	167 ↑	23
264	80.21	127.75	0,004	0,00107	-	0,004	217 ↗	23
265	180.21	127.75	0,005	0,00144	-	0,005	240 ↗	23
266	280.21	127.75	0,006	0,00173	-	0,006	250 →	23
267	380.21	127.75	0,006	0,0019	-	0,006	255 →	23
268	480.21	127.75	0,007	0,00195	-	0,007	258 →	22,8
269	580.21	127.75	0,007	0,002	-	0,007	260 →	23
270	680.21	127.75	0,007	0,00204	-	0,007	261 →	23
271	780.21	127.75	0,007	0,002	-	0,007	263 →	23
272	880.21	127.75	0,006	0,00192	-	0,006	263 →	23
273	980.21	127.75	0,006	0,00185	-	0,006	264 →	23

Продолжение таблицы 1.6.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м ³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
274	1080.21	127.75	0,006	0,00177	-	0,006	265 →	23
275	1180.21	127.75	0,006	0,0017	-	0,006	265 →	23
276	-1219.8	227.75	0,006	0,00166	-	0,006	99 ←	23
277	-1119.8	227.75	0,006	0,00174	-	0,006	100 ←	23
278	-1019.8	227.75	0,006	0,0018	-	0,006	101 ←	23
279	-919.79	227.75	0,006	0,0019	-	0,006	102 ←	23
280	-819.79	227.75	0,007	0,00196	-	0,007	104 ←	23
281	-719.79	227.75	0,007	0,00202	-	0,007	106 ←	23
282	-619.79	227.75	0,007	0,00206	-	0,007	108 ←	23
283	-519.79	227.75	0,007	0,00204	-	0,007	111 ←	23
284	-419.79	227.75	0,007	0,002	-	0,007	116 ↖	23
285	-319.79	227.75	0,007	0,00197	-	0,007	122 ↖	23
286	-219.79	227.75	0,006	0,00193	-	0,006	132 ↖	23
287	-119.79	227.75	0,006	0,0019	-	0,006	149 ↖	23
288	-19.79	227.75	0,006	0,0018	-	0,006	174 ↑	23
289	80.21	227.75	0,006	0,00165	-	0,006	201 ↑	23
290	180.21	227.75	0,006	0,0017	-	0,006	222 ↗	23
291	280.21	227.75	0,006	0,00182	-	0,006	234 ↗	23
292	380.21	227.75	0,006	0,0019	-	0,006	242 ↗	23
293	480.21	227.75	0,007	0,002	-	0,007	247 ↗	23
294	580.21	227.75	0,007	0,00202	-	0,007	251 →	23
295	680.21	227.75	0,007	0,00202	-	0,007	253 →	23
296	780.21	227.75	0,007	0,00197	-	0,007	255 →	23
297	880.21	227.75	0,006	0,0019	-	0,006	257 →	23
298	980.21	227.75	0,006	0,00184	-	0,006	258 →	23
299	1080.21	227.75	0,006	0,00176	-	0,006	259 →	23
300	1180.21	227.75	0,006	0,0017	-	0,006	260 →	23
301	-1219.8	327.75	0,005	0,00165	-	0,005	104 ←	23
302	-1119.8	327.75	0,006	0,00172	-	0,006	105 ←	23
303	-1019.8	327.75	0,006	0,0018	-	0,006	106 ←	23
304	-919.79	327.75	0,006	0,00187	-	0,006	108 ←	23
305	-819.79	327.75	0,006	0,00194	-	0,006	110 ←	23
306	-719.79	327.75	0,007	0,002	-	0,007	113 ↖	23
307	-619.79	327.75	0,007	0,00206	-	0,007	116 ↖	23
308	-519.79	327.75	0,007	0,00206	-	0,007	120 ↖	23
309	-419.79	327.75	0,007	0,00205	-	0,007	126 ↖	23
310	-319.79	327.75	0,007	0,00203	-	0,007	133 ↖	23
311	-219.79	327.75	0,007	0,002	-	0,007	144 ↖	23
312	-119.79	327.75	0,007	0,002	-	0,007	158 ↑	23
313	-19.79	327.75	0,006	0,00194	-	0,006	176 ↑	23
314	80.21	327.75	0,006	0,0019	-	0,006	195 ↑	23
315	180.21	327.75	0,006	0,00188	-	0,006	211 ↗	23
316	280.21	327.75	0,006	0,0019	-	0,006	223 ↗	23
317	380.21	327.75	0,007	0,00196	-	0,007	231 ↗	23
318	480.21	327.75	0,007	0,002	-	0,007	238 ↗	23
319	580.21	327.75	0,007	0,00203	-	0,007	242 ↗	23
320	680.21	327.75	0,007	0,002	-	0,007	246 ↗	23
321	780.21	327.75	0,007	0,00195	-	0,007	249 →	23
322	880.21	327.75	0,006	0,0019	-	0,006	251 →	23
323	980.21	327.75	0,006	0,00182	-	0,006	253 →	23
324	1080.21	327.75	0,006	0,00175	-	0,006	254 →	23
325	1180.21	327.75	0,006	0,00167	-	0,006	256 →	23
326	-1219.8	427.75	0,005	0,00163	-	0,005	108 ←	23
327	-1119.8	427.75	0,006	0,0017	-	0,006	110 ←	23
328	-1019.8	427.75	0,006	0,00177	-	0,006	111 ←	23
329	-919.79	427.75	0,006	0,00184	-	0,006	114 ↖	23
330	-819.79	427.75	0,006	0,0019	-	0,006	116 ↖	23
331	-719.79	427.75	0,007	0,002	-	0,007	119 ↖	23
332	-619.79	427.75	0,007	0,00204	-	0,007	123 ↖	23
333	-519.79	427.75	0,007	0,00208	-	0,007	128 ↖	23
334	-419.79	427.75	0,007	0,00207	-	0,007	134 ↖	23
335	-319.79	427.75	0,007	0,00206	-	0,007	141 ↖	23
336	-219.79	427.75	0,007	0,00205	-	0,007	151 ↖	22,9
337	-119.79	427.75	0,007	0,00204	-	0,007	163 ↑	23

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
338	-19.79	427.75	0,007	0,002	-	0,007	177 ↑	23
339	80.21	427.75	0,007	0,002	-	0,007	191 ↑	23
340	180.21	427.75	0,007	0,00198	-	0,007	204 ↗	23
341	280.21	427.75	0,006	0,00194	-	0,006	215 ↗	22,5
342	380.21	427.75	0,007	0,002	-	0,007	223 ↗	23
343	480.21	427.75	0,007	0,00203	-	0,007	230 ↗	23
344	580.21	427.75	0,007	0,00203	-	0,007	235 ↗	23
345	680.21	427.75	0,007	0,00198	-	0,007	239 ↗	23
346	780.21	427.75	0,006	0,00192	-	0,006	243 ↗	23
347	880.21	427.75	0,006	0,00186	-	0,006	245 ↗	23
348	980.21	427.75	0,006	0,0018	-	0,006	248 →	23
349	1080.21	427.75	0,006	0,00172	-	0,006	250 →	23
350	1180.21	427.75	0,006	0,00165	-	0,006	251 →	23
351	-1219.8	527.75	0,005	0,0016	-	0,005	112 ←	23
352	-1119.8	527.75	0,006	0,00167	-	0,006	114 ↖	23
353	-1019.8	527.75	0,006	0,00174	-	0,006	116 ↖	23
354	-919.79	527.75	0,006	0,0018	-	0,006	119 ↖	23
355	-819.79	527.75	0,006	0,00188	-	0,006	121 ↖	23
356	-719.79	527.75	0,006	0,0019	-	0,006	125 ↖	22,5
357	-619.79	527.75	0,007	0,002	-	0,007	129 ↖	23
358	-519.79	527.75	0,007	0,00206	-	0,007	134 ↖	23
359	-419.79	527.75	0,007	0,00206	-	0,007	140 ↖	22,7
360	-319.79	527.75	0,007	0,0021	-	0,007	147 ↖	23
361	-219.79	527.75	0,007	0,00208	-	0,007	156 ↖	23
362	-119.79	527.75	0,007	0,00206	-	0,007	166 ↑	23
363	-19.79	527.75	0,007	0,00205	-	0,007	178 ↑	23
364	80.21	527.75	0,007	0,00204	-	0,007	189 ↑	23
365	180.21	527.75	0,007	0,00203	-	0,007	200 ↑	23
366	280.21	527.75	0,007	0,00203	-	0,007	209 ↗	23
367	380.21	527.75	0,007	0,00204	-	0,007	217 ↗	23
368	480.21	527.75	0,007	0,00204	-	0,007	224 ↗	23
369	580.21	527.75	0,007	0,00197	-	0,007	229 ↗	22,7
370	680.21	527.75	0,006	0,0018	-	0,006	233 ↗	21,5
371	780.21	527.75	0,006	0,0019	-	0,006	237 ↗	23
372	880.21	527.75	0,006	0,00183	-	0,006	240 ↗	23
373	980.21	527.75	0,006	0,00176	-	0,006	243 ↗	23
374	1080.21	527.75	0,006	0,0017	-	0,006	245 ↗	23
375	1180.21	527.75	0,005	0,00162	-	0,005	247 ↗	23
376	-1219.8	627.75	0,005	0,00157	-	0,005	116 ↖	23
377	-1119.8	627.75	0,005	0,00164	-	0,005	118 ↖	23
378	-1019.8	627.75	0,006	0,0017	-	0,006	121 ↖	23
379	-919.79	627.75	0,006	0,00178	-	0,006	123 ↖	23
380	-819.79	627.75	0,006	0,00184	-	0,006	126 ↖	23
381	-719.79	627.75	0,006	0,0019	-	0,006	130 ↖	23
382	-619.79	627.75	0,007	0,00196	-	0,007	134 ↖	23
383	-519.79	627.75	0,007	0,002	-	0,007	139 ↖	23
384	-419.79	627.75	0,007	0,00206	-	0,007	145 ↖	23
385	-319.79	627.75	0,007	0,00207	-	0,007	152 ↖	22,8
386	-219.79	627.75	0,007	0,0021	-	0,007	160 ↑	23
387	-119.79	627.75	0,007	0,0021	-	0,007	169 ↑	23
388	-19.79	627.75	0,007	0,00208	-	0,007	178 ↑	23
389	80.21	627.75	0,007	0,00206	-	0,007	187 ↑	23
390	180.21	627.75	0,007	0,00206	-	0,007	197 ↑	23
391	280.21	627.75	0,007	0,00206	-	0,007	205 ↗	23
392	380.21	627.75	0,007	0,00204	-	0,007	212 ↗	23
393	480.21	627.75	0,007	0,002	-	0,007	219 ↗	23
394	580.21	627.75	0,007	0,00196	-	0,007	224 ↗	23
395	680.21	627.75	0,006	0,00188	-	0,006	228 ↗	22,7
396	780.21	627.75	0,006	0,00185	-	0,006	232 ↗	23
397	880.21	627.75	0,006	0,0018	-	0,006	236 ↗	23
398	980.21	627.75	0,006	0,00172	-	0,006	238 ↗	23
399	1080.21	627.75	0,006	0,00166	-	0,006	241 ↗	23
400	1180.21	627.75	0,005	0,0016	-	0,005	243 ↗	23
401	-1219.8	727.75	0,005	0,00153	-	0,005	120 ↖	23

Продолжение таблицы 1.6.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	мг/м ³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
402	-1119.8	727.75	0,005	0,0016	-	0,005	122 К	22,8
403	-1019.8	727.75	0,006	0,00166	-	0,006	125 К	23
404	-919.79	727.75	0,006	0,00173	-	0,006	127 К	23
405	-819.79	727.75	0,006	0,0018	-	0,006	131 К	23
406	-719.79	727.75	0,006	0,00185	-	0,006	134 К	23
407	-619.79	727.75	0,006	0,0019	-	0,006	139 К	23
408	-519.79	727.75	0,007	0,00195	-	0,007	143 К	23
409	-419.79	727.75	0,007	0,002	-	0,007	149 К	23
410	-319.79	727.75	0,007	0,00203	-	0,007	155 К	23
411	-219.79	727.75	0,007	0,00205	-	0,007	163 ↑	23
412	-119.79	727.75	0,007	0,00207	-	0,007	170 ↑	23
413	-19.79	727.75	0,007	0,00207	-	0,007	178 ↑	23
414	80.21	727.75	0,007	0,00206	-	0,007	186 ↑	23
415	180.21	727.75	0,007	0,00204	-	0,007	194 ↑	23
416	280.21	727.75	0,007	0,002	-	0,007	202 ↑	23
417	380.21	727.75	0,007	0,002	-	0,007	208 ↗	23
418	480.21	727.75	0,007	0,00195	-	0,007	214 ↗	23
419	580.21	727.75	0,006	0,0019	-	0,006	220 ↗	23
420	680.21	727.75	0,006	0,00186	-	0,006	224 ↗	23
421	780.21	727.75	0,006	0,0018	-	0,006	228 ↗	22,8
422	880.21	727.75	0,006	0,00174	-	0,006	231 ↗	23
423	980.21	727.75	0,006	0,00168	-	0,006	234 ↗	23
424	1080.21	727.75	0,005	0,00162	-	0,005	237 ↗	23
425	1180.21	727.75	0,005	0,00155	-	0,005	239 ↗	23
426	-1219.8	827.75	0,005	0,0015	-	0,005	123 К	23
427	-1119.8	827.75	0,005	0,00155	-	0,005	126 К	23
428	-1019.8	827.75	0,005	0,00162	-	0,005	128 К	23
429	-919.79	827.75	0,006	0,00168	-	0,006	131 К	23
430	-819.79	827.75	0,006	0,00174	-	0,006	134 К	23
431	-719.79	827.75	0,006	0,0018	-	0,006	138 К	23
432	-619.79	827.75	0,006	0,00172	-	0,006	142 К	21,6
433	-519.79	827.75	0,006	0,0019	-	0,006	147 К	23
434	-419.79	827.75	0,006	0,0019	-	0,006	152 К	22,8
435	-319.79	827.75	0,007	0,00197	-	0,007	158 ↑	23
436	-219.79	827.75	0,007	0,002	-	0,007	165 ↑	23
437	-119.79	827.75	0,007	0,002	-	0,007	171 ↑	23
438	-19.79	827.75	0,007	0,002	-	0,007	179 ↑	23
439	80.21	827.75	0,007	0,002	-	0,007	186 ↑	23
440	180.21	827.75	0,007	0,002	-	0,007	193 ↑	23
441	280.21	827.75	0,007	0,00196	-	0,007	199 ↑	23
442	380.21	827.75	0,006	0,00193	-	0,006	205 ↗	23
443	480.21	827.75	0,006	0,0019	-	0,006	211 ↗	23
444	580.21	827.75	0,006	0,00185	-	0,006	216 ↗	23
445	680.21	827.75	0,006	0,0018	-	0,006	220 ↗	23
446	780.21	827.75	0,006	0,00175	-	0,006	224 ↗	23
447	880.21	827.75	0,006	0,00167	-	0,006	227 ↗	22,8
448	980.21	827.75	0,005	0,00163	-	0,005	231 ↗	23
449	1080.21	827.75	0,005	0,00146	-	0,005	233 ↗	21,5
450	1180.21	827.75	0,005	0,0015	-	0,005	236 ↗	23

Ситуационная карта-схема района размещения предприятия, с нанесенными изолиниями расчётных концентраций, выраженных в долях ПДК, по расчетной площадке № 1 приведена в масштабе 1:5000 на рисунке 1.6.1.



