

« ՍՄՔԱՏԱՔԵՐԴ » ԲԲԸ

ԿԱՅՈՑ ԶՈՐԻ ՄԱՐԶԻ ՍՄՔԱՏԱՔԵՐԴԻ ՄՆԴԵԶԻՏ ԲԱԶՄԱՏՆԵՐԻ ՀԱՆՔԱԿԱՅՐ

ԿՆԱՍԱԿԱՐ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՍԱՀՄԱՆԱՅԻՆ ԹՈՒՅԼԱՏՐԵԼԻ
ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ (ՍԹԱ) ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐԻ
ՆԱԽԱԳԻԾ

ՏՆՕՐԵՆ՝



Խ. Մ. ԿԱՐԱՊԵՏՅԱՆ

ԵՐԵՎԱՆ – 2023թ

2. Կատարողների ցուցակ

Պաշտոնը

Ազգանունը

Մասնագետ

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

Համակարգչային հաշվարկ

Գ. Հարոյան

« ՍՄԲԱՏԱՔԵՐՂ » ԲԲԸ

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:

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

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

Արտանետման աղբյուրներից արտանետվող վնասակար նյութերն են՝

Փոշի անօրգանական (SiO₂ 20 - 70%) - 25,162 տ/տարի :

Ածխածնի օքսիդ – 0,595 տ/տարի,

Ազոտի օքսիդ (երկօքսիդի հաշվարկով – 1,155 տ/տարի),

Ածխաջրածիններ – 0,26 տ/տարի ,

Կախված մասնիկներ (մոխիր) -0.093 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 = 25,162 x 10⁹ մգ/տարի : 0.1մգ/մ³ + 0,595 x10⁹մգ/տարի : 3.մգ/մ³+ 1,155 x10⁹ մգ/տարի : 0.04 մգ/մ³+ 0,26x 10⁹մգ/տարի : 1.0 մգ/մ³ + 0,,093 x 10⁹ մգ/տարի : 0.15 մգ/մ³ = 282,568 միդ. մ³/ տարի > 2մլդ.մ³-ից

Քանի որ ընկերության արտանետումները մեկ տարում զգալիորեն գերազանցում են 2 մլդ.մ³ չափ անիշը և կազմում է՝ 282,568 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՝ « ՍՄԲԱՏԱԲԵՐԴ » ԲԲԸ արտանետման անշարժ աղբյուրները և հաշվառվել է մթնոլորտ արտանետվող վնասակար նյութերը:

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

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

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

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

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

Հաշվառումներից պարզվել է, որ գործում է մթնոլորտի աղտոտմանը մասնակցող արտանետման 4 աղբյուրներ, որտեղից արտանետվում են հինգ տեսակ վնասակար նյութեր՝ անօրգանական փոշի – 25,162 տ/տարի,

ածխածնի օքսիդ – 0,595 տ/տարի

ազոտի օքսիդ (երկօքսիդի հաշվարկով) - 1.155 տ/տարի

ածխաջրածիններ – 0,26 տ/տարի

կախված մասնիկներ (մոխիր) - 0.093 տ/տարի

Արտանետումների ընդհանուր քանակը կազմում է - **27,265 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՝ - **1069730 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՝

$$Ա = \sum_{i=1}^n \text{Շգ}_i \cdot \text{Ֆ}_8 \cdot \sum_{i=1}^n \text{Վ}_i \cdot \text{Ք}_i$$

Ա-ն ազդեցությունն է, արտահայտված ՀՀ դրամներով ,

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

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

Ֆ₈ –ն փոխադրման ցուցանիշն է հաստատուն է $\text{Ֆ}_8 = 1000$ դրամ

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

Ք_i գործակիցը որոշվում է հետևյալ բանաձևով՝ $\text{Ք}_i = q(3\text{ՏԱ}_i - 2\text{ՍԹԱ}_i)$ որտեղ՝

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

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

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

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

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

Ածխածնի օքսիդ $\text{Վ}_i=1$; 0,595 տ/տարի,

$$\text{Ա}_{\text{CO}} = 4 \times 1000 \times 1(3 \times 0,595 - 2 \times 0,595) = 2380 \text{ դրամ}$$

Ազոտի օքսիդ $\text{Վ}_i=12,5$; 1,155 տ/տարի,

$$\text{Ա}_{\text{NOx}} = 4 \times 1000 \times 12,5 (3 \times 1,155 - 2 \times 1,155) = 57750 \text{ դրամ}$$

Փոշի անօրգանական (SiO_2 20-70%)՝ $\text{Վ}_i=10$; 25,162 տ/տարի

$$\text{Ա}_{\text{անօրգ.փոշի}} = 4 \times 1000 \times 10 (3 \times 25,162 - 2 \times 25,162) = 1006480 \text{ դրամ}$$

Ածխաջրածիններ $\text{Վ}_i=3$; 0,26 տ/տարի,

$$\text{Ա}_{\text{ածխաջր}} = 4 \times 1000 \times 3 (3 \times 0,26 - 2 \times 0,26) = 3120 \text{ դրամ}$$

Ըհդամենը՝ $Ա = 2380 + 57750 + 1006480 + 3120 = 1069730$ դրամ

Հաշվարկում չի ընդգրկվել կախված մասնիկներ՝ մոխիրը - 0,05 տ/տարի, քանի որ մոխրի համար համեմատական վնասակարությունն արտահայտող մեծությունը բացակայում է:

4. ԲՈՎԱՆԴԱԿՈՒԹՅՈՒՆ

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

Հավելվածներ

1. Ռելիեֆի գործակիցը - 20
2. Ֆոնային աղտոտվածության տվյալներ -21
3. Մեքենայական հաշվարկ - 22 - 49

5. ԸՆԴՀԱՆՈՒՐ ՏԵՂԵԿՈՒԹՅՈՒՆՆԵՐ ԿԱԶՄԱԿԵՐՊՈՒԹՅԱՆ ՄԱՍԻՆ

« ՍՄԲԱՏԱԲԵՐԴ » ԲԲԸ նախատեսված է հանքավայրից բազալտի արդյունահանման և բազալտի բլոկների, շինարական քարերի ու երեսպատման սալիկների և ավազի արտադրության համար : Արտադրական բոլոր գործողությունները կատարվում են մեկ տարածքում:

Հանքավայրը գտնվում է ՀՀ Վայոց Ձորի մարզի Եղեգնաձորի ենթաշրջանում և տեղակայված է Եղեգիս գետի աջ ափին, Եղեգիս գյուղից 0,5-1,3 կմ հեռավորությամբ դեպի հարավ արևմուտք, Շատին գյուղից 5 կմ դեպի հյուսիս-արևելք : Տարածքը զուրկ է անտառային 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:

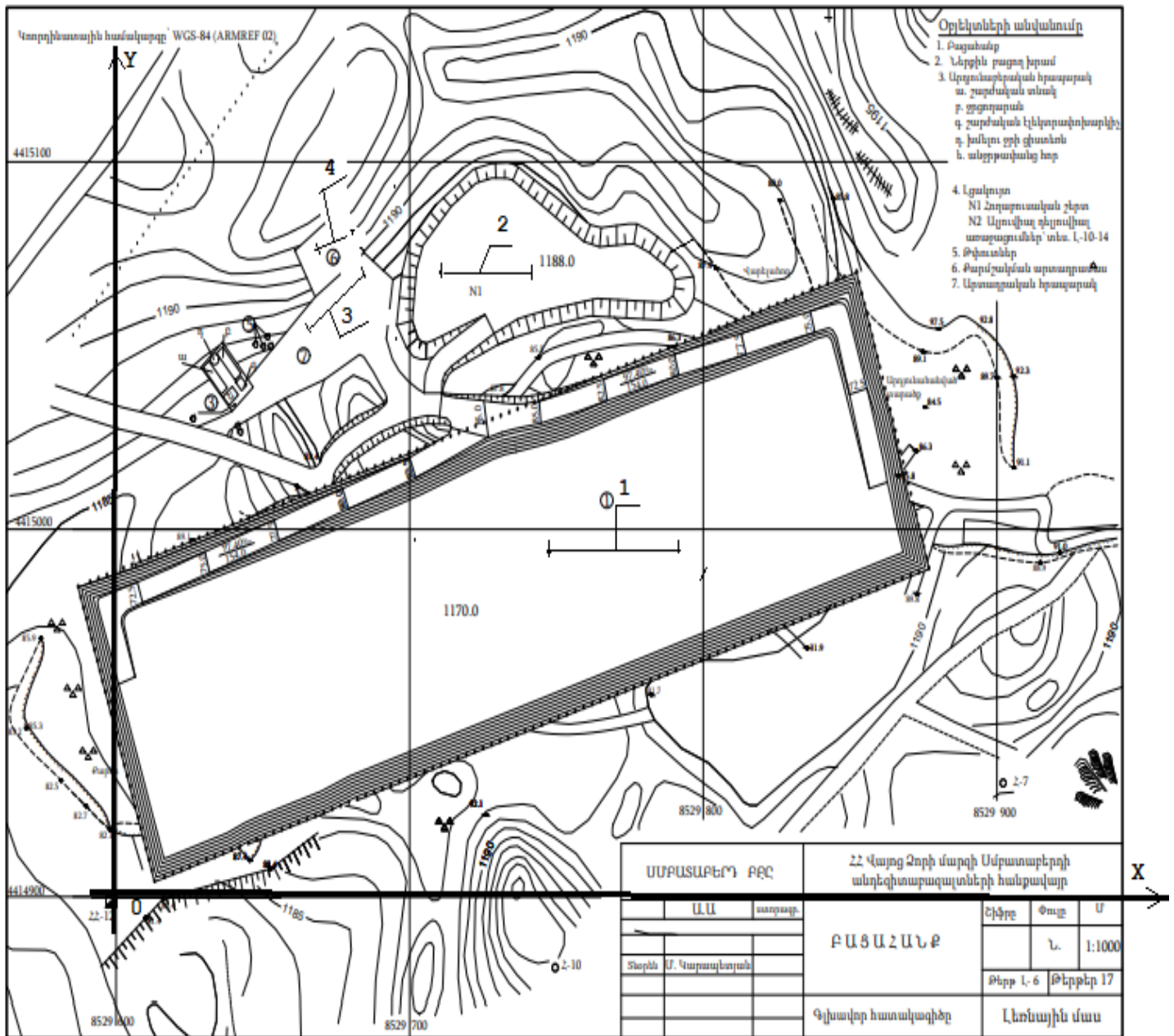
Ներկայացված է տվյալ սուբեկտի քարտեզ-սխեման մթնոլորտ արտանետող արտանետման աղբյուրների նշումով և տեղանքի իրավիճակային քարտեզը տեղանքում գտնվող կառույցների նշումով :

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

Պետռեգիստրի գրանցման համարը՝ 65.120.00124 տրված է 24.10.1995թ.

Գործունեության հասցե – ՀՀ Վայոց Ձորի մարզի Սմբատաբերդի անդեզիտ-բազալտների բազալտների հանքավայր .

Իրավաբանական հասցե - ՀՀ Վայոց Ձորի մարզ, գյուղ Գլաձոր, 11 Փ./Տ/7, Եղեգնաձոր 3601 :



— - արտանետման աղբյուրներ

« ՍՄԲԱՏԱՐԵՐԴ » ԲԲԸ
Քարտեզ-սխեմա մթնոլորտ արտանետող
արտանետման աղբյուրների նշումով



ՄԲԱՏԱԲԵՐԴ » ԲԲԸ

Հանքավայրի տեղանքի իրավիճակային քարտեզը
տարածքում գտնվող կառույցների նշումով

6. ՏՆՏԵՍՎԱՐՈՂ ՍՈՒԲԵԿՏԻ ԲՆՈՒԹԱԳԻՐԸ ՈՐՊԵՍ ՄԹՆՈՒՈՐՏՆ ԱՂՏՈՏՈՂ ԱՂԲՅՈՒՐ

« ՍՄԲԱՏԱԲԵՐՂ » ԲԲԸ նախատեսված է հանքավայրից բազալտի հանքաքարի արտահանման համար : Հանքաքարը նախատեսված է բազալտի բլոկների, երեսպատման սալիկների և բազալտի խճի և ավազի արադրության համար :

Հանքարդյունահանման աշխատանքները իրականացվում է բաց լեռնային աշխատանքներով, առանց հորատապայթեցման աշխատանքների: Հանքի շահագործման ժամանակ հանույթային աշխատանքները, նախնական փխրեցումները կատարվում են հորատանցքային լիցքերի և հորատասեպային եղանակով

Բացահանքում հումքի արտահանման, տեղափոխման ժամանակ աշխատում են 2 հորատման մուրձ, հարվածապոկիչ մուրձ , 1 էքսկավատոր, 1 բարձիչ, 1 բուիդոզեր, 1 ավտոինքնաթափ , 1 ջրցան մեքենա:

Հանքավայրի շահագործման ժամանակ օդային ավազանի աղտոտման աղբյուր են հանդիսանում՝ տրանսպորտային միջոցների ներքին այրման շարժիչներից արտազատվող գազերը և աշխատանքային գործունեներից առաջացած անօրգանական փոշիները՝ բարձման աշխատանքներ, քարի կտրման մշակման աշխատանքներ, թափոնների կուտակում:

Առաջացած վնասակար նյութերը արտանետվում են N1 և N2 աղբյուրներից:

Մեքենաների գործունեության համար տարեկան կիրառվում է 32 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 բանձնով՝

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

Ks -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 և հանքաքարի կոպիտ մշակման թափոնները տեղափոխվում են լցակույտեր, հետագայում լցվում են հանքախորշեր և հարթեցվում :

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:

Բացհանքի մարվող պաշարները տարեկան կազմում են՝ 8048 մ³/տարի, կորզվող բազալտները 7290 մ³/տարի:

Բացհանքի արևմտյան կողմում գործում է քարամշակման արտադրամասը և ջարդման, տեսակավորման կայանը՝ / ՋՏԿ/ :

Քարի մշակման արտադրամասում գործում են քարի մշակման համար անհրաժեշտ հաստոցներ՝ քարի կտրման, կլոր դետալների մշակման, հղկող, հղկող և փայլեցնող , ինչպես նաև գործում է քարի փայլեցման հոսքագիծը : Քարամշակման հաստոցները գործում են ջրային շիթի գործածմամբ, ինչը զգալիորեն նվազեցնում է անօրգանական փոշու արտանետումները , իսկ փոշու որոշ մաս, որը հիմնականում առաջանում է փայլեցնող հաստոցից արտանետվում է մթնոլորտ N 4 աղբյուրից:

Ավագ և խիճ ստանալու համար գործում է նաև քարի ջարդման և տեսակավորման կայանը, որտեղ կատարվում է քարի մանեցում , մաղով տեսակավորում է, ստցված ավազը լվացվում , մշակվում և պահեստավորվում է: ՋՏԿ -ից առաջացած անօրգանական փոշին ասարտանետվում է N 3 անկազմակերպ աղբյուրից:

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:

ՄԹՆՈՒՈՐՏ ԱՐՏԱՆԵՏԿՈՂ ԱՐՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ԱՆՎԱՆԱՑԱՆԿԸ

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	25,162
2	Ածխածնի օքսիդ	5.0	0,595
3	Ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի հաշվարկով)	0.2	1,155
4	Ածխաջրածիններ սահմանային C ₁₂ -C ₁₉ (ածխածնի գումարային հաշվարկով)	1.0	0,26
5	Կախված մասնիկներ (մոխիր)	0.5	0,093
	Ընդամենը		27,265

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:

ԱՐՅՈՒՍԱԿ 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:

Աղյուսակ 3

Արտադրություն արտադրամաս	Աղտոտող նյութերի առաջացման աղբյուրները	Անվանումը		Քանակ ը	Աշխատա ժամերի տարեկան քանակը		Արտանետման աղբյուրների անվանումը	Աղբյուրների Քանակը		Աղբյուրի կարգաթիվը	
		ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10		
Հանքաարդյունահանման տեղամաս	Հանքաքարի արդյունահանման գործընթաց էքսկավատոր Բուլդոզեր Ավտոինքնաթափ Ջրցան մեքենա	1 1 1 1		2080		Անկազմակերպ արտանետում		1		1	
	Լցակայան	1		8760		Անկազմակերպ արտանետում		1		2	
Քարի մշակման արտադրամաս, ավազի և խճի ստացման տեղամաս	Կոտորակակիչ CMD	1		2080		Անկազմակերպ արտանետում		1		3	
Քարի մշակման արտադրամաս	Քարի մշակման հաստոցներ Հղկող և փայլեցնող հաստոց	7 2		2080		Անկազմակերպ արտանետում		1		3	

3-րդ աղյուսակի շարունակությունը

Աղբյուրի կարգաթիվը		Աղբյուրի բարձրությունը, մ		Աղբյուրի Տրամագիծը, մ		Գազառոտային խառնուրդի պարամետրերն արտանետման աղբյուրի ելքում					
						արագությունը մ/վրկ		ծավալը մ³/վրկ		ջերմաստիճանը, °C	
ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ
11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22
1		2,0		90		3.0		20085		20	
2		2,0		70		3.0		11545		20	
3		2.0		35		3.0		2886		20	
4		3.0		5.0		3.0		58.9		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, %	
ՆՎ	Հ	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ	ՆՎ	Հ
11	12	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32
1		70	45	92	45	-	-	-	-	-	-
2		54	82	70	82	-	-	-	-	-	-
3		35	70	44	80						
4		32	83	40	83						

3-րդ աղյուսակի շարունակությունը

0,08		Նյութի անվանումը	Աղտոտող նյութերի արտամետումների						ՍԹԱ հասնել ու տարին
			ՆՎ			Հ (ՍԹԱ)			
ՆՎ	Հ		գ/վրկ	մգ/մ³	տ/տարի	գ/վրկ	մգ/մ³	տ/տարի	
11	12	33	34	35	36	37	38	39	40
1		Փոշի անօրգանական (SiO₂ 20 -70%)	0,453	0,024	3,392				2023թ
		Ածխածնի օքսիդ	0,08	0,004	0,595				
		Ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի հաշվարկով)	0,154	0,008	1,155				
		Ածխաջրածիններ սահմանային C₁₂-C₁₉ (ածխածնի գումարային հաշվարկով)	0,034	0,002	0,26				
		Կախված մասնիկներ (մոխիր)	0,012	0,0006	0,093				
2		Փոշի անօրգանական (SiO₂ 20 -70%)	0,487	0,04	15,358				2023 թ.
3		Փոշի անօրգանական (SiO₂ 20 -70%)	0,80	0,277	6,00				2023թ
4		Փոշի անօրգանական (SiO₂ 20 -70%)	0,055	0,85	0,412				2023թ

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 ՄԹՆՈԼՈՐՏՈՒՄ ՎՆԱՍԱԿԱՐ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՑՐՄԱՆ ՊԱՅՄԱՆՆԵՐԸ

Բնութագրերի անվանումը	Մեծությունը
Մթնոլորտի շերտադասավորությունից կախված գործակիցը, A	200
Տեղանքի ռելիեֆի գործակիցը	1.2
Տարվա ամենաշոգ ամսվա մաքսիմալ միջին ջերմաստիճանը T °C	18.9
Միջին տարեկան <<քամիների վարդը >> %-ով	
Հյուսիս	22
Հյուսիս-արևելք	10
Արևելք	17
Հարավ-արևելք	8
Հարավ	9
Հարավ-արևմուտք	10
Արևմուտք	16
Հյուսիս-արևմուտք	8
Քամու բազմամյա միջին արագությունը (մ/վրկ), որը հնարավոր է 20 տարին մեկ անգամ (5% ապահովվածությամբ)	3,5 մ/վրկ
Քամու բազմամյա միջին առավելագույն արագությունը (մ/վրկ), որը հնարավոր է 20 տարին մեկ անգամ (5% ապահովվածությամբ)	24 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 :

«ՄՄԲԱՏԱԲԵՐԴ» ԲԲԸ 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 -4 աղբյուրներ	Միջոցառում չկա	-	-	-	--	--

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

ԱՆՇԱՐԺ ԱՂՔՅՈՒՐՆԵՐԻՑ ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐ ՄԹՆԱԼՈՐՑ ԱՐՏԱՆԵՏԵԼՈՒ

(« ՍՄԲԱՏԱԲԵՐԴ » ԲԲԸ) ՉԱՓԱՔԱՆԱԿՆԵՐ /

ԱՐՏԱՆԵՏՄԱ 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%)	1,795	25,162	Ածխաջրածիններ սահմանային C ₁₂ -C ₁₉ (ածխածնի գումարային հաշվարկով)	0,034	0,26
Ածխածնի օքսիդ	0,08	0,595	Կախված մասնիկներ (մոխիր)	0,012	0,093
Ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի հաշվարկով)	0,154	1,155	-	-	-

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 միջոցառումն

11. ԳՐԱԿԱՆՈՒԹՅԱՆ ՑԱՆԿԸ

1. ԳՕՍՏ 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 , Ленинград. Гидрометеиздат,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,
 $H_0 = 250$ մ - տեղանքի բարձրությունը, խորությունը
 $X_0 = 1900$ մ - արգելքի կենտրոնից մինչև ձեռնարկությունն ընկած
հեռավորությունը,

$a_0 = 1500$ - արգելքի եզրի կիսալայնքը,
Ռելիեֆի գործակիցը որոշված է հետևյալ բանաձևով՝

$$\eta = 1 + \varphi_1 (\eta_m - 1)$$

Գտնել n_1 և n_2 -ի արժեքները՝

$$n_1 = h/H_0 = 3 / 250 = 0,012 \quad n_1 < 0,5$$

$$n_2 = a_0 / H_0 = 1500 / 250 = 6$$

$$n_2 = 6 - \text{ի դեպքում համաձայն աղյուսակի՝ գտնում ենք} \quad \eta_m = 1,5$$

φ_1 - որոշվում է x_0 / a_0 հարաբերությամբ

$$x_0 / a_0 = 1900 : 1500 = 1,26$$

Դիտում ենք գրաֆիկը և գտնում φ_1 - ի արժեքը՝ $\varphi_1 = 0,36$
Տեղադրելով բանաձևի մեջ՝

$$\eta = 1 + 0,36 (1,5 - 1) = 1,18$$

$$\eta = 1,18$$

**ՀՀ ԲՆԱՊԱՀՊԱՆՈՒԹՅԱՆ ՆԱԽԱՐԱՐՈՒԹՅՈՒՆ «ՇՐՋԱԿԱ ՄԻՋԱԿԱՅՐԻ ՎՐԱ
ՆԵՐԳՈՐԾՈՒԹՅԱՆ ՄՈՆԻՏՈՐԻՆԳԻ ԿԵՆՏՐՈՆ» ՀԱՅԷԿՈՄՈՆԻՏՈՐԻՆԳ
ՀՀ ԲՆԱԿԱՎԱՅՐԵՐԻ ՄԹՆՈՒՈՐՏԱՅԻՆ ՕԴՆ ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՖՈՆԱՅԻՆ
ԿՈՆՑԵՆՏՐԱՑԻԱՆԵՐ**

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

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

ս

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

ОТЧЕТ

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

Объект: «Шрифт» РР

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 **2023**.

Метеорологические характеристики и коэффициенты:

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

средняя температура наружного воздуха, °С: **24,1**;

коэффициент рельефа: **1,18**.

Параметры перебора ветров:

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

скорость, м/с: **0,5 - 24** (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	Предельно-допустимая концентрация, мг/м³			
код	наименование		максимально -разовая	средне- суточная	ОБУВ	используется в расчете
1	2	3	4	5	6	7
301	Азота диоксид	3	0,2	0,04	-	0,2
337	Углерод оксид	4	5	3	-	5
2754	Алканы C12-19	4	1	-	-	1
2902	Взвешенные вещества	3	0,5	0,15	-	0,5
2908	Пыль неорганическая: SiO2 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/м³				
					скорость ветра, м/с				
	X	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							

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	325,41	236,63	2	Точка в промзоне
2	425,47	323,36	2	Точка в промзоне
3	490	275,7	2	Точка в промзоне
4	378,9	175,2	2	Точка в промзоне
5	390,95	427,63	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	581,13	271,55	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	474,58	93,77	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	237,37	220,56	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	-144.77	276.14	1022.98	276.14	896.006	2	50	-

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

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

№ ИЗА	Учет в расчете	Исключение из фона	№ режима ИЗА	Срок действия режима ИЗА в расчётном году		Рабочий график	Принадлежность к группе источников, работающих не одновременно
				начало	окончание		
1	2	3	4	5	6	7	8
Объект: 1. Объект №1 „Уфршлшрлрл“, РРС Площадка: 1. Площадка №1 Цех: 1. Цех №1							
1	+	+	-	01 January	31 December	-	-
2	+	+	-	01 January	31 December	-	-
3	+	+	-	01 January	31 December	-	-
4	+	+	-	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	Высо- та, м	Диаме- тр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до ма- ксиму- ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X ₁	Y ₁	шири- на, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
							X ₂	Y ₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 „Ամրակաշիկ“, ԲԲԸ																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
1	4	2	90	3	19085,2	20	408 408	254.5 254.5	-	1,18	386,1					
2	4	2	70	3	11545,4	20	392 288	291 291	64,7	1,18	300,3	2908	0,487	3	0,346	186,93
3	4	2	35	3	2886,34	20	373 262	281 291	33,4	1,18	150,15	2908	0,8	3	1,14	132,18
4	4	3	5	3	58,905	20	370 258	290 290	43,9	1,18	14,3	2908	0,055	3	0,32	61,19

1.2 Расчет загрязнения по веществу «301. Азота диоксид»

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

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

Суммарный выброс, учтенных в расчете источников, составляет 0,154 грамм в секунду и 0 тонн в год.

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

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

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

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

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

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

Таблица № 1.2.2 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗА	Тип	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до максиму-ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X₁	Y₁	ширина, м							
							X₂	Y₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 „Уфимский”, РРС																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
1	4	2	90	3	19085,2	20	408 408	254.5 254.5	-	1,18	386,1	301	0,154	1	0,043	423,92

Расчет не целесообразен, т.к. См меньше константы целесообразности расчетов: 0,0425<0,05.

1.3 Расчет загрязнения по веществу «337. Углерод оксид»

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

Количество источников загрязнения атмосферы, учтенных в расчёте составляет - 1 (в том числе: организованных - 1, неорганизованных - нет). Распределение источников по грациям 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 0,08 грамм в секунду и 0 тонн в год.

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

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

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

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

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

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

Таблица № 1.3.2 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗА	Тип	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до максимума, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темпер., °С	X₁	Y₁	ширина, м							
							X₂	Y₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект:			1. Объект №1 „Ամրառարկեր“, ԲԲԸ													
Площадка:			1. Площадка №1													
Цех:			1. Цех №1													
1	4	2	90	3	19085,2	20	408 408	254.5 254.5	-	1,18	386,1	337	0,08	1	0,001	423,92

Расчет не целесообразен, т.к. См меньше константы целесообразности расчетов: 0,000883<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 0,034 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, м³/с	темп., °С	X₁	Y₁	ширина, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
							X₂	Y₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект:				1. Объект №1 „Սմբատաբերդ“, ՀՀՀ												
Площадка:				1. Площадка №1												
Цех:				1. Цех №1												
1	4	2	90	3	19085,2	20	408 408	254.5 254.5	-	1,18	386,1	2754	0,034	1	0,002	423,92

Расчет не целесообразен, т.к. См меньше константы целесообразности расчетов: 0,001877<0,05.

1.5 Расчет загрязнения по веществу «2902. Взвешенные вещества»

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

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

Суммарный выброс, учтенных в расчете источников, составляет 0,012 грамм в секунду и 0 тонн в год.

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

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

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

Наименование фонового поста	Координаты поста		Загрязняющее вещество		Концентрация, мг/м ³				
					скорость ветра, м/с				
					0 – 2	3 – u*			
	X	Y	код	наименование		направление ветра			
1	2	3	4	5	6	С	В	Ю	З
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 максиму-ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X₁	Y₁	ширина, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
							X₂	Y₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 „Ամրառարեր“, ԲԲԸ																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
1	4	2	90	3	19085,2	20	408 408	254.5 254.5	-	1,18	386,1	2902	0,012	3	0,004	211,96

Расчет не целесообразен, т.к. См меньше константы целесообразности расчетов: 0,003975<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 - 4 (в том числе: организованных - 4, неорганизованных - нет). Распределение источников по градациям высот составляет: 0-10 м – 4; 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 1,795 грамм в секунду и 0 тонн в год.

Расчётных точек – 8, расчётных площадок - 1 (узлов расчётной сетки - 432).

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

- на границе СЗЗ **0,22**, которая достигается в точке № 6 X=581,13 Y=271,55, при направлении ветра 260°, скорости ветра 23,7 м/с, в том числе: вклад источников предприятия 0,22.

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	325,41	236,63	2	Точка в промзоне
2	425,47	323,36	2	Точка в промзоне
3	490	275,7	2	Точка в промзоне
4	378,9	175,2	2	Точка в промзоне
5	390,95	427,63	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	581,13	271,55	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	474,58	93,77	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	237,37	220,56	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	-144,77	276,14	1022,98	276,14	896,006	2	50	-

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 максиму-ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X₁	Y₁	ширина, м							
							X₂	Y₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 „Սմբատաբերդ“, ԲԲԸ																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
1	4	2	90	3	19085,2	20	408 408	254.5 254.5	-	1,18	386,1	2908	0,453	3	0,25	211,96
2	4	2	70	3	11545,4	20	468.8 382.14	291.01 291.01	64,7	1,18	300,3	2908	0,487	3	0,346	186,93
3	4	2	35	3	2886,34	20	408.3 323.92	212.42 220.02	33,4	1,18	150,15	2908	0,8	3	1,14	132,18
4	4	3	5	3	58,905	20	459.05 352	258.39 258.39	43,9	1,18	14,3	2908	0,055	3	0,32	61,19

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.	325,41	236,63	2	0,132	0,04	-	0,132	77 ← 17,4	1.1.4	0,12	91,1
2	Пром.	425,47	323,36	2	0,125	0,0376	-	0,125	215 ↗ 24	1.1.3	0,067	53,7
3	Пром.	490	275,7	2	0,178	0,053	-	0,178	250 → 23,4			
4	Пром.	378,9	175,2	2	0,097	0,029	-	0,097	22 ↓ 24	1.1.4	0,056	58,2
5	ОСЗЗ	390,95	427,63	2	0,167	0,05	-	0,167	183 ↑ 24	1.1.3	0,093	55,8
6	ОСЗЗ	581,13	271,55	2	0,22	0,065	-	0,22	260 → 23,7	1.1.3	0,11	50,9
7	ОСЗЗ	474,58	93,77	2	0,13	0,039	-	0,13	325 ↘ 24	1.1.3	0,081	62,1
8	ОСЗЗ	237,37	220,56	2	0,167	0,05	-	0,167	80 ← 22,6	1.1.4	0,117	70,1

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	-144.77	-171.86	0,174	0,052	-	0,174	52 ↙	24
2	-94.77	-171.86	0,18	0,054	-	0,18	50 ↙	24
3	-44.77	-171.86	0,187	0,056	-	0,187	46 ↙	24
4	5.23	-171.86	0,194	0,058	-	0,194	43 ↙	24
5	55.23	-171.86	0,198	0,059	-	0,198	39 ↙	24
6	105.23	-171.86	0,2	0,06	-	0,2	34 ↙	24
7	155.23	-171.86	0,2	0,06	-	0,2	29 ↙	24
8	205.23	-171.86	0,2	0,06	-	0,2	23 ↙	24
9	255.23	-171.86	0,197	0,059	-	0,197	17 ↓	24
10	305.23	-171.86	0,193	0,058	-	0,193	10 ↓	24
11	355.23	-171.86	0,19	0,057	-	0,19	3 ↓	24
12	405.23	-171.86	0,186	0,056	-	0,186	356 ↓	24

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
13	455.23	-171.86	0,183	0,055	-	0,183	349 ↓	24
14	505.23	-171.86	0,18	0,054	-	0,18	342 ↓	24
15	555.23	-171.86	0,18	0,054	-	0,18	336 ↘	24
16	605.23	-171.86	0,178	0,053	-	0,178	330 ↘	24
17	655.23	-171.86	0,177	0,053	-	0,177	325 ↘	24
18	705.23	-171.86	0,174	0,052	-	0,174	320 ↘	24
19	755.23	-171.86	0,172	0,052	-	0,172	316 ↘	24
20	805.23	-171.86	0,17	0,051	-	0,17	313 ↘	24
21	855.23	-171.86	0,162	0,049	-	0,162	310 ↘	23,7
22	905.23	-171.86	0,15	0,045	-	0,15	307 ↘	22,8
23	955.23	-171.86	0,15	0,045	-	0,15	304 ↘	23,3
24	1005.23	-171.86	0,15	0,045	-	0,15	302 ↘	24
25	-144.77	-121.86	0,18	0,054	-	0,18	56 ↙	24
26	-94.77	-121.86	0,174	0,052	-	0,174	53 ↙	22,5
27	-44.77	-121.86	0,193	0,058	-	0,193	50 ↙	23,8
28	5.23	-121.86	0,2	0,06	-	0,2	47 ↙	24
29	55.23	-121.86	0,204	0,061	-	0,204	42 ↙	24
30	105.23	-121.86	0,207	0,062	-	0,207	38 ↙	24
31	155.23	-121.86	0,207	0,062	-	0,207	32 ↙	24
32	205.23	-121.86	0,205	0,062	-	0,205	26 ↙	24
33	255.23	-121.86	0,2	0,06	-	0,2	19 ↓	24
34	305.23	-121.86	0,193	0,058	-	0,193	12 ↓	24
35	355.23	-121.86	0,187	0,056	-	0,187	4 ↓	24
36	405.23	-121.86	0,182	0,055	-	0,182	356 ↓	24
37	455.23	-121.86	0,18	0,054	-	0,18	348 ↓	24
38	505.23	-121.86	0,177	0,053	-	0,177	340 ↓	23,8
39	555.23	-121.86	0,175	0,052	-	0,175	333 ↘	23,4
40	605.23	-121.86	0,18	0,054	-	0,18	327 ↘	24
41	655.23	-121.86	0,18	0,054	-	0,18	321 ↘	24
42	705.23	-121.86	0,177	0,053	-	0,177	317 ↘	24
43	755.23	-121.86	0,176	0,053	-	0,176	313 ↘	24
44	805.23	-121.86	0,17	0,051	-	0,17	309 ↘	23,4
45	855.23	-121.86	0,17	0,051	-	0,17	306 ↘	24
46	905.23	-121.86	0,164	0,049	-	0,164	303 ↘	24
47	955.23	-121.86	0,16	0,048	-	0,16	301 ↘	24
48	1005.23	-121.86	0,153	0,046	-	0,153	299 ↘	24
49	-144.77	-71.86	0,184	0,055	-	0,184	60 ↙	24
50	-94.77	-71.86	0,193	0,058	-	0,193	57 ↙	24
51	-44.77	-71.86	0,2	0,06	-	0,2	54 ↙	24
52	5.23	-71.86	0,207	0,062	-	0,207	51 ↙	24
53	55.23	-71.86	0,21	0,063	-	0,21	47 ↙	24
54	105.23	-71.86	0,214	0,064	-	0,214	42 ↙	24
55	155.23	-71.86	0,212	0,064	-	0,21	36 ↙	24
56	205.23	-71.86	0,208	0,062	-	0,21	30 ↙	24
57	255.23	-71.86	0,2	0,06	-	0,2	22 ↓	24
58	305.23	-71.86	0,19	0,057	-	0,19	14 ↓	24
59	355.23	-71.86	0,18	0,054	-	0,18	5 ↓	24
60	405.23	-71.86	0,175	0,052	-	0,175	355 ↓	24
61	455.23	-71.86	0,172	0,052	-	0,172	346 ↓	24
62	505.23	-71.86	0,173	0,052	-	0,173	337 ↘	24
63	555.23	-71.86	0,176	0,053	-	0,176	329 ↘	24
64	605.23	-71.86	0,17	0,051	-	0,17	322 ↘	22,8
65	655.23	-71.86	0,18	0,054	-	0,18	317 ↘	24
66	705.23	-71.86	0,18	0,054	-	0,18	312 ↘	24
67	755.23	-71.86	0,18	0,054	-	0,18	308 ↘	24
68	805.23	-71.86	0,167	0,05	-	0,167	305 ↘	22,7
69	855.23	-71.86	0,174	0,052	-	0,174	302 ↘	24
70	905.23	-71.86	0,17	0,051	-	0,17	300 ↘	24
71	955.23	-71.86	0,163	0,049	-	0,163	297 ↘	24
72	1005.23	-71.86	0,157	0,047	-	0,157	295 ↘	24
73	-144.77	-21.86	0,186	0,056	-	0,186	64 ↙	23,7
74	-94.77	-21.86	0,196	0,059	-	0,196	62 ↙	23,8
75	-44.77	-21.86	0,205	0,062	-	0,205	59 ↙	24
76	5.23	-21.86	0,21	0,064	-	0,21	56 ↙	24

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
77	55.23	-21.86	0,203	0,061	-	0,203	52 ↙	22,4
78	105.23	-21.86	0,22	0,066	-	0,22	47 ↙	24
79	155.23	-21.86	0,216	0,065	-	0,216	41 ↙	24
80	205.23	-21.86	0,21	0,063	-	0,21	35 ↙	24
81	255.23	-21.86	0,2	0,06	-	0,2	27 ↙	24
82	305.23	-21.86	0,186	0,056	-	0,186	17 ↓	24
83	355.23	-21.86	0,173	0,052	-	0,173	7 ↓	24
84	405.23	-21.86	0,165	0,05	-	0,165	355 ↓	24
85	455.23	-21.86	0,162	0,049	-	0,162	343 ↓	24
86	505.23	-21.86	0,16	0,048	-	0,16	333 ↘	23,4
87	555.23	-21.86	0,17	0,051	-	0,17	324 ↘	24
88	605.23	-21.86	0,176	0,053	-	0,176	317 ↘	24
89	655.23	-21.86	0,18	0,054	-	0,18	311 ↘	24
90	705.23	-21.86	0,174	0,052	-	0,174	307 ↘	22,8
91	755.23	-21.86	0,182	0,055	-	0,182	303 ↘	24
92	805.23	-21.86	0,18	0,054	-	0,18	300 ↘	24
93	855.23	-21.86	0,177	0,053	-	0,177	297 ↘	24
94	905.23	-21.86	0,173	0,052	-	0,173	295 ↘	24
95	955.23	-21.86	0,167	0,05	-	0,167	293 ↘	24
96	1005.23	-21.86	0,16	0,048	-	0,16	292 →	24
97	-144.77	28.14	0,187	0,056	-	0,187	69 ←	23,4
98	-94.77	28.14	0,2	0,06	-	0,2	67 ↙	24
99	-44.77	28.14	0,21	0,062	-	0,21	64 ↙	24
100	5.23	28.14	0,215	0,065	-	0,215	61 ↙	24
101	55.23	28.14	0,22	0,066	-	0,22	58 ↙	24
102	105.23	28.14	0,22	0,067	-	0,22	53 ↙	24
103	155.23	28.14	0,22	0,066	-	0,22	48 ↙	24
104	205.23	28.14	0,213	0,064	-	0,213	41 ↙	24
105	255.23	28.14	0,198	0,059	-	0,198	32 ↙	24
106	305.23	28.14	0,18	0,054	-	0,18	22 ↓	24
107	355.23	28.14	0,16	0,048	-	0,16	9 ↓	23,4
108	405.23	28.14	0,152	0,0455	-	0,152	355 ↓	24
109	455.23	28.14	0,148	0,0445	-	0,148	340 ↓	24
110	505.23	28.14	0,154	0,046	-	0,154	327 ↘	24
111	555.23	28.14	0,164	0,049	-	0,164	317 ↘	24
112	605.23	28.14	0,173	0,052	-	0,173	310 ↘	24
113	655.23	28.14	0,167	0,05	-	0,167	305 ↘	22,2
114	705.23	28.14	0,186	0,056	-	0,186	301 ↘	24
115	755.23	28.14	0,186	0,056	-	0,186	298 ↘	24
116	805.23	28.14	0,182	0,055	-	0,182	295 ↘	23,7
117	855.23	28.14	0,17	0,051	-	0,17	293 ↘	22,8
118	905.23	28.14	0,177	0,053	-	0,177	291 →	24
119	955.23	28.14	0,17	0,051	-	0,17	289 →	24
120	1005.23	28.14	0,164	0,049	-	0,164	288 →	24
121	-144.77	78.14	0,194	0,058	-	0,194	74 ←	24
122	-94.77	78.14	0,202	0,061	-	0,2	72 ←	24
123	-44.77	78.14	0,21	0,063	-	0,21	70 ←	24
124	5.23	78.14	0,217	0,065	-	0,217	68 ←	24
125	55.23	78.14	0,215	0,064	-	0,215	65 ↙	23,2
126	105.23	78.14	0,224	0,067	-	0,224	61 ↙	24
127	155.23	78.14	0,224	0,067	-	0,224	55 ↙	24
128	205.23	78.14	0,216	0,065	-	0,216	48 ↙	24
129	255.23	78.14	0,194	0,058	-	0,194	39 ↙	23,4
130	305.23	78.14	0,174	0,052	-	0,174	28 ↙	24
131	355.23	78.14	0,154	0,046	-	0,154	14 ↓	24
132	405.23	78.14	0,14	0,042	-	0,14	355 ↓	24
133	455.23	78.14	0,134	0,04	-	0,134	335 ↘	24
134	505.23	78.14	0,142	0,043	-	0,142	318 ↘	24
135	555.23	78.14	0,158	0,047	-	0,158	308 ↘	24
136	605.23	78.14	0,17	0,051	-	0,17	302 ↘	24
137	655.23	78.14	0,18	0,054	-	0,18	297 ↘	24
138	705.23	78.14	0,184	0,055	-	0,184	294 ↘	23,4
139	755.23	78.14	0,19	0,057	-	0,19	291 →	24
140	805.23	78.14	0,186	0,056	-	0,186	289 →	23,7

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
141	855.23	78.14	0,185	0,055	-	0,185	287 →	24
142	905.23	78.14	0,18	0,054	-	0,18	286 →	24
143	955.23	78.14	0,175	0,052	-	0,175	285 →	24
144	1005.23	78.14	0,167	0,05	-	0,167	283 →	24
145	-144.77	128.14	0,194	0,058	-	0,194	79 ←	24
146	-94.77	128.14	0,202	0,061	-	0,2	78 ←	24
147	-44.77	128.14	0,21	0,063	-	0,21	77 ←	24
148	5.23	128.14	0,216	0,065	-	0,216	75 ←	24
149	55.23	128.14	0,22	0,066	-	0,22	72 ←	24
150	105.23	128.14	0,218	0,065	-	0,22	69 ←	23,4
151	155.23	128.14	0,224	0,067	-	0,224	65 ↙	24
152	205.23	128.14	0,22	0,066	-	0,22	59 ↙	24
153	255.23	128.14	0,203	0,061	-	0,203	50 ↙	24
154	305.23	128.14	0,17	0,051	-	0,17	39 ↙	23,4
155	355.23	128.14	0,138	0,0414	-	0,138	23 ↙	24
156	405.23	128.14	0,116	0,035	-	0,116	356 ↓	24
157	455.23	128.14	0,115	0,0345	-	0,115	325 ↘	24
158	505.23	128.14	0,128	0,0385	-	0,128	305 ↘	22,8
159	555.23	128.14	0,156	0,047	-	0,156	297 ↘	24
160	605.23	128.14	0,163	0,049	-	0,163	292 →	22,8
161	655.23	128.14	0,184	0,055	-	0,184	289 →	24
162	705.23	128.14	0,192	0,058	-	0,192	287 →	24
163	755.23	128.14	0,195	0,058	-	0,195	285 →	24
164	805.23	128.14	0,193	0,058	-	0,193	283 →	24
165	855.23	128.14	0,19	0,057	-	0,19	282 →	24
166	905.23	128.14	0,184	0,055	-	0,184	281 →	24
167	955.23	128.14	0,178	0,053	-	0,178	280 →	23,9
168	1005.23	128.14	0,166	0,05	-	0,166	279 →	23,4
169	-144.77	178.14	0,188	0,056	-	0,188	84 ←	23,4
170	-94.77	178.14	0,196	0,059	-	0,196	84 ←	23,4
171	-44.77	178.14	0,208	0,062	-	0,21	83 ←	24
172	5.23	178.14	0,202	0,061	-	0,2	82 ←	22,8
173	55.23	178.14	0,215	0,064	-	0,215	81 ←	24
174	105.23	178.14	0,215	0,064	-	0,215	79 ←	24
175	155.23	178.14	0,212	0,064	-	0,21	77 ←	24
176	205.23	178.14	0,21	0,063	-	0,21	72 ←	24
177	255.23	178.14	0,202	0,061	-	0,2	65 ↙	24
178	305.23	178.14	0,168	0,05	-	0,168	54 ↙	24
179	355.23	178.14	0,116	0,035	-	0,116	38 ↙	24
180	405.23	178.14	0,08	0,024	-	0,08	0 ↓	24
181	455.23	178.14	0,101	0,0303	-	0,1	293 ↘	24
182	505.23	178.14	0,135	0,041	-	0,135	286 →	24
183	555.23	178.14	0,157	0,047	-	0,157	283 →	24
184	605.23	178.14	0,176	0,053	-	0,176	281 →	24
185	655.23	178.14	0,188	0,056	-	0,188	280 →	23,7
186	705.23	178.14	0,2	0,06	-	0,2	279 →	24
187	755.23	178.14	0,2	0,06	-	0,2	278 →	24
188	805.23	178.14	0,187	0,056	-	0,187	277 →	22,6
189	855.23	178.14	0,193	0,058	-	0,193	276 →	24
190	905.23	178.14	0,187	0,056	-	0,187	276 →	24
191	955.23	178.14	0,18	0,054	-	0,18	275 →	24
192	1005.23	178.14	0,173	0,052	-	0,173	275 →	24
193	-144.77	228.14	0,19	0,058	-	0,19	90 ←	24
194	-94.77	228.14	0,2	0,059	-	0,2	90 ←	24
195	-44.77	228.14	0,204	0,061	-	0,204	90 ←	24
196	5.23	228.14	0,208	0,062	-	0,21	90 ←	24
197	55.23	228.14	0,207	0,062	-	0,207	90 ←	24
198	105.23	228.14	0,202	0,061	-	0,2	90 ←	24
199	155.23	228.14	0,19	0,057	-	0,19	90 ←	24
200	205.23	228.14	0,173	0,052	-	0,173	88 ←	24
201	255.23	228.14	0,16	0,048	-	0,16	80 ←	22,8
202	305.23	228.14	0,15	0,045	-	0,15	75 ←	18,9
203	355.23	228.14	0,098	0,0294	-	0,098	65 ↙	17,4
204	405.23	228.14	0,049	0,0147	-	0,049	260 →	24

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
205	455.23	228.14	0,1	0,03	-	0,1	264 →	24
206	505.23	228.14	0,143	0,043	-	0,143	285 →	18
207	555.23	228.14	0,17	0,051	-	0,17	270 →	24
208	605.23	228.14	0,193	0,058	-	0,193	271 →	24
209	655.23	228.14	0,203	0,061	-	0,203	270 →	24
210	705.23	228.14	0,21	0,063	-	0,21	270 →	24
211	755.23	228.14	0,21	0,063	-	0,21	270 →	24
212	805.23	228.14	0,204	0,061	-	0,204	270 →	24
213	855.23	228.14	0,197	0,059	-	0,197	270 →	24
214	905.23	228.14	0,19	0,057	-	0,19	270 →	24
215	955.23	228.14	0,184	0,055	-	0,184	270 →	24
216	1005.23	228.14	0,176	0,053	-	0,176	270 →	24
217	-144.77	278.14	0,19	0,057	-	0,19	96 ←	24
218	-94.77	278.14	0,195	0,058	-	0,195	96 ←	24
219	-44.77	278.14	0,2	0,06	-	0,2	97 ←	24
220	5.23	278.14	0,2	0,06	-	0,2	98 ←	24
221	55.23	278.14	0,194	0,058	-	0,194	99 ←	23,4
222	105.23	278.14	0,19	0,057	-	0,19	101 ←	24
223	155.23	278.14	0,174	0,052	-	0,174	104 ←	24
224	205.23	278.14	0,15	0,045	-	0,15	109 ←	24
225	255.23	278.14	0,153	0,046	-	0,153	97 ←	22,5
226	305.23	278.14	0,145	0,0435	-	0,145	100 ←	17,8
227	355.23	278.14	0,092	0,0275	-	0,092	108 ←	16,1
228	405.23	278.14	0,073	0,022	-	0,073	226 ↗	24
229	455.23	278.14	0,143	0,043	-	0,143	242 ↗	24
230	505.23	278.14	0,197	0,059	-	0,197	251 →	24
231	555.23	278.14	0,22	0,066	-	0,22	256 →	24
232	605.23	278.14	0,226	0,068	-	0,226	259 →	24
233	655.23	278.14	0,217	0,065	-	0,217	260 →	23,4
234	705.23	278.14	0,21	0,063	-	0,21	262 →	22,6
235	755.23	278.14	0,206	0,062	-	0,206	263 →	22,8
236	805.23	278.14	0,196	0,059	-	0,196	264 →	22,5
237	855.23	278.14	0,193	0,058	-	0,193	264 →	23,1
238	905.23	278.14	0,193	0,058	-	0,193	265 →	24
239	955.23	278.14	0,186	0,056	-	0,186	265 →	24
240	1005.23	278.14	0,177	0,053	-	0,177	266 →	24
241	-144.77	328.14	0,186	0,056	-	0,186	101 ←	24
242	-94.77	328.14	0,19	0,057	-	0,19	102 ←	24
243	-44.77	328.14	0,194	0,058	-	0,194	104 ←	24
244	5.23	328.14	0,196	0,059	-	0,196	105 ←	24
245	55.23	328.14	0,192	0,058	-	0,192	108 ←	24
246	105.23	328.14	0,183	0,055	-	0,183	111 ←	24
247	155.23	328.14	0,167	0,05	-	0,167	116 ↖	24
248	205.23	328.14	0,147	0,044	-	0,147	122 ↖	24
249	255.23	328.14	0,136	0,041	-	0,136	116 ↖	23,2
250	305.23	328.14	0,119	0,0356	-	0,12	124 ↖	20,6
251	355.23	328.14	0,103	0,031	-	0,103	165 ↑	24
252	405.23	328.14	0,112	0,0335	-	0,112	205 ↗	24
253	455.23	328.14	0,16	0,048	-	0,16	221 ↗	24
254	505.23	328.14	0,22	0,066	-	0,22	233 ↗	24
255	555.23	328.14	0,25	0,075	-	0,25	242 ↗	24
256	605.23	328.14	0,246	0,074	-	0,246	247 ↗	24
257	655.23	328.14	0,236	0,071	-	0,236	251 →	24
258	705.23	328.14	0,23	0,069	-	0,23	254 →	24
259	755.23	328.14	0,22	0,066	-	0,22	256 →	24
260	805.23	328.14	0,21	0,064	-	0,21	257 →	24
261	855.23	328.14	0,203	0,061	-	0,203	258 →	24
262	905.23	328.14	0,194	0,058	-	0,194	259 →	24
263	955.23	328.14	0,186	0,056	-	0,186	260 →	24
264	1005.23	328.14	0,17	0,052	-	0,17	261 →	23,3
265	-144.77	378.14	0,182	0,055	-	0,182	106 ←	24
266	-94.77	378.14	0,187	0,056	-	0,187	108 ←	24
267	-44.77	378.14	0,19	0,057	-	0,19	110 ←	24
268	5.23	378.14	0,18	0,054	-	0,18	112 ←	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
269	55.23	378.14	0,188	0,056	-	0,188	116 ↖	24
270	105.23	378.14	0,18	0,054	-	0,18	120 ↖	24
271	155.23	378.14	0,168	0,05	-	0,168	125 ↖	24
272	205.23	378.14	0,153	0,046	-	0,153	132 ↖	24
273	255.23	378.14	0,144	0,043	-	0,144	140 ↖	24
274	305.23	378.14	0,142	0,043	-	0,142	153 ↖	24
275	355.23	378.14	0,139	0,0416	-	0,14	171 ↑	24
276	405.23	378.14	0,146	0,044	-	0,146	191 ↑	24
277	455.23	378.14	0,177	0,053	-	0,177	208 ↗	24
278	505.23	378.14	0,217	0,065	-	0,217	221 ↗	24
279	555.23	378.14	0,24	0,073	-	0,24	230 ↗	24
280	605.23	378.14	0,245	0,074	-	0,245	237 ↗	24
281	655.23	378.14	0,24	0,072	-	0,24	242 ↗	24
282	705.23	378.14	0,223	0,067	-	0,223	246 ↗	22,8
283	755.23	378.14	0,223	0,067	-	0,223	249 →	24
284	805.23	378.14	0,213	0,064	-	0,213	251 →	24
285	855.23	378.14	0,204	0,061	-	0,204	253 →	24
286	905.23	378.14	0,195	0,058	-	0,195	254 →	24
287	955.23	378.14	0,186	0,056	-	0,186	256 →	24
288	1005.23	378.14	0,177	0,053	-	0,177	257 →	24
289	-144.77	428.14	0,18	0,053	-	0,18	111 ←	24
290	-94.77	428.14	0,182	0,055	-	0,182	113 ←	24
291	-44.77	428.14	0,185	0,056	-	0,185	116 ←	24
292	5.23	428.14	0,187	0,056	-	0,187	119 ←	24
293	55.23	428.14	0,185	0,056	-	0,185	122 ←	24
294	105.23	428.14	0,17	0,051	-	0,17	127 ←	22,8
295	155.23	428.14	0,17	0,051	-	0,17	133 ←	24
296	205.23	428.14	0,162	0,049	-	0,162	140 ←	24
297	255.23	428.14	0,157	0,047	-	0,157	148 ←	24
298	305.23	428.14	0,155	0,0465	-	0,155	159 ↑	23,4
299	355.23	428.14	0,16	0,048	-	0,16	173 ↑	24
300	405.23	428.14	0,17	0,051	-	0,17	187 ↑	24
301	455.23	428.14	0,19	0,057	-	0,19	201 ↑	24
302	505.23	428.14	0,21	0,064	-	0,21	212 ↗	24
303	555.23	428.14	0,23	0,069	-	0,23	221 ↗	24
304	605.23	428.14	0,234	0,07	-	0,234	229 ↗	23,4
305	655.23	428.14	0,24	0,071	-	0,24	234 ↗	24
306	705.23	428.14	0,23	0,069	-	0,23	239 ↗	24
307	755.23	428.14	0,22	0,066	-	0,22	242 ↗	24
308	805.23	428.14	0,21	0,064	-	0,21	245 ↗	24
309	855.23	428.14	0,202	0,061	-	0,2	248 →	24
310	905.23	428.14	0,194	0,058	-	0,194	249 →	24
311	955.23	428.14	0,184	0,055	-	0,184	251 →	23,8
312	1005.23	428.14	0,175	0,053	-	0,175	253 →	24
313	-144.77	478.14	0,174	0,052	-	0,174	116 ←	24
314	-94.77	478.14	0,18	0,054	-	0,18	118 ←	24
315	-44.77	478.14	0,18	0,054	-	0,18	121 ←	24
316	5.23	478.14	0,183	0,055	-	0,183	124 ←	24
317	55.23	478.14	0,183	0,055	-	0,183	128 ←	24
318	105.23	478.14	0,18	0,054	-	0,18	133 ←	24
319	155.23	478.14	0,176	0,053	-	0,176	139 ←	24
320	205.23	478.14	0,17	0,051	-	0,17	146 ←	24
321	255.23	478.14	0,167	0,05	-	0,167	154 ←	24
322	305.23	478.14	0,167	0,05	-	0,167	164 ↑	24
323	355.23	478.14	0,167	0,05	-	0,167	174 ↑	23,4
324	405.23	478.14	0,18	0,054	-	0,18	186 ↑	24
325	455.23	478.14	0,194	0,058	-	0,194	197 ↑	24
326	505.23	478.14	0,207	0,062	-	0,207	207 ↗	23,7
327	555.23	478.14	0,21	0,063	-	0,21	215 ↗	22,2
328	605.23	478.14	0,23	0,069	-	0,23	222 ↗	23,8
329	655.23	478.14	0,23	0,069	-	0,23	228 ↗	23,8
330	705.23	478.14	0,226	0,068	-	0,226	233 ↗	24
331	755.23	478.14	0,217	0,065	-	0,217	237 ↗	24
332	805.23	478.14	0,21	0,063	-	0,21	240 ↗	24

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
333	855.23	478.14	0,2	0,06	-	0,2	243 ↗	24
334	905.23	478.14	0,192	0,058	-	0,192	245 ↗	24
335	955.23	478.14	0,183	0,055	-	0,183	247 ↗	24
336	1005.23	478.14	0,168	0,05	-	0,168	248 →	23,4
337	-144.77	528.14	0,17	0,051	-	0,17	120 ↖	24
338	-94.77	528.14	0,174	0,052	-	0,174	123 ↖	24
339	-44.77	528.14	0,168	0,05	-	0,168	126 ↖	22,8
340	5.23	528.14	0,18	0,054	-	0,18	129 ↖	24
341	55.23	528.14	0,18	0,054	-	0,18	133 ↖	24
342	105.23	528.14	0,18	0,054	-	0,18	138 ↖	24
343	155.23	528.14	0,18	0,054	-	0,18	144 ↖	24
344	205.23	528.14	0,177	0,053	-	0,177	150 ↖	24
345	255.23	528.14	0,175	0,053	-	0,175	158 ↑	24
346	305.23	528.14	0,176	0,053	-	0,176	166 ↑	24
347	355.23	528.14	0,18	0,054	-	0,18	175 ↑	24
348	405.23	528.14	0,188	0,056	-	0,188	185 ↑	24
349	455.23	528.14	0,2	0,06	-	0,2	194 ↑	24
350	505.23	528.14	0,2	0,06	-	0,2	203 ↗	22,8
351	555.23	528.14	0,22	0,066	-	0,22	210 ↗	24
352	605.23	528.14	0,224	0,067	-	0,224	217 ↗	24
353	655.23	528.14	0,223	0,067	-	0,223	223 ↗	24
354	705.23	528.14	0,22	0,065	-	0,22	228 ↗	24
355	755.23	528.14	0,21	0,063	-	0,21	232 ↗	24
356	805.23	528.14	0,204	0,061	-	0,204	235 ↗	23,9
357	855.23	528.14	0,197	0,059	-	0,197	238 ↗	24
358	905.23	528.14	0,19	0,057	-	0,19	241 ↗	24
359	955.23	528.14	0,18	0,054	-	0,18	243 ↗	24
360	1005.23	528.14	0,17	0,051	-	0,17	245 ↗	24
361	-144.77	578.14	0,165	0,05	-	0,165	124 ↖	24
362	-94.77	578.14	0,17	0,051	-	0,17	127 ↖	24
363	-44.77	578.14	0,172	0,052	-	0,172	130 ↖	23,8
364	5.23	578.14	0,176	0,053	-	0,176	134 ↖	24
365	55.23	578.14	0,177	0,053	-	0,177	138 ↖	24
366	105.23	578.14	0,17	0,051	-	0,17	142 ↖	22,8
367	155.23	578.14	0,18	0,054	-	0,18	148 ↖	24
368	205.23	578.14	0,18	0,054	-	0,18	154 ↖	24
369	255.23	578.14	0,18	0,054	-	0,18	161 ↑	24
370	305.23	578.14	0,183	0,055	-	0,183	168 ↑	24
371	355.23	578.14	0,187	0,056	-	0,187	176 ↑	24
372	405.23	578.14	0,193	0,058	-	0,193	184 ↑	24
373	455.23	578.14	0,2	0,06	-	0,2	192 ↑	24
374	505.23	578.14	0,207	0,062	-	0,207	200 ↑	24
375	555.23	578.14	0,212	0,064	-	0,21	207 ↗	24
376	605.23	578.14	0,215	0,065	-	0,215	213 ↗	24
377	655.23	578.14	0,214	0,064	-	0,214	218 ↗	24
378	705.23	578.14	0,21	0,063	-	0,21	223 ↗	24
379	755.23	578.14	0,205	0,062	-	0,205	227 ↗	24
380	805.23	578.14	0,193	0,058	-	0,193	231 ↗	23,3
381	855.23	578.14	0,192	0,058	-	0,192	234 ↗	24
382	905.23	578.14	0,184	0,055	-	0,184	237 ↗	24
383	955.23	578.14	0,175	0,052	-	0,175	239 ↗	24
384	1005.23	578.14	0,166	0,05	-	0,166	241 ↗	24
385	-144.77	628.14	0,16	0,048	-	0,16	128 ↖	24
386	-94.77	628.14	0,165	0,0495	-	0,165	131 ↖	24
387	-44.77	628.14	0,17	0,051	-	0,17	134 ↖	24
388	5.23	628.14	0,172	0,052	-	0,172	137 ↖	24
389	55.23	628.14	0,174	0,052	-	0,174	141 ↖	24
390	105.23	628.14	0,176	0,053	-	0,176	146 ↖	24
391	155.23	628.14	0,177	0,053	-	0,177	151 ↖	24
392	205.23	628.14	0,17	0,051	-	0,17	157 ↖	22,8
393	255.23	628.14	0,18	0,054	-	0,18	163 ↑	24
394	305.23	628.14	0,184	0,055	-	0,184	170 ↑	24
395	355.23	628.14	0,187	0,056	-	0,187	177 ↑	24
396	405.23	628.14	0,19	0,057	-	0,19	184 ↑	23,7

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
397	455.23	628.14	0,197	0,059	-	0,197	191 ↑	24
398	505.23	628.14	0,2	0,061	-	0,2	197 ↑	24
399	555.23	628.14	0,205	0,062	-	0,205	204 ↗	24
400	605.23	628.14	0,206	0,062	-	0,206	209 ↗	24
401	655.23	628.14	0,205	0,062	-	0,205	215 ↗	24
402	705.23	628.14	0,198	0,059	-	0,198	219 ↗	23,4
403	755.23	628.14	0,2	0,06	-	0,2	223 ↗	24
404	805.23	628.14	0,193	0,058	-	0,193	227 ↗	24
405	855.23	628.14	0,184	0,055	-	0,184	230 ↗	23,7
406	905.23	628.14	0,178	0,053	-	0,178	233 ↗	24
407	955.23	628.14	0,17	0,051	-	0,17	235 ↗	24
408	1005.23	628.14	0,16	0,048	-	0,16	238 ↗	24
409	-144.77	678.14	0,155	0,047	-	0,155	131 ↖	24
410	-94.77	678.14	0,16	0,048	-	0,16	134 ↖	24
411	-44.77	678.14	0,165	0,049	-	0,165	137 ↖	24
412	5.23	678.14	0,17	0,051	-	0,17	141 ↖	24
413	55.23	678.14	0,17	0,051	-	0,17	145 ↖	24
414	105.23	678.14	0,173	0,052	-	0,173	149 ↖	24
415	155.23	678.14	0,175	0,053	-	0,175	154 ↖	24
416	205.23	678.14	0,177	0,053	-	0,177	159 ↑	24
417	255.23	678.14	0,18	0,054	-	0,18	165 ↑	24
418	305.23	678.14	0,182	0,055	-	0,182	171 ↑	24
419	355.23	678.14	0,185	0,056	-	0,185	177 ↑	24
420	405.23	678.14	0,19	0,057	-	0,19	183 ↑	24
421	455.23	678.14	0,188	0,056	-	0,188	189 ↑	23,4
422	505.23	678.14	0,196	0,059	-	0,196	196 ↑	24
423	555.23	678.14	0,198	0,059	-	0,198	201 ↑	24
424	605.23	678.14	0,2	0,06	-	0,2	207 ↗	24
425	655.23	678.14	0,197	0,059	-	0,197	212 ↗	24
426	705.23	678.14	0,196	0,059	-	0,196	216 ↗	24
427	755.23	678.14	0,19	0,058	-	0,19	220 ↗	24
428	805.23	678.14	0,186	0,056	-	0,186	224 ↗	24
429	855.23	678.14	0,18	0,054	-	0,18	227 ↗	24
430	905.23	678.14	0,17	0,051	-	0,17	230 ↗	24
431	955.23	678.14	0,164	0,049	-	0,164	232 ↗	24
432	1005.23	678.14	0,157	0,047	-	0,157	234 ↗	24

Ситуационная карта-схема района размещения предприятия, с нанесенными изолиниями расчётных концентраций, выраженных в долях ПДК, по расчетной площадке № 1 приведена в масштабе **1:8000** на рисунке 1.6.1.

2908. Пыль неорганическая: SiO₂ 20-70%



Рисунок 1.6.1 - Вариант № 1; Расчетная площадка №1

Масштаб 1:8000

1.7 Мажорантный расчет загрязнения по всем веществам и группам суммаций

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

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

Таблица № 1.7.2 - Параметры расчетных точек

Наименование	Координаты			Тип точки
	X	Y	высота, м	
1	2	3	4	5
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)				
1	325,41	236,63	2	Точка в промзоне
2	425,47	323,36	2	Точка в промзоне
3	490	275,7	2	Точка в промзоне
4	378,9	175,2	2	Точка в промзоне
5	390,95	427,63	2	Точка на границе ОСЗЗ
6	581,13	271,55	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	474,58	93,77	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	237,37	220,56	2	Точка на границе ОСЗЗ

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

Таблица № 1.7.3 - Параметры расчетных площадок

Наименование	Координаты срединной линии				Ширина, м	Высота, м	Шаг сетки, м	Шаг СЗЗ, м
	точка 1		точка 2					
	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂				
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-144.77	276.14	1022.98	276.14	896.006	2	50	-

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

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

Таблица № 1.7.4 - Параметры источников загрязнения атмосферы

№ ИЗА	Тип	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до максиму-ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X ₁	Y ₁	ширина, м			код	масса выброса, г/с	К ос.		
							X ₂	Y ₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 „Уфршлшрлрл“, РРС																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
1	4	2	90	3	19085,2	20	408 408	254.5 254.5	-	1,18	386,1					
2	4	2	70	3	11545,4	20	392 288	291 291	64,7	1,18	300,3	2908	0,487	3	0,346	186,93
3	4	2	35	3	2886,34	20	373 262	281 291	33,4	1,18	150,15	2908	0,8	3	1,14	132,18

Продолжение таблицы 1.7.4

№ ИЗА	Тип	Высота, м	Диаметр, м	Параметры ГВС			Координаты			К рел	Опас. скор. ветра, м/с	Загрязняющее вещество			Макс. конц-я, д.ПДК	Расст. до максиму-ма, м
				скорость, м/с	объем, м³/с	темп., °С	X₁	Y₁	ширина, м							
							X₂	Y₂								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
4	4	3	5	3	58,905	20	370 258	290 290	43,9	1,18	14,3	2908	0,055	3	0,32	61,19

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

Таблица № 1.7.5 - Значения максимальных концентраций в расчетных точках

Наименование	Тип	Координаты			Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер: направление; скорость, °↑м/с	Пл., Цех, ИЗА	Вклад ИЗА	
		X	Y	высота, м	д.ПДК	код ЗВ					д. ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)												
1	Пром.	325,41	236,63	2	0,132	2908	-	0,132	77 ← 17,4	1.1.4	0,12	91,1
2	Пром.	425,47	323,36	2	0,125	2908	-	0,125	215 ↗ 24	1.1.3	0,067	53,7
3	Пром.	490	275,7	2	0,178	2908	-	0,178	250 → 23,4			
4	Пром.	378,9	175,2	2	0,097	2908	-	0,097	22 ↓ 24	1.1.4	0,056	58,2
5	ОСЗЗ	390,95	427,63	2	0,167	2908	-	0,167	183 ↑ 24	1.1.3	0,093	55,8
6	ОСЗЗ	581,13	271,55	2	0,22	2908	-	0,22	260 → 23,7	1.1.3	0,11	50,9
7	ОСЗЗ	474,58	93,77	2	0,13	2908	-	0,13	325 ↘ 24	1.1.3	0,081	62,1
8	ОСЗЗ	237,37	220,56	2	0,167	2908	-	0,167	80 ← 22,6	1.1.4	0,117	70,1

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

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

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	X	Y	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-144.77	-171.86	0,174	2908	-	0,174	52 ↙	24
2	-94.77	-171.86	0,18	2908	-	0,18	50 ↙	24
3	-44.77	-171.86	0,187	2908	-	0,187	46 ↙	24
4	5.23	-171.86	0,194	2908	-	0,194	43 ↙	24
5	55.23	-171.86	0,198	2908	-	0,198	39 ↙	24
6	105.23	-171.86	0,2	2908	-	0,2	34 ↙	24
7	155.23	-171.86	0,2	2908	-	0,2	29 ↙	24
8	205.23	-171.86	0,2	2908	-	0,2	23 ↙	24
9	255.23	-171.86	0,197	2908	-	0,197	17 ↓	24
10	305.23	-171.86	0,193	2908	-	0,193	10 ↓	24
11	355.23	-171.86	0,19	2908	-	0,19	3 ↓	24
12	405.23	-171.86	0,186	2908	-	0,186	356 ↓	24
13	455.23	-171.86	0,183	2908	-	0,183	349 ↓	24
14	505.23	-171.86	0,18	2908	-	0,18	342 ↓	24
15	555.23	-171.86	0,18	2908	-	0,18	336 ↘	24
16	605.23	-171.86	0,178	2908	-	0,178	330 ↘	24
17	655.23	-171.86	0,177	2908	-	0,177	325 ↘	24
18	705.23	-171.86	0,174	2908	-	0,174	320 ↘	24
19	755.23	-171.86	0,172	2908	-	0,172	316 ↘	24
20	805.23	-171.86	0,17	2908	-	0,17	313 ↘	24
21	855.23	-171.86	0,162	2908	-	0,162	310 ↘	23,7
22	905.23	-171.86	0,15	2908	-	0,15	307 ↘	22,8

Продолжение таблицы 1.7.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
23	955.23	-171.86	0,15	2908	-	0,15	304 ↘	23,3
24	1005.23	-171.86	0,15	2908	-	0,15	302 ↘	24
25	-144.77	-121.86	0,18	2908	-	0,18	56 ↙	24
26	-94.77	-121.86	0,174	2908	-	0,174	53 ↙	22,5
27	-44.77	-121.86	0,193	2908	-	0,193	50 ↙	23,8
28	5.23	-121.86	0,2	2908	-	0,2	47 ↙	24
29	55.23	-121.86	0,204	2908	-	0,204	42 ↙	24
30	105.23	-121.86	0,207	2908	-	0,207	38 ↙	24
31	155.23	-121.86	0,207	2908	-	0,207	32 ↙	24
32	205.23	-121.86	0,205	2908	-	0,205	26 ↙	24
33	255.23	-121.86	0,2	2908	-	0,2	19 ↓	24
34	305.23	-121.86	0,193	2908	-	0,193	12 ↓	24
35	355.23	-121.86	0,187	2908	-	0,187	4 ↓	24
36	405.23	-121.86	0,182	2908	-	0,182	356 ↓	24
37	455.23	-121.86	0,18	2908	-	0,18	348 ↓	24
38	505.23	-121.86	0,177	2908	-	0,177	340 ↓	23,8
39	555.23	-121.86	0,175	2908	-	0,175	333 ↘	23,4
40	605.23	-121.86	0,18	2908	-	0,18	327 ↘	24
41	655.23	-121.86	0,18	2908	-	0,18	321 ↘	24
42	705.23	-121.86	0,177	2908	-	0,177	317 ↘	24
43	755.23	-121.86	0,176	2908	-	0,176	313 ↘	24
44	805.23	-121.86	0,17	2908	-	0,17	309 ↘	23,4
45	855.23	-121.86	0,17	2908	-	0,17	306 ↘	24
46	905.23	-121.86	0,164	2908	-	0,164	303 ↘	24
47	955.23	-121.86	0,16	2908	-	0,16	301 ↘	24
48	1005.23	-121.86	0,153	2908	-	0,153	299 ↘	24
49	-144.77	-71.86	0,184	2908	-	0,184	60 ↙	24
50	-94.77	-71.86	0,193	2908	-	0,193	57 ↙	24
51	-44.77	-71.86	0,2	2908	-	0,2	54 ↙	24
52	5.23	-71.86	0,207	2908	-	0,207	51 ↙	24
53	55.23	-71.86	0,21	2908	-	0,21	47 ↙	24
54	105.23	-71.86	0,214	2908	-	0,214	42 ↙	24
55	155.23	-71.86	0,212	2908	-	0,21	36 ↙	24
56	205.23	-71.86	0,208	2908	-	0,21	30 ↙	24
57	255.23	-71.86	0,2	2908	-	0,2	22 ↓	24
58	305.23	-71.86	0,19	2908	-	0,19	14 ↓	24
59	355.23	-71.86	0,18	2908	-	0,18	5 ↓	24
60	405.23	-71.86	0,175	2908	-	0,175	355 ↓	24
61	455.23	-71.86	0,172	2908	-	0,172	346 ↓	24
62	505.23	-71.86	0,173	2908	-	0,173	337 ↘	24
63	555.23	-71.86	0,176	2908	-	0,176	329 ↘	24
64	605.23	-71.86	0,17	2908	-	0,17	322 ↘	22,8
65	655.23	-71.86	0,18	2908	-	0,18	317 ↘	24
66	705.23	-71.86	0,18	2908	-	0,18	312 ↘	24
67	755.23	-71.86	0,18	2908	-	0,18	308 ↘	24
68	805.23	-71.86	0,167	2908	-	0,167	305 ↘	22,7
69	855.23	-71.86	0,174	2908	-	0,174	302 ↘	24
70	905.23	-71.86	0,17	2908	-	0,17	300 ↘	24
71	955.23	-71.86	0,163	2908	-	0,163	297 ↘	24
72	1005.23	-71.86	0,157	2908	-	0,157	295 ↘	24
73	-144.77	-21.86	0,186	2908	-	0,186	64 ↙	23,7
74	-94.77	-21.86	0,196	2908	-	0,196	62 ↙	23,8
75	-44.77	-21.86	0,205	2908	-	0,205	59 ↙	24
76	5.23	-21.86	0,21	2908	-	0,21	56 ↙	24
77	55.23	-21.86	0,203	2908	-	0,203	52 ↙	22,4
78	105.23	-21.86	0,22	2908	-	0,22	47 ↙	24
79	155.23	-21.86	0,216	2908	-	0,216	41 ↙	24
80	205.23	-21.86	0,21	2908	-	0,21	35 ↙	24
81	255.23	-21.86	0,2	2908	-	0,2	27 ↙	24
82	305.23	-21.86	0,186	2908	-	0,186	17 ↓	24
83	355.23	-21.86	0,173	2908	-	0,173	7 ↓	24
84	405.23	-21.86	0,165	2908	-	0,165	355 ↓	24
85	455.23	-21.86	0,162	2908	-	0,162	343 ↓	24
86	505.23	-21.86	0,16	2908	-	0,16	333 ↘	23,4

Продолжение таблицы 1.7.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
87	555.23	-21.86	0,17	2908	-	0,17	324 ↘	24
88	605.23	-21.86	0,176	2908	-	0,176	317 ↘	24
89	655.23	-21.86	0,18	2908	-	0,18	311 ↘	24
90	705.23	-21.86	0,174	2908	-	0,174	307 ↘	22,8
91	755.23	-21.86	0,182	2908	-	0,182	303 ↘	24
92	805.23	-21.86	0,18	2908	-	0,18	300 ↘	24
93	855.23	-21.86	0,177	2908	-	0,177	297 ↘	24
94	905.23	-21.86	0,173	2908	-	0,173	295 ↘	24
95	955.23	-21.86	0,167	2908	-	0,167	293 ↘	24
96	1005.23	-21.86	0,16	2908	-	0,16	292 →	24
97	-144.77	28.14	0,187	2908	-	0,187	69 ←	23,4
98	-94.77	28.14	0,2	2908	-	0,2	67 ↙	24
99	-44.77	28.14	0,21	2908	-	0,21	64 ↙	24
100	5.23	28.14	0,215	2908	-	0,215	61 ↙	24
101	55.23	28.14	0,22	2908	-	0,22	58 ↙	24
102	105.23	28.14	0,22	2908	-	0,22	53 ↙	24
103	155.23	28.14	0,22	2908	-	0,22	48 ↙	24
104	205.23	28.14	0,213	2908	-	0,213	41 ↙	24
105	255.23	28.14	0,198	2908	-	0,198	32 ↙	24
106	305.23	28.14	0,18	2908	-	0,18	22 ↓	24
107	355.23	28.14	0,16	2908	-	0,16	9 ↓	23,4
108	405.23	28.14	0,152	2908	-	0,152	355 ↓	24
109	455.23	28.14	0,148	2908	-	0,148	340 ↓	24
110	505.23	28.14	0,154	2908	-	0,154	327 ↘	24
111	555.23	28.14	0,164	2908	-	0,164	317 ↘	24
112	605.23	28.14	0,173	2908	-	0,173	310 ↘	24
113	655.23	28.14	0,167	2908	-	0,167	305 ↘	22,2
114	705.23	28.14	0,186	2908	-	0,186	301 ↘	24
115	755.23	28.14	0,186	2908	-	0,186	298 ↘	24
116	805.23	28.14	0,182	2908	-	0,182	295 ↘	23,7
117	855.23	28.14	0,17	2908	-	0,17	293 ↘	22,8
118	905.23	28.14	0,177	2908	-	0,177	291 →	24
119	955.23	28.14	0,17	2908	-	0,17	289 →	24
120	1005.23	28.14	0,164	2908	-	0,164	288 →	24
121	-144.77	78.14	0,194	2908	-	0,194	74 ←	24
122	-94.77	78.14	0,202	2908	-	0,2	72 ←	24
123	-44.77	78.14	0,21	2908	-	0,21	70 ←	24
124	5.23	78.14	0,217	2908	-	0,217	68 ←	24
125	55.23	78.14	0,215	2908	-	0,215	65 ↙	23,2
126	105.23	78.14	0,224	2908	-	0,224	61 ↙	24
127	155.23	78.14	0,224	2908	-	0,224	55 ↙	24
128	205.23	78.14	0,216	2908	-	0,216	48 ↙	24
129	255.23	78.14	0,194	2908	-	0,194	39 ↙	23,4
130	305.23	78.14	0,174	2908	-	0,174	28 ↙	24
131	355.23	78.14	0,154	2908	-	0,154	14 ↓	24
132	405.23	78.14	0,14	2908	-	0,14	355 ↓	24
133	455.23	78.14	0,134	2908	-	0,134	335 ↘	24
134	505.23	78.14	0,142	2908	-	0,142	318 ↘	24
135	555.23	78.14	0,158	2908	-	0,158	308 ↘	24
136	605.23	78.14	0,17	2908	-	0,17	302 ↘	24
137	655.23	78.14	0,18	2908	-	0,18	297 ↘	24
138	705.23	78.14	0,184	2908	-	0,184	294 ↘	23,4
139	755.23	78.14	0,19	2908	-	0,19	291 →	24
140	805.23	78.14	0,186	2908	-	0,186	289 →	23,7
141	855.23	78.14	0,185	2908	-	0,185	287 →	24
142	905.23	78.14	0,18	2908	-	0,18	286 →	24
143	955.23	78.14	0,175	2908	-	0,175	285 →	24
144	1005.23	78.14	0,167	2908	-	0,167	283 →	24
145	-144.77	128.14	0,194	2908	-	0,194	79 ←	24
146	-94.77	128.14	0,202	2908	-	0,2	78 ←	24
147	-44.77	128.14	0,21	2908	-	0,21	77 ←	24
148	5.23	128.14	0,216	2908	-	0,216	75 ←	24
149	55.23	128.14	0,22	2908	-	0,22	72 ←	24
150	105.23	128.14	0,218	2908	-	0,22	69 ←	23,4

Продолжение таблицы 1.7.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
151	155.23	128.14	0,224	2908	-	0,224	65 ↙	24
152	205.23	128.14	0,22	2908	-	0,22	59 ↙	24
153	255.23	128.14	0,203	2908	-	0,203	50 ↙	24
154	305.23	128.14	0,17	2908	-	0,17	39 ↙	23,4
155	355.23	128.14	0,138	2908	-	0,138	23 ↙	24
156	405.23	128.14	0,116	2908	-	0,116	356 ↓	24
157	455.23	128.14	0,115	2908	-	0,115	325 ↘	24
158	505.23	128.14	0,128	2908	-	0,128	305 ↘	22,8
159	555.23	128.14	0,156	2908	-	0,156	297 ↘	24
160	605.23	128.14	0,163	2908	-	0,163	292 →	22,8
161	655.23	128.14	0,184	2908	-	0,184	289 →	24
162	705.23	128.14	0,192	2908	-	0,192	287 →	24
163	755.23	128.14	0,195	2908	-	0,195	285 →	24
164	805.23	128.14	0,193	2908	-	0,193	283 →	24
165	855.23	128.14	0,19	2908	-	0,19	282 →	24
166	905.23	128.14	0,184	2908	-	0,184	281 →	24
167	955.23	128.14	0,178	2908	-	0,178	280 →	23,9
168	1005.23	128.14	0,166	2908	-	0,166	279 →	23,4
169	-144.77	178.14	0,188	2908	-	0,188	84 ←	23,4
170	-94.77	178.14	0,196	2908	-	0,196	84 ←	23,4
171	-44.77	178.14	0,208	2908	-	0,21	83 ←	24
172	5.23	178.14	0,202	2908	-	0,2	82 ←	22,8
173	55.23	178.14	0,215	2908	-	0,215	81 ←	24
174	105.23	178.14	0,215	2908	-	0,215	79 ←	24
175	155.23	178.14	0,212	2908	-	0,21	77 ←	24
176	205.23	178.14	0,21	2908	-	0,21	72 ←	24
177	255.23	178.14	0,202	2908	-	0,2	65 ↙	24
178	305.23	178.14	0,168	2908	-	0,168	54 ↙	24
179	355.23	178.14	0,116	2908	-	0,116	38 ↙	24
180	405.23	178.14	0,08	2908	-	0,08	0 ↓	24
181	455.23	178.14	0,101	2908	-	0,1	293 ↘	24
182	505.23	178.14	0,135	2908	-	0,135	286 →	24
183	555.23	178.14	0,157	2908	-	0,157	283 →	24
184	605.23	178.14	0,176	2908	-	0,176	281 →	24
185	655.23	178.14	0,188	2908	-	0,188	280 →	23,7
186	705.23	178.14	0,2	2908	-	0,2	279 →	24
187	755.23	178.14	0,2	2908	-	0,2	278 →	24
188	805.23	178.14	0,187	2908	-	0,187	277 →	22,6
189	855.23	178.14	0,193	2908	-	0,193	276 →	24
190	905.23	178.14	0,187	2908	-	0,187	276 →	24
191	955.23	178.14	0,18	2908	-	0,18	275 →	24
192	1005.23	178.14	0,173	2908	-	0,173	275 →	24
193	-144.77	228.14	0,19	2908	-	0,19	90 ←	24
194	-94.77	228.14	0,2	2908	-	0,2	90 ←	24
195	-44.77	228.14	0,204	2908	-	0,204	90 ←	24
196	5.23	228.14	0,208	2908	-	0,21	90 ←	24
197	55.23	228.14	0,207	2908	-	0,207	90 ←	24
198	105.23	228.14	0,202	2908	-	0,2	90 ←	24
199	155.23	228.14	0,19	2908	-	0,19	90 ←	24
200	205.23	228.14	0,173	2908	-	0,173	88 ←	24
201	255.23	228.14	0,16	2908	-	0,16	80 ←	22,8
202	305.23	228.14	0,15	2908	-	0,15	75 ←	18,9
203	355.23	228.14	0,098	2908	-	0,098	65 ↙	17,4
204	405.23	228.14	0,049	2908	-	0,049	260 →	24
205	455.23	228.14	0,1	2908	-	0,1	264 →	24
206	505.23	228.14	0,143	2908	-	0,143	285 →	18
207	555.23	228.14	0,17	2908	-	0,17	270 →	24
208	605.23	228.14	0,193	2908	-	0,193	271 →	24
209	655.23	228.14	0,203	2908	-	0,203	270 →	24
210	705.23	228.14	0,21	2908	-	0,21	270 →	24
211	755.23	228.14	0,21	2908	-	0,21	270 →	24
212	805.23	228.14	0,204	2908	-	0,204	270 →	24
213	855.23	228.14	0,197	2908	-	0,197	270 →	24
214	905.23	228.14	0,19	2908	-	0,19	270 →	24

Продолжение таблицы 1.7.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
215	955.23	228.14	0,184	2908	-	0,184	270 →	24
216	1005.23	228.14	0,176	2908	-	0,176	270 →	24
217	-144.77	278.14	0,19	2908	-	0,19	96 ←	24
218	-94.77	278.14	0,195	2908	-	0,195	96 ←	24
219	-44.77	278.14	0,2	2908	-	0,2	97 ←	24
220	5.23	278.14	0,2	2908	-	0,2	98 ←	24
221	55.23	278.14	0,194	2908	-	0,194	99 ←	23,4
222	105.23	278.14	0,19	2908	-	0,19	101 ←	24
223	155.23	278.14	0,174	2908	-	0,174	104 ←	24
224	205.23	278.14	0,15	2908	-	0,15	109 ←	24
225	255.23	278.14	0,153	2908	-	0,153	97 ←	22,5
226	305.23	278.14	0,145	2908	-	0,145	100 ←	17,8
227	355.23	278.14	0,092	2908	-	0,092	108 ←	16,1
228	405.23	278.14	0,073	2908	-	0,073	226 ↗	24
229	455.23	278.14	0,143	2908	-	0,143	242 ↗	24
230	505.23	278.14	0,197	2908	-	0,197	251 →	24
231	555.23	278.14	0,22	2908	-	0,22	256 →	24
232	605.23	278.14	0,226	2908	-	0,226	259 →	24
233	655.23	278.14	0,217	2908	-	0,217	260 →	23,4
234	705.23	278.14	0,21	2908	-	0,21	262 →	22,6
235	755.23	278.14	0,206	2908	-	0,206	263 →	22,8
236	805.23	278.14	0,196	2908	-	0,196	264 →	22,5
237	855.23	278.14	0,193	2908	-	0,193	264 →	23,1
238	905.23	278.14	0,193	2908	-	0,193	265 →	24
239	955.23	278.14	0,186	2908	-	0,186	265 →	24
240	1005.23	278.14	0,177	2908	-	0,177	266 →	24
241	-144.77	328.14	0,186	2908	-	0,186	101 ←	24
242	-94.77	328.14	0,19	2908	-	0,19	102 ←	24
243	-44.77	328.14	0,194	2908	-	0,194	104 ←	24
244	5.23	328.14	0,196	2908	-	0,196	105 ←	24
245	55.23	328.14	0,192	2908	-	0,192	108 ←	24
246	105.23	328.14	0,183	2908	-	0,183	111 ←	24
247	155.23	328.14	0,167	2908	-	0,167	116 ↖	24
248	205.23	328.14	0,147	2908	-	0,147	122 ↖	24
249	255.23	328.14	0,136	2908	-	0,136	116 ↖	23,2
250	305.23	328.14	0,119	2908	-	0,12	124 ↖	20,6
251	355.23	328.14	0,103	2908	-	0,103	165 ↑	24
252	405.23	328.14	0,112	2908	-	0,112	205 ↗	24
253	455.23	328.14	0,16	2908	-	0,16	221 ↗	24
254	505.23	328.14	0,22	2908	-	0,22	233 ↗	24
255	555.23	328.14	0,25	2908	-	0,25	242 ↗	24
256	605.23	328.14	0,246	2908	-	0,246	247 ↗	24
257	655.23	328.14	0,236	2908	-	0,236	251 →	24
258	705.23	328.14	0,23	2908	-	0,23	254 →	24
259	755.23	328.14	0,22	2908	-	0,22	256 →	24
260	805.23	328.14	0,21	2908	-	0,21	257 →	24
261	855.23	328.14	0,203	2908	-	0,203	258 →	24
262	905.23	328.14	0,194	2908	-	0,194	259 →	24
263	955.23	328.14	0,186	2908	-	0,186	260 →	24
264	1005.23	328.14	0,17	2908	-	0,17	261 →	23,3
265	-144.77	378.14	0,182	2908	-	0,182	106 ←	24
266	-94.77	378.14	0,187	2908	-	0,187	108 ←	24
267	-44.77	378.14	0,19	2908	-	0,19	110 ←	24
268	5.23	378.14	0,18	2908	-	0,18	112 ←	22,8
269	55.23	378.14	0,188	2908	-	0,188	116 ↖	24
270	105.23	378.14	0,18	2908	-	0,18	120 ↖	24
271	155.23	378.14	0,168	2908	-	0,168	125 ↖	24
272	205.23	378.14	0,153	2908	-	0,153	132 ↖	24
273	255.23	378.14	0,144	2908	-	0,144	140 ↖	24
274	305.23	378.14	0,142	2908	-	0,142	153 ↖	24
275	355.23	378.14	0,139	2908	-	0,14	171 ↑	24
276	405.23	378.14	0,146	2908	-	0,146	191 ↑	24
277	455.23	378.14	0,177	2908	-	0,177	208 ↗	24
278	505.23	378.14	0,217	2908	-	0,217	221 ↗	24

Продолжение таблицы 1.7.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
279	555.23	378.14	0,24	2908	-	0,24	230 ↗	24
280	605.23	378.14	0,245	2908	-	0,245	237 ↗	24
281	655.23	378.14	0,24	2908	-	0,24	242 ↗	24
282	705.23	378.14	0,223	2908	-	0,223	246 ↗	22,8
283	755.23	378.14	0,223	2908	-	0,223	249 →	24
284	805.23	378.14	0,213	2908	-	0,213	251 →	24
285	855.23	378.14	0,204	2908	-	0,204	253 →	24
286	905.23	378.14	0,195	2908	-	0,195	254 →	24
287	955.23	378.14	0,186	2908	-	0,186	256 →	24
288	1005.23	378.14	0,177	2908	-	0,177	257 →	24
289	-144.77	428.14	0,18	2908	-	0,18	111 ←	24
290	-94.77	428.14	0,182	2908	-	0,182	113 ↖	24
291	-44.77	428.14	0,185	2908	-	0,185	116 ↖	24
292	5.23	428.14	0,187	2908	-	0,187	119 ↖	24
293	55.23	428.14	0,185	2908	-	0,185	122 ↖	24
294	105.23	428.14	0,17	2908	-	0,17	127 ↖	22,8
295	155.23	428.14	0,17	2908	-	0,17	133 ↖	24
296	205.23	428.14	0,162	2908	-	0,162	140 ↖	24
297	255.23	428.14	0,157	2908	-	0,157	148 ↖	24
298	305.23	428.14	0,155	2908	-	0,155	159 ↑	23,4
299	355.23	428.14	0,16	2908	-	0,16	173 ↑	24
300	405.23	428.14	0,17	2908	-	0,17	187 ↑	24
301	455.23	428.14	0,19	2908	-	0,19	201 ↑	24
302	505.23	428.14	0,21	2908	-	0,21	212 ↗	24
303	555.23	428.14	0,23	2908	-	0,23	221 ↗	24
304	605.23	428.14	0,234	2908	-	0,234	229 ↗	23,4
305	655.23	428.14	0,24	2908	-	0,24	234 ↗	24
306	705.23	428.14	0,23	2908	-	0,23	239 ↗	24
307	755.23	428.14	0,22	2908	-	0,22	242 ↗	24
308	805.23	428.14	0,21	2908	-	0,21	245 ↗	24
309	855.23	428.14	0,202	2908	-	0,2	248 →	24
310	905.23	428.14	0,194	2908	-	0,194	249 →	24
311	955.23	428.14	0,184	2908	-	0,184	251 →	23,8
312	1005.23	428.14	0,175	2908	-	0,175	253 →	24
313	-144.77	478.14	0,174	2908	-	0,174	116 ↖	24
314	-94.77	478.14	0,18	2908	-	0,18	118 ↖	24
315	-44.77	478.14	0,18	2908	-	0,18	121 ↖	24
316	5.23	478.14	0,183	2908	-	0,183	124 ↖	24
317	55.23	478.14	0,183	2908	-	0,183	128 ↖	24
318	105.23	478.14	0,18	2908	-	0,18	133 ↖	24
319	155.23	478.14	0,176	2908	-	0,176	139 ↖	24
320	205.23	478.14	0,17	2908	-	0,17	146 ↖	24
321	255.23	478.14	0,167	2908	-	0,167	154 ↖	24
322	305.23	478.14	0,167	2908	-	0,167	164 ↑	24
323	355.23	478.14	0,167	2908	-	0,167	174 ↑	23,4
324	405.23	478.14	0,18	2908	-	0,18	186 ↑	24
325	455.23	478.14	0,194	2908	-	0,194	197 ↑	24
326	505.23	478.14	0,207	2908	-	0,207	207 ↗	23,7
327	555.23	478.14	0,21	2908	-	0,21	215 ↗	22,2
328	605.23	478.14	0,23	2908	-	0,23	222 ↗	23,8
329	655.23	478.14	0,23	2908	-	0,23	228 ↗	23,8
330	705.23	478.14	0,226	2908	-	0,226	233 ↗	24
331	755.23	478.14	0,217	2908	-	0,217	237 ↗	24
332	805.23	478.14	0,21	2908	-	0,21	240 ↗	24
333	855.23	478.14	0,2	2908	-	0,2	243 ↗	24
334	905.23	478.14	0,192	2908	-	0,192	245 ↗	24
335	955.23	478.14	0,183	2908	-	0,183	247 ↗	24
336	1005.23	478.14	0,168	2908	-	0,168	248 →	23,4
337	-144.77	528.14	0,17	2908	-	0,17	120 ↖	24
338	-94.77	528.14	0,174	2908	-	0,174	123 ↖	24
339	-44.77	528.14	0,168	2908	-	0,168	126 ↖	22,8
340	5.23	528.14	0,18	2908	-	0,18	129 ↖	24
341	55.23	528.14	0,18	2908	-	0,18	133 ↖	24
342	105.23	528.14	0,18	2908	-	0,18	138 ↖	24

Продолжение таблицы 1.7.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
343	155.23	528.14	0,18	2908	-	0,18	144 ↖	24
344	205.23	528.14	0,177	2908	-	0,177	150 ↖	24
345	255.23	528.14	0,175	2908	-	0,175	158 ↑	24
346	305.23	528.14	0,176	2908	-	0,176	166 ↑	24
347	355.23	528.14	0,18	2908	-	0,18	175 ↑	24
348	405.23	528.14	0,188	2908	-	0,188	185 ↑	24
349	455.23	528.14	0,2	2908	-	0,2	194 ↑	24
350	505.23	528.14	0,2	2908	-	0,2	203 ↗	22,8
351	555.23	528.14	0,22	2908	-	0,22	210 ↗	24
352	605.23	528.14	0,224	2908	-	0,224	217 ↗	24
353	655.23	528.14	0,223	2908	-	0,223	223 ↗	24
354	705.23	528.14	0,22	2908	-	0,22	228 ↗	24
355	755.23	528.14	0,21	2908	-	0,21	232 ↗	24
356	805.23	528.14	0,204	2908	-	0,204	235 ↗	23,9
357	855.23	528.14	0,197	2908	-	0,197	238 ↗	24
358	905.23	528.14	0,19	2908	-	0,19	241 ↗	24
359	955.23	528.14	0,18	2908	-	0,18	243 ↗	24
360	1005.23	528.14	0,17	2908	-	0,17	245 ↗	24
361	-144.77	578.14	0,165	2908	-	0,165	124 ↖	24
362	-94.77	578.14	0,17	2908	-	0,17	127 ↖	24
363	-44.77	578.14	0,172	2908	-	0,172	130 ↖	23,8
364	5.23	578.14	0,176	2908	-	0,176	134 ↖	24
365	55.23	578.14	0,177	2908	-	0,177	138 ↖	24
366	105.23	578.14	0,17	2908	-	0,17	142 ↖	22,8
367	155.23	578.14	0,18	2908	-	0,18	148 ↖	24
368	205.23	578.14	0,18	2908	-	0,18	154 ↖	24
369	255.23	578.14	0,18	2908	-	0,18	161 ↑	24
370	305.23	578.14	0,183	2908	-	0,183	168 ↑	24
371	355.23	578.14	0,187	2908	-	0,187	176 ↑	24
372	405.23	578.14	0,193	2908	-	0,193	184 ↑	24
373	455.23	578.14	0,2	2908	-	0,2	192 ↑	24
374	505.23	578.14	0,207	2908	-	0,207	200 ↑	24
375	555.23	578.14	0,212	2908	-	0,21	207 ↗	24
376	605.23	578.14	0,215	2908	-	0,215	213 ↗	24
377	655.23	578.14	0,214	2908	-	0,214	218 ↗	24
378	705.23	578.14	0,21	2908	-	0,21	223 ↗	24
379	755.23	578.14	0,205	2908	-	0,205	227 ↗	24
380	805.23	578.14	0,193	2908	-	0,193	231 ↗	23,3
381	855.23	578.14	0,192	2908	-	0,192	234 ↗	24
382	905.23	578.14	0,184	2908	-	0,184	237 ↗	24
383	955.23	578.14	0,175	2908	-	0,175	239 ↗	24
384	1005.23	578.14	0,166	2908	-	0,166	241 ↗	24
385	-144.77	628.14	0,16	2908	-	0,16	128 ↖	24
386	-94.77	628.14	0,165	2908	-	0,165	131 ↖	24
387	-44.77	628.14	0,17	2908	-	0,17	134 ↖	24
388	5.23	628.14	0,172	2908	-	0,172	137 ↖	24
389	55.23	628.14	0,174	2908	-	0,174	141 ↖	24
390	105.23	628.14	0,176	2908	-	0,176	146 ↖	24
391	155.23	628.14	0,177	2908	-	0,177	151 ↖	24
392	205.23	628.14	0,17	2908	-	0,17	157 ↖	22,8
393	255.23	628.14	0,18	2908	-	0,18	163 ↑	24
394	305.23	628.14	0,184	2908	-	0,184	170 ↑	24
395	355.23	628.14	0,187	2908	-	0,187	177 ↑	24
396	405.23	628.14	0,19	2908	-	0,19	184 ↑	23,7
397	455.23	628.14	0,197	2908	-	0,197	191 ↑	24
398	505.23	628.14	0,2	2908	-	0,2	197 ↑	24
399	555.23	628.14	0,205	2908	-	0,205	204 ↗	24
400	605.23	628.14	0,206	2908	-	0,206	209 ↗	24
401	655.23	628.14	0,205	2908	-	0,205	215 ↗	24
402	705.23	628.14	0,198	2908	-	0,198	219 ↗	23,4
403	755.23	628.14	0,2	2908	-	0,2	223 ↗	24
404	805.23	628.14	0,193	2908	-	0,193	227 ↗	24
405	855.23	628.14	0,184	2908	-	0,184	230 ↗	23,7
406	905.23	628.14	0,178	2908	-	0,178	233 ↗	24

Продолжение таблицы 1.7.6

№	Координаты		Расчетная концентрация		Фон, д.ПДК	Вклад предприятия, д.ПДК	Ветер	
	Х	У	д.ПДК	код ЗВ			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
407	955.23	628.14	0,17	2908	-	0,17	235 ↗	24
408	1005.23	628.14	0,16	2908	-	0,16	238 ↗	24
409	-144.77	678.14	0,155	2908	-	0,155	131 ↖	24
410	-94.77	678.14	0,16	2908	-	0,16	134 ↖	24
411	-44.77	678.14	0,165	2908	-	0,165	137 ↖	24
412	5.23	678.14	0,17	2908	-	0,17	141 ↖	24
413	55.23	678.14	0,17	2908	-	0,17	145 ↖	24
414	105.23	678.14	0,173	2908	-	0,173	149 ↖	24
415	155.23	678.14	0,175	2908	-	0,175	154 ↖	24
416	205.23	678.14	0,177	2908	-	0,177	159 ↑	24
417	255.23	678.14	0,18	2908	-	0,18	165 ↑	24
418	305.23	678.14	0,182	2908	-	0,182	171 ↑	24
419	355.23	678.14	0,185	2908	-	0,185	177 ↑	24
420	405.23	678.14	0,19	2908	-	0,19	183 ↑	24
421	455.23	678.14	0,188	2908	-	0,188	189 ↑	23,4
422	505.23	678.14	0,196	2908	-	0,196	196 ↑	24
423	555.23	678.14	0,198	2908	-	0,198	201 ↑	24
424	605.23	678.14	0,2	2908	-	0,2	207 ↗	24
425	655.23	678.14	0,197	2908	-	0,197	212 ↗	24
426	705.23	678.14	0,196	2908	-	0,196	216 ↗	24
427	755.23	678.14	0,19	2908	-	0,19	220 ↗	24
428	805.23	678.14	0,186	2908	-	0,186	224 ↗	24
429	855.23	678.14	0,18	2908	-	0,18	227 ↗	24
430	905.23	678.14	0,17	2908	-	0,17	230 ↗	24
431	955.23	678.14	0,164	2908	-	0,164	232 ↗	24
432	1005.23	678.14	0,157	2908	-	0,157	234 ↗	24

Ситуационная карта-схема района размещения предприятия, с нанесенными изолиниями расчётных концентраций, выраженных в долях ПДК, по расчетной площадке № 1 приведена в масштабе **1:8000** на рисунке 1.7.1.

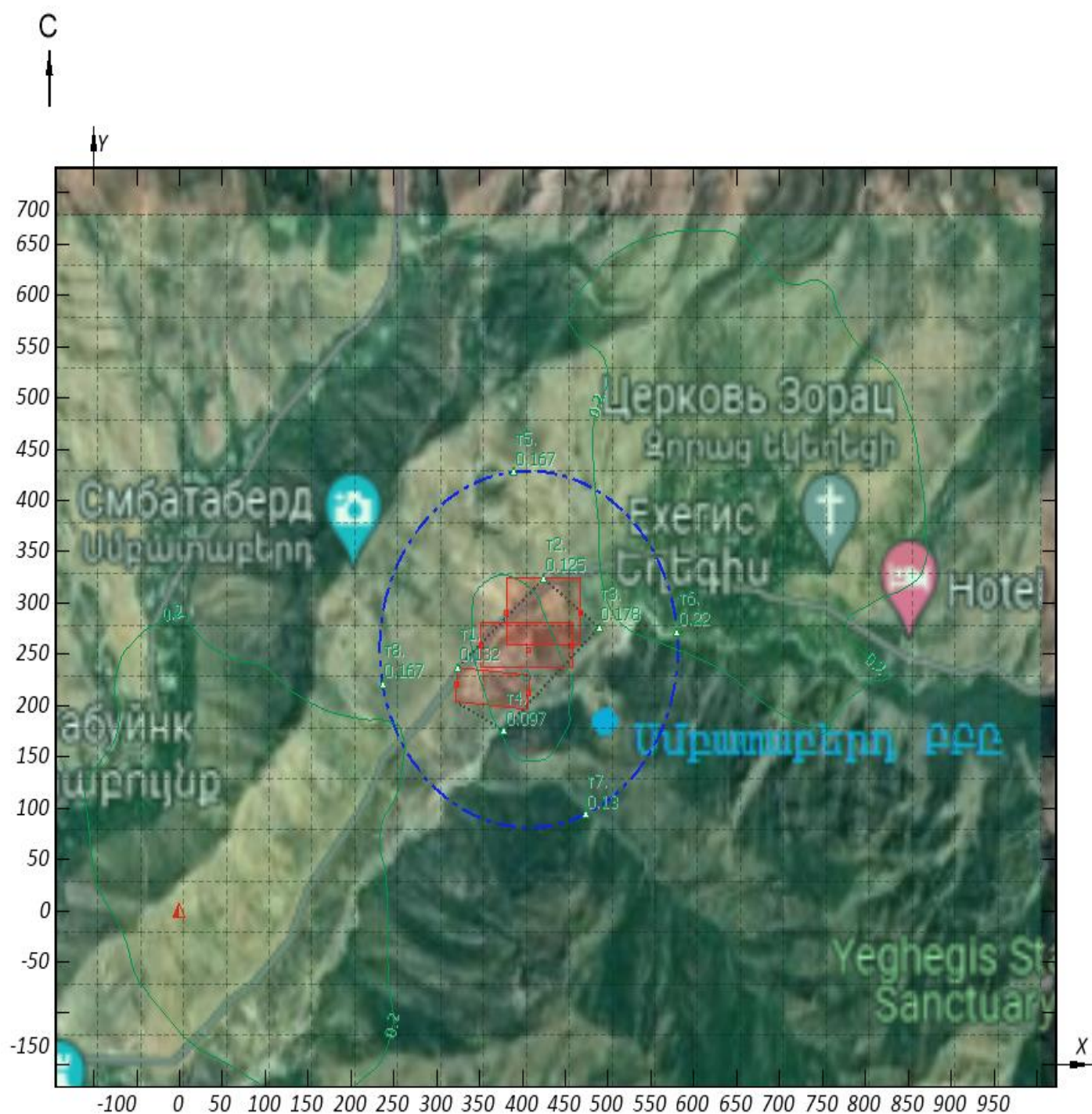


Рисунок 1.7.1 - Вариант № 1; Расчетная площадка №1

