



«ՆՅՈՒԹԱ» ՍՊԸ

ՀՀ ԱՐԱՐԱՏԻ ՄԱՐԶԻ «ՆՅՈՒԹԱ 4» ՏԵՂԱՄԱՍԻ
ՏՐԱՎԵՐՏԻՆՆԵՐԻ ԵՎ ԿԱՎԵՐԻ ՀԱՆՔԱԿԱՅՐ
ՎՆԱՍԱԿԱՐ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՍԱՀՄԱՆԱՅԻՆ ԹՈՒՅԼԱՏՐԵԼԻ
ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ(ՍԹԱ) ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐԻ
ՆԱԽԱԳԻԾ



ԿԱՏԱՐՈՂՆԵՐԻ ՑՈՒՑԱԿ

Պաշտոնը	Ազգանուն
Մասնագետ	Օ. Աղաջանյան /արտանետման աղբյուրների, հաշվառում ՍԹԱ նախագծի մշակում
Համակարգչային հաշվարկ	Գ. Հարոյան

<< Նյութա>> ՍՊՈ

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

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:

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

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

Արտանետման աղբյուրներից արտանետվող վնասակար նյութերն են

	Արտանետումների քանակը տ/տարի	Միջին օրական ՍԹԱ մգ/մ ³	ՕՊՕ մլդ. մ ³
Փոշի անօրգանական (SiO ₂ 20-50%)	8.901	0.1	89.01
Ածխածնի օքսիդ	1.116	3.0	0.37
Ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի հաշվարկով)	2.166	0.04	54.15
Ածխաջրածիններ (սահմանային)	0.486	1.0	0.486
Կախված մասնիկներ (մոխիր)	0.174	0.15	1.16
Ընդամենը			145.176

Քանի որ ընկերության արտանետումները մեկ տարում զգալիորեն գերազանցում են 2 մլդ.մ³ չափանիշը և կազմում է՝ 145.176 մլդ. մ³/տարի , ուստի ընկերությունը պետք է մշակի սահմանային թույլատրելի արտանետումների (ՍԹԱ) նորմատիվների նախագիծ (արտանետման աղբյուրների, կամ աղբյուրների խմբերի համար:

Այս աշխատանքում ներկայացված է՝ «Նյուլիթա» ՍՊԸ Արարատի տրավերտինների և կավերի հանքավայրի արտանետման անշարժ աղբյուրները և հաշվառվել է մթնոլորտ արտանետվող վնասակար նյութերը:

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

Այս աշխատանքի մշակման համար հիմք են հանդիսացել՝ «Մթնոլորտային օդի պահպանության մասին» ՀՀ օրենքը

«Մթնոլորտային օդն աղտոտող (վնասակար) նյութերի սահմանային թույլատրելի արտանետումների նորմատիվների նախագծերի մշակման և սահմանային թույլատրելի արտանետումների նորմատիվների նախագիծ ներկայացրած իրավաբանական անձանց և ձեռնարկատիրական գործունեությամբ զբաղվող ֆիզիկական անձանց արտանետման թույլտվությունների տրամադրման կամ մերժման, կամ ուժը կորցրած ճանաչելու մասին կարգը հաստատելու մասին» ՀՀ Կառավարության 4 հունվարի 2024 թվականի N 32 -Ն որոշումը:

ՍԹԱ նորմատիվների նախագիծը գիտա-տեխնիկական 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 սահմանիված չափանիշները գերազանցող գետնամերձ խտություններ:

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

«Նյուլիթա» ՍՊԸ նախատեսված է Արարատի տրավերտինների և կավերի հանքավայրի շահագործման և օգտակար հանածոյի արդյունահանման համար:

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

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

Հաշվառումներից պարզվել է, որ գործում են մթնոլորտի աղտոտմանը մասնակցող արտանետման 2 աղբյուրներ, որտեղից արտանետվում են հինգ տեսակ վնասակար նյութեր՝

- անօրգանական փոշի – 8.901 տ/տարի,
- ածխածնի օքսիդ- 1.116 տ/տարի
- ազոտի օքսիդ (երկօքսիդի հաշվարկով) - 2.166 տ/տարի
- ածխաջրածիններ – 0.486 տ/տարի
- կախված մասնիկներ (մոխիր) – 0.174տ/տարի

Արտանետումների ընդհանուր քանակը կազմում է - 12.843 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` կոնցենտրացիան, ինչպես նաև աղտոտող նյութերի գետնամերձ կոնցենտրացիաները չեն գերազանցում այդ նյութերի ՍԹԿ-ները, այդ պատճառով արտանետումները նվազեցնող միջոցառումներ չի նախատեսվում նախագծում, ինչպես նաև դրա համար անհրաժեշտ ծախսեր չեն նախատեսված:

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:

Ներկայացված նյութերի ՍԹԱ նորմատիվներին հասնելու ժամկետը համարվում է նախաձագիծը հաստատելուց հետո:

Կազմակերպության կողմից արտանետումների հետևանքով շրջակա միջավայրին հասցվելիք վնասը կազմում է` - 474636 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`

$$U = \sum Cq \cdot \Phi_8 \cdot \sum \Psi_i \cdot \rho_i$$

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),

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

Φ_8 –ն փոխադրման ցուցանիշն է հաստատուն է $\Phi_8 = 1000$ դրամ

ρ_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՝ $Ք_i = q(3SU_i - 2U\theta_i)$ որտեղ՝

U θ_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՝

Ածխածնի օքսիդ $U_{CO_2}=1$; 1.116 տ/տարի,

$U_{CO} = 4 \times 1000 \times (3 \times 1.116 - 2 \times 1.116) = 4464$ դրամ

Ազոտի օքսիդ $U_{NO_x}=12,5$; 2.166 տ/տարի,

$U_{NO_x} = 4 \times 1000 \times (3 \times 2.166 - 2 \times 2.166) = 108300$ դրամ

Փոշի անօրգանական (SiO₂ 20-70%)՝ $U_{SiO_2}=10$; 8.901 տ/տարի

$U_{անօրգ.փոշի} = 4 \times 1000 \times (3 \times 8.901 - 2 \times 8.901) = 356040$ դրամ

Ածխաջրածիններ $U_{CH_4}=3$; 0.486 տ/տարի,

$U_{ածխաջր} = 4 \times 1000 \times (3 \times 0.486 - 2 \times 0.486) = 5832$ դրամ

Ընդամենը՝ $U = 4464 + 108300 + 356040 + 5832 = 474636$ դրամ

Հաշվարկում չի ընդգրկվել կախված մասնիկներ՝ մոխիրը 0.174տ/տարի, քանի որ մոխրի համար համեմատական վնասակարությունն արտահայտող մեծությունը բացակայում է:

<u>1. Տիրույթներ</u>	<u>1</u>
<u>2. Կատարողների ցուցակ</u>	<u>2</u>
<u><< Նյուլիթա >> ՍՊԸ արտանետումների առավելագույն նախագծային ցուցանիշների հիման վրա հաշվարկված օդի պահանջվող օգտագործումը (ՕՊՕ)</u>	<u>3</u>
<u>3. Անոտացիա</u>	<u>4-6</u>
<u>4. Բովանդակություն</u>	<u>7</u>
<u>5. Տնտեսվարող սուբյեկտի մասին ընդհանուր տեղեկություններ</u>	<u>8</u>
<u>Կազմակերպության իրավաբանական անձանց պետական ռեգիստրի գրանցման վկայական</u>	<u>9-10</u>
<u>Տնտեսվարող սուբյեկտի քարտեզ - սխեման</u>	<u>11</u>
<u>Տնտեսվարող սուբյեկտի տեղանքի իրավիճակային քարտեզը</u>	<u>12</u>
<u>6. Տնտեսվարող սուբյեկտի բնութագիրը որպես մթնոլորտային օդն աղտոտող աղբյուր</u>	<u>13-14</u>
<u>Մթնոլորտ արտանետվող աղտոտող նյութերի անվանացանկը (աղ. 1)</u>	<u>15</u>
<u>Ջարկային արտանետումների բնութագիրը (աղ. 2)</u>	<u>15</u>
<u>ՍԹԱ նորմատիվների հաշվարկի համար անհրաժեշտ աղտոտող նյութերի պարամետրերը (աղ. 3)</u>	<u>16-17</u>
<u>7. Վնասակար նյութերի արտանետումների ցրման հաշվարկը</u>	<u>18</u>
<u>ա/ Օթերևութաբանական բնութագիրը և գործակիցները, որոնք բնորոշում են բնակելի տարածքի մթնոլորտում վնասակար նյութերի ցրման պայմանները (աղ. 4)</u>	<u>18</u>
<u>բ/ Առավելագույն գետնամերձ կոնցենտրացիաներ, աղյուսակ 5</u>	<u>19</u>
<u>8. ՍԹԱ նորմատիվների որոշումը, արտանետումների չափաբանակների առաջարկը</u>	<u>19</u>
<u>ՍԹԱ նորմատիվներ հասնելու միջոցառումների ծրագիրը</u>	<u>19</u>
<u>9. Անշարժ աղբյուրներից աղտոտող նյութեր մթնոլորտ արտանետելու չափաբանակներ, արտանետման թույլտվություններ (աղ. 6)</u>	<u>20</u>
<u>10. Անբարենպաստ կլիմայական պայմանների ժամանակ սարտանետումների կարգավորման միջոցառումներ</u>	<u>21</u>
<u>11. Գրականության ցանկ</u>	<u>22</u>

Հավելվածներ

1. Ռելիեֆի գործակիցը - 23
2. Ֆոնային աղտոտվածության տվյալներ - 24
3. Մեքենայական հաշվարկ - 25 -64

5. ՏՆՏԵՍՎԱՐՈՂ ՍՈՒԲՅԵԿՏԻ ՄԱՍԻՆ ԸՆԴՀԱՆՈՒՐ ՏԵՂԵԿՈՒԹՅՈՒՆՆԵՐ

<< Նյութիթա >> ՍՊԸ նախատեսված է Արարատի տրավերտինների և կավերի հնքավայրի շահագործման և օգտակար հանածայի արդյունահանման համար:

<< Նյութիթա -4>> տեղամասից << Նյութիթա >> ՍՊԸ -ին տրամադրվել է **2.43 հա տարածք**:

Հանքավայրը գտնվում է Արարատ քաղաքից 4.3 կմ հյուսիս-արևելք, Գոռավան գյուղից 3.1 կմ հարավ : Մոտակա բնակավայրերն են Արարատ , Վեդի քաղաքները և Վանաշեն, Գոռավան, Ավշար գյուղերը: Հանքավայրի տարածքը զուրկ է բուսականությունից :

Հանքավայրի ամբողջ տարածքը ազատ է շինարարական կառույցներից, արոտավայրեր և գյուղատնտեսական մշակաման ցանքատարածքներ չկան: Շրջակայքում չկան հիվանդանոց, դպրոց, մանկապարտեզ , հյուրանոց և այլն :

Համաձայն 245-71 սանիտարական նորմերի, ոչ մետաղական հանքերի համար ՍՊԸ-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` 51.110.00705 , տրված է 01.12.2003թ. :

Գտնվելու վայրը` - Արարատի տրավերտինների և կավերի հանքավայր

Արին Բերդի /17/19 էրեբունի,0053 Երևան, Հայաստան

Իրավաբանական հասցե – Արմենակյան Փ/Շ/125/17բն. Նորք Մարաշ0009 Երևան Հայաստան :

:



ՀԱՅԱՍՏԱՆԻ ՀԱՆՐԱՊԵՏՈՒԹՅՈՒՆ
ԱՐԳԱՐԱՂԱՏՈՒԹՅԱՆ ՆԱԽԱՐԱՐՈՒԹՅՈՒՆ
ԻՐԱՎԱՔԱՆԱԿԱՆ ԱՆՁԱՆՑ ՊԵՏԱԿԱՆ ՈՒԳԻՍՏՐ

ՊԵՏԱԿԱՆ ՄԻՈՒՆՍԿԱՆ ԳՐԱՆՑԱՄԱՏՅԱՆԻՑ ՔՐԵՎԱԾՔ առ 2024-06-27

«ՆՅՈՒԹԱ»

Սահմանափակ պատասխանատվությամբ ընկերություն (ՍՊԸ)

Գրանցման համար 51.110.00705

Հիմնադրման տարի 2003

Գրանցման ամսաթիվ 2003-12-01

Գործունեության ժամկետ Անժամկետ

Կարգավիճակ

Իրականության անձի լուծարման գործընթացում գտնվելու կամ գործունեության (գործարարական) դադարման ժամին պետական փաստաթղթերի կամ փաստաթղթերի միջոցով տեղեկություններ գրանցված չեն:

Իրավաբանական անձի ծանկազիր (ՅԿԴ) 39068497

Հարկ վճարողի հաշվառման համար (ՀՎՀՀ) 04109358

Սոցիալական վնասների պարտավորությունների անձնական հաշվի ըստի համար (Աստիճակային ծանկազիր) 7110705

Է. ֆուտ -

Կարգ -

Գտնվելու վայրը

Հասցի ԱՐԻՆ ԲԵՐԴԻ / 17/19 ԵՐԵՎԱՆԻ 0053 ԵՐԵՎԱՆԻ ԵՐԵՎԱՆԻ ՀԱՅԱՍՏԱՆ

Հեռախոս 000000

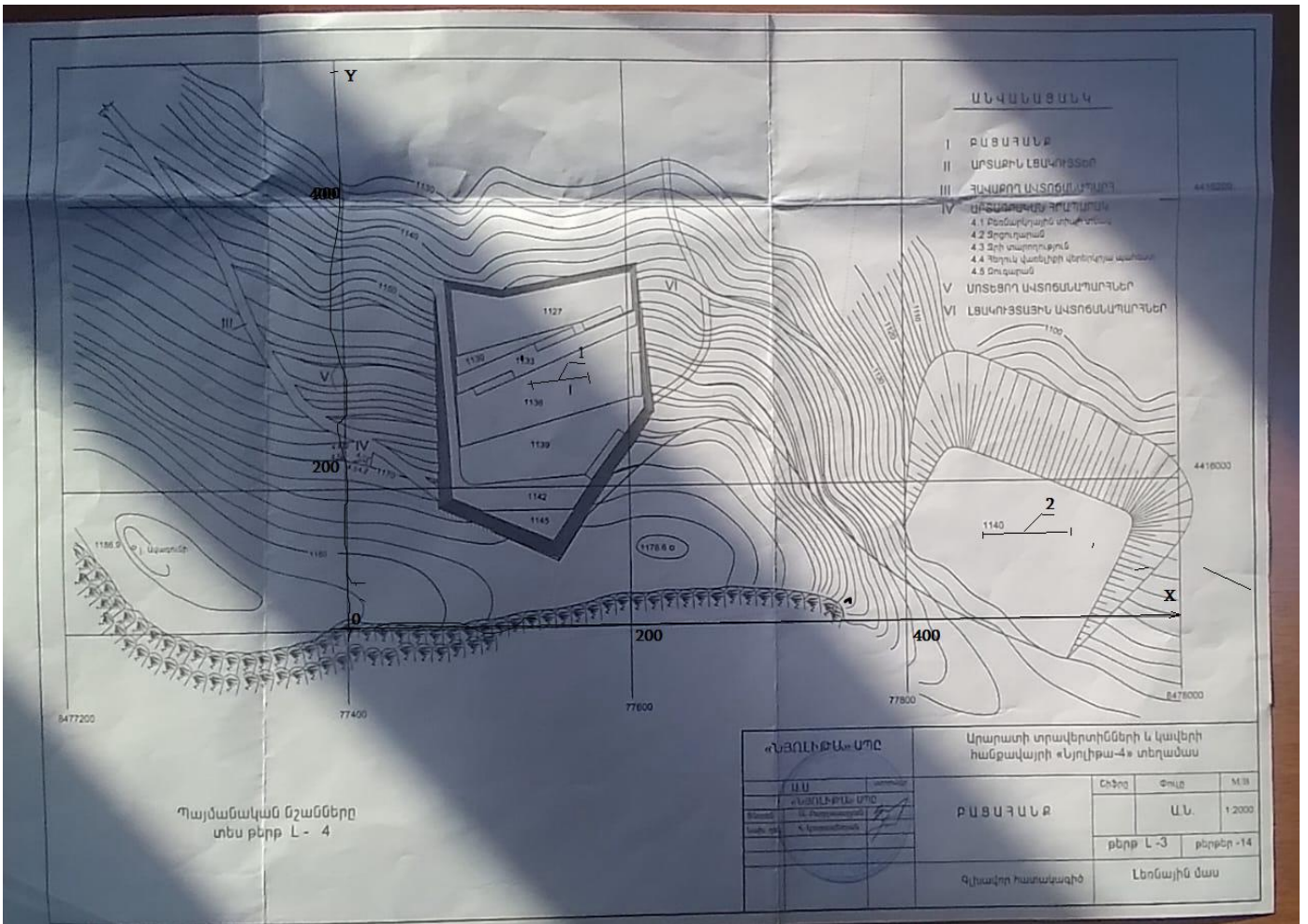
Գործադիր մարմնի կազմը

Անուն Ազգանուն ՆԱՐԵԿ ՀՈՎՀԱՆՆԻՍՅԱՆ ՀՐԱԶԻԿԻ

Անձնագրային տվյալներ 003117017 2015-06-16 005

Հասցի ԱՐՄԵՆԱԿԱՆ Փ. / Ե / 125 / 17 ՔԼ. ՆՈՐԹ-ՄԱՐԱԾ 0009 ԵՐԵՎԱՆԻ ԵՐԵՎԱՆԻ ՀԱՅԱՍՏԱՆ





<< ՆՅՈՒԼԻԹԱ >> ՍՊԸ

Քարտեզ – սխեմա մթնոլորտ արտանետող արտանետման
աղբյուրների նշումով



<< ՆՅՈՒԻԹԱ >> ՄՊԸ

տեղանքի իրավիճակային քարտեզը

Տարածքում գտնվող կառույցների նշումով

6. ՏՆՏԵՍԱՎԱՐՈՂ ՍՈՒԲՅԵԿՏԻ ԲՆՈՒԹԱԳԻՐԸ ՈՐՊԵՍ ՄԹՆՈՒՈՐՏՆ ԱՂՏՈՏՈՂ ԱՂԲՅՈՒՐ

<< Նյուլիթա >> ՍՊԸ նախատեսված է Արարատի տրավերտինների և կավերի հնքավայրի շահագործման և օգտակար հանածայի արդյունահանման համար: Տրավերտինները դեղնամոխրագույն, բաց մոխրագույն հիմնականում հոծ , միաձույլ , մանրա և միջահատիկ ծակոտկեն, խոռոչավոր ապարներ են: Տրավերտինները նախատեսված են երեսպատման բլոկների և ճարտարապետա-շինարարական իրերի արտադրության համար, իսկ թափոնները կարող են հումք հանդիսանալ պորտլանդ ցեմենտի արտադրության համար:

Հանքավայրի շահագործումը կատարվում է բաց լեռնային եղանակով : Բացահանքում օգտակար հանածոյի արդյունահանումը իրականացվում է առանց հորատապայթեցման աշխատանքների՝ էքսկավատոր ավտոինքնաթափ լեռնային համալիրի միջոցով: Հանքավայրի շահագործման համար ընդունված է միակողմանի ընդերկայնական ընթացքաշարքերով մշակման համակարգ՝ մակաբացման ապարներն արտաքին լցակույտ տեղափոխելով : Միաքարի արդյունահանումը կատարվում է ,, Վիկտորիա,, մակնիշի կտրիչաշղթայավոր քարհատ մեքենայի միջոցով կատարվում է տարբեր ուղղություններով հատումներ : Բլոկների հեռացումը հանքախորշից կատարվում է բուլդոզերի միջոցով մինչև 5-10մ հեռավորության վրա և կուտակվում, այնուհետև ապրանքային բլոկները ավտոմոբիլային կռունկի միջոցով բարձրվում է ինքնաթափի մեջ և տեղափոխվում քարամշակման արտադրամաս:

Այդ գործընթացներից արտանետվում է անօրգանական փոշի):

Լցակույտի առաջացումը կատարվում է բուլդոզերի միջոցով: Մակաբացման ապարները բաղկացած հողաբուսական ապարներով, բուլդոզերի միջոցով կուտակվում են , այնուհետև բարձրվում է ինքնաթափի մեջ և տեղափոխվում բացահանքի արևելյան մասում : Հետագայում հանքի շահագործումից հետո ներքին լցակույտ ձևավորելու համար լցվում են մակաբացման ապարները , հողաբուսական շերտը փռվում և հարթեցվում են : Այդ գործընթացից առաջանում է անօրգանական փոշի (N2 աղբյուր)::

Հանքավայրի շահագործման ժամանակ օդային ավազանի աղտոտման աղբյուր են հանդիսանում՝ բուլդոզերի, էքսկավատորի, ավտոինքնաթափի ներքին այրման շարժիչներից արտազատվող վնասակար նյութերը՝ ածխածնի, ազոտի օքսիդներ, ածխաջրածիններ, մոխիր, ինչպես նաև աշխատանքային գործոններից առաջացած անօրգանական փոշիները , որոնք արտանետվում են N1 և N2 աղբյուրներից

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

Ածխածնի օքսիդ - 18.6 գ/կգ

Ազոտի օքսիդներ – 36.1 գ/կգ

Ածխաջրածիններ – 8.1 գ/կգ

Կախված մասնիկներ /մոխիր/ - 2.9 գ/կգ

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

$$ESO_2 = 2 \sum K_s \cdot b , \text{ որտեղ`}$$

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` 50 մգ/կգ, համձայն ԵՆ-590-2004 ստանդարտի մինչև 2009թ., իսկ 2010թ. 10 մգ/կգ: Այս նորմատիվով ծծմբային անհիդրիդի արտանետումները հաշվարկելիս ստացվում են շատ փոքր քանակներ` 10^{-5} միջով , այդ պատճառով ծծմբային անհիդրիդի արտանետումները հաշվարկում չեն ընդգրկված:

Տարեկան կիրառվում է 60.0 տ/տարի դիզելային վառելիք:

Բացահանքի տարեկան արտադրողականությունը ըստ կորզվող պաշարի կազմում են 21986 մ³ :

Արտանետումների աղբյուրները բաց արտադրական մակերեսներ են, որոնց հագեցումը փոշեորսիչ սարքերով գործնականում անհնար է: Փոշու արտանետումները ավելի նվազեցնելու նպատակով պարբերաբար կատարվում են ջրցանման աշխատանքներ, իսկ ավտոմեխանիզմների գործունեությունից արտազատվող վնասակար նյութերի քանակը ավելի նվազեցման համար, արտանետող խողովակի վրա տեղադրել չեզոքացուցիչ սարքեր :

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` կազմակերպության ընդլայնում , վերազինում, վերապրոֆիլվորում չի նախատեսվում, որի համար աղյուսակ 3 –ի հեռանկար սյունակը չի լրացվում

ՄԹՆՈՒՐՑ ԱՐՏԱՆԵՏԿՈՂ ԱՐՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ԱՆՎԱՆԱՑԱՆԿ

Հ/հ	Նյութի անվանումը	ՍԹԿ միանվագ առավելագույն մգ/մ ³	Նյութի արտանետումները, տ/տարի
	1	2	3
1	Փոշի անօրգանական (SiO ₂ 20-70%)	0.3	8.901
2	Ածխածնի օքսիդ	5.0	1.116
3	Ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի հաշվարկով)	0.2	2.166
4	Ածխաջրածիններ սահմանային C ₁₂ -C ₁₉ (ածխածնի գումարային հաշվարկով)	1.0	0.486
5	Կախված մասնիկներ (մոխիր)	0.5	0.174
	Ընդամենը		12.843

Գումարային հատկությամբ օժտված նյութեր չկան:

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

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

Ջարկային արտանետումներ ունեցող աղբյուրների թվարկումը և բնութագիրը

Արտադրամասի (տեղա-մասի) աղբյուրների անվանումը	Նյութի անվանումը	Նյութի զարկային անվանումը, 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 :

սակյուսակ 3

Արտադրություն Արտադրամաս	Աղտոտող նյութերի առաջացման աղբյուրները	Աշխատա ժամերի տարեկան քանակը				Արտանետման աղբյուրների անվանումը		Աղբյուրների Քանակը		Աղբյուրի կարգաթիվ ը	
		Անվանումը		Քանակը							
		Նվ	Հ	Նվ	Հ	Նվ	Հ	Նվ	Հ	Նվ	Հ
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	
Հանքաարդյունահան ման տեղամաս	Քարհատ մեքենա	3		2080		Անկազմակերպ արտանետում		1		1	
	„Վիկտորյա,, էքսկավատոր	1									
	Քուլդոզեր	1									
	Անիվային բարձիչ	1									
	Ավտոինքնաթափ	1									
Ջրցան մեքենա	1										
Լցակուտերի տղամաս	Աշխատանքային գործընթաց	1		3840		Անկազմակերպ արտանետում		1		2	

ՍԹԱ ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐԻ ՀԱՇՎԱՐԿԻ ՀԱՄԱՐ ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՊԱՊԱՄԵՏՐԵՐ

3-րդ աղյուսակի շարունակությունը

Աղբյուրի կարգաթիվը		Աղբյուրի բարձրությունը, մ		Աղբյուրի Տրամագիծը, մ		Գազաօդային խառնուրդի պարամետրերն արտանետման աղբյուրի ելքում					
						արագությունը մ/վրկ		ծավալը մ ³ /վրկ		ջերմաստիճա -նը, °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		70		3.0		11545		20	
2		5,0		50		4.0		7853		20	

3-րդ աղյուսակի շարունակությունը

Աղբյուրի կարգաթիվը		Կոորդինատները քարտեզ- սխեմայում Մ				Գազամաքրմա նսարքերի անվանումը		Մաքրման ենթակա նյութերը		Մաքրման միջին աստիճանը	
		կետային աղբյուրի, աղբյուրների խմբի կենտրոնի կամ գծային աղբ. 1-ին ծայրի		գծային աղբյուրի 2 –րդ ծայրի				ապահովվածության գործակիցը, %		Մաքրման առավելագույն չափը, %	
Նվ	Հ	X ₁	Y ₁	X ₂	Y ₂	Նվ	Հ	Նվ	Հ	Նվ	Հ
11	12	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32
1		165	235	190	235	-	-	-	-	-	-
2		425	95	460	95	--	-	--	-	-	-

3-րդ աղյուսակի շարունակությունը

Աղբյուրի կարգա – թիվը		Նյութի անվանումը	Աղտոտող նյութերի արտանետումների						ՍԹԱ հասնելու տարին
			ՆԿ			Հ (ՍԹԱ)			
ՆԿ	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%)	0.694	0.06	5.196	0.694	0.06	5.196	2024թ
		Ածխածնի օքսիդ	0.149	0.013	1.116	0.149	0.013	1.116	
		Ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի հաշվարկով)	0.288	0.024	2.166	0.288	0.024	2.166	
		Ածխաջրածիններ սահմանային C ₁₂ -C ₁₉ (ածխածնի զումարային հաշվարկով)	0.065	0.005	0.486	0.065	0.005	0.486	
		Կախված մասնիկներ (մոխիր)	0.023	0.002	0.174	0.023	0.002	0.174	
2		Փոշի անօրգանական (SiO ₂ 20 -70%)	0.268	0.034	3.705	0.268	0.034	3.705	2024թ

ՆԿ – ներկա վիճակ, Հ- հեռանկարում

7. ՎՆԱՍԱԿԱՐ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ԱՐՏԱՆԵՏՈՒՄՆԵՐԻ ՑՐՄԱՆ ՀԱՇՎԱՐԿԸ

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

Աղյուսակ 4

ՕՂԵՐԵՎՈՒԹԱԲԱՆԱԿԱՆ ԲՆՈՒԹԱԳՐԵՐԸ ԵՎ ԳՈՐԾԱԿԻՑՆԵՐԸ, ՈՐՈՆՔ ԲՆՈՐՈՇՈՒՄ ԵՆ ԲՆԱԿԵԼԻ ՏԱՐԱԾՔԻ ՄԹՆՈՒՐՏՈՒՄ 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	33.7
Միջին տարեկան <<քամիների վարդը >> %-ով	
Հյուսիս	17
Հյուսիս-արևելք	3
Արևելք	7
Հարավ-արևելք	19
Հարավ	12
Հարավ-արևմուտք	4
Արևմուտք	11
Հյուսիս-արևմուտք	27
Քամու բազմամյա միջին արագությունը (մ/վրկ), որը հնարավոր է 20 տարին մեկ անգամ (5% ապահովվածությամբ)	2.4 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, ձշգրտված և ուղղված տվյալների հիման վրա կազմվել և հաշվարկվել են ՍԹԱ հաշվարկի ելակետային տվյալները՝ ԳՈՍՏ 17.2.3.02-14– ի պահանջներին համապատասխան, որը նեկայացված է աղյուսակ 3-ում :

Հաշվարկները կատարվել են <<Տարբեր արտադրությունների կողմից մթնոլորտն աղտոտող նյութերի արտանետումների հաշվարկի մեթոդիկա >> ժողովածուի հիման վրա: Գետնամերձ խտությունների բաշխման որոշումը կատարվել է 1000x1000 մ քառակուսում 300 մ քայլով: Նստեցման անչափելիության գործակիցն ընդունվել է ա/գազանման վնասակար նյութերի և մանր դիսպերսության աէրոզոլների համար 1 , իսկ փոշիների համար, փոշեմաքրման բացակայության դեպքում՝ 3 :

Վնասակար նյութերի արտանետումների ցրման հաշվարկը, 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

Առավելագույն գետնամերձ կոնցենտրացիաներ

NN ը/կ	Նյութի անվանումը	Առավելագույն գետնամերձ ՍԹԿ		Կոնցենտրացիաները մասնաբաժնով	
		Արտադրահրապարակի եզրին		Ամենամոտ բնակավայրի եզրին	
		Ֆոնային կոնցենտրացիայի հետ միասին	առանց ֆոնային կոնցենտրացիայի	Ֆոնային կոնցենտրացիայի հետ միասին	առանց ֆոնային կոնցենտրացիայի
	Փոշի անօրգանական (SiO ₂ 20 -70%)	-	ՄՄ- 0.017-<0.05	-	ՄՄ- 0.023-<0.05
	Ածխածնի օքսիդ	ՄՄ-<.0.05	ՄՄ <0.05	ՄՄ-<0.05	ՄՄ <0.05
	Ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի հաշվարկով)	ՄՄ- 0.573	ՄՄ-0.005	ՄՄ -0.58	ՄՄ -0.005
	Ածխաջրածիններ սահմանային C ₁₂ -C ₁₉ (ածխածնի գումարային հաշվարկով)	-	ՄՄ—<0,05	-	ՄՄ-<0.05
	Կախված մասնիկներ (մոխիր)	ՄՄ- <0,05	ՄՄ- <0,05.	ՄՄ- <0,05.	ՄՄ- <0,05.

8. ՍԹԱ նորմատիվների որոշումը , արտանետումների չափաքանակների առաջարկը

1) Կազմակերպության արտանետումները տվյալ տեղանքի ֆոնային աղտոտվածության հետ մեկտեղ չեն գերազանցում այդ վնասակար նյութերի համար սահմանված չափանիշները :<< Նյութա>> ՍՊԸ արտանետումները տվյալ տեղանքի ֆոնային աղտոտվածության հետ մեկտեղ չեն գերազանցում այդ վնասակար նյութերի համար սահմանված չափանիշները :

Ֆոնային աղտոտվածության տվյալները վերցվել են << Շրջակա միջավայրի նախարարության կայք էջից՝ ըստ բնակչության թվաքանակի կատարած հաշվարկի: Ֆոնային աղտոտվածության խտություններն ամենատարածված աղտոտող նյութերի համար ընդունվել են՝ ազոտի օքսիդներ - 0,023 մգ/մ³ , ածխածնի օքսիդ - 0.8 մգ/մ³ , ծծմբի երկօքսիդ- 0,006 մգ/մ³ , չտարբերակված անօրգանական փոշի՝ այսինքն կախված մասնիկներ – 0,071 մգ/մ³ (տես հավելված2) :

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 մշակվել և աղյուսակը չի լրացվել :

ՍԹԱ ՆՈՐՄԱՏԻՎՆԵՐ ՀԱՍՆԵԼՈՒ ՄԻՋՈՑԱՌՈՒՄՆԵՐԻ ԾՐԱԳԻՐ

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

Մթնոլորտում վնասակար նյութերի արտանետումների հաշվարկի արդյունքները ներկա վիճակի և հեռանկարի համար ցույց են տալիս, որ սահմանային թույլատրելի խտության գերազանցում չի դիտվում ներկայացված նյութերի համար (տես հավելված 3՝ մեքենայական հաշվարկը), ուստի այդ վնասակար նյութերի համար սահմանված նորմատիվները առաջարկվում է որպես ՍԹԱ :

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

Աղյուսակ 6

ԱՆՇԱՐԺ ԱՂԲՅՈՒՐՆԵՐԻՑ ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐ ՄԹՆՈՒՈՐՑ ԱՐՏԱՆԵՏԵԼՈՒ

(«<< ՆՅՈՒԹԱ >> ՍՊԸ)

ԱՐԱՐԱՏԻ ՏՐԱՎԵՐՏԻՆՆԵՐԻ ԵՎ ԿԱՎԵՐԻ ՀԱՆՔԱՎԱՅՐԻ

ՉԱՓԱՔԱՆԱԿՆԵՐ / ԱՐՏԱՆԵՏՄԱՆ ԹՈՒՅԼՏՎՈՒԹՅՈՒՆՆԵՐ

Աղտոտող նյութը	Ընդհանուր արտանետումը		Աղտոտող նյութը	Ընդհանուր արտանետումը	
	գ/վրկ	տ/տարի		գ/վրկ	տ/տարի
Փոշի անօրգանական (SiO ₂ 20-70%)	0.962	8.901	Ածխաջրածիններ սահմանային C ₁₂ -C ₁₉ (ածխածնի գումարային հաշվարկով)	0.065	0.486
Ածխածնի օքսիդ	0.149	1.116	Կախված մասնիկներ (մոխիր)	0.023	0.174
Ազոտի օքսիդներ (երկօքսիդի հաշվարկով)	0.288	2.166	-	-	-

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 :

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. Ленинград, 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 4 հունվարի 2024 թվականի N 32 -Ն որոշումը <<Մթնոլորտային օդն աղտոտող (վնասակար) նյութերի սահմանային թույլատրելի արտանետումների նորմատիվների նախագծերի մշակման և սահմանային թույլատրելի արտանետումների նորմատիվների նախագիծ ներկայացրած իրավաբանական անձանց և ձեռնարկատիրական գործունեությամբ զբաղվող ֆիզիկական անձանց արտանետման թույլտվությունների տրամադրման կամ մերժման , կամ ուժը կորցրած ճանաչելու մասին կարգը հաստատելու մասին :

ՀԱՎԵԼՎԱԾՆԵՐ

Հավելված 1

ՏԵՂԱՆՔԻ ՌԵԼԻԵՖԻ ԳՈՐԾԱԿՑԻ ՀԱՇՎԱՐԿՐ

$h = 5$ մ - արտանետման ամենաբարձր աղբյուրը,

$H_0 = 150$ մ - տեղանքի բարձրությունը, խորությունը

$X_0 = 1400$ մ - արգելքի կենտրոնից մինչև ձեռնարկությունն ընկած հեռավորությունը,

$a_0 = 1000$ մ - արգելքի եզրի կիսալայնքը,

Ռելիեֆի գործակիցը որոշված է հետևյալ բանաձևով՝

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

Գտնել n_1 և n_2 -ի արժեքները՝

$$n_1 = h/H_0 = 5/150 = 0,033 \quad n_1 < 0,5$$

$$n_2 = a_0/H_0 = 1000/150 = 6.6$$

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

φ_1 - որոշվում է

$$x_0/a_0 = 1400 : 1000 = 1.4$$

Դիտում ենք գրաֆիկը և գտնում φ_1 - ի արժեքը՝ $\varphi_1 = 0,4$

$$\eta = 1 + 0,4 (1,5 - 1) = 1,2$$

$$\eta = 1,2$$

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

ԲՆԱԿԱԿԱՅՐԵՐԻ ՄԹՆՈՒՈՐՏԱՅԻՆ ՕԴՆ ԱՂՏՈՏՈՂ ՆՅՈՒԹԵՐԻ ՖՈՆԱՅԻՆ ԿՈՆՑԵՆՏՐԱՑԻԱՆԵՐ

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

Բնակչության քանակը (հազ. մարդ)	Որոշված նյութերի ֆոնային կոնցենտրացիան(մգ/մ ³)			
	Փոշի	Ծծմբի երկօքսիդ	Ազոտի երկօքսիդ	Ածխածնի օքսիդ
50-100	0.098	0.007	0.034	1.3
10-50	0.095	0.006	0.033	1.1
< 10	0.071	0.006	0.023	0.8

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:

Մեքենայական հաշվարկ

ОТЧЕТ

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

Объект: «Ўлп[рш» 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: **33,7**;

коэффициент рельефа: **1,2.**

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/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				
	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	337	Углерод оксид	0,16	0,16	0,16	0,16	0,16
			301	Азота диоксид	0,115	0,115	0,115	0,115	0,115
			2902	Взвешенные вещества	0,142	0,142	0,142	0,142	0,142

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	-248,6	111	2	Точка в промзоне
2	-222,1	370,3	2	Точка в промзоне
3	-36,9	391,5	2	Точка в промзоне
4	282,9	2,7	2	Точка в промзоне
5	31,9	-180	2	Точка в промзоне
6	-31,31	651,34	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	606,03	178,66	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	84,51	-524,54	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-552,83	-51,86	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	-1903,19	17,54	1978,53	17,54	2947,54	2	150	-

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 «Ljnjnш» УПС							
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 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 «Липиши» УТС																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
1	4	2	70	3	11545,4	20	165 190	235 235	258,8	1,2	300,3	2908	0,694	3	0,5	186,93
												337	0,149	1	0,002	373,87
												301	0,288	1	0,104	373,87
												2754	0,065	1	0,005	373,87
												2902	0,023	3	0,01	186,93
2	4	5	50	4	7853,98	20	425 460	95 95	132,5	1,2	114,4	2908	0,268	3	0,06	288,44

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 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 0,288 грамм в секунду и 0 тонн в год.

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

Расчётных точек – 9, расчётных площадок - 1 (узлов расчётной сетки - 520).

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

- на границе СЗЗ **0,58**, которая достигается в точке № 8 X=84,51 Y=-524,54, при направлении ветра 348°, скорости ветра 24 м/с, в том числе: фоновая концентрация – 0,58 (фоновая концентрация до интерполяции – 0,573), вклад источников предприятия 0,005.

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				
	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	301	Азота диоксид	0,115	0,115	0,115	0,115	0,115

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
	X	Y	высота, м	
1	2	3	4	5
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)				
1	-248,6	111	2	Точка в промзоне
2	-222,1	370,3	2	Точка в промзоне
3	-36,9	391,5	2	Точка в промзоне
4	282,9	2,7	2	Точка в промзоне
5	31,9	-180	2	Точка в промзоне
6	-31,31	651,34	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	606,03	178,66	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	84,51	-524,54	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-552,83	-51,86	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	-1903,19	17,54	1978,53	17,54	2947,54	2	150	-

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, 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 «Липиш» УПС Площадка: 1. Площадка №1 Цех: 1. Цех №1																
1	4	2	70	3	11545,4	20	46.48 -183.43	186.44 170.17	258,8	1,2	300,3	301	0,288	1	0,104	373,87

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/м ³					д. ПДК	%
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)												
1	Пром.	-248,6	111	2	0,58	0,115	0,57	0,001	58 ↙ 24	1.1.1	0,001	0,246
2	Пром.	-222,1	370,3	2	0,58	0,115	0,57	0,002	141 ↖ 24	1.1.1	0,002	0,35
3	Пром.	-36,9	391,5	2	0,58	0,115	0,57	0,002	196 ↑ 24	1.1.1	0,002	0,286
4	Пром.	282,9	2,7	2	0,58	0,115	0,57	0,003	298 ↘ 24	1.1.1	0,003	0,49
5	Пром.	31,9	-180	2	0,58	0,115	0,57	0,003	343 ↓ 24	1.1.1	0,003	0,47
6	ОСЗЗ	-31,31	651,34	2	0,58	0,115	0,57	0,003	184 ↑ 24	1.1.1	0,003	0,58
7	ОСЗЗ	606,03	178,66	2	0,58	0,115	0,57	0,004	270 → 24	1.1.1	0,004	0,7
8	ОСЗЗ	84,51	-524,54	2	0,58	0,116	0,57	0,005	348 ↓ 24	1.1.1	0,005	0,8
9	ОСЗЗ	-552,83	-51,86	2	0,58	0,115	0,57	0,004	64 ↙ 24	1.1.1	0,004	0,61

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/м ³			направл., °	скорость, м/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9
1	-1903.2	-1456.2	0,58	0,115	0,57	0,004	48 ↙	23,4
2	-1753.2	-1456.2	0,58	0,116	0,57	0,004	46 ↙	24

Продолжение таблицы 1.2.6

№	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
3	-1603.2	-1456.2	0,58	0,116	0,57	0,004	43 ↙	24
4	-1453.2	-1456.2	0,58	0,116	0,57	0,005	40 ↙	24
5	-1303.2	-1456.2	0,58	0,116	0,57	0,004	37 ↙	22,8
6	-1153.2	-1456.2	0,58	0,116	0,57	0,005	34 ↙	24
7	-1003.2	-1456.2	0,58	0,116	0,57	0,005	30 ↙	24
8	-853.19	-1456.2	0,58	0,116	0,57	0,005	26 ↙	24
9	-703.19	-1456.2	0,58	0,116	0,57	0,005	21 ↓	24
10	-553.19	-1456.2	0,58	0,116	0,57	0,005	17 ↓	24
11	-403.19	-1456.2	0,58	0,116	0,57	0,005	12 ↓	24
12	-253.19	-1456.2	0,58	0,116	0,57	0,005	6 ↓	24
13	-103.19	-1456.2	0,58	0,116	0,57	0,005	1 ↓	24
14	46.81	-1456.2	0,58	0,116	0,57	0,005	356 ↓	24
15	196.81	-1456.2	0,58	0,116	0,57	0,005	351 ↓	24
16	346.81	-1456.2	0,58	0,116	0,57	0,005	346 ↓	24
17	496.81	-1456.2	0,58	0,116	0,57	0,005	341 ↓	23,9
18	646.81	-1456.2	0,58	0,116	0,57	0,005	336 ↘	24
19	796.81	-1456.2	0,58	0,116	0,57	0,005	332 ↘	23,8
20	946.81	-1456.2	0,58	0,116	0,57	0,005	328 ↘	24
21	1096.81	-1456.2	0,58	0,116	0,57	0,005	325 ↘	24
22	1246.81	-1456.2	0,58	0,116	0,57	0,005	321 ↘	24
23	1396.81	-1456.2	0,58	0,116	0,57	0,004	318 ↘	23,4
24	1546.81	-1456.2	0,58	0,116	0,57	0,004	315 ↘	24
25	1696.81	-1456.2	0,58	0,116	0,57	0,004	313 ↘	24
26	1846.81	-1456.2	0,58	0,115	0,57	0,004	310 ↘	24
27	-1903.2	-1306.2	0,58	0,116	0,57	0,004	51 ↙	24
28	-1753.2	-1306.2	0,58	0,116	0,57	0,004	49 ↙	24
29	-1603.2	-1306.2	0,58	0,116	0,57	0,005	46 ↙	24
30	-1453.2	-1306.2	0,58	0,116	0,57	0,005	43 ↙	24
31	-1303.2	-1306.2	0,58	0,116	0,57	0,005	40 ↙	23,7
32	-1153.2	-1306.2	0,58	0,116	0,57	0,005	36 ↙	24
33	-1003.2	-1306.2	0,58	0,116	0,57	0,005	32 ↙	24
34	-853.19	-1306.2	0,58	0,116	0,57	0,005	28 ↙	24
35	-703.19	-1306.2	0,58	0,116	0,57	0,005	23 ↙	24
36	-553.19	-1306.2	0,58	0,116	0,57	0,005	18 ↓	24
37	-403.19	-1306.2	0,58	0,116	0,57	0,005	13 ↓	24
38	-253.19	-1306.2	0,58	0,116	0,57	0,005	7 ↓	22,8
39	-103.19	-1306.2	0,58	0,116	0,57	0,005	1 ↓	24
40	46.81	-1306.2	0,58	0,116	0,57	0,005	356 ↓	24
41	196.81	-1306.2	0,58	0,116	0,57	0,005	350 ↓	22,8
42	346.81	-1306.2	0,58	0,116	0,57	0,005	344 ↓	24
43	496.81	-1306.2	0,58	0,116	0,57	0,005	339 ↓	23,4
44	646.81	-1306.2	0,58	0,116	0,57	0,005	334 ↘	23,7
45	796.81	-1306.2	0,58	0,116	0,57	0,005	330 ↘	24
46	946.81	-1306.2	0,58	0,116	0,57	0,005	326 ↘	24
47	1096.81	-1306.2	0,58	0,116	0,57	0,005	322 ↘	22,8
48	1246.81	-1306.2	0,58	0,116	0,57	0,005	318 ↘	24
49	1396.81	-1306.2	0,58	0,116	0,57	0,005	315 ↘	24
50	1546.81	-1306.2	0,58	0,116	0,57	0,005	313 ↘	24
51	1696.81	-1306.2	0,58	0,116	0,57	0,004	310 ↘	23,8
52	1846.81	-1306.2	0,58	0,116	0,57	0,004	308 ↘	24
53	-1903.2	-1156.2	0,58	0,116	0,57	0,004	54 ↙	24
54	-1753.2	-1156.2	0,58	0,116	0,57	0,004	52 ↙	22,8
55	-1603.2	-1156.2	0,58	0,116	0,57	0,005	49 ↙	24
56	-1453.2	-1156.2	0,58	0,116	0,57	0,005	46 ↙	24
57	-1303.2	-1156.2	0,58	0,116	0,57	0,005	43 ↙	24
58	-1153.2	-1156.2	0,58	0,116	0,57	0,005	39 ↙	23,4
59	-1003.2	-1156.2	0,58	0,116	0,57	0,005	35 ↙	22,2
60	-853.19	-1156.2	0,58	0,116	0,57	0,005	30 ↙	24
61	-703.19	-1156.2	0,58	0,116	0,57	0,005	25 ↙	24
62	-553.19	-1156.2	0,58	0,116	0,57	0,005	20 ↓	24
63	-403.19	-1156.2	0,58	0,116	0,57	0,005	14 ↓	24
64	-253.19	-1156.2	0,58	0,116	0,57	0,005	8 ↓	24
65	-103.19	-1156.2	0,58	0,116	0,57	0,005	1 ↓	24
66	46.81	-1156.2	0,58	0,116	0,57	0,005	355 ↓	23,8

Продолжение таблицы 1.2.6

№	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
67	196.81	-1156.2	0,58	0,116	0,57	0,005	349 ↓	24
68	346.81	-1156.2	0,58	0,116	0,57	0,005	343 ↓	24
69	496.81	-1156.2	0,58	0,116	0,57	0,005	337 ↘	22,8
70	646.81	-1156.2	0,58	0,116	0,57	0,005	332 ↘	23,9
71	796.81	-1156.2	0,58	0,116	0,57	0,005	327 ↘	24
72	946.81	-1156.2	0,58	0,116	0,57	0,005	323 ↘	22,8
73	1096.81	-1156.2	0,58	0,116	0,57	0,005	319 ↘	24
74	1246.81	-1156.2	0,58	0,116	0,57	0,005	315 ↘	24
75	1396.81	-1156.2	0,58	0,116	0,57	0,005	312 ↘	24
76	1546.81	-1156.2	0,58	0,116	0,57	0,004	310 ↘	23,1
77	1696.81	-1156.2	0,58	0,116	0,57	0,004	307 ↘	22,8
78	1846.81	-1156.2	0,58	0,115	0,57	0,004	305 ↘	22,2
79	-1903.2	-1006.2	0,58	0,116	0,57	0,005	57 ↙	24
80	-1753.2	-1006.2	0,58	0,116	0,57	0,005	55 ↙	24
81	-1603.2	-1006.2	0,58	0,116	0,57	0,005	52 ↙	22,8
82	-1453.2	-1006.2	0,58	0,116	0,57	0,005	49 ↙	24
83	-1303.2	-1006.2	0,58	0,116	0,57	0,005	46 ↙	24
84	-1153.2	-1006.2	0,58	0,116	0,57	0,005	42 ↙	24
85	-1003.2	-1006.2	0,58	0,116	0,57	0,005	38 ↙	24
86	-853.19	-1006.2	0,58	0,116	0,57	0,005	34 ↙	23,7
87	-703.19	-1006.2	0,58	0,116	0,57	0,005	28 ↙	24
88	-553.19	-1006.2	0,58	0,116	0,57	0,005	22 ↓	22,8
89	-403.19	-1006.2	0,58	0,116	0,57	0,005	16 ↓	24
90	-253.19	-1006.2	0,58	0,116	0,57	0,005	9 ↓	23,4
91	-103.19	-1006.2	0,58	0,116	0,57	0,006	2 ↓	24
92	46.81	-1006.2	0,58	0,116	0,57	0,005	354 ↓	23,4
93	196.81	-1006.2	0,58	0,116	0,57	0,005	347 ↓	24
94	346.81	-1006.2	0,58	0,116	0,57	0,005	341 ↓	24
95	496.81	-1006.2	0,58	0,116	0,57	0,005	334 ↘	24
96	646.81	-1006.2	0,58	0,116	0,57	0,005	329 ↘	24
97	796.81	-1006.2	0,58	0,116	0,57	0,005	324 ↘	24
98	946.81	-1006.2	0,58	0,116	0,57	0,005	319 ↘	24
99	1096.81	-1006.2	0,58	0,116	0,57	0,005	315 ↘	24
100	1246.81	-1006.2	0,58	0,116	0,57	0,005	312 ↘	24
101	1396.81	-1006.2	0,58	0,116	0,57	0,005	309 ↘	23,4
102	1546.81	-1006.2	0,58	0,116	0,57	0,005	306 ↘	24
103	1696.81	-1006.2	0,58	0,116	0,57	0,005	304 ↘	24
104	1846.81	-1006.2	0,58	0,116	0,57	0,004	302 ↘	24
105	-1903.2	-856.23	0,58	0,116	0,57	0,005	61 ↙	24
106	-1753.2	-856.23	0,58	0,116	0,57	0,005	58 ↙	24
107	-1603.2	-856.23	0,58	0,116	0,57	0,005	56 ↙	24
108	-1453.2	-856.23	0,58	0,116	0,57	0,005	53 ↙	22,5
109	-1303.2	-856.23	0,58	0,116	0,57	0,005	50 ↙	24
110	-1153.2	-856.23	0,58	0,116	0,57	0,005	46 ↙	24
111	-1003.2	-856.23	0,58	0,116	0,57	0,005	42 ↙	24
112	-853.19	-856.23	0,58	0,116	0,57	0,005	37 ↙	22,8
113	-703.19	-856.23	0,58	0,116	0,57	0,005	32 ↙	24
114	-553.19	-856.23	0,58	0,116	0,57	0,005	25 ↙	23,8
115	-403.19	-856.23	0,58	0,116	0,57	0,005	18 ↓	24
116	-253.19	-856.23	0,58	0,116	0,57	0,005	10 ↓	23,8
117	-103.19	-856.23	0,58	0,116	0,57	0,005	2 ↓	24
118	46.81	-856.23	0,58	0,116	0,57	0,005	354 ↓	24
119	196.81	-856.23	0,58	0,116	0,57	0,005	346 ↓	24
120	346.81	-856.23	0,58	0,116	0,57	0,005	338 ↓	24
121	496.81	-856.23	0,58	0,116	0,57	0,005	331 ↘	24
122	646.81	-856.23	0,58	0,116	0,57	0,005	325 ↘	24
123	796.81	-856.23	0,58	0,116	0,57	0,005	320 ↘	24
124	946.81	-856.23	0,58	0,116	0,57	0,005	316 ↘	24
125	1096.81	-856.23	0,58	0,116	0,57	0,005	312 ↘	24
126	1246.81	-856.23	0,58	0,116	0,57	0,005	308 ↘	24
127	1396.81	-856.23	0,58	0,116	0,57	0,005	305 ↘	22,2
128	1546.81	-856.23	0,58	0,116	0,57	0,005	303 ↘	24
129	1696.81	-856.23	0,58	0,116	0,57	0,005	300 ↘	24
130	1846.81	-856.23	0,58	0,116	0,57	0,005	298 ↘	24

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
131	-1903.2	-706.23	0,58	0,116	0,57	0,005	64 ↙	23,7
132	-1753.2	-706.23	0,58	0,116	0,57	0,005	62 ↙	23,8
133	-1603.2	-706.23	0,58	0,116	0,57	0,005	60 ↙	24
134	-1453.2	-706.23	0,58	0,116	0,57	0,005	57 ↙	24
135	-1303.2	-706.23	0,58	0,116	0,57	0,005	54 ↙	24
136	-1153.2	-706.23	0,58	0,116	0,57	0,005	51 ↙	24
137	-1003.2	-706.23	0,58	0,116	0,57	0,005	47 ↙	24
138	-853.19	-706.23	0,58	0,116	0,57	0,005	42 ↙	24
139	-703.19	-706.23	0,58	0,116	0,57	0,005	36 ↙	22,8
140	-553.19	-706.23	0,58	0,116	0,57	0,005	29 ↙	24
141	-403.19	-706.23	0,58	0,116	0,57	0,005	21 ↓	24
142	-253.19	-706.23	0,58	0,116	0,57	0,005	12 ↓	24
143	-103.19	-706.23	0,58	0,116	0,57	0,005	2 ↓	24
144	46.81	-706.23	0,58	0,116	0,57	0,005	353 ↓	22,5
145	196.81	-706.23	0,58	0,116	0,57	0,005	343 ↓	24
146	346.81	-706.23	0,58	0,116	0,57	0,005	335 ↘	24
147	496.81	-706.23	0,58	0,116	0,57	0,005	327 ↘	24
148	646.81	-706.23	0,58	0,116	0,57	0,005	321 ↘	24
149	796.81	-706.23	0,58	0,116	0,57	0,005	316 ↘	24
150	946.81	-706.23	0,58	0,116	0,57	0,005	311 ↘	24
151	1096.81	-706.23	0,58	0,116	0,57	0,005	307 ↘	22,8
152	1246.81	-706.23	0,58	0,116	0,57	0,005	304 ↘	24
153	1396.81	-706.23	0,58	0,116	0,57	0,005	301 ↘	24
154	1546.81	-706.23	0,58	0,116	0,57	0,005	299 ↘	24
155	1696.81	-706.23	0,58	0,116	0,57	0,005	297 ↘	24
156	1846.81	-706.23	0,58	0,116	0,57	0,005	295 ↘	23,7
157	-1903.2	-556.23	0,58	0,116	0,57	0,005	68 ←	24
158	-1753.2	-556.23	0,58	0,116	0,57	0,005	66 ←	24
159	-1603.2	-556.23	0,58	0,116	0,57	0,005	64 ←	24
160	-1453.2	-556.23	0,58	0,116	0,57	0,005	62 ←	23,8
161	-1303.2	-556.23	0,58	0,116	0,57	0,005	59 ←	24
162	-1153.2	-556.23	0,58	0,116	0,57	0,005	56 ←	24
163	-1003.2	-556.23	0,58	0,116	0,57	0,005	52 ←	22,8
164	-853.19	-556.23	0,58	0,116	0,57	0,005	47 ←	24
165	-703.19	-556.23	0,58	0,116	0,57	0,005	41 ←	24
166	-553.19	-556.23	0,58	0,116	0,57	0,005	33 ←	24
167	-403.19	-556.23	0,58	0,116	0,57	0,005	24 ←	23,4
168	-253.19	-556.23	0,58	0,116	0,57	0,005	14 ↓	24
169	-103.19	-556.23	0,58	0,116	0,57	0,005	3 ↓	24
170	46.81	-556.23	0,58	0,116	0,57	0,005	351 ↓	24
171	196.81	-556.23	0,58	0,116	0,57	0,005	340 ↓	24
172	346.81	-556.23	0,58	0,116	0,57	0,005	331 ↘	24
173	496.81	-556.23	0,58	0,116	0,57	0,005	322 ↘	22,8
174	646.81	-556.23	0,58	0,116	0,57	0,005	316 ↘	24
175	796.81	-556.23	0,58	0,116	0,57	0,005	310 ↘	24
176	946.81	-556.23	0,58	0,116	0,57	0,005	306 ↘	24
177	1096.81	-556.23	0,58	0,116	0,57	0,005	302 ↘	24
178	1246.81	-556.23	0,58	0,116	0,57	0,005	299 ↘	24
179	1396.81	-556.23	0,58	0,116	0,57	0,005	297 ↘	24
180	1546.81	-556.23	0,58	0,116	0,57	0,005	294 ↘	23,4
181	1696.81	-556.23	0,58	0,116	0,57	0,005	293 ↘	22,5
182	1846.81	-556.23	0,58	0,116	0,57	0,004	291 →	22,2
183	-1903.2	-406.23	0,58	0,116	0,57	0,005	72 ←	24
184	-1753.2	-406.23	0,58	0,116	0,57	0,005	71 ←	23,9
185	-1603.2	-406.23	0,58	0,116	0,57	0,005	69 ←	23,4
186	-1453.2	-406.23	0,58	0,116	0,57	0,005	67 ←	22,8
187	-1303.2	-406.23	0,58	0,116	0,57	0,005	65 ←	22,8
188	-1153.2	-406.23	0,58	0,116	0,57	0,005	62 ←	23,9
189	-1003.2	-406.23	0,58	0,116	0,57	0,005	58 ←	24
190	-853.19	-406.23	0,58	0,116	0,57	0,005	53 ←	24
191	-703.19	-406.23	0,58	0,116	0,57	0,005	47 ←	24
192	-553.19	-406.23	0,58	0,116	0,57	0,005	40 ←	24
193	-403.19	-406.23	0,58	0,116	0,57	0,004	30 ←	24
194	-253.19	-406.23	0,58	0,116	0,57	0,004	17 ↓	24

Продолжение таблицы 1.2.6

№	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
195	-103.19	-406.23	0,58	0,115	0,57	0,004	3 ↓	24
196	46.81	-406.23	0,58	0,115	0,57	0,004	349 ↓	24
197	196.81	-406.23	0,58	0,116	0,57	0,004	336 ↘	24
198	346.81	-406.23	0,58	0,116	0,57	0,005	325 ↘	24
199	496.81	-406.23	0,58	0,116	0,57	0,005	316 ↘	24
200	646.81	-406.23	0,58	0,116	0,57	0,005	309 ↘	23,4
201	796.81	-406.23	0,58	0,116	0,57	0,005	304 ↘	24
202	946.81	-406.23	0,58	0,116	0,57	0,005	300 ↘	24
203	1096.81	-406.23	0,58	0,116	0,57	0,005	297 ↘	24
204	1246.81	-406.23	0,58	0,116	0,57	0,005	294 ↘	23,4
205	1396.81	-406.23	0,58	0,116	0,57	0,005	292 →	22,8
206	1546.81	-406.23	0,58	0,116	0,57	0,005	290 →	24
207	1696.81	-406.23	0,58	0,116	0,57	0,005	288 →	23,3
208	1846.81	-406.23	0,58	0,116	0,57	0,005	287 →	24
209	-1903.2	-256.23	0,58	0,116	0,57	0,005	77 ←	24
210	-1753.2	-256.23	0,58	0,116	0,57	0,005	76 ←	24
211	-1603.2	-256.23	0,58	0,116	0,57	0,005	74 ←	24
212	-1453.2	-256.23	0,58	0,116	0,57	0,005	73 ←	24
213	-1303.2	-256.23	0,58	0,116	0,57	0,005	71 ←	24
214	-1153.2	-256.23	0,58	0,116	0,57	0,005	68 ←	24
215	-1003.2	-256.23	0,58	0,116	0,57	0,005	65 ↙	24
216	-853.19	-256.23	0,58	0,116	0,57	0,005	61 ↙	24
217	-703.19	-256.23	0,58	0,116	0,57	0,005	56 ↙	24
218	-553.19	-256.23	0,58	0,116	0,57	0,004	48 ↙	24
219	-403.19	-256.23	0,58	0,115	0,57	0,004	37 ↙	24
220	-253.19	-256.23	0,58	0,115	0,57	0,003	23 ↙	24
221	-103.19	-256.23	0,58	0,115	0,57	0,003	5 ↓	24
222	46.81	-256.23	0,58	0,115	0,57	0,003	345 ↓	24
223	196.81	-256.23	0,58	0,115	0,57	0,004	329 ↘	24
224	346.81	-256.23	0,58	0,115	0,57	0,004	316 ↘	24
225	496.81	-256.23	0,58	0,116	0,57	0,005	308 ↘	24
226	646.81	-256.23	0,58	0,116	0,57	0,005	301 ↘	24
227	796.81	-256.23	0,58	0,116	0,57	0,005	297 ↘	24
228	946.81	-256.23	0,58	0,116	0,57	0,005	293 ↘	24
229	1096.81	-256.23	0,58	0,116	0,57	0,005	2 →	24
							90	
230	1246.81	-256.23	0,58	0,116	0,57	0,005	288 →	23,3
231	1396.81	-256.23	0,58	0,116	0,57	0,005	286 →	24
232	1546.81	-256.23	0,58	0,116	0,57	0,005	285 →	24
233	1696.81	-256.23	0,58	0,116	0,57	0,005	284 →	24
234	1846.81	-256.23	0,58	0,116	0,57	0,005	283 →	24
235	-1903.2	-106.23	0,58	0,116	0,57	0,005	81 ←	24
236	-1753.2	-106.23	0,58	0,116	0,57	0,005	80 ←	24
237	-1603.2	-106.23	0,58	0,116	0,57	0,005	80 ←	24
238	-1453.2	-106.23	0,58	0,116	0,57	0,005	78 ←	24
239	-1303.2	-106.23	0,58	0,116	0,57	0,005	77 ←	24
240	-1153.2	-106.23	0,58	0,116	0,57	0,005	75 ←	24
241	-1003.2	-106.23	0,58	0,116	0,57	0,005	73 ←	24
242	-853.19	-106.23	0,58	0,116	0,57	0,005	70 ←	24
243	-703.19	-106.23	0,58	0,116	0,57	0,004	66 ↙	24
244	-553.19	-106.23	0,58	0,115	0,57	0,004	60 ↙	24
245	-403.19	-106.23	0,58	0,115	0,57	0,003	49 ↙	24
246	-253.19	-106.23	0,58	0,115	0,57	0,003	33 ↙	24
247	-103.19	-106.23	0,58	0,115	0,57	0,002	11 ↓	24
248	46.81	-106.23	0,58	0,115	0,57	0,002	335 ↘	24
249	196.81	-106.23	0,58	0,115	0,57	0,003	317 ↘	24
250	346.81	-106.23	0,58	0,115	0,57	0,004	304 ↘	24
251	496.81	-106.23	0,58	0,115	0,57	0,004	297 ↘	24
252	646.81	-106.23	0,58	0,116	0,57	0,005	292 →	24
253	796.81	-106.23	0,58	0,116	0,57	0,005	288 →	24

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
254	946.81	-106.23	0,58	0,116	0,57	0,005	286 →	24
255	1096.81	-106.23	0,58	0,116	0,57	0,005	284 →	24
256	1246.81	-106.23	0,58	0,116	0,57	0,005	282 →	24
257	1396.81	-106.23	0,58	0,116	0,57	0,005	281 →	24
258	1546.81	-106.23	0,58	0,116	0,57	0,005	280 →	23,7
259	1696.81	-106.23	0,58	0,116	0,57	0,005	279 →	23,4
260	1846.81	-106.23	0,58	0,116	0,57	0,005	278 →	24
261	-1903.2	43.77	0,58	0,116	0,57	0,005	86 ←	24
262	-1753.2	43.77	0,58	0,116	0,57	0,005	85 ←	24
263	-1603.2	43.77	0,58	0,116	0,57	0,005	85 ←	23,8
264	-1453.2	43.77	0,58	0,116	0,57	0,005	84 ←	23,4
265	-1303.2	43.77	0,58	0,116	0,57	0,005	84 ←	23,4
266	-1153.2	43.77	0,58	0,116	0,57	0,005	83 ←	24
267	-1003.2	43.77	0,58	0,116	0,57	0,005	82 ←	22,8
268	-853.19	43.77	0,58	0,116	0,57	0,005	80 ←	24
269	-703.19	43.77	0,58	0,115	0,57	0,004	78 ←	24
270	-553.19	43.77	0,58	0,115	0,57	0,003	74 ←	24
271	-403.19	43.77	0,58	0,115	0,57	0,002	65 ↙	24
272	-253.19	43.77	0,58	0,115	0,57	0,002	49 ↙	24
273	-103.19	43.77	0,58	0,115	0,58	0,001	24 ↙	24
274	46.81	43.77	0,58	0,115	0,57	0,001	318 ↘	24
275	196.81	43.77	0,58	0,115	0,57	0,002	300 ↘	24
276	346.81	43.77	0,58	0,115	0,57	0,003	289 →	24
277	496.81	43.77	0,58	0,115	0,57	0,004	283 →	24
278	646.81	43.77	0,58	0,116	0,57	0,004	281 →	24
279	796.81	43.77	0,58	0,116	0,57	0,005	279 →	24
280	946.81	43.77	0,58	0,116	0,57	0,005	278 →	24
281	1096.81	43.77	0,58	0,116	0,57	0,005	277 →	24
282	1246.81	43.77	0,58	0,116	0,57	0,005	276 →	24
283	1396.81	43.77	0,58	0,116	0,57	0,005	275 →	24
284	1546.81	43.77	0,58	0,116	0,57	0,005	275 →	24
285	1696.81	43.77	0,58	0,116	0,57	0,005	274 →	24
286	1846.81	43.77	0,58	0,116	0,57	0,005	274 →	24
287	-1903.2	193.77	0,58	0,116	0,57	0,005	90 ←	24
288	-1753.2	193.77	0,58	0,116	0,57	0,005	91 ←	24
289	-1603.2	193.77	0,58	0,116	0,57	0,005	91 ←	24
290	-1453.2	193.77	0,58	0,116	0,57	0,005	91 ←	24
291	-1303.2	193.77	0,58	0,116	0,57	0,005	91 ←	24
292	-1153.2	193.77	0,58	0,116	0,57	0,005	91 ←	24
293	-1003.2	193.77	0,58	0,116	0,57	0,005	91 ←	24
294	-853.19	193.77	0,58	0,116	0,57	0,005	91 ←	24
295	-703.19	193.77	0,58	0,115	0,57	0,004	91 ←	24
296	-553.19	193.77	0,58	0,115	0,57	0,003	92 ←	24
297	-403.19	193.77	0,58	0,115	0,57	0,002	98 ←	24
298	-253.19	193.77	0,58	0,115	0,57	0,001	109 ←	24
299	-103.19	193.77	0,58	0,115	0,58	0,001	131 ↖	24
300	46.81	193.77	0,58	0,115	0,58	0,001	239 ↗	24
301	196.81	193.77	0,58	0,115	0,57	0,002	276 →	24
302	346.81	193.77	0,58	0,115	0,57	0,003	269 →	24
303	496.81	193.77	0,58	0,115	0,57	0,004	268 →	24
304	646.81	193.77	0,58	0,116	0,57	0,004	269 →	24
305	796.81	193.77	0,58	0,116	0,57	0,005	269 →	24
306	946.81	193.77	0,58	0,116	0,57	0,005	269 →	24
307	1096.81	193.77	0,58	0,116	0,57	0,005	269 →	24
308	1246.81	193.77	0,58	0,116	0,57	0,005	269 →	24
309	1396.81	193.77	0,58	0,116	0,57	0,005	269 →	24
310	1546.81	193.77	0,58	0,116	0,57	0,005	269 →	24
311	1696.81	193.77	0,58	0,116	0,57	0,005	269 →	24
312	1846.81	193.77	0,58	0,116	0,57	0,005	270 →	24
313	-1903.2	343.77	0,58	0,116	0,57	0,005	95 ←	24
314	-1753.2	343.77	0,58	0,116	0,57	0,005	96 ←	24
315	-1603.2	343.77	0,58	0,116	0,57	0,005	96 ←	24
316	-1453.2	343.77	0,58	0,116	0,57	0,005	97 ←	22,8
317	-1303.2	343.77	0,58	0,116	0,57	0,005	98 ←	22,5

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
318	-1153.2	343.77	0,58	0,116	0,57	0,005	99 ←	24
319	-1003.2	343.77	0,58	0,116	0,57	0,005	100 ←	23,8
320	-853.19	343.77	0,58	0,116	0,57	0,005	102 ←	24
321	-703.19	343.77	0,58	0,115	0,57	0,004	105 ←	24
322	-553.19	343.77	0,58	0,115	0,57	0,003	109 ←	24
323	-403.19	343.77	0,58	0,115	0,57	0,003	118 ↖	24
324	-253.19	343.77	0,58	0,115	0,57	0,002	133 ↖	24
325	-103.19	343.77	0,58	0,115	0,57	0,001	157 ↖	24
326	46.81	343.77	0,58	0,115	0,57	0,002	215 ↗	24
327	196.81	343.77	0,58	0,115	0,57	0,002	235 ↗	24
328	346.81	343.77	0,58	0,115	0,57	0,003	247 ↗	24
329	496.81	343.77	0,58	0,115	0,57	0,004	254 →	24
330	646.81	343.77	0,58	0,116	0,57	0,004	257 →	24
331	796.81	343.77	0,58	0,116	0,57	0,005	259 →	24
332	946.81	343.77	0,58	0,116	0,57	0,005	261 →	24
333	1096.81	343.77	0,58	0,116	0,57	0,005	262 →	22,6
334	1246.81	343.77	0,58	0,116	0,57	0,005	263 →	22,8
335	1396.81	343.77	0,58	0,116	0,57	0,005	264 →	22,5
336	1546.81	343.77	0,58	0,116	0,57	0,005	264 →	23,1
337	1696.81	343.77	0,58	0,116	0,57	0,005	265 →	24
338	1846.81	343.77	0,58	0,116	0,57	0,005	265 →	24
339	-1903.2	493.77	0,58	0,116	0,57	0,005	100 ←	23,7
340	-1753.2	493.77	0,58	0,116	0,57	0,005	101 ←	24
341	-1603.2	493.77	0,58	0,116	0,57	0,005	102 ←	24
342	-1453.2	493.77	0,58	0,116	0,57	0,005	103 ←	24
343	-1303.2	493.77	0,58	0,116	0,57	0,005	104 ←	24
344	-1153.2	493.77	0,58	0,116	0,57	0,005	106 ←	24
345	-1003.2	493.77	0,58	0,116	0,57	0,005	109 ←	24
346	-853.19	493.77	0,58	0,116	0,57	0,005	112 ←	24
347	-703.19	493.77	0,58	0,116	0,57	0,004	116 ↖	24
348	-553.19	493.77	0,58	0,115	0,57	0,004	123 ↖	24
349	-403.19	493.77	0,58	0,115	0,57	0,003	134 ↖	24
350	-253.19	493.77	0,58	0,115	0,57	0,003	150 ↖	24
351	-103.19	493.77	0,58	0,115	0,57	0,002	171 ↑	24
352	46.81	493.77	0,58	0,115	0,57	0,003	201 ↑	24
353	196.81	493.77	0,58	0,115	0,57	0,003	220 ↗	24
354	346.81	493.77	0,58	0,115	0,57	0,004	233 ↗	24
355	496.81	493.77	0,58	0,115	0,57	0,004	241 ↗	24
356	646.81	493.77	0,58	0,116	0,57	0,005	246 ↗	24
357	796.81	493.77	0,58	0,116	0,57	0,005	250 →	23,4
358	946.81	493.77	0,58	0,116	0,57	0,005	253 →	24
359	1096.81	493.77	0,58	0,116	0,57	0,005	255 →	24
360	1246.81	493.77	0,58	0,116	0,57	0,005	257 →	24
361	1396.81	493.77	0,58	0,116	0,57	0,005	258 →	24
362	1546.81	493.77	0,58	0,116	0,57	0,005	259 →	24
363	1696.81	493.77	0,58	0,116	0,57	0,005	260 →	24
364	1846.81	493.77	0,58	0,116	0,57	0,005	261 →	24
365	-1903.2	643.77	0,58	0,116	0,57	0,005	104 ←	24
366	-1753.2	643.77	0,58	0,116	0,57	0,005	105 ←	24
367	-1603.2	643.77	0,58	0,116	0,57	0,005	107 ←	24
368	-1453.2	643.77	0,58	0,116	0,57	0,005	109 ←	24
369	-1303.2	643.77	0,58	0,116	0,57	0,005	111 ←	24
370	-1153.2	643.77	0,58	0,116	0,57	0,005	113 ↖	24
371	-1003.2	643.77	0,58	0,116	0,57	0,005	116 ↖	24
372	-853.19	643.77	0,58	0,116	0,57	0,005	121 ↖	24
373	-703.19	643.77	0,58	0,116	0,57	0,005	126 ↖	24
374	-553.19	643.77	0,58	0,116	0,57	0,004	134 ↖	24
375	-403.19	643.77	0,58	0,115	0,57	0,004	145 ↖	24
376	-253.19	643.77	0,58	0,115	0,57	0,004	159 ↑	24
377	-103.19	643.77	0,58	0,115	0,57	0,003	176 ↑	24
378	46.81	643.77	0,58	0,115	0,57	0,003	194 ↑	24
379	196.81	643.77	0,58	0,115	0,57	0,004	209 ↗	24
380	346.81	643.77	0,58	0,116	0,57	0,004	222 ↗	24
381	496.81	643.77	0,58	0,116	0,57	0,004	231 ↗	22,8

Продолжение таблицы 1.2.6

№	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
382	646.81	643.77	0,58	0,116	0,57	0,005	237 ↗	24
383	796.81	643.77	0,58	0,116	0,57	0,005	242 ↗	24
384	946.81	643.77	0,58	0,116	0,57	0,005	245 ↗	24
385	1096.81	643.77	0,58	0,116	0,57	0,005	248 →	22,8
386	1246.81	643.77	0,58	0,116	0,57	0,005	251 →	23,1
387	1396.81	643.77	0,58	0,116	0,57	0,005	252 →	24
388	1546.81	643.77	0,58	0,116	0,57	0,005	254 →	24
389	1696.81	643.77	0,58	0,116	0,57	0,005	255 →	24
390	1846.81	643.77	0,58	0,116	0,57	0,005	256 →	24
391	-1903.2	793.77	0,58	0,116	0,57	0,005	109 ←	24
392	-1753.2	793.77	0,58	0,116	0,57	0,005	110 ←	24
393	-1603.2	793.77	0,58	0,116	0,57	0,005	112 ←	22,8
394	-1453.2	793.77	0,58	0,116	0,57	0,005	114 ↖	23,4
395	-1303.2	793.77	0,58	0,116	0,57	0,005	116 ↖	24
396	-1153.2	793.77	0,58	0,116	0,57	0,005	120 ↖	24
397	-1003.2	793.77	0,58	0,116	0,57	0,005	123 ↖	24
398	-853.19	793.77	0,58	0,116	0,57	0,005	128 ↖	24
399	-703.19	793.77	0,58	0,116	0,57	0,005	134 ↖	24
400	-553.19	793.77	0,58	0,116	0,57	0,005	142 ↖	24
401	-403.19	793.77	0,58	0,116	0,57	0,005	152 ↖	24
402	-253.19	793.77	0,58	0,116	0,57	0,004	163 ↑	24
403	-103.19	793.77	0,58	0,115	0,57	0,004	177 ↑	24
404	46.81	793.77	0,58	0,116	0,57	0,004	190 ↑	24
405	196.81	793.77	0,58	0,116	0,57	0,004	203 ↗	24
406	346.81	793.77	0,58	0,116	0,57	0,005	214 ↗	24
407	496.81	793.77	0,58	0,116	0,57	0,005	223 ↗	24
408	646.81	793.77	0,58	0,116	0,57	0,005	229 ↗	24
409	796.81	793.77	0,58	0,116	0,57	0,005	235 ↗	24
410	946.81	793.77	0,58	0,116	0,57	0,005	239 ↗	24
411	1096.81	793.77	0,58	0,116	0,57	0,005	242 ↗	24
412	1246.81	793.77	0,58	0,116	0,57	0,005	245 ↗	24
413	1396.81	793.77	0,58	0,116	0,57	0,005	247 ↗	24
414	1546.81	793.77	0,58	0,116	0,57	0,005	249 →	24
415	1696.81	793.77	0,58	0,116	0,57	0,005	251 →	23,7
416	1846.81	793.77	0,58	0,116	0,57	0,005	252 →	24
417	-1903.2	943.77	0,58	0,116	0,57	0,004	113 ↖	22,5
418	-1753.2	943.77	0,58	0,116	0,57	0,005	114 ↖	23,4
419	-1603.2	943.77	0,58	0,116	0,57	0,005	116 ↖	24
420	-1453.2	943.77	0,58	0,116	0,57	0,005	119 ↖	24
421	-1303.2	943.77	0,58	0,116	0,57	0,005	122 ↖	24
422	-1153.2	943.77	0,58	0,116	0,57	0,005	125 ↖	22,2
423	-1003.2	943.77	0,58	0,116	0,57	0,005	129 ↖	23,4
424	-853.19	943.77	0,58	0,116	0,57	0,005	134 ↖	24
425	-703.19	943.77	0,58	0,116	0,57	0,005	140 ↖	24
426	-553.19	943.77	0,58	0,116	0,57	0,005	148 ↖	24
427	-403.19	943.77	0,58	0,116	0,57	0,005	156 ↖	24
428	-253.19	943.77	0,58	0,116	0,57	0,005	167 ↑	24
429	-103.19	943.77	0,58	0,116	0,57	0,005	177 ↑	24
430	46.81	943.77	0,58	0,116	0,57	0,005	188 ↑	24
431	196.81	943.77	0,58	0,116	0,57	0,005	199 ↑	24
432	346.81	943.77	0,58	0,116	0,57	0,005	208 ↗	24
433	496.81	943.77	0,58	0,116	0,57	0,005	216 ↗	24
434	646.81	943.77	0,58	0,116	0,57	0,005	223 ↗	24
435	796.81	943.77	0,58	0,116	0,57	0,005	229 ↗	23,4
436	946.81	943.77	0,58	0,116	0,57	0,005	233 ↗	24
437	1096.81	943.77	0,58	0,116	0,57	0,005	237 ↗	24
438	1246.81	943.77	0,58	0,116	0,57	0,005	240 ↗	24
439	1396.81	943.77	0,58	0,116	0,57	0,005	242 ↗	24
440	1546.81	943.77	0,58	0,116	0,57	0,005	245 ↗	24
441	1696.81	943.77	0,58	0,116	0,57	0,005	247 ↗	24
442	1846.81	943.77	0,58	0,116	0,57	0,004	248 →	22,8
443	-1903.2	1093.77	0,58	0,116	0,57	0,005	117 ↖	24
444	-1753.2	1093.77	0,58	0,116	0,57	0,005	119 ↖	24
445	-1603.2	1093.77	0,58	0,116	0,57	0,005	121 ↖	24

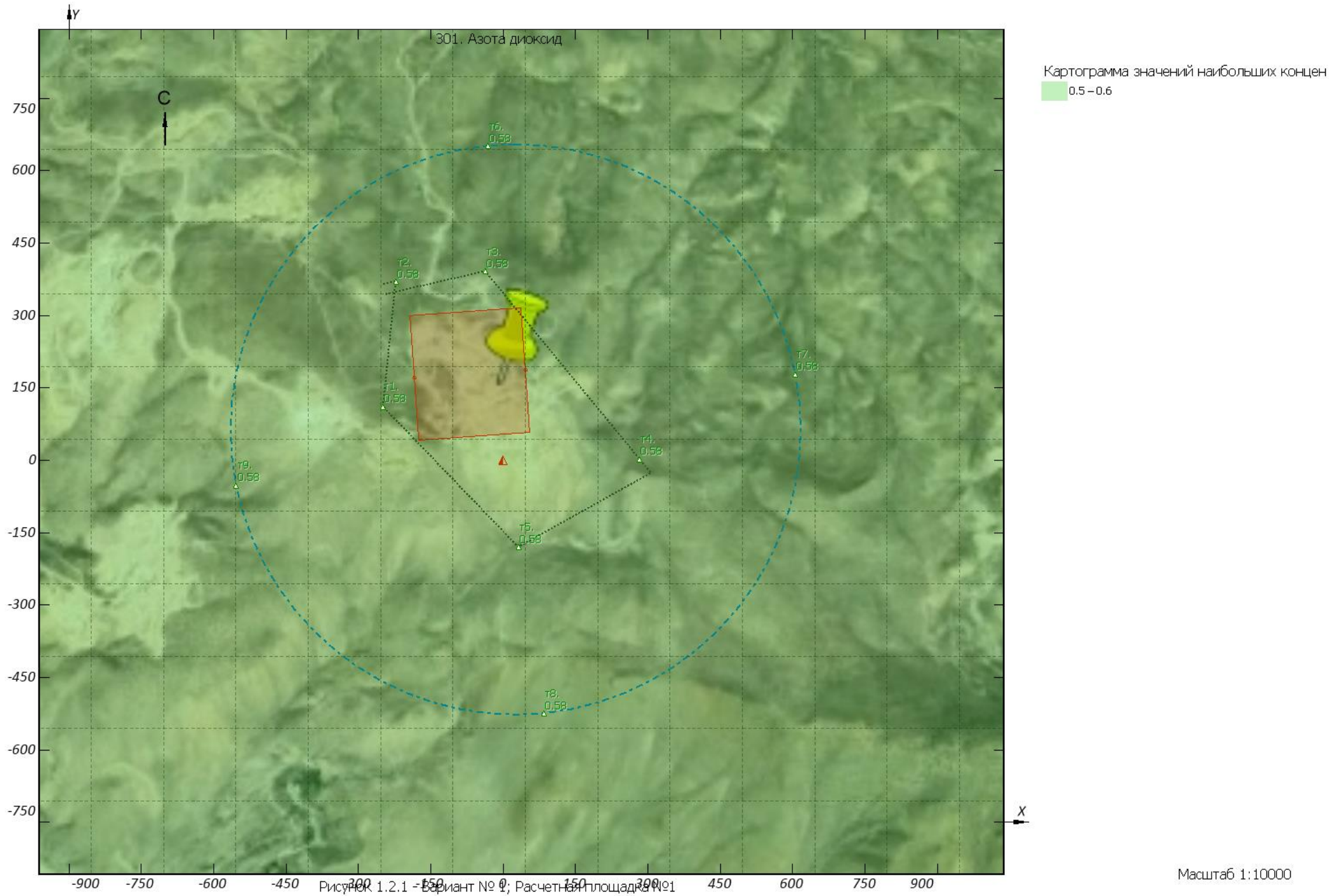
Продолжение таблицы 1.2.6

№	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
446	-1453.2	1093.77	0,58	0,116	0,57	0,005	123 ↖	24
447	-1303.2	1093.77	0,58	0,116	0,57	0,005	127 ↖	24
448	-1153.2	1093.77	0,58	0,116	0,57	0,005	130 ↖	23,8
449	-1003.2	1093.77	0,58	0,116	0,57	0,005	134 ↖	24
450	-853.19	1093.77	0,58	0,116	0,57	0,005	139 ↖	24
451	-703.19	1093.77	0,58	0,116	0,57	0,005	145 ↖	24
452	-553.19	1093.77	0,58	0,116	0,57	0,005	152 ↖	23,8
453	-403.19	1093.77	0,58	0,116	0,57	0,005	160 ↑	23,8
454	-253.19	1093.77	0,58	0,116	0,57	0,005	169 ↑	23,7
455	-103.19	1093.77	0,58	0,116	0,57	0,005	178 ↑	24
456	46.81	1093.77	0,58	0,116	0,57	0,005	187 ↑	22,8
457	196.81	1093.77	0,58	0,116	0,57	0,005	196 ↑	24
458	346.81	1093.77	0,58	0,116	0,57	0,005	204 ↗	23,4
459	496.81	1093.77	0,58	0,116	0,57	0,005	212 ↗	24
460	646.81	1093.77	0,58	0,116	0,57	0,005	218 ↗	24
461	796.81	1093.77	0,58	0,116	0,57	0,005	223 ↗	24
462	946.81	1093.77	0,58	0,116	0,57	0,005	228 ↗	23,8
463	1096.81	1093.77	0,58	0,116	0,57	0,005	232 ↗	24
464	1246.81	1093.77	0,58	0,116	0,57	0,005	235 ↗	23,4
465	1396.81	1093.77	0,58	0,116	0,57	0,005	238 ↗	24
466	1546.81	1093.77	0,58	0,116	0,57	0,005	240 ↗	24
467	1696.81	1093.77	0,58	0,116	0,57	0,005	243 ↗	24
468	1846.81	1093.77	0,58	0,116	0,57	0,005	244 ↗	24
469	-1903.2	1243.77	0,58	0,116	0,57	0,005	120 ↖	24
470	-1753.2	1243.77	0,58	0,116	0,57	0,005	122 ↖	24
471	-1603.2	1243.77	0,58	0,116	0,57	0,005	125 ↖	22,2
472	-1453.2	1243.77	0,58	0,116	0,57	0,005	128 ↖	22,5
473	-1303.2	1243.77	0,58	0,116	0,57	0,005	131 ↖	24
474	-1153.2	1243.77	0,58	0,116	0,57	0,005	134 ↖	24
475	-1003.2	1243.77	0,58	0,116	0,57	0,005	139 ↖	24
476	-853.19	1243.77	0,58	0,116	0,57	0,005	144 ↖	24
477	-703.19	1243.77	0,58	0,116	0,57	0,005	149 ↖	24
478	-553.19	1243.77	0,58	0,116	0,57	0,005	156 ↖	21,9
479	-403.19	1243.77	0,58	0,116	0,57	0,005	163 ↑	24
480	-253.19	1243.77	0,58	0,116	0,57	0,005	170 ↑	24
481	-103.19	1243.77	0,58	0,116	0,57	0,005	178 ↑	24
482	46.81	1243.77	0,58	0,116	0,57	0,005	186 ↑	24
483	196.81	1243.77	0,58	0,116	0,57	0,005	194 ↑	24
484	346.81	1243.77	0,58	0,116	0,57	0,005	201 ↑	24
485	496.81	1243.77	0,58	0,116	0,57	0,005	208 ↗	24
486	646.81	1243.77	0,58	0,116	0,57	0,005	214 ↗	24
487	796.81	1243.77	0,58	0,116	0,57	0,005	219 ↗	23,4
488	946.81	1243.77	0,58	0,116	0,57	0,005	224 ↗	24
489	1096.81	1243.77	0,58	0,116	0,57	0,005	228 ↗	24
490	1246.81	1243.77	0,58	0,116	0,57	0,005	231 ↗	22,7
491	1396.81	1243.77	0,58	0,116	0,57	0,005	234 ↗	24
492	1546.81	1243.77	0,58	0,116	0,57	0,005	237 ↗	24
493	1696.81	1243.77	0,58	0,116	0,57	0,005	239 ↗	24
494	1846.81	1243.77	0,58	0,116	0,57	0,005	241 ↗	24
495	-1903.2	1393.77	0,58	0,116	0,57	0,004	124 ↖	23,7
496	-1753.2	1393.77	0,58	0,116	0,57	0,004	126 ↖	22,8
497	-1603.2	1393.77	0,58	0,116	0,57	0,005	128 ↖	24
498	-1453.2	1393.77	0,58	0,116	0,57	0,005	131 ↖	24
499	-1303.2	1393.77	0,58	0,116	0,57	0,005	135 ↖	24
500	-1153.2	1393.77	0,58	0,116	0,57	0,005	138 ↖	23,4
501	-1003.2	1393.77	0,58	0,116	0,57	0,005	142 ↖	22,8
502	-853.19	1393.77	0,58	0,116	0,57	0,005	147 ↖	24
503	-703.19	1393.77	0,58	0,116	0,57	0,005	152 ↖	23,8
504	-553.19	1393.77	0,58	0,116	0,57	0,005	158 ↑	24
505	-403.19	1393.77	0,58	0,116	0,57	0,005	165 ↑	24
506	-253.19	1393.77	0,58	0,116	0,57	0,005	171 ↑	24
507	-103.19	1393.77	0,58	0,116	0,57	0,005	178 ↑	24
508	46.81	1393.77	0,58	0,116	0,57	0,005	185 ↑	24
509	196.81	1393.77	0,58	0,116	0,57	0,005	192 ↑	24

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
510	346.81	1393.77	0,58	0,116	0,57	0,005	199 ↑	24
511	496.81	1393.77	0,58	0,116	0,57	0,005	205 ↗	23,8
512	646.81	1393.77	0,58	0,116	0,57	0,005	210 ↗	24
513	796.81	1393.77	0,58	0,116	0,57	0,005	215 ↗	22,2
514	946.81	1393.77	0,58	0,116	0,57	0,005	220 ↗	24
515	1096.81	1393.77	0,58	0,116	0,57	0,005	224 ↗	24
516	1246.81	1393.77	0,58	0,116	0,57	0,005	227 ↗	24
517	1396.81	1393.77	0,58	0,116	0,57	0,005	230 ↗	23,7
518	1546.81	1393.77	0,58	0,116	0,57	0,005	233 ↗	24
519	1696.81	1393.77	0,58	0,116	0,57	0,004	235 ↗	23,4
520	1846.81	1393.77	0,58	0,116	0,57	0,004	238 ↗	24

Ситуационная карта-схема района размещения предприятия, с нанесенными изолиниями расчётных концентраций, выраженных в долях ПДК, по расчетной площадке № 1 приведена в масштабе **1:10000** на рисунке 1.2.1.



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 0,149 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	10
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)										
1. -	0	0	337	Углерод оксид	0,16	0,16	0,16	0,16	0,16	0,16

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 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 «Ljпlпш» УОС																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
1	4	2	70	3	11545,4	20	46.48 -183.43	186.44 170.17	258,8	1,2	300,3	337	0,149	1	0,002	373,87

Расчет не целесообразен, т.к. См меньше константы целесообразности расчетов: 0,00215 < 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 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 0,065 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 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 «Липиш» УОС												
Площадка:				1. Площадка №1												
Цех:				1. Цех №1												
1	4	2	70	3	11545,4	20	46.48 -183.43	186.44 170.17	258,8	1,2	300,3	2754	0,065	1	0,005	373,87

Расчет не целесообразен, т.к. См меньше константы целесообразности расчетов: 0,00469<0,05.

1.5 Расчет загрязнения по веществу «2902. Взвешенные вещества»

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

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

Суммарный выброс, учтенных в расчете источников, составляет 0,023 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				
	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	2902	Взвешенные вещества	0,142	0,142	0,142	0,142	0,142

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.		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17
Объект: 1. Объект №1 «Липиши» УПС Площадка: 1. Площадка №1 Цех: 1. Цех №1																
1	4	2	70	3	11545,4	20	46.48 -183.43	186.44 170.17	258,8	1,2	300,3	2902	0,023	3	0,01	186,93

Расчет не целесообразен, т.к. См меньше константы целесообразности расчетов: 0,00996 < 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% двуокси 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 градам 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 0,962 грамм в секунду и 0 тонн в год.

Расчётных точек – 9, расчётных площадок - 1 (узлов расчётной сетки - 520).

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

- на границе СЗЗ **0,023**, которая достигается в точке № 8 X=84,51 Y=-524,54, при направлении ветра 349°, скорости ветра 24 м/с, в том числе: вклад источников предприятия 0,023.

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	-248,6	111	2	Точка в промзоне
2	-222,1	370,3	2	Точка в промзоне
3	-36,9	391,5	2	Точка в промзоне
4	282,9	2,7	2	Точка в промзоне
5	31,9	-180	2	Точка в промзоне
6	-31,31	651,34	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	606,03	178,66	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	84,51	-524,54	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-552,83	-51,86	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	-1903,19	17,54	1978,53	17,54	2947,54	2	150	-

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 «Лялһәш» УҖС Площадка: 1. Площадка №1 Цех: 1. Цех №1																
1	4	2	70	3	11545,4	20	46.48 -183.43	186.44 170.17	258,8	1,2	300,3	2908	0,694	3	0,5	186,93
2	4	5	50	4	7853,98	20	218.32 -27.33	-20.6 -3.17	132,5	1,2	114,4	2908	0,268	3	0,06	288,44

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.	-248,6	111	2	0,009	0,0028	-	0,009	105 ← 24	1.1.2	0,006	63,1
2	Пром.	-222,1	370,3	2	0,017	0,005	-	0,017	140 ↖ 24	1.1.1	0,01	57,9
3	Пром.	-36,9	391,5	2	0,011	0,00336	-	0,011	170 ↑ 24	1.1.1	0,007	61,7
4	Пром.	282,9	2,7	2	0,014	0,0041	-	0,014	297 ↘ 24	1.1.1	0,013	98,3
5	Пром.	31,9	-180	2	0,014	0,0042	-	0,014	347 ↓ 24	1.1.1	0,013	91,3
6	ОСЗЗ	-31,31	651,34	2	0,02	0,0059	-	0,02	178 ↑ 24	1.1.1	0,015	74,5
7	ОСЗЗ	606,03	178,66	2	0,018	0,0055	-	0,018	269 → 24	1.1.1	0,018	98,9
8	ОСЗЗ	84,51	-524,54	2	0,023	0,007	-	0,023	349 ↓ 24	1.1.1	0,02	84,8
9	ОСЗЗ	-552,83	-51,86	2	0,017	0,005	-	0,017	65 ↙ 24	1.1.1	0,017	99,7

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	-1903.2	-1456.2	0,012	0,0037	-	0,012	51 ↙	24
2	-1753.2	-1456.2	0,013	0,00385	-	0,013	48 ↙	23,4
3	-1603.2	-1456.2	0,014	0,0042	-	0,014	46 ↙	24
4	-1453.2	-1456.2	0,014	0,0043	-	0,014	43 ↙	24
5	-1303.2	-1456.2	0,015	0,0044	-	0,015	40 ↙	23,7
6	-1153.2	-1456.2	0,016	0,0047	-	0,016	36 ↙	24
7	-1003.2	-1456.2	0,016	0,0048	-	0,016	32 ↙	24
8	-853.19	-1456.2	0,017	0,005	-	0,017	28 ↙	24
9	-703.19	-1456.2	0,017	0,005	-	0,017	24 ↙	23,4
10	-553.19	-1456.2	0,018	0,0053	-	0,018	19 ↓	24
11	-403.19	-1456.2	0,018	0,0055	-	0,018	14 ↓	24
12	-253.19	-1456.2	0,018	0,0055	-	0,018	9 ↓	23,4
13	-103.19	-1456.2	0,02	0,0059	-	0,02	3 ↓	24
14	46.81	-1456.2	0,02	0,006	-	0,02	358 ↓	24
15	196.81	-1456.2	0,019	0,0056	-	0,019	353 ↓	22,5
16	346.81	-1456.2	0,02	0,006	-	0,02	347 ↓	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
17	496.81	-1456.2	0,02	0,0061	-	0,02	342 ↘	24
18	646.81	-1456.2	0,019	0,0057	-	0,019	337 ↘	22,8
19	796.81	-1456.2	0,019	0,0057	-	0,019	333 ↘	23,3
20	946.81	-1456.2	0,019	0,0058	-	0,019	329 ↘	24
21	1096.81	-1456.2	0,019	0,0056	-	0,019	325 ↘	24
22	1246.81	-1456.2	0,018	0,0053	-	0,018	321 ↘	24
23	1396.81	-1456.2	0,017	0,0051	-	0,017	318 ↘	23,8
24	1546.81	-1456.2	0,016	0,0049	-	0,016	315 ↘	24
25	1696.81	-1456.2	0,015	0,0046	-	0,015	312 ↘	24
26	1846.81	-1456.2	0,014	0,0043	-	0,014	310 ↘	23,8
27	-1903.2	-1306.2	0,013	0,0039	-	0,013	53 ↙	24
28	-1753.2	-1306.2	0,014	0,00415	-	0,014	51 ↙	24
29	-1603.2	-1306.2	0,014	0,0043	-	0,014	49 ↙	24
30	-1453.2	-1306.2	0,015	0,0045	-	0,015	46 ↙	24
31	-1303.2	-1306.2	0,016	0,0047	-	0,016	42 ↙	24
32	-1153.2	-1306.2	0,016	0,0047	-	0,016	39 ↙	23,4
33	-1003.2	-1306.2	0,015	0,0046	-	0,015	35 ↙	22,2
34	-853.19	-1306.2	0,017	0,0052	-	0,017	31 ↙	24
35	-703.19	-1306.2	0,018	0,0054	-	0,018	26 ↙	24
36	-553.19	-1306.2	0,019	0,0057	-	0,019	21 ↓	24
37	-403.19	-1306.2	0,02	0,0059	-	0,02	15 ↓	24
38	-253.19	-1306.2	0,02	0,006	-	0,02	9 ↓	23,4
39	-103.19	-1306.2	0,021	0,0063	-	0,021	3 ↓	24
40	46.81	-1306.2	0,022	0,0065	-	0,022	358 ↓	24
41	196.81	-1306.2	0,022	0,0067	-	0,022	352 ↓	24
42	346.81	-1306.2	0,022	0,0067	-	0,022	346 ↓	24
43	496.81	-1306.2	0,022	0,0066	-	0,022	340 ↓	24
44	646.81	-1306.2	0,022	0,0065	-	0,022	335 ↘	24
45	796.81	-1306.2	0,021	0,0063	-	0,021	331 ↘	24
46	946.81	-1306.2	0,021	0,0062	-	0,021	326 ↘	24
47	1096.81	-1306.2	0,019	0,0056	-	0,019	322 ↘	22,8
48	1246.81	-1306.2	0,019	0,0057	-	0,019	318 ↘	24
49	1396.81	-1306.2	0,018	0,0054	-	0,018	315 ↘	24
50	1546.81	-1306.2	0,017	0,0051	-	0,017	312 ↘	23,8
51	1696.81	-1306.2	0,015	0,0046	-	0,015	310 ↘	23,1
52	1846.81	-1306.2	0,014	0,0042	-	0,014	307 ↘	22,3
53	-1903.2	-1156.2	0,014	0,0041	-	0,014	56 ↙	24
54	-1753.2	-1156.2	0,014	0,0043	-	0,014	54 ↙	24
55	-1603.2	-1156.2	0,015	0,0045	-	0,015	52 ↙	24
56	-1453.2	-1156.2	0,016	0,0047	-	0,016	49 ↙	24
57	-1303.2	-1156.2	0,016	0,00485	-	0,016	46 ↙	24
58	-1153.2	-1156.2	0,017	0,005	-	0,017	42 ↙	24
59	-1003.2	-1156.2	0,017	0,0052	-	0,017	38 ↙	24
60	-853.19	-1156.2	0,018	0,0055	-	0,018	33 ↙	24
61	-703.19	-1156.2	0,019	0,0058	-	0,019	28 ↙	24
62	-553.19	-1156.2	0,02	0,0061	-	0,02	22 ↓	24
63	-403.19	-1156.2	0,021	0,0063	-	0,021	16 ↓	24
64	-253.19	-1156.2	0,021	0,0064	-	0,021	10 ↓	23,8
65	-103.19	-1156.2	0,022	0,0066	-	0,022	4 ↓	23,7
66	46.81	-1156.2	0,023	0,007	-	0,023	357 ↓	24
67	196.81	-1156.2	0,024	0,0071	-	0,024	351 ↓	24
68	346.81	-1156.2	0,024	0,0073	-	0,024	344 ↓	24
69	496.81	-1156.2	0,024	0,0073	-	0,024	338 ↓	24
70	646.81	-1156.2	0,023	0,007	-	0,023	333 ↘	23,4
71	796.81	-1156.2	0,023	0,0069	-	0,023	328 ↘	24
72	946.81	-1156.2	0,021	0,0063	-	0,021	323 ↘	23,3
73	1096.81	-1156.2	0,021	0,0063	-	0,021	319 ↘	24
74	1246.81	-1156.2	0,02	0,006	-	0,02	315 ↘	24
75	1396.81	-1156.2	0,019	0,0057	-	0,019	312 ↘	24
76	1546.81	-1156.2	0,017	0,0052	-	0,017	309 ↘	23,4
77	1696.81	-1156.2	0,017	0,005	-	0,017	306 ↘	24
78	1846.81	-1156.2	0,016	0,0047	-	0,016	304 ↘	24
79	-1903.2	-1006.2	0,014	0,00425	-	0,014	60 ↙	24
80	-1753.2	-1006.2	0,015	0,00445	-	0,015	58 ↙	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
81	-1603.2	-1006.2	0,016	0,0047	-	0,016	55 ↙	24
82	-1453.2	-1006.2	0,015	0,0046	-	0,015	52 ↙	22,8
83	-1303.2	-1006.2	0,017	0,005	-	0,017	49 ↙	24
84	-1153.2	-1006.2	0,017	0,0052	-	0,017	45 ↙	24
85	-1003.2	-1006.2	0,019	0,0056	-	0,019	41 ↙	24
86	-853.19	-1006.2	0,02	0,0059	-	0,02	36 ↙	24
87	-703.19	-1006.2	0,02	0,006	-	0,02	30 ↙	24
88	-553.19	-1006.2	0,02	0,006	-	0,02	24 ↙	23,4
89	-403.19	-1006.2	0,021	0,0064	-	0,021	18 ↓	24
90	-253.19	-1006.2	0,022	0,0066	-	0,022	11 ↓	24
91	-103.19	-1006.2	0,023	0,0069	-	0,023	4 ↓	24
92	46.81	-1006.2	0,024	0,0072	-	0,024	356 ↓	24
93	196.81	-1006.2	0,025	0,0074	-	0,025	349 ↓	24
94	346.81	-1006.2	0,026	0,0077	-	0,026	342 ↓	24
95	496.81	-1006.2	0,023	0,007	-	0,023	336 ↘	21,9
96	646.81	-1006.2	0,026	0,0078	-	0,026	330 ↘	24
97	796.81	-1006.2	0,025	0,0076	-	0,025	324 ↘	24
98	946.81	-1006.2	0,024	0,0071	-	0,024	319 ↘	24
99	1096.81	-1006.2	0,022	0,0066	-	0,022	315 ↘	24
100	1246.81	-1006.2	0,021	0,0063	-	0,021	312 ↘	24
101	1396.81	-1006.2	0,02	0,0059	-	0,02	308 ↘	24
102	1546.81	-1006.2	0,017	0,0052	-	0,017	305 ↘	22,8
103	1696.81	-1006.2	0,017	0,0052	-	0,017	303 ↘	24
104	1846.81	-1006.2	0,016	0,0049	-	0,016	301 ↘	24
105	-1903.2	-856.23	0,014	0,00425	-	0,014	63 ↙	23,3
106	-1753.2	-856.23	0,015	0,0046	-	0,015	61 ↙	24
107	-1603.2	-856.23	0,016	0,0048	-	0,016	59 ↙	24
108	-1453.2	-856.23	0,017	0,005	-	0,017	56 ↙	24
109	-1303.2	-856.23	0,017	0,005	-	0,017	53 ↙	22,8
110	-1153.2	-856.23	0,019	0,0056	-	0,019	49 ↙	24
111	-1003.2	-856.23	0,02	0,0059	-	0,02	44 ↙	24
112	-853.19	-856.23	0,019	0,0058	-	0,019	39 ↙	23,4
113	-703.19	-856.23	0,02	0,0061	-	0,02	33 ↙	24
114	-553.19	-856.23	0,021	0,0063	-	0,021	27 ↙	24
115	-403.19	-856.23	0,021	0,0064	-	0,021	20 ↓	24
116	-253.19	-856.23	0,022	0,0067	-	0,022	12 ↓	24
117	-103.19	-856.23	0,023	0,007	-	0,023	4 ↓	24
118	46.81	-856.23	0,024	0,0073	-	0,024	355 ↓	24
119	196.81	-856.23	0,026	0,0077	-	0,026	347 ↓	24
120	346.81	-856.23	0,025	0,0076	-	0,025	340 ↓	23,1
121	496.81	-856.23	0,027	0,0081	-	0,027	332 ↘	23,8
122	646.81	-856.23	0,027	0,0082	-	0,027	326 ↘	24
123	796.81	-856.23	0,027	0,008	-	0,027	320 ↘	24
124	946.81	-856.23	0,026	0,0077	-	0,026	315 ↘	24
125	1096.81	-856.23	0,024	0,0071	-	0,024	311 ↘	24
126	1246.81	-856.23	0,021	0,0062	-	0,021	307 ↘	22,8
127	1396.81	-856.23	0,02	0,0061	-	0,02	304 ↘	24
128	1546.81	-856.23	0,019	0,0057	-	0,019	302 ↘	24
129	1696.81	-856.23	0,018	0,0054	-	0,018	299 ↘	24
130	1846.81	-856.23	0,017	0,005	-	0,017	297 ↘	24
131	-1903.2	-706.23	0,014	0,0043	-	0,014	67 ↙	22,8
132	-1753.2	-706.23	0,016	0,0048	-	0,016	65 ↙	24
133	-1603.2	-706.23	0,016	0,0048	-	0,016	63 ↙	23,4
134	-1453.2	-706.23	0,017	0,0052	-	0,017	60 ↙	24
135	-1303.2	-706.23	0,019	0,0056	-	0,019	57 ↙	24
136	-1153.2	-706.23	0,02	0,0059	-	0,02	53 ↙	24
137	-1003.2	-706.23	0,02	0,006	-	0,02	49 ↙	24
138	-853.19	-706.23	0,02	0,0061	-	0,02	43 ↙	24
139	-703.19	-706.23	0,021	0,0062	-	0,021	37 ↙	24
140	-553.19	-706.23	0,021	0,0063	-	0,021	30 ↙	24
141	-403.19	-706.23	0,021	0,0064	-	0,021	22 ↓	24
142	-253.19	-706.23	0,022	0,0066	-	0,022	13 ↓	24
143	-103.19	-706.23	0,023	0,0068	-	0,023	4 ↓	24
144	46.81	-706.23	0,023	0,007	-	0,023	354 ↓	23,4

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
145	196.81	-706.23	0,026	0,0078	-	0,026	345 ↓	24
146	346.81	-706.23	0,025	0,0075	-	0,025	336 ↘	22,2
147	496.81	-706.23	0,028	0,0085	-	0,028	328 ↘	24
148	646.81	-706.23	0,029	0,0086	-	0,029	321 ↘	24
149	796.81	-706.23	0,028	0,0084	-	0,028	315 ↘	24
150	946.81	-706.23	0,027	0,008	-	0,027	310 ↘	24
151	1096.81	-706.23	0,025	0,0076	-	0,025	306 ↘	24
152	1246.81	-706.23	0,023	0,0069	-	0,023	303 ↘	24
153	1396.81	-706.23	0,021	0,0063	-	0,021	300 ↘	24
154	1546.81	-706.23	0,02	0,0059	-	0,02	297 ↘	24
155	1696.81	-706.23	0,018	0,0055	-	0,018	295 ↘	24
156	1846.81	-706.23	0,017	0,0052	-	0,017	293 ↘	24
157	-1903.2	-556.23	0,016	0,0047	-	0,016	71 ←	24
158	-1753.2	-556.23	0,016	0,0048	-	0,016	69 ←	23,4
159	-1603.2	-556.23	0,017	0,0051	-	0,017	67 ←	24
160	-1453.2	-556.23	0,018	0,0055	-	0,018	65 ←	24
161	-1303.2	-556.23	0,02	0,0059	-	0,02	62 ←	24
162	-1153.2	-556.23	0,02	0,006	-	0,02	58 ←	24
163	-1003.2	-556.23	0,02	0,0061	-	0,02	54 ←	24
164	-853.19	-556.23	0,02	0,0061	-	0,02	48 ←	24
165	-703.19	-556.23	0,021	0,0062	-	0,021	42 ←	24
166	-553.19	-556.23	0,021	0,0063	-	0,021	34 ←	24
167	-403.19	-556.23	0,021	0,0063	-	0,021	25 ←	24
168	-253.19	-556.23	0,021	0,0063	-	0,021	15 ↓	24
169	-103.19	-556.23	0,021	0,0064	-	0,021	4 ↓	24
170	46.81	-556.23	0,023	0,007	-	0,023	353 ↓	24
171	196.81	-556.23	0,025	0,0076	-	0,025	342 ↓	24
172	346.81	-556.23	0,027	0,0082	-	0,027	331 ↘	24
173	496.81	-556.23	0,028	0,0084	-	0,028	323 ↘	23,3
174	646.81	-556.23	0,029	0,0088	-	0,029	315 ↘	24
175	796.81	-556.23	0,028	0,0083	-	0,028	309 ↘	23,4
176	946.81	-556.23	0,027	0,0082	-	0,027	305 ↘	24
177	1096.81	-556.23	0,026	0,0077	-	0,026	301 ↘	24
178	1246.81	-556.23	0,024	0,0071	-	0,024	298 ↘	24
179	1396.81	-556.23	0,021	0,0064	-	0,021	295 ↘	23,8
180	1546.81	-556.23	0,02	0,006	-	0,02	293 ↘	24
181	1696.81	-556.23	0,017	0,0051	-	0,017	291 →	22,2
182	1846.81	-556.23	0,017	0,0052	-	0,017	289 →	24
183	-1903.2	-406.23	0,016	0,0048	-	0,016	75 ←	24
184	-1753.2	-406.23	0,017	0,005	-	0,017	74 ←	24
185	-1603.2	-406.23	0,018	0,0053	-	0,018	72 ←	24
186	-1453.2	-406.23	0,019	0,0057	-	0,019	70 ←	24
187	-1303.2	-406.23	0,02	0,006	-	0,02	67 ←	24
188	-1153.2	-406.23	0,02	0,0061	-	0,02	64 ←	24
189	-1003.2	-406.23	0,021	0,0062	-	0,021	60 ←	24
190	-853.19	-406.23	0,021	0,0062	-	0,021	55 ←	24
191	-703.19	-406.23	0,02	0,0061	-	0,02	48 ←	23,8
192	-553.19	-406.23	0,02	0,0061	-	0,02	40 ←	24
193	-403.19	-406.23	0,02	0,006	-	0,02	30 ←	24
194	-253.19	-406.23	0,019	0,0058	-	0,019	18 ↓	24
195	-103.19	-406.23	0,019	0,0057	-	0,019	4 ↓	24
196	46.81	-406.23	0,021	0,0063	-	0,021	351 ↓	24
197	196.81	-406.23	0,024	0,0071	-	0,024	337 ↘	24
198	346.81	-406.23	0,026	0,0079	-	0,026	325 ↘	24
199	496.81	-406.23	0,028	0,0085	-	0,028	316 ↘	24
200	646.81	-406.23	0,029	0,0086	-	0,029	308 ↘	24
201	796.81	-406.23	0,028	0,0084	-	0,028	302 ↘	24
202	946.81	-406.23	0,027	0,0081	-	0,027	298 ↘	24
203	1096.81	-406.23	0,024	0,0073	-	0,024	295 ↘	23,1
204	1246.81	-406.23	0,023	0,0068	-	0,023	292 →	22,8
205	1396.81	-406.23	0,021	0,0062	-	0,021	290 →	22,8
206	1546.81	-406.23	0,02	0,006	-	0,02	288 →	24
207	1696.81	-406.23	0,019	0,0056	-	0,019	286 →	24
208	1846.81	-406.23	0,018	0,0053	-	0,018	285 →	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
209	-1903.2	-256.23	0,016	0,0049	-	0,016	79 ←	24
210	-1753.2	-256.23	0,017	0,0052	-	0,017	78 ←	24
211	-1603.2	-256.23	0,018	0,0055	-	0,018	77 ←	24
212	-1453.2	-256.23	0,02	0,006	-	0,02	75 ←	24
213	-1303.2	-256.23	0,021	0,0062	-	0,021	73 ←	24
214	-1153.2	-256.23	0,021	0,0063	-	0,021	71 ←	24
215	-1003.2	-256.23	0,021	0,0062	-	0,021	67 ↙	24
216	-853.19	-256.23	0,02	0,0061	-	0,02	62 ↙	24
217	-703.19	-256.23	0,02	0,006	-	0,02	56 ↙	24
218	-553.19	-256.23	0,019	0,0058	-	0,019	48 ↙	24
219	-403.19	-256.23	0,018	0,0055	-	0,018	38 ↙	24
220	-253.19	-256.23	0,017	0,005	-	0,017	23 ↙	24
221	-103.19	-256.23	0,015	0,0045	-	0,015	5 ↓	24
222	46.81	-256.23	0,017	0,0051	-	0,017	348 ↓	24
223	196.81	-256.23	0,021	0,0062	-	0,021	329 ↘	24
224	346.81	-256.23	0,024	0,0073	-	0,024	316 ↘	24
225	496.81	-256.23	0,026	0,0078	-	0,026	306 ↘	24
226	646.81	-256.23	0,027	0,008	-	0,027	299 ↘	24
227	796.81	-256.23	0,026	0,0077	-	0,026	294 ↘	23,4
228	946.81	-256.23	0,026	0,0077	-	0,026	290 →	24
229	1096.81	-256.23	0,025	0,0074	-	0,025	288 →	24
230	1246.81	-256.23	0,024	0,0071	-	0,024	286 →	24
231	1396.81	-256.23	0,022	0,0066	-	0,022	284 →	24
232	1546.81	-256.23	0,02	0,006	-	0,02	283 →	24
233	1696.81	-256.23	0,019	0,0056	-	0,019	282 →	24
234	1846.81	-256.23	0,018	0,0053	-	0,018	281 →	24
235	-1903.2	-106.23	0,017	0,005	-	0,017	84 ←	24
236	-1753.2	-106.23	0,018	0,0053	-	0,018	83 ←	24
237	-1603.2	-106.23	0,018	0,0054	-	0,018	82 ←	22,8
238	-1453.2	-106.23	0,021	0,0062	-	0,021	81 ←	24
239	-1303.2	-106.23	0,021	0,0064	-	0,021	80 ←	24
240	-1153.2	-106.23	0,022	0,0065	-	0,022	78 ←	24
241	-1003.2	-106.23	0,021	0,0064	-	0,021	76 ←	24
242	-853.19	-106.23	0,02	0,0061	-	0,02	72 ←	24
243	-703.19	-106.23	0,019	0,0057	-	0,019	67 ↙	24
244	-553.19	-106.23	0,017	0,0052	-	0,017	60 ↙	24
245	-403.19	-106.23	0,015	0,0046	-	0,015	49 ↙	24
246	-253.19	-106.23	0,013	0,0039	-	0,013	33 ↙	24
247	-103.19	-106.23	0,01	0,00306	-	0,01	11 ↓	24
248	46.81	-106.23	0,012	0,0036	-	0,012	336 ↘	24
249	196.81	-106.23	0,016	0,0049	-	0,016	317 ↘	24
250	346.81	-106.23	0,019	0,0058	-	0,019	303 ↘	24
251	496.81	-106.23	0,021	0,0064	-	0,021	294 ↘	24
252	646.81	-106.23	0,023	0,0068	-	0,023	288 →	24
253	796.81	-106.23	0,024	0,0071	-	0,024	285 →	24
254	946.81	-106.23	0,024	0,0072	-	0,024	282 →	24
255	1096.81	-106.23	0,024	0,0071	-	0,024	281 →	24
256	1246.81	-106.23	0,023	0,0068	-	0,023	280 →	23,8
257	1396.81	-106.23	0,022	0,0065	-	0,022	278 →	24
258	1546.81	-106.23	0,02	0,0059	-	0,02	277 →	24
259	1696.81	-106.23	0,019	0,0056	-	0,019	277 →	24
260	1846.81	-106.23	0,017	0,0052	-	0,017	276 →	24
261	-1903.2	43.77	0,017	0,0051	-	0,017	88 ←	24
262	-1753.2	43.77	0,018	0,0054	-	0,018	88 ←	24
263	-1603.2	43.77	0,02	0,0059	-	0,02	88 ←	24
264	-1453.2	43.77	0,021	0,0064	-	0,021	87 ←	24
265	-1303.2	43.77	0,022	0,0066	-	0,022	87 ←	24
266	-1153.2	43.77	0,022	0,0067	-	0,022	86 ←	24
267	-1003.2	43.77	0,022	0,0066	-	0,022	85 ←	24
268	-853.19	43.77	0,021	0,0063	-	0,021	84 ←	24
269	-703.19	43.77	0,019	0,0056	-	0,019	83 ←	24
270	-553.19	43.77	0,015	0,0046	-	0,015	75 ←	24
271	-403.19	43.77	0,012	0,0035	-	0,012	65 ↙	24
272	-253.19	43.77	0,009	0,00256	-	0,009	49 ↙	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
273	-103.19	43.77	0,005	0,00165	-	0,005	24 ↙	24
274	46.81	43.77	0,007	0,00213	-	0,007	318 ↘	24
275	196.81	43.77	0,011	0,0032	-	0,011	300 ↘	24
276	346.81	43.77	0,014	0,00425	-	0,014	289 →	24
277	496.81	43.77	0,017	0,0052	-	0,017	283 →	24
278	646.81	43.77	0,02	0,0059	-	0,02	279 →	24
279	796.81	43.77	0,021	0,0063	-	0,021	276 →	24
280	946.81	43.77	0,022	0,0066	-	0,022	274 →	24
281	1096.81	43.77	0,022	0,0067	-	0,022	273 →	24
282	1246.81	43.77	0,022	0,0066	-	0,022	273 →	24
283	1396.81	43.77	0,021	0,0063	-	0,021	272 →	24
284	1546.81	43.77	0,019	0,0058	-	0,019	272 →	24
285	1696.81	43.77	0,018	0,0055	-	0,018	272 →	24
286	1846.81	43.77	0,017	0,0052	-	0,017	271 →	24
287	-1903.2	193.77	0,017	0,0052	-	0,017	93 ←	24
288	-1753.2	193.77	0,018	0,0055	-	0,018	93 ←	24
289	-1603.2	193.77	0,02	0,0061	-	0,02	93 ←	24
290	-1453.2	193.77	0,022	0,0066	-	0,022	93 ←	24
291	-1303.2	193.77	0,023	0,0069	-	0,023	93 ←	24
292	-1153.2	193.77	0,023	0,007	-	0,023	94 ←	24
293	-1003.2	193.77	0,023	0,007	-	0,023	95 ←	24
294	-853.19	193.77	0,023	0,0068	-	0,023	96 ←	24
295	-703.19	193.77	0,021	0,0064	-	0,021	99 ←	24
296	-553.19	193.77	0,019	0,0057	-	0,019	103 ←	24
297	-403.19	193.77	0,016	0,0048	-	0,016	109 ←	24
298	-253.19	193.77	0,012	0,0036	-	0,012	117 ↖	24
299	-103.19	193.77	0,007	0,002	-	0,007	132 ↖	24
300	46.81	193.77	0,004	0,00127	-	0,004	239 ↗	24
301	196.81	193.77	0,008	0,0025	-	0,008	276 →	24
302	346.81	193.77	0,013	0,0038	-	0,013	269 →	24
303	496.81	193.77	0,017	0,005	-	0,017	268 →	24
304	646.81	193.77	0,019	0,0056	-	0,019	268 →	24
305	796.81	193.77	0,02	0,006	-	0,02	268 →	24
306	946.81	193.77	0,021	0,0062	-	0,021	267 →	24
307	1096.81	193.77	0,021	0,0063	-	0,021	266 →	24
308	1246.81	193.77	0,021	0,0063	-	0,021	266 →	24
309	1396.81	193.77	0,021	0,0062	-	0,021	267 →	24
310	1546.81	193.77	0,019	0,0057	-	0,019	266 →	24
311	1696.81	193.77	0,018	0,0053	-	0,018	267 →	24
312	1846.81	193.77	0,017	0,0051	-	0,017	267 →	24
313	-1903.2	343.77	0,016	0,0049	-	0,016	97 ←	22,8
314	-1753.2	343.77	0,017	0,0052	-	0,017	98 ←	22,5
315	-1603.2	343.77	0,021	0,0062	-	0,021	98 ←	24
316	-1453.2	343.77	0,022	0,0066	-	0,022	99 ←	23,4
317	-1303.2	343.77	0,023	0,007	-	0,023	100 ←	23,8
318	-1153.2	343.77	0,025	0,0074	-	0,025	101 ←	24
319	-1003.2	343.77	0,025	0,0075	-	0,025	103 ←	24
320	-853.19	343.77	0,025	0,0075	-	0,025	106 ←	24
321	-703.19	343.77	0,024	0,0073	-	0,024	110 ←	24
322	-553.19	343.77	0,023	0,007	-	0,023	115 ↖	24
323	-403.19	343.77	0,021	0,0062	-	0,021	123 ↖	24
324	-253.19	343.77	0,017	0,0051	-	0,017	134 ↖	24
325	-103.19	343.77	0,011	0,00334	-	0,011	153 ↖	24
326	46.81	343.77	0,008	0,0024	-	0,008	215 ↗	24
327	196.81	343.77	0,011	0,0033	-	0,011	235 ↗	24
328	346.81	343.77	0,014	0,0043	-	0,014	247 ↗	24
329	496.81	343.77	0,017	0,0052	-	0,017	254 →	24
330	646.81	343.77	0,019	0,0057	-	0,019	257 →	24
331	796.81	343.77	0,02	0,0059	-	0,02	258 →	24
332	946.81	343.77	0,02	0,006	-	0,02	259 →	24
333	1096.81	343.77	0,02	0,0061	-	0,02	260 →	24
334	1246.81	343.77	0,02	0,0061	-	0,02	260 →	24
335	1396.81	343.77	0,02	0,0059	-	0,02	260 →	24
336	1546.81	343.77	0,017	0,005	-	0,017	261 →	22,2

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
337	1696.81	343.77	0,016	0,0049	-	0,016	262 →	22,8
338	1846.81	343.77	0,017	0,005	-	0,017	262 →	24
339	-1903.2	493.77	0,017	0,0052	-	0,017	102 ←	24
340	-1753.2	493.77	0,019	0,0056	-	0,019	102 ←	24
341	-1603.2	493.77	0,021	0,0062	-	0,021	104 ←	24
342	-1453.2	493.77	0,023	0,0068	-	0,023	105 ←	24
343	-1303.2	493.77	0,024	0,0072	-	0,024	106 ←	24
344	-1153.2	493.77	0,025	0,0076	-	0,025	108 ←	24
345	-1003.2	493.77	0,026	0,008	-	0,026	111 ←	24
346	-853.19	493.77	0,027	0,0081	-	0,027	115 ↖	24
347	-703.19	493.77	0,027	0,0082	-	0,027	119 ↖	24
348	-553.19	493.77	0,027	0,0082	-	0,027	126 ↖	24
349	-403.19	493.77	0,026	0,0077	-	0,026	135 ↖	24
350	-253.19	493.77	0,021	0,0064	-	0,021	147 ↖	24
351	-103.19	493.77	0,016	0,0049	-	0,016	164 ↑	24
352	46.81	493.77	0,013	0,004	-	0,013	187 ↑	24
353	196.81	493.77	0,015	0,00455	-	0,015	220 ↗	24
354	346.81	493.77	0,017	0,0051	-	0,017	233 ↗	24
355	496.81	493.77	0,019	0,0056	-	0,019	241 ↗	24
356	646.81	493.77	0,02	0,0059	-	0,02	246 ↗	24
357	796.81	493.77	0,02	0,006	-	0,02	249 →	24
358	946.81	493.77	0,02	0,006	-	0,02	251 →	24
359	1096.81	493.77	0,02	0,006	-	0,02	253 →	24
360	1246.81	493.77	0,02	0,006	-	0,02	254 →	24
361	1396.81	493.77	0,019	0,0057	-	0,019	255 →	24
362	1546.81	493.77	0,018	0,0053	-	0,018	256 →	24
363	1696.81	493.77	0,017	0,0051	-	0,017	257 →	24
364	1846.81	493.77	0,016	0,0049	-	0,016	258 →	24
365	-1903.2	643.77	0,017	0,0052	-	0,017	106 ←	24
366	-1753.2	643.77	0,019	0,0056	-	0,019	107 ←	24
367	-1603.2	643.77	0,02	0,0061	-	0,02	108 ←	24
368	-1453.2	643.77	0,023	0,0068	-	0,023	110 ←	24
369	-1303.2	643.77	0,023	0,0069	-	0,023	112 ←	22,8
370	-1153.2	643.77	0,026	0,0077	-	0,026	115 ↖	23,8
371	-1003.2	643.77	0,027	0,0082	-	0,027	118 ↖	24
372	-853.19	643.77	0,028	0,0085	-	0,028	122 ↖	24
373	-703.19	643.77	0,027	0,0082	-	0,027	128 ↖	22,5
374	-553.19	643.77	0,03	0,0089	-	0,03	135 ↖	24
375	-403.19	643.77	0,028	0,0085	-	0,028	144 ↖	24
376	-253.19	643.77	0,025	0,0074	-	0,025	155 ↖	24
377	-103.19	643.77	0,021	0,0062	-	0,021	169 ↑	24
378	46.81	643.77	0,018	0,0055	-	0,018	188 ↑	24
379	196.81	643.77	0,019	0,0056	-	0,019	208 ↗	24
380	346.81	643.77	0,02	0,0059	-	0,02	221 ↗	24
381	496.81	643.77	0,02	0,006	-	0,02	230 ↗	24
382	646.81	643.77	0,02	0,0061	-	0,02	236 ↗	24
383	796.81	643.77	0,02	0,006	-	0,02	241 ↗	24
384	946.81	643.77	0,02	0,006	-	0,02	244 ↗	24
385	1096.81	643.77	0,02	0,0059	-	0,02	246 ↗	24
386	1246.81	643.77	0,019	0,0058	-	0,019	248 →	24
387	1396.81	643.77	0,018	0,0055	-	0,018	250 →	24
388	1546.81	643.77	0,017	0,0051	-	0,017	251 →	23,8
389	1696.81	643.77	0,017	0,005	-	0,017	252 →	24
390	1846.81	643.77	0,016	0,0047	-	0,016	254 →	24
391	-1903.2	793.77	0,017	0,0052	-	0,017	110 ←	24
392	-1753.2	793.77	0,018	0,0055	-	0,018	111 ←	24
393	-1603.2	793.77	0,02	0,006	-	0,02	113 ↖	24
394	-1453.2	793.77	0,022	0,0067	-	0,022	115 ↖	24
395	-1303.2	793.77	0,024	0,0073	-	0,024	118 ↖	24
396	-1153.2	793.77	0,026	0,0078	-	0,026	121 ↖	24
397	-1003.2	793.77	0,027	0,0082	-	0,027	124 ↖	24
398	-853.19	793.77	0,028	0,0084	-	0,028	129 ↖	23,4
399	-703.19	793.77	0,03	0,009	-	0,03	135 ↖	24
400	-553.19	793.77	0,03	0,009	-	0,03	142 ↖	24

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
401	-403.19	793.77	0,029	0,0087	-	0,029	150 ↖	24
402	-253.19	793.77	0,027	0,008	-	0,027	161 ↑	24
403	-103.19	793.77	0,024	0,0072	-	0,024	173 ↑	24
404	46.81	793.77	0,022	0,0066	-	0,022	187 ↑	24
405	196.81	793.77	0,021	0,0063	-	0,021	201 ↑	24
406	346.81	793.77	0,021	0,0063	-	0,021	213 ↗	24
407	496.81	793.77	0,021	0,0063	-	0,021	222 ↗	24
408	646.81	793.77	0,021	0,0062	-	0,021	228 ↗	24
409	796.81	793.77	0,02	0,0061	-	0,02	233 ↗	24
410	946.81	793.77	0,02	0,006	-	0,02	237 ↗	24
411	1096.81	793.77	0,02	0,0059	-	0,02	240 ↗	24
412	1246.81	793.77	0,019	0,0057	-	0,019	242 ↗	24
413	1396.81	793.77	0,018	0,0053	-	0,018	244 ↗	24
414	1546.81	793.77	0,017	0,005	-	0,017	246 ↗	24
415	1696.81	793.77	0,015	0,00455	-	0,015	248 →	22,8
416	1846.81	793.77	0,015	0,0046	-	0,015	249 →	24
417	-1903.2	943.77	0,016	0,0049	-	0,016	114 ↖	23,4
418	-1753.2	943.77	0,018	0,0054	-	0,018	116 ↖	24
419	-1603.2	943.77	0,019	0,0058	-	0,019	118 ↖	24
420	-1453.2	943.77	0,021	0,0064	-	0,021	120 ↖	24
421	-1303.2	943.77	0,024	0,0071	-	0,024	123 ↖	24
422	-1153.2	943.77	0,025	0,0076	-	0,025	126 ↖	24
423	-1003.2	943.77	0,027	0,008	-	0,027	130 ↖	23,8
424	-853.19	943.77	0,028	0,0085	-	0,028	135 ↖	24
425	-703.19	943.77	0,029	0,0088	-	0,029	140 ↖	24
426	-553.19	943.77	0,03	0,0089	-	0,03	147 ↖	24
427	-403.19	943.77	0,029	0,0087	-	0,029	155 ↖	24
428	-253.19	943.77	0,027	0,0082	-	0,027	164 ↑	24
429	-103.19	943.77	0,025	0,0076	-	0,025	175 ↑	24
430	46.81	943.77	0,024	0,0071	-	0,024	186 ↑	24
431	196.81	943.77	0,023	0,0068	-	0,023	197 ↑	24
432	346.81	943.77	0,022	0,0066	-	0,022	207 ↗	24
433	496.81	943.77	0,021	0,0064	-	0,021	215 ↗	24
434	646.81	943.77	0,021	0,0063	-	0,021	222 ↗	24
435	796.81	943.77	0,02	0,0061	-	0,02	227 ↗	24
436	946.81	943.77	0,02	0,006	-	0,02	231 ↗	24
437	1096.81	943.77	0,019	0,0058	-	0,019	235 ↗	24
438	1246.81	943.77	0,018	0,0055	-	0,018	237 ↗	24
439	1396.81	943.77	0,017	0,0051	-	0,017	240 ↗	24
440	1546.81	943.77	0,016	0,0049	-	0,016	242 ↗	24
441	1696.81	943.77	0,016	0,0047	-	0,016	244 ↗	24
442	1846.81	943.77	0,015	0,0045	-	0,015	245 ↗	24
443	-1903.2	1093.77	0,016	0,0049	-	0,016	117 ↖	24
444	-1753.2	1093.77	0,018	0,0053	-	0,018	119 ↖	24
445	-1603.2	1093.77	0,019	0,0057	-	0,019	122 ↖	24
446	-1453.2	1093.77	0,02	0,0061	-	0,02	124 ↖	24
447	-1303.2	1093.77	0,021	0,0062	-	0,021	127 ↖	22,3
448	-1153.2	1093.77	0,025	0,0074	-	0,025	131 ↖	24
449	-1003.2	1093.77	0,026	0,0078	-	0,026	135 ↖	24
450	-853.19	1093.77	0,027	0,0082	-	0,027	139 ↖	24
451	-703.19	1093.77	0,028	0,0084	-	0,028	145 ↖	24
452	-553.19	1093.77	0,028	0,0085	-	0,028	151 ↖	24
453	-403.19	1093.77	0,028	0,0084	-	0,028	159 ↑	24
454	-253.19	1093.77	0,027	0,0081	-	0,027	167 ↑	24
455	-103.19	1093.77	0,026	0,0077	-	0,026	176 ↑	24
456	46.81	1093.77	0,024	0,0073	-	0,024	185 ↑	24
457	196.81	1093.77	0,023	0,007	-	0,023	194 ↑	24
458	346.81	1093.77	0,022	0,0067	-	0,022	203 ↗	24
459	496.81	1093.77	0,022	0,0065	-	0,022	210 ↗	24
460	646.81	1093.77	0,021	0,0063	-	0,021	216 ↗	24
461	796.81	1093.77	0,02	0,0061	-	0,02	222 ↗	24
462	946.81	1093.77	0,02	0,0059	-	0,02	226 ↗	24
463	1096.81	1093.77	0,019	0,0056	-	0,019	230 ↗	24
464	1246.81	1093.77	0,017	0,0052	-	0,017	233 ↗	24

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
465	1396.81	1093.77	0,016	0,0048	-	0,016	235 ↗	23,4
466	1546.81	1093.77	0,016	0,0048	-	0,016	238 ↗	24
467	1696.81	1093.77	0,015	0,0046	-	0,015	240 ↗	24
468	1846.81	1093.77	0,015	0,0044	-	0,015	242 ↗	24
469	-1903.2	1243.77	0,016	0,0048	-	0,016	121 ↖	24
470	-1753.2	1243.77	0,017	0,0051	-	0,017	123 ↖	24
471	-1603.2	1243.77	0,017	0,0052	-	0,017	125 ↖	22,8
472	-1453.2	1243.77	0,02	0,0059	-	0,02	128 ↖	24
473	-1303.2	1243.77	0,021	0,0063	-	0,021	131 ↖	24
474	-1153.2	1243.77	0,023	0,0069	-	0,023	135 ↖	24
475	-1003.2	1243.77	0,025	0,0074	-	0,025	139 ↖	24
476	-853.19	1243.77	0,026	0,0077	-	0,026	143 ↖	24
477	-703.19	1243.77	0,027	0,008	-	0,027	149 ↖	24
478	-553.19	1243.77	0,027	0,0081	-	0,027	155 ↖	24
479	-403.19	1243.77	0,027	0,008	-	0,027	161 ↑	24
480	-253.19	1243.77	0,026	0,0079	-	0,026	168 ↑	24
481	-103.19	1243.77	0,025	0,0076	-	0,025	176 ↑	24
482	46.81	1243.77	0,024	0,0073	-	0,024	184 ↑	24
483	196.81	1243.77	0,023	0,007	-	0,023	192 ↑	24
484	346.81	1243.77	0,022	0,0067	-	0,022	199 ↑	24
485	496.81	1243.77	0,021	0,0064	-	0,021	206 ↗	24
486	646.81	1243.77	0,021	0,0062	-	0,021	212 ↗	24
487	796.81	1243.77	0,02	0,006	-	0,02	217 ↗	24
488	946.81	1243.77	0,019	0,0057	-	0,019	221 ↗	24
489	1096.81	1243.77	0,018	0,0053	-	0,018	225 ↗	24
490	1246.81	1243.77	0,017	0,005	-	0,017	228 ↗	24
491	1396.81	1243.77	0,016	0,0048	-	0,016	231 ↗	24
492	1546.81	1243.77	0,015	0,0046	-	0,015	234 ↗	24
493	1696.81	1243.77	0,015	0,0044	-	0,015	236 ↗	24
494	1846.81	1243.77	0,014	0,00424	-	0,014	238 ↗	24
495	-1903.2	1393.77	0,015	0,0045	-	0,015	124 ↖	24
496	-1753.2	1393.77	0,016	0,0049	-	0,016	126 ↖	24
497	-1603.2	1393.77	0,017	0,0051	-	0,017	129 ↖	23,4
498	-1453.2	1393.77	0,019	0,0056	-	0,019	132 ↖	24
499	-1303.2	1393.77	0,02	0,0059	-	0,02	135 ↖	24
500	-1153.2	1393.77	0,021	0,0063	-	0,021	138 ↖	24
501	-1003.2	1393.77	0,021	0,0062	-	0,021	142 ↖	22,2
502	-853.19	1393.77	0,024	0,0073	-	0,024	147 ↖	24
503	-703.19	1393.77	0,025	0,0075	-	0,025	152 ↖	23,9
504	-553.19	1393.77	0,024	0,0072	-	0,024	157 ↖	22,8
505	-403.19	1393.77	0,025	0,0076	-	0,025	163 ↑	24
506	-253.19	1393.77	0,025	0,0075	-	0,025	170 ↑	24
507	-103.19	1393.77	0,024	0,0073	-	0,024	176 ↑	24
508	46.81	1393.77	0,024	0,0071	-	0,024	183 ↑	24
509	196.81	1393.77	0,023	0,0068	-	0,023	190 ↑	24
510	346.81	1393.77	0,022	0,0066	-	0,022	197 ↑	24
511	496.81	1393.77	0,021	0,0063	-	0,021	203 ↗	24
512	646.81	1393.77	0,02	0,0061	-	0,02	208 ↗	24
513	796.81	1393.77	0,019	0,0058	-	0,019	213 ↗	24
514	946.81	1393.77	0,018	0,0054	-	0,018	217 ↗	24
515	1096.81	1393.77	0,017	0,0051	-	0,017	221 ↗	24
516	1246.81	1393.77	0,016	0,0049	-	0,016	225 ↗	24
517	1396.81	1393.77	0,016	0,0047	-	0,016	228 ↗	24
518	1546.81	1393.77	0,015	0,0044	-	0,015	230 ↗	23,7
519	1696.81	1393.77	0,014	0,0043	-	0,014	233 ↗	24
520	1846.81	1393.77	0,013	0,004	-	0,013	235 ↗	23,4

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

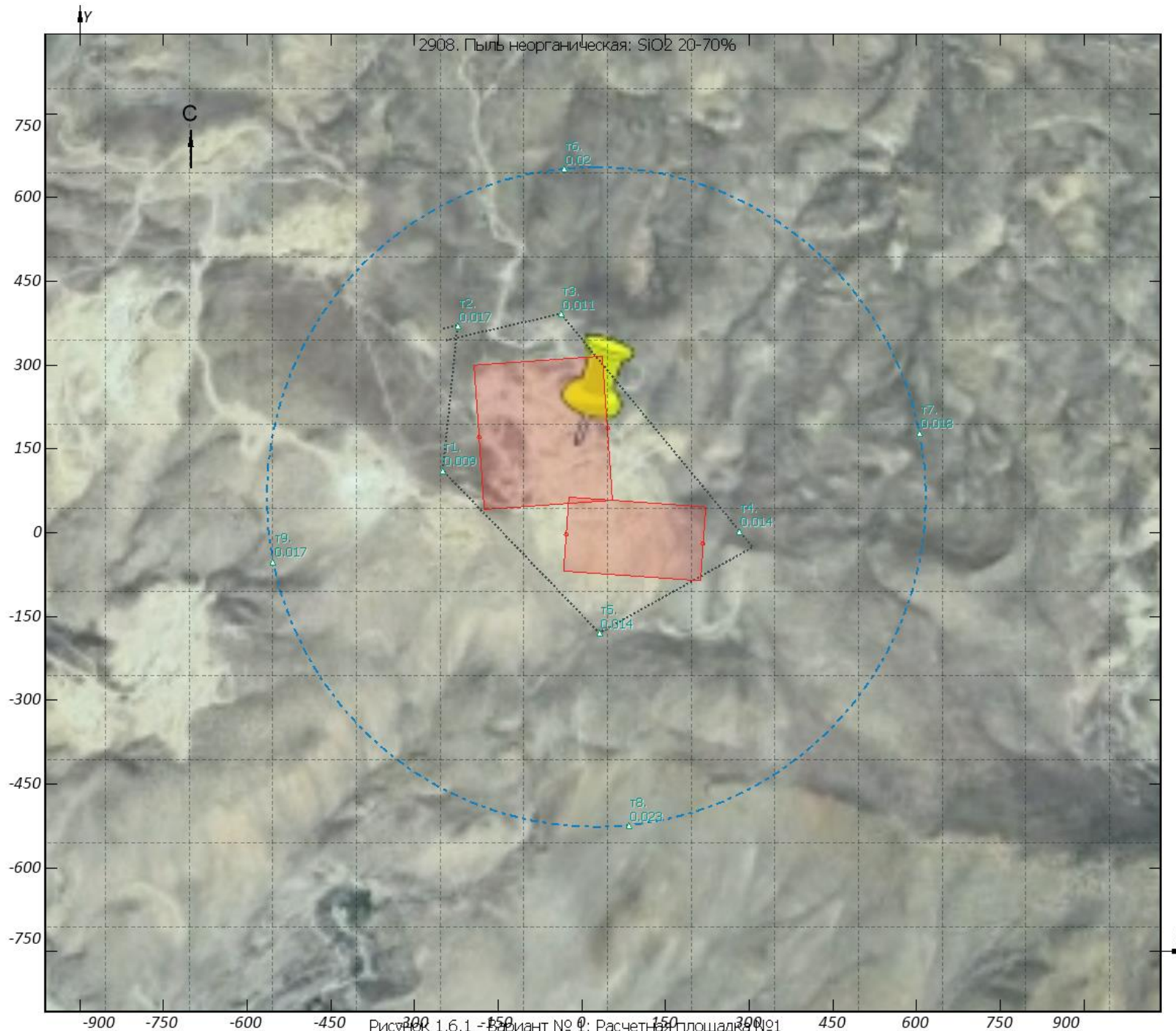


Рисунок 1.6.1 - Вариант № 1, Расчетная площадь № 1

Масштаб 1:10000

1.7 Мажорантный расчет загрязнения по всем веществам и группам суммаций

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

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

Таблица № 1.7.2 - Параметры расчетных точек

Наименование	Координаты			Тип точки
	X	Y	высота, м	
1	2	3	4	5
Расчетная площадка 1(СК Основная СК)				
1	-248,6	111	2	Точка в промзоне
2	-222,1	370,3	2	Точка в промзоне
3	-36,9	391,5	2	Точка в промзоне
4	282,9	2,7	2	Точка в промзоне
5	31,9	-180	2	Точка в промзоне
6	-31,31	651,34	2	Точка на границе ОСЗЗ
7	606,03	178,66	2	Точка на границе ОСЗЗ
8	84,51	-524,54	2	Точка на границе ОСЗЗ
9	-552,83	-51,86	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	-1903,19	17,54	1978,53	17,54	2947,54	2	150	-

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 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 «Ljnjllш» УТБ																
Площадка: 1. Площадка №1																
Цех: 1. Цех №1																
1	4	2	70	3	11545,4	20	165 190	235 235	258,8	1,2	300,3	2908	0,694	3	0,5	186,93
												337	0,149	1	0,002	373,87
												301	0,288	1	0,104	373,87
												2754	0,065	1	0,005	373,87
												2902	0,023	3	0,01	186,93

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 максима, 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
2	4	5	50	4	7853,98	20	425 460	95 95	132,5	1,2	114,4	2908	0,268	3	0,06	288,44

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.	-248,6	111	2	0,58	301	0,57	0,001	58 ↙ 24	1.1.1	0,001	0,246
2	Пром.	-222,1	370,3	2	0,58	301	0,57	0,002	141 ↖ 24	1.1.1	0,002	0,35
3	Пром.	-36,9	391,5	2	0,58	301	0,57	0,002	196 ↑ 24	1.1.1	0,002	0,286
4	Пром.	282,9	2,7	2	0,58	301	0,57	0,003	298 ↘ 24	1.1.1	0,003	0,49
5	Пром.	31,9	-180	2	0,58	301	0,57	0,003	343 ↓ 24	1.1.1	0,003	0,47
6	ОСЗЗ	-31,31	651,34	2	0,58	301	0,57	0,003	184 ↑ 24	1.1.1	0,003	0,58
7	ОСЗЗ	606,03	178,66	2	0,58	301	0,57	0,004	270 → 24	1.1.1	0,004	0,7
8	ОСЗЗ	84,51	-524,54	2	0,58	301	0,57	0,005	348 ↓ 24	1.1.1	0,005	0,8
9	ОСЗЗ	-552,83	-51,86	2	0,58	301	0,57	0,004	64 ↙ 24	1.1.1	0,004	0,61

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	-1903.2	-1456.2	0,58	301	0,57	0,004	48 ↙	23,4
2	-1753.2	-1456.2	0,58	301	0,57	0,004	46 ↙	24
3	-1603.2	-1456.2	0,58	301	0,57	0,004	43 ↙	24
4	-1453.2	-1456.2	0,58	301	0,57	0,005	40 ↙	24
5	-1303.2	-1456.2	0,58	301	0,57	0,004	37 ↙	22,8
6	-1153.2	-1456.2	0,58	301	0,57	0,005	34 ↙	24
7	-1003.2	-1456.2	0,58	301	0,57	0,005	30 ↙	24
8	-853.19	-1456.2	0,58	301	0,57	0,005	26 ↙	24
9	-703.19	-1456.2	0,58	301	0,57	0,005	21 ↓	24
10	-553.19	-1456.2	0,58	301	0,57	0,005	17 ↓	24
11	-403.19	-1456.2	0,58	301	0,57	0,005	12 ↓	24
12	-253.19	-1456.2	0,58	301	0,57	0,005	6 ↓	24
13	-103.19	-1456.2	0,58	301	0,57	0,005	1 ↓	24
14	46.81	-1456.2	0,58	301	0,57	0,005	356 ↓	24
15	196.81	-1456.2	0,58	301	0,57	0,005	351 ↓	24
16	346.81	-1456.2	0,58	301	0,57	0,005	346 ↓	24
17	496.81	-1456.2	0,58	301	0,57	0,005	341 ↓	23,9
18	646.81	-1456.2	0,58	301	0,57	0,005	336 ↘	24
19	796.81	-1456.2	0,58	301	0,57	0,005	332 ↘	23,8
20	946.81	-1456.2	0,58	301	0,57	0,005	328 ↘	24
21	1096.81	-1456.2	0,58	301	0,57	0,005	325 ↘	24
22	1246.81	-1456.2	0,58	301	0,57	0,005	321 ↘	24
23	1396.81	-1456.2	0,58	301	0,57	0,004	318 ↘	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
24	1546.81	-1456.2	0,58	301	0,57	0,004	315 ↘	24
25	1696.81	-1456.2	0,58	301	0,57	0,004	313 ↘	24
26	1846.81	-1456.2	0,58	301	0,57	0,004	310 ↘	24
27	-1903.2	-1306.2	0,58	301	0,57	0,004	51 ↙	24
28	-1753.2	-1306.2	0,58	301	0,57	0,004	49 ↙	24
29	-1603.2	-1306.2	0,58	301	0,57	0,005	46 ↙	24
30	-1453.2	-1306.2	0,58	301	0,57	0,005	43 ↙	24
31	-1303.2	-1306.2	0,58	301	0,57	0,005	40 ↙	23,7
32	-1153.2	-1306.2	0,58	301	0,57	0,005	36 ↙	24
33	-1003.2	-1306.2	0,58	301	0,57	0,005	32 ↙	24
34	-853.19	-1306.2	0,58	301	0,57	0,005	28 ↙	24
35	-703.19	-1306.2	0,58	301	0,57	0,005	23 ↙	24
36	-553.19	-1306.2	0,58	301	0,57	0,005	18 ↓	24
37	-403.19	-1306.2	0,58	301	0,57	0,005	13 ↓	24
38	-253.19	-1306.2	0,58	301	0,57	0,005	7 ↓	22,8
39	-103.19	-1306.2	0,58	301	0,57	0,005	1 ↓	24
40	46.81	-1306.2	0,58	301	0,57	0,005	356 ↓	24
41	196.81	-1306.2	0,58	301	0,57	0,005	350 ↓	22,8
42	346.81	-1306.2	0,58	301	0,57	0,005	344 ↓	24
43	496.81	-1306.2	0,58	301	0,57	0,005	339 ↓	23,4
44	646.81	-1306.2	0,58	301	0,57	0,005	334 ↘	23,7
45	796.81	-1306.2	0,58	301	0,57	0,005	330 ↘	24
46	946.81	-1306.2	0,58	301	0,57	0,005	326 ↘	24
47	1096.81	-1306.2	0,58	301	0,57	0,005	322 ↘	22,8
48	1246.81	-1306.2	0,58	301	0,57	0,005	318 ↘	24
49	1396.81	-1306.2	0,58	301	0,57	0,005	315 ↘	24
50	1546.81	-1306.2	0,58	301	0,57	0,005	313 ↘	24
51	1696.81	-1306.2	0,58	301	0,57	0,004	310 ↘	23,8
52	1846.81	-1306.2	0,58	301	0,57	0,004	308 ↘	24
53	-1903.2	-1156.2	0,58	301	0,57	0,004	54 ↙	24
54	-1753.2	-1156.2	0,58	301	0,57	0,004	52 ↙	22,8
55	-1603.2	-1156.2	0,58	301	0,57	0,005	49 ↙	24
56	-1453.2	-1156.2	0,58	301	0,57	0,005	46 ↙	24
57	-1303.2	-1156.2	0,58	301	0,57	0,005	43 ↙	24
58	-1153.2	-1156.2	0,58	301	0,57	0,005	39 ↙	23,4
59	-1003.2	-1156.2	0,58	301	0,57	0,005	35 ↙	22,2
60	-853.19	-1156.2	0,58	301	0,57	0,005	30 ↙	24
61	-703.19	-1156.2	0,58	301	0,57	0,005	25 ↙	24
62	-553.19	-1156.2	0,58	301	0,57	0,005	20 ↓	24
63	-403.19	-1156.2	0,58	301	0,57	0,005	14 ↓	24
64	-253.19	-1156.2	0,58	301	0,57	0,005	8 ↓	24
65	-103.19	-1156.2	0,58	301	0,57	0,005	1 ↓	24
66	46.81	-1156.2	0,58	301	0,57	0,005	355 ↓	23,8
67	196.81	-1156.2	0,58	301	0,57	0,005	349 ↓	24
68	346.81	-1156.2	0,58	301	0,57	0,005	343 ↓	24
69	496.81	-1156.2	0,58	301	0,57	0,005	337 ↘	22,8
70	646.81	-1156.2	0,58	301	0,57	0,005	332 ↘	23,9
71	796.81	-1156.2	0,58	301	0,57	0,005	327 ↘	24
72	946.81	-1156.2	0,58	301	0,57	0,005	323 ↘	22,8
73	1096.81	-1156.2	0,58	301	0,57	0,005	319 ↘	24
74	1246.81	-1156.2	0,58	301	0,57	0,005	315 ↘	24
75	1396.81	-1156.2	0,58	301	0,57	0,005	312 ↘	24
76	1546.81	-1156.2	0,58	301	0,57	0,004	310 ↘	23,1
77	1696.81	-1156.2	0,58	301	0,57	0,004	307 ↘	22,8
78	1846.81	-1156.2	0,58	301	0,57	0,004	305 ↘	22,2
79	-1903.2	-1006.2	0,58	301	0,57	0,005	57 ↙	24
80	-1753.2	-1006.2	0,58	301	0,57	0,005	55 ↙	24
81	-1603.2	-1006.2	0,58	301	0,57	0,005	52 ↙	22,8
82	-1453.2	-1006.2	0,58	301	0,57	0,005	49 ↙	24
83	-1303.2	-1006.2	0,58	301	0,57	0,005	46 ↙	24
84	-1153.2	-1006.2	0,58	301	0,57	0,005	42 ↙	24
85	-1003.2	-1006.2	0,58	301	0,57	0,005	38 ↙	24
86	-853.19	-1006.2	0,58	301	0,57	0,005	34 ↙	23,7
87	-703.19	-1006.2	0,58	301	0,57	0,005	28 ↙	24

Продолжение таблицы 1.7.6

№	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
88	-553.19	-1006.2	0,58	301	0,57	0,005	22 ↓	22,8
89	-403.19	-1006.2	0,58	301	0,57	0,005	16 ↓	24
90	-253.19	-1006.2	0,58	301	0,57	0,005	9 ↓	23,4
91	-103.19	-1006.2	0,58	301	0,57	0,006	2 ↓	24
92	46.81	-1006.2	0,58	301	0,57	0,005	354 ↓	23,4
93	196.81	-1006.2	0,58	301	0,57	0,005	347 ↓	24
94	346.81	-1006.2	0,58	301	0,57	0,005	341 ↓	24
95	496.81	-1006.2	0,58	301	0,57	0,005	334 ↘	24
96	646.81	-1006.2	0,58	301	0,57	0,005	329 ↘	24
97	796.81	-1006.2	0,58	301	0,57	0,005	324 ↘	24
98	946.81	-1006.2	0,58	301	0,57	0,005	319 ↘	24
99	1096.81	-1006.2	0,58	301	0,57	0,005	315 ↘	24
100	1246.81	-1006.2	0,58	301	0,57	0,005	312 ↘	24
101	1396.81	-1006.2	0,58	301	0,57	0,005	309 ↘	23,4
102	1546.81	-1006.2	0,58	301	0,57	0,005	306 ↘	24
103	1696.81	-1006.2	0,58	301	0,57	0,005	304 ↘	24
104	1846.81	-1006.2	0,58	301	0,57	0,004	302 ↘	24
105	-1903.2	-856.23	0,58	301	0,57	0,005	61 ↙	24
106	-1753.2	-856.23	0,58	301	0,57	0,005	58 ↙	24
107	-1603.2	-856.23	0,58	301	0,57	0,005	56 ↙	24
108	-1453.2	-856.23	0,58	301	0,57	0,005	53 ↙	22,5
109	-1303.2	-856.23	0,58	301	0,57	0,005	50 ↙	24
110	-1153.2	-856.23	0,58	301	0,57	0,005	46 ↙	24
111	-1003.2	-856.23	0,58	301	0,57	0,005	42 ↙	24
112	-853.19	-856.23	0,58	301	0,57	0,005	37 ↙	22,8
113	-703.19	-856.23	0,58	301	0,57	0,005	32 ↙	24
114	-553.19	-856.23	0,58	301	0,57	0,005	25 ↙	23,8
115	-403.19	-856.23	0,58	301	0,57	0,005	18 ↓	24
116	-253.19	-856.23	0,58	301	0,57	0,005	10 ↓	23,8
117	-103.19	-856.23	0,58	301	0,57	0,005	2 ↓	24
118	46.81	-856.23	0,58	301	0,57	0,005	354 ↓	24
119	196.81	-856.23	0,58	301	0,57	0,005	346 ↓	24
120	346.81	-856.23	0,58	301	0,57	0,005	338 ↓	24
121	496.81	-856.23	0,58	301	0,57	0,005	331 ↘	24
122	646.81	-856.23	0,58	301	0,57	0,005	325 ↘	24
123	796.81	-856.23	0,58	301	0,57	0,005	320 ↘	24
124	946.81	-856.23	0,58	301	0,57	0,005	316 ↘	24
125	1096.81	-856.23	0,58	301	0,57	0,005	312 ↘	24
126	1246.81	-856.23	0,58	301	0,57	0,005	308 ↘	24
127	1396.81	-856.23	0,58	301	0,57	0,005	305 ↘	22,2
128	1546.81	-856.23	0,58	301	0,57	0,005	303 ↘	24
129	1696.81	-856.23	0,58	301	0,57	0,005	300 ↘	24
130	1846.81	-856.23	0,58	301	0,57	0,005	298 ↘	24
131	-1903.2	-706.23	0,58	301	0,57	0,005	64 ↙	23,7
132	-1753.2	-706.23	0,58	301	0,57	0,005	62 ↙	23,8
133	-1603.2	-706.23	0,58	301	0,57	0,005	60 ↙	24
134	-1453.2	-706.23	0,58	301	0,57	0,005	57 ↙	24
135	-1303.2	-706.23	0,58	301	0,57	0,005	54 ↙	24
136	-1153.2	-706.23	0,58	301	0,57	0,005	51 ↙	24
137	-1003.2	-706.23	0,58	301	0,57	0,005	47 ↙	24
138	-853.19	-706.23	0,58	301	0,57	0,005	42 ↙	24
139	-703.19	-706.23	0,58	301	0,57	0,005	36 ↙	22,8
140	-553.19	-706.23	0,58	301	0,57	0,005	29 ↙	24
141	-403.19	-706.23	0,58	301	0,57	0,005	21 ↓	24
142	-253.19	-706.23	0,58	301	0,57	0,005	12 ↓	24
143	-103.19	-706.23	0,58	301	0,57	0,005	2 ↓	24
144	46.81	-706.23	0,58	301	0,57	0,005	353 ↓	22,5
145	196.81	-706.23	0,58	301	0,57	0,005	343 ↓	24
146	346.81	-706.23	0,58	301	0,57	0,005	335 ↘	24
147	496.81	-706.23	0,58	301	0,57	0,005	327 ↘	24
148	646.81	-706.23	0,58	301	0,57	0,005	321 ↘	24
149	796.81	-706.23	0,58	301	0,57	0,005	316 ↘	24
150	946.81	-706.23	0,58	301	0,57	0,005	311 ↘	24
151	1096.81	-706.23	0,58	301	0,57	0,005	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
152	1246.81	-706.23	0,58	301	0,57	0,005	304 ↘	24
153	1396.81	-706.23	0,58	301	0,57	0,005	301 ↘	24
154	1546.81	-706.23	0,58	301	0,57	0,005	299 ↘	24
155	1696.81	-706.23	0,58	301	0,57	0,005	297 ↘	24
156	1846.81	-706.23	0,58	301	0,57	0,005	295 ↘	23,7
157	-1903.2	-556.23	0,58	301	0,57	0,005	68 ←	24
158	-1753.2	-556.23	0,58	301	0,57	0,005	66 ↙	24
159	-1603.2	-556.23	0,58	301	0,57	0,005	64 ↙	24
160	-1453.2	-556.23	0,58	301	0,57	0,005	62 ↙	23,8
161	-1303.2	-556.23	0,58	301	0,57	0,005	59 ↙	24
162	-1153.2	-556.23	0,58	301	0,57	0,005	56 ↙	24
163	-1003.2	-556.23	0,58	301	0,57	0,005	52 ↙	22,8
164	-853.19	-556.23	0,58	301	0,57	0,005	47 ↙	24
165	-703.19	-556.23	0,58	301	0,57	0,005	41 ↙	24
166	-553.19	-556.23	0,58	301	0,57	0,005	33 ↙	24
167	-403.19	-556.23	0,58	301	0,57	0,005	24 ↙	23,4
168	-253.19	-556.23	0,58	301	0,57	0,005	14 ↓	24
169	-103.19	-556.23	0,58	301	0,57	0,005	3 ↓	24
170	46.81	-556.23	0,58	301	0,57	0,005	351 ↓	24
171	196.81	-556.23	0,58	301	0,57	0,005	340 ↓	24
172	346.81	-556.23	0,58	301	0,57	0,005	331 ↘	24
173	496.81	-556.23	0,58	301	0,57	0,005	322 ↘	22,8
174	646.81	-556.23	0,58	301	0,57	0,005	316 ↘	24
175	796.81	-556.23	0,58	301	0,57	0,005	310 ↘	24
176	946.81	-556.23	0,58	301	0,57	0,005	306 ↘	24
177	1096.81	-556.23	0,58	301	0,57	0,005	302 ↘	24
178	1246.81	-556.23	0,58	301	0,57	0,005	299 ↘	24
179	1396.81	-556.23	0,58	301	0,57	0,005	297 ↘	24
180	1546.81	-556.23	0,58	301	0,57	0,005	294 ↘	23,4
181	1696.81	-556.23	0,58	301	0,57	0,005	293 ↘	22,5
182	1846.81	-556.23	0,58	301	0,57	0,004	291 →	22,2
183	-1903.2	-406.23	0,58	301	0,57	0,005	72 ←	24
184	-1753.2	-406.23	0,58	301	0,57	0,005	71 ←	23,9
185	-1603.2	-406.23	0,58	301	0,57	0,005	69 ←	23,4
186	-1453.2	-406.23	0,58	301	0,57	0,005	67 ↙	22,8
187	-1303.2	-406.23	0,58	301	0,57	0,005	65 ↙	22,8
188	-1153.2	-406.23	0,58	301	0,57	0,005	62 ↙	23,9
189	-1003.2	-406.23	0,58	301	0,57	0,005	58 ↙	24
190	-853.19	-406.23	0,58	301	0,57	0,005	53 ↙	24
191	-703.19	-406.23	0,58	301	0,57	0,005	47 ↙	24
192	-553.19	-406.23	0,58	301	0,57	0,005	40 ↙	24
193	-403.19	-406.23	0,58	301	0,57	0,004	30 ↙	24
194	-253.19	-406.23	0,58	301	0,57	0,004	17 ↓	24
195	-103.19	-406.23	0,58	301	0,57	0,004	3 ↓	24
196	46.81	-406.23	0,58	301	0,57	0,004	349 ↓	24
197	196.81	-406.23	0,58	301	0,57	0,004	336 ↘	24
198	346.81	-406.23	0,58	301	0,57	0,005	325 ↘	24
199	496.81	-406.23	0,58	301	0,57	0,005	316 ↘	24
200	646.81	-406.23	0,58	301	0,57	0,005	309 ↘	23,4
201	796.81	-406.23	0,58	301	0,57	0,005	304 ↘	24
202	946.81	-406.23	0,58	301	0,57	0,005	300 ↘	24
203	1096.81	-406.23	0,58	301	0,57	0,005	297 ↘	24
204	1246.81	-406.23	0,58	301	0,57	0,005	294 ↘	23,4
205	1396.81	-406.23	0,58	301	0,57	0,005	292 →	22,8
206	1546.81	-406.23	0,58	301	0,57	0,005	290 →	24
207	1696.81	-406.23	0,58	301	0,57	0,005	288 →	23,3
208	1846.81	-406.23	0,58	301	0,57	0,005	287 →	24
209	-1903.2	-256.23	0,58	301	0,57	0,005	77 ←	24
210	-1753.2	-256.23	0,58	301	0,57	0,005	76 ←	24
211	-1603.2	-256.23	0,58	301	0,57	0,005	74 ←	24
212	-1453.2	-256.23	0,58	301	0,57	0,005	73 ←	24
213	-1303.2	-256.23	0,58	301	0,57	0,005	71 ←	24
214	-1153.2	-256.23	0,58	301	0,57	0,005	68 ←	24
215	-1003.2	-256.23	0,58	301	0,57	0,005	65 ↙	24

Продолжение таблицы 1.7.6

№	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
216	-853.19	-256.23	0,58	301	0,57	0,005	61 ↙	24
217	-703.19	-256.23	0,58	301	0,57	0,005	56 ↙	24
218	-553.19	-256.23	0,58	301	0,57	0,004	48 ↙	24
219	-403.19	-256.23	0,58	301	0,57	0,004	37 ↙	24
220	-253.19	-256.23	0,58	301	0,57	0,003	23 ↙	24
221	-103.19	-256.23	0,58	301	0,57	0,003	5 ↓	24
222	46.81	-256.23	0,58	301	0,57	0,003	345 ↓	24
223	196.81	-256.23	0,58	301	0,57	0,004	329 ↘	24
224	346.81	-256.23	0,58	301	0,57	0,004	316 ↘	24
225	496.81	-256.23	0,58	301	0,57	0,005	308 ↘	24
226	646.81	-256.23	0,58	301	0,57	0,005	301 ↘	24
227	796.81	-256.23	0,58	301	0,57	0,005	297 ↘	24
228	946.81	-256.23	0,58	301	0,57	0,005	293 ↘	24
229	1096.81	-256.23	0,58	301	0,57	0,005	290 →	24
230	1246.81	-256.23	0,58	301	0,57	0,005	288 →	23,3
231	1396.81	-256.23	0,58	301	0,57	0,005	286 →	24
232	1546.81	-256.23	0,58	301	0,57	0,005	285 →	24
233	1696.81	-256.23	0,58	301	0,57	0,005	284 →	24
234	1846.81	-256.23	0,58	301	0,57	0,005	283 →	24
235	-1903.2	-106.23	0,58	301	0,57	0,005	81 ←	24
236	-1753.2	-106.23	0,58	301	0,57	0,005	80 ←	24
237	-1603.2	-106.23	0,58	301	0,57	0,005	80 ←	24
238	-1453.2	-106.23	0,58	301	0,57	0,005	78 ←	24
239	-1303.2	-106.23	0,58	301	0,57	0,005	77 ←	24
240	-1153.2	-106.23	0,58	301	0,57	0,005	75 ←	24
241	-1003.2	-106.23	0,58	301	0,57	0,005	73 ←	24
242	-853.19	-106.23	0,58	301	0,57	0,005	70 ←	24
243	-703.19	-106.23	0,58	301	0,57	0,004	66 ↙	24
244	-553.19	-106.23	0,58	301	0,57	0,004	60 ↙	24
245	-403.19	-106.23	0,58	301	0,57	0,003	49 ↙	24
246	-253.19	-106.23	0,58	301	0,57	0,003	33 ↙	24
247	-103.19	-106.23	0,58	301	0,57	0,002	11 ↓	24
248	46.81	-106.23	0,58	301	0,57	0,002	335 ↘	24
249	196.81	-106.23	0,58	301	0,57	0,003	317 ↘	24
250	346.81	-106.23	0,58	301	0,57	0,004	304 ↘	24
251	496.81	-106.23	0,58	301	0,57	0,004	297 ↘	24
252	646.81	-106.23	0,58	301	0,57	0,005	292 →	24
253	796.81	-106.23	0,58	301	0,57	0,005	288 →	24
254	946.81	-106.23	0,58	301	0,57	0,005	286 →	24
255	1096.81	-106.23	0,58	301	0,57	0,005	284 →	24
256	1246.81	-106.23	0,58	301	0,57	0,005	282 →	24
257	1396.81	-106.23	0,58	301	0,57	0,005	281 →	24
258	1546.81	-106.23	0,58	301	0,57	0,005	280 →	23,7
259	1696.81	-106.23	0,58	301	0,57	0,005	279 →	23,4
260	1846.81	-106.23	0,58	301	0,57	0,005	278 →	24
261	-1903.2	43.77	0,58	301	0,57	0,005	86 ←	24
262	-1753.2	43.77	0,58	301	0,57	0,005	85 ←	24
263	-1603.2	43.77	0,58	301	0,57	0,005	85 ←	23,8
264	-1453.2	43.77	0,58	301	0,57	0,005	84 ←	23,4
265	-1303.2	43.77	0,58	301	0,57	0,005	84 ←	23,4
266	-1153.2	43.77	0,58	301	0,57	0,005	83 ←	24
267	-1003.2	43.77	0,58	301	0,57	0,005	82 ←	22,8
268	-853.19	43.77	0,58	301	0,57	0,005	80 ←	24
269	-703.19	43.77	0,58	301	0,57	0,004	78 ←	24
270	-553.19	43.77	0,58	301	0,57	0,003	74 ←	24
271	-403.19	43.77	0,58	301	0,57	0,002	65 ↙	24
272	-253.19	43.77	0,58	301	0,57	0,002	49 ↙	24
273	-103.19	43.77	0,58	301	0,58	0,001	24 ↙	24
274	46.81	43.77	0,58	301	0,57	0,001	318 ↘	24
275	196.81	43.77	0,58	301	0,57	0,002	300 ↘	24
276	346.81	43.77	0,58	301	0,57	0,003	289 →	24
277	496.81	43.77	0,58	301	0,57	0,004	283 →	24
278	646.81	43.77	0,58	301	0,57	0,004	281 →	24
279	796.81	43.77	0,58	301	0,57	0,005	279 →	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
280	946.81	43.77	0,58	301	0,57	0,005	278 →	24
281	1096.81	43.77	0,58	301	0,57	0,005	277 →	24
282	1246.81	43.77	0,58	301	0,57	0,005	276 →	24
283	1396.81	43.77	0,58	301	0,57	0,005	275 →	24
284	1546.81	43.77	0,58	301	0,57	0,005	275 →	24
285	1696.81	43.77	0,58	301	0,57	0,005	274 →	24
286	1846.81	43.77	0,58	301	0,57	0,005	274 →	24
287	-1903.2	193.77	0,58	301	0,57	0,005	90 ←	24
288	-1753.2	193.77	0,58	301	0,57	0,005	91 ←	24
289	-1603.2	193.77	0,58	301	0,57	0,005	91 ←	24
290	-1453.2	193.77	0,58	301	0,57	0,005	91 ←	24
291	-1303.2	193.77	0,58	301	0,57	0,005	91 ←	24
292	-1153.2	193.77	0,58	301	0,57	0,005	91 ←	24
293	-1003.2	193.77	0,58	301	0,57	0,005	91 ←	24
294	-853.19	193.77	0,58	301	0,57	0,005	91 ←	24
295	-703.19	193.77	0,58	301	0,57	0,004	91 ←	24
296	-553.19	193.77	0,58	301	0,57	0,003	92 ←	24
297	-403.19	193.77	0,58	301	0,57	0,002	98 ←	24
298	-253.19	193.77	0,58	301	0,57	0,001	109 ←	24
299	-103.19	193.77	0,58	301	0,58	0,001	131 ↖	24
300	46.81	193.77	0,58	301	0,58	0,001	239 ↗	24
301	196.81	193.77	0,58	301	0,57	0,002	276 →	24
302	346.81	193.77	0,58	301	0,57	0,003	269 →	24
303	496.81	193.77	0,58	301	0,57	0,004	268 →	24
304	646.81	193.77	0,58	301	0,57	0,004	269 →	24
305	796.81	193.77	0,58	301	0,57	0,005	269 →	24
306	946.81	193.77	0,58	301	0,57	0,005	269 →	24
307	1096.81	193.77	0,58	301	0,57	0,005	269 →	24
308	1246.81	193.77	0,58	301	0,57	0,005	269 →	24
309	1396.81	193.77	0,58	301	0,57	0,005	269 →	24
310	1546.81	193.77	0,58	301	0,57	0,005	269 →	24
311	1696.81	193.77	0,58	301	0,57	0,005	269 →	24
312	1846.81	193.77	0,58	301	0,57	0,005	270 →	24
313	-1903.2	343.77	0,58	301	0,57	0,005	95 ←	24
314	-1753.2	343.77	0,58	301	0,57	0,005	96 ←	24
315	-1603.2	343.77	0,58	301	0,57	0,005	96 ←	24
316	-1453.2	343.77	0,58	301	0,57	0,005	97 ←	22,8
317	-1303.2	343.77	0,58	301	0,57	0,005	98 ←	22,5
318	-1153.2	343.77	0,58	301	0,57	0,005	99 ←	24
319	-1003.2	343.77	0,58	301	0,57	0,005	100 ←	23,8
320	-853.19	343.77	0,58	301	0,57	0,005	102 ←	24
321	-703.19	343.77	0,58	301	0,57	0,004	105 ←	24
322	-553.19	343.77	0,58	301	0,57	0,003	109 ←	24
323	-403.19	343.77	0,58	301	0,57	0,003	118 ↖	24
324	-253.19	343.77	0,58	301	0,57	0,002	133 ↖	24
325	-103.19	343.77	0,58	301	0,57	0,001	157 ↖	24
326	46.81	343.77	0,58	301	0,57	0,002	215 ↗	24
327	196.81	343.77	0,58	301	0,57	0,002	235 ↗	24
328	346.81	343.77	0,58	301	0,57	0,003	247 ↗	24
329	496.81	343.77	0,58	301	0,57	0,004	254 →	24
330	646.81	343.77	0,58	301	0,57	0,004	257 →	24
331	796.81	343.77	0,58	301	0,57	0,005	259 →	24
332	946.81	343.77	0,58	301	0,57	0,005	261 →	24
333	1096.81	343.77	0,58	301	0,57	0,005	262 →	22,6
334	1246.81	343.77	0,58	301	0,57	0,005	263 →	22,8
335	1396.81	343.77	0,58	301	0,57	0,005	264 →	22,5
336	1546.81	343.77	0,58	301	0,57	0,005	264 →	23,1
337	1696.81	343.77	0,58	301	0,57	0,005	265 →	24
338	1846.81	343.77	0,58	301	0,57	0,005	265 →	24
339	-1903.2	493.77	0,58	301	0,57	0,005	100 ←	23,7
340	-1753.2	493.77	0,58	301	0,57	0,005	101 ←	24
341	-1603.2	493.77	0,58	301	0,57	0,005	102 ←	24
342	-1453.2	493.77	0,58	301	0,57	0,005	103 ←	24
343	-1303.2	493.77	0,58	301	0,57	0,005	104 ←	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
344	-1153.2	493.77	0,58	301	0,57	0,005	106 ←	24
345	-1003.2	493.77	0,58	301	0,57	0,005	109 ←	24
346	-853.19	493.77	0,58	301	0,57	0,005	112 ←	24
347	-703.19	493.77	0,58	301	0,57	0,004	116 ↖	24
348	-553.19	493.77	0,58	301	0,57	0,004	123 ↖	24
349	-403.19	493.77	0,58	301	0,57	0,003	134 ↖	24
350	-253.19	493.77	0,58	301	0,57	0,003	150 ↖	24
351	-103.19	493.77	0,58	301	0,57	0,002	171 ↑	24
352	46.81	493.77	0,58	301	0,57	0,003	201 ↑	24
353	196.81	493.77	0,58	301	0,57	0,003	220 ↗	24
354	346.81	493.77	0,58	301	0,57	0,004	233 ↗	24
355	496.81	493.77	0,58	301	0,57	0,004	241 ↗	24
356	646.81	493.77	0,58	301	0,57	0,005	246 ↗	24
357	796.81	493.77	0,58	301	0,57	0,005	250 →	23,4
358	946.81	493.77	0,58	301	0,57	0,005	253 →	24
359	1096.81	493.77	0,58	301	0,57	0,005	255 →	24
360	1246.81	493.77	0,58	301	0,57	0,005	257 →	24
361	1396.81	493.77	0,58	301	0,57	0,005	258 →	24
362	1546.81	493.77	0,58	301	0,57	0,005	259 →	24
363	1696.81	493.77	0,58	301	0,57	0,005	260 →	24
364	1846.81	493.77	0,58	301	0,57	0,005	261 →	24
365	-1903.2	643.77	0,58	301	0,57	0,005	104 ←	24
366	-1753.2	643.77	0,58	301	0,57	0,005	105 ←	24
367	-1603.2	643.77	0,58	301	0,57	0,005	107 ←	24
368	-1453.2	643.77	0,58	301	0,57	0,005	109 ←	24
369	-1303.2	643.77	0,58	301	0,57	0,005	111 ←	24
370	-1153.2	643.77	0,58	301	0,57	0,005	113 ↖	24
371	-1003.2	643.77	0,58	301	0,57	0,005	116 ↖	24
372	-853.19	643.77	0,58	301	0,57	0,005	121 ↖	24
373	-703.19	643.77	0,58	301	0,57	0,005	126 ↖	24
374	-553.19	643.77	0,58	301	0,57	0,004	134 ↖	24
375	-403.19	643.77	0,58	301	0,57	0,004	145 ↖	24
376	-253.19	643.77	0,58	301	0,57	0,004	159 ↑	24
377	-103.19	643.77	0,58	301	0,57	0,003	176 ↑	24
378	46.81	643.77	0,58	301	0,57	0,003	194 ↑	24
379	196.81	643.77	0,58	301	0,57	0,004	209 ↗	24
380	346.81	643.77	0,58	301	0,57	0,004	222 ↗	24
381	496.81	643.77	0,58	301	0,57	0,004	231 ↗	22,8
382	646.81	643.77	0,58	301	0,57	0,005	237 ↗	24
383	796.81	643.77	0,58	301	0,57	0,005	242 ↗	24
384	946.81	643.77	0,58	301	0,57	0,005	245 ↗	24
385	1096.81	643.77	0,58	301	0,57	0,005	248 →	22,8
386	1246.81	643.77	0,58	301	0,57	0,005	251 →	23,1
387	1396.81	643.77	0,58	301	0,57	0,005	252 →	24
388	1546.81	643.77	0,58	301	0,57	0,005	254 →	24
389	1696.81	643.77	0,58	301	0,57	0,005	255 →	24
390	1846.81	643.77	0,58	301	0,57	0,005	256 →	24
391	-1903.2	793.77	0,58	301	0,57	0,005	109 ←	24
392	-1753.2	793.77	0,58	301	0,57	0,005	110 ←	24
393	-1603.2	793.77	0,58	301	0,57	0,005	112 ←	22,8
394	-1453.2	793.77	0,58	301	0,57	0,005	114 ↖	23,4
395	-1303.2	793.77	0,58	301	0,57	0,005	116 ↖	24
396	-1153.2	793.77	0,58	301	0,57	0,005	120 ↖	24
397	-1003.2	793.77	0,58	301	0,57	0,005	123 ↖	24
398	-853.19	793.77	0,58	301	0,57	0,005	128 ↖	24
399	-703.19	793.77	0,58	301	0,57	0,005	134 ↖	24
400	-553.19	793.77	0,58	301	0,57	0,005	142 ↖	24
401	-403.19	793.77	0,58	301	0,57	0,005	152 ↖	24
402	-253.19	793.77	0,58	301	0,57	0,004	163 ↑	24
403	-103.19	793.77	0,58	301	0,57	0,004	177 ↑	24
404	46.81	793.77	0,58	301	0,57	0,004	190 ↑	24
405	196.81	793.77	0,58	301	0,57	0,004	203 ↗	24
406	346.81	793.77	0,58	301	0,57	0,005	214 ↗	24
407	496.81	793.77	0,58	301	0,57	0,005	223 ↗	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
408	646.81	793.77	0,58	301	0,57	0,005	229 ↗	24
409	796.81	793.77	0,58	301	0,57	0,005	235 ↗	24
410	946.81	793.77	0,58	301	0,57	0,005	239 ↗	24
411	1096.81	793.77	0,58	301	0,57	0,005	242 ↗	24
412	1246.81	793.77	0,58	301	0,57	0,005	245 ↗	24
413	1396.81	793.77	0,58	301	0,57	0,005	247 ↗	24
414	1546.81	793.77	0,58	301	0,57	0,005	249 →	24
415	1696.81	793.77	0,58	301	0,57	0,005	251 →	23,7
416	1846.81	793.77	0,58	301	0,57	0,005	252 →	24
417	-1903.2	943.77	0,58	301	0,57	0,004	113 ↖	22,5
418	-1753.2	943.77	0,58	301	0,57	0,005	114 ↖	23,4
419	-1603.2	943.77	0,58	301	0,57	0,005	116 ↖	24
420	-1453.2	943.77	0,58	301	0,57	0,005	119 ↖	24
421	-1303.2	943.77	0,58	301	0,57	0,005	122 ↖	24
422	-1153.2	943.77	0,58	301	0,57	0,005	125 ↖	22,2
423	-1003.2	943.77	0,58	301	0,57	0,005	129 ↖	23,4
424	-853.19	943.77	0,58	301	0,57	0,005	134 ↖	24
425	-703.19	943.77	0,58	301	0,57	0,005	140 ↖	24
426	-553.19	943.77	0,58	301	0,57	0,005	148 ↖	24
427	-403.19	943.77	0,58	301	0,57	0,005	156 ↖	24
428	-253.19	943.77	0,58	301	0,57	0,005	167 ↑	24
429	-103.19	943.77	0,58	301	0,57	0,005	177 ↑	24
430	46.81	943.77	0,58	301	0,57	0,005	188 ↑	24
431	196.81	943.77	0,58	301	0,57	0,005	199 ↑	24
432	346.81	943.77	0,58	301	0,57	0,005	208 ↗	24
433	496.81	943.77	0,58	301	0,57	0,005	216 ↗	24
434	646.81	943.77	0,58	301	0,57	0,005	223 ↗	24
435	796.81	943.77	0,58	301	0,57	0,005	229 ↗	23,4
436	946.81	943.77	0,58	301	0,57	0,005	233 ↗	24
437	1096.81	943.77	0,58	301	0,57	0,005	237 ↗	24
438	1246.81	943.77	0,58	301	0,57	0,005	240 ↗	24
439	1396.81	943.77	0,58	301	0,57	0,005	242 ↗	24
440	1546.81	943.77	0,58	301	0,57	0,005	245 ↗	24
441	1696.81	943.77	0,58	301	0,57	0,005	247 ↗	24
442	1846.81	943.77	0,58	301	0,57	0,004	248 →	22,8
443	-1903.2	1093.77	0,58	301	0,57	0,005	117 ↖	24
444	-1753.2	1093.77	0,58	301	0,57	0,005	119 ↖	24
445	-1603.2	1093.77	0,58	301	0,57	0,005	121 ↖	24
446	-1453.2	1093.77	0,58	301	0,57	0,005	123 ↖	24
447	-1303.2	1093.77	0,58	301	0,57	0,005	127 ↖	24
448	-1153.2	1093.77	0,58	301	0,57	0,005	130 ↖	23,8
449	-1003.2	1093.77	0,58	301	0,57	0,005	134 ↖	24
450	-853.19	1093.77	0,58	301	0,57	0,005	139 ↖	24
451	-703.19	1093.77	0,58	301	0,57	0,005	145 ↖	24
452	-553.19	1093.77	0,58	301	0,57	0,005	152 ↖	23,8
453	-403.19	1093.77	0,58	301	0,57	0,005	160 ↑	23,8
454	-253.19	1093.77	0,58	301	0,57	0,005	169 ↑	23,7
455	-103.19	1093.77	0,58	301	0,57	0,005	178 ↑	24
456	46.81	1093.77	0,58	301	0,57	0,005	187 ↑	22,8
457	196.81	1093.77	0,58	301	0,57	0,005	196 ↑	24
458	346.81	1093.77	0,58	301	0,57	0,005	204 ↗	23,4
459	496.81	1093.77	0,58	301	0,57	0,005	212 ↗	24
460	646.81	1093.77	0,58	301	0,57	0,005	218 ↗	24
461	796.81	1093.77	0,58	301	0,57	0,005	223 ↗	24
462	946.81	1093.77	0,58	301	0,57	0,005	228 ↗	23,8
463	1096.81	1093.77	0,58	301	0,57	0,005	232 ↗	24
464	1246.81	1093.77	0,58	301	0,57	0,005	235 ↗	23,4
465	1396.81	1093.77	0,58	301	0,57	0,005	238 ↗	24
466	1546.81	1093.77	0,58	301	0,57	0,005	240 ↗	24
467	1696.81	1093.77	0,58	301	0,57	0,005	243 ↗	24
468	1846.81	1093.77	0,58	301	0,57	0,005	244 ↗	24
469	-1903.2	1243.77	0,58	301	0,57	0,005	120 ↖	24
470	-1753.2	1243.77	0,58	301	0,57	0,005	122 ↖	24
471	-1603.2	1243.77	0,58	301	0,57	0,005	125 ↖	22,2

Продолжение таблицы 1.7.6

№	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
472	-1453.2	1243.77	0,58	301	0,57	0,005	128 ↖	22,5
473	-1303.2	1243.77	0,58	301	0,57	0,005	131 ↖	24
474	-1153.2	1243.77	0,58	301	0,57	0,005	134 ↖	24
475	-1003.2	1243.77	0,58	301	0,57	0,005	139 ↖	24
476	-853.19	1243.77	0,58	301	0,57	0,005	144 ↖	24
477	-703.19	1243.77	0,58	301	0,57	0,005	149 ↖	24
478	-553.19	1243.77	0,58	301	0,57	0,005	156 ↖	21,9
479	-403.19	1243.77	0,58	301	0,57	0,005	163 ↑	24
480	-253.19	1243.77	0,58	301	0,57	0,005	170 ↑	24
481	-103.19	1243.77	0,58	301	0,57	0,005	178 ↑	24
482	46.81	1243.77	0,58	301	0,57	0,005	186 ↑	24
483	196.81	1243.77	0,58	301	0,57	0,005	194 ↑	24
484	346.81	1243.77	0,58	301	0,57	0,005	201 ↑	24
485	496.81	1243.77	0,58	301	0,57	0,005	208 ↗	24
486	646.81	1243.77	0,58	301	0,57	0,005	214 ↗	24
487	796.81	1243.77	0,58	301	0,57	0,005	219 ↗	23,4
488	946.81	1243.77	0,58	301	0,57	0,005	224 ↗	24
489	1096.81	1243.77	0,58	301	0,57	0,005	228 ↗	24
490	1246.81	1243.77	0,58	301	0,57	0,005	231 ↗	22,7
491	1396.81	1243.77	0,58	301	0,57	0,005	234 ↗	24
492	1546.81	1243.77	0,58	301	0,57	0,005	237 ↗	24
493	1696.81	1243.77	0,58	301	0,57	0,005	239 ↗	24
494	1846.81	1243.77	0,58	301	0,57	0,005	241 ↗	24
495	-1903.2	1393.77	0,58	301	0,57	0,004	124 ↖	23,7
496	-1753.2	1393.77	0,58	301	0,57	0,004	126 ↖	22,8
497	-1603.2	1393.77	0,58	301	0,57	0,005	128 ↖	24
498	-1453.2	1393.77	0,58	301	0,57	0,005	131 ↖	24
499	-1303.2	1393.77	0,58	301	0,57	0,005	135 ↖	24
500	-1153.2	1393.77	0,58	301	0,57	0,005	138 ↖	23,4
501	-1003.2	1393.77	0,58	301	0,57	0,005	142 ↖	22,8
502	-853.19	1393.77	0,58	301	0,57	0,005	147 ↖	24
503	-703.19	1393.77	0,58	301	0,57	0,005	152 ↖	23,8
504	-553.19	1393.77	0,58	301	0,57	0,005	158 ↑	24
505	-403.19	1393.77	0,58	301	0,57	0,005	165 ↑	24
506	-253.19	1393.77	0,58	301	0,57	0,005	171 ↑	24
507	-103.19	1393.77	0,58	301	0,57	0,005	178 ↑	24
508	46.81	1393.77	0,58	301	0,57	0,005	185 ↑	24
509	196.81	1393.77	0,58	301	0,57	0,005	192 ↑	24
510	346.81	1393.77	0,58	301	0,57	0,005	199 ↑	24
511	496.81	1393.77	0,58	301	0,57	0,005	205 ↗	23,8
512	646.81	1393.77	0,58	301	0,57	0,005	210 ↗	24
513	796.81	1393.77	0,58	301	0,57	0,005	215 ↗	22,2
514	946.81	1393.77	0,58	301	0,57	0,005	220 ↗	24
515	1096.81	1393.77	0,58	301	0,57	0,005	224 ↗	24
516	1246.81	1393.77	0,58	301	0,57	0,005	227 ↗	24
517	1396.81	1393.77	0,58	301	0,57	0,005	230 ↗	23,7
518	1546.81	1393.77	0,58	301	0,57	0,005	233 ↗	24
519	1696.81	1393.77	0,58	301	0,57	0,004	235 ↗	23,4
520	1846.81	1393.77	0,58	301	0,57	0,004	238 ↗	24

Ситуационная карта-схема района размещения предприятия, с нанесенными изолиниями расчётных концентраций, выраженных в долях ПДК, по расчетной площадке № 1 приведена в масштабе 1:10000 на рисунке 1.7

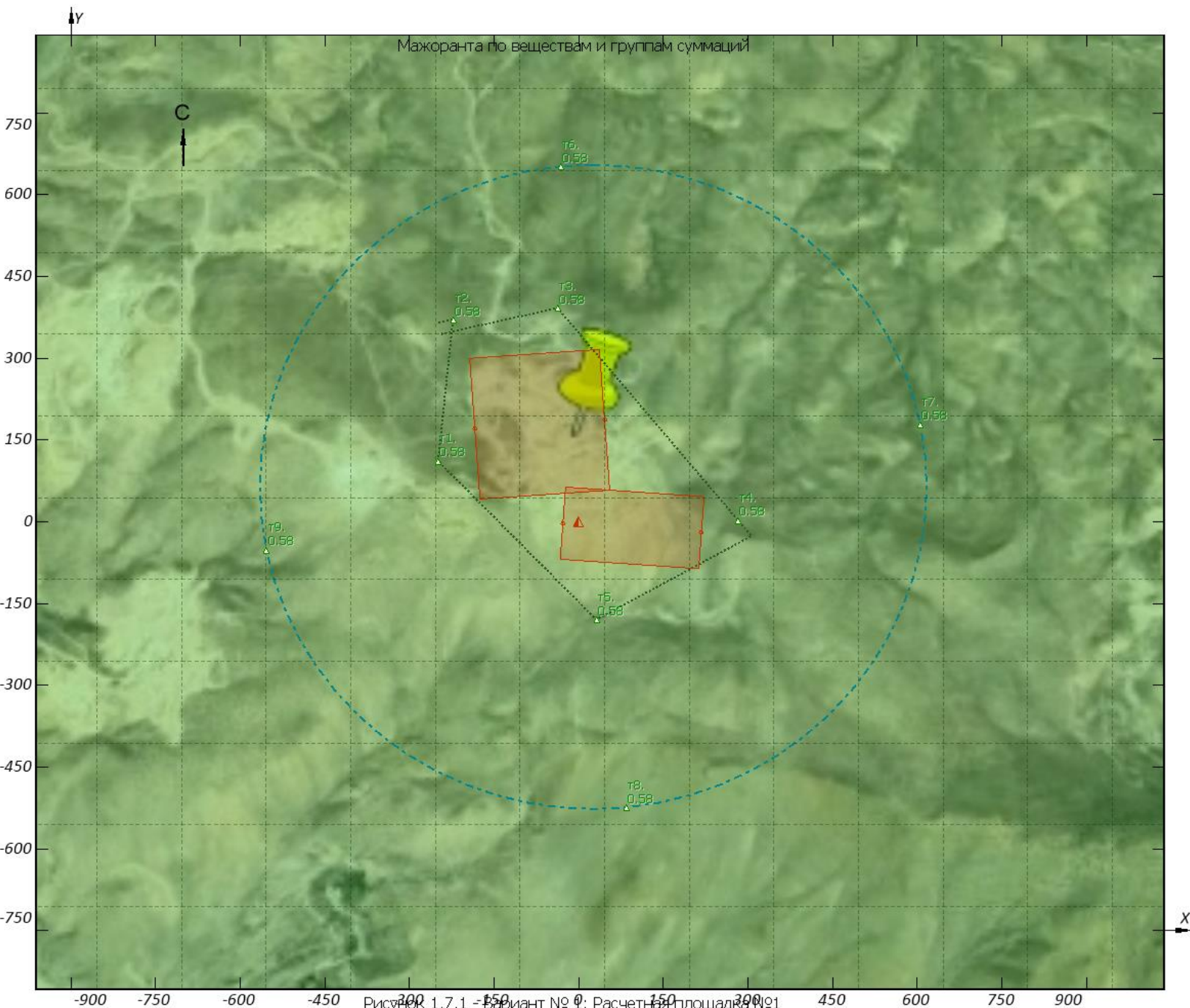


Рисунок 1.7.1 - Вариант № 1; Расчетная площадь № 1

Масштаб 1:10000

