

Министерство образования и науки РФ
Нижегородский Государственный Технический Университет
им. Р.Е.Алексеева
Кафедра “Производственная безопасность, экология и химия”

Расчет загрязнения атмосферного воздуха технологического воздуха

Методические указания по выполнению практических работ по курсу
“Экология”

Н.Новгород, 2014 г.

Расчет загрязнения атмосферного воздуха технологическими выбросами:
Методические указания по выполнению практических работ по курсу
“Экология”/ НГТУ; Сост.: Н.П.Гогин, О.В.Маслеева. - Н.Новгород, 2014. - с.
15.

1 Цель работы :

Научиться производить расчет возможного загрязнения атмосферного воздуха технологическими выбросами. Ознакомиться с величинами предельно допустимых концентраций для воздуха рабочей зоны промышленных предприятий и населенных пунктов.

2 Краткие сведения из теории.

При проектировании промышленных предприятий требуется, в соответствии с Санитарными нормами СН 245-71, проводить расчет загрязнения атмосферного воздуха технологическими выбросами. Расчет проводят с целью определения загрязнения атмосферного воздуха населенных пунктов и промышленных площадок. Полученные расчетным путем концентрации вредных веществ в воздухе, сравнивают с величиной предельно-допустимых концентраций этих веществ в воздухе рабочей зоны промышленных предприятий / ПДК_{рз} / и среднесуточной предельно-допустимой концентраций вредного вещества в воздухе населенных пунктов / ПДК_{сс} /, которые указаны в таблице 1.

При превышении этих концентраций необходимо предусмотреть мероприятия по снижению уровня загрязнения, например, повышения эффективности очистных устройств, сооружение газоочистных установок, совершенствование технологических процессов и установок, увеличение высоты труб, уменьшение выброса соседних предприятий.

При расчете загрязнения учитывается все одновременно действующие источники вредных выбросов, а также существующий фон загрязнения. При расчете степени загрязнения необходимо учитывать возникновение вблизи зданий при обтекании их воздушным потоком циркуляционных зон (замкнутых, плохо проветриваемых). С этой точки зрения промышленные здания делятся на два типа - узкие и широкие.

Здание считается узким, если его ширина не превышает 2,5 высоты здания ($B < 2,5 H_{зд}$). При обтекании воздушным потоком узкого здания над ним и за ним возникает единая циркуляционная зона, распространяемая от заветренной стороны здания на расстояние шесть его высот ($6 H_{зд}$). Высота этой зоны в среднем составляет $1,8 H_{зд}$ (Рис. 1а).

Здание считается широким, если его ширина превышает 2,5 высоты здания ($B > 2,5 H_{зд}$). При обтекании воздушным потоком широкого здания над ним возникает наветренная циркуляционная зона, длиной

$2,5 H_{зд}$ и высотой $0,8 H_{зд}$, а за ним заветренная циркуляционная зона, длиной $4 H_{зд}$ и высотой около $H_{зд}$

Таблица 1 - Предельно-допустимые концентрации вредных веществ.

Вредное вещество	Химическая формула	ПДК _{крз}	ПДК _{сс}
Азота диоксид	NO_2	5	0.085
Алюминия оксид	Al_2O_3	2	0.02
Аммиак	NH_3	20	0.2
Ацетон	CH_3COOH_3	200	0.35
3,4 бензпирен	$\text{C}_{20}\text{H}_{12}$	0.00015	10^{-6}
Железа оксид	Fe_2O_3	6	0.04
Кремнеземсодержащая пыль	SiO_2	2	0.05
Медь	Cu	0.5	0.002
Никель	Ni	0.5	0.001
Озон	O_3	0.1	0.03
Сажа	C	4	0.05
Свинец	Pb	0.007	0.003
Серы диоксид	SO_2	10	0.05
Серная кислота	H_2SO_4	1	0.1
Сероводород	H_2S	10	0.008
Углерода оксид	CO	20	1
Фтористый водород	HF	0.5	0.005
Хромовый ангидрид	Cr_2O_3	0.01	0.0015

Источники выброса вредных веществ могут быть точечными и линейными. Точечный источник - отдельная труба (рис. 2а). Линейный источник - аэрационные фонари здания, близко расположенные шахты и трубы (рис. 2б).

Загрязнения, создаваемые низкими источниками, рассчитывают в соответствии с “Руководством по расчету загрязнения воздуха на промышленных площадках”, разработанным ЦНИИП, БЦНИИОТ, 1975 г.

Расчет концентрации вредных веществ ведут с учетом вида здания - узкое или широкое, вида источника вредных выбросов – точечный или линейчатый. За расчетное принимают направление ветра перпендикулярное продольной стороне здания.

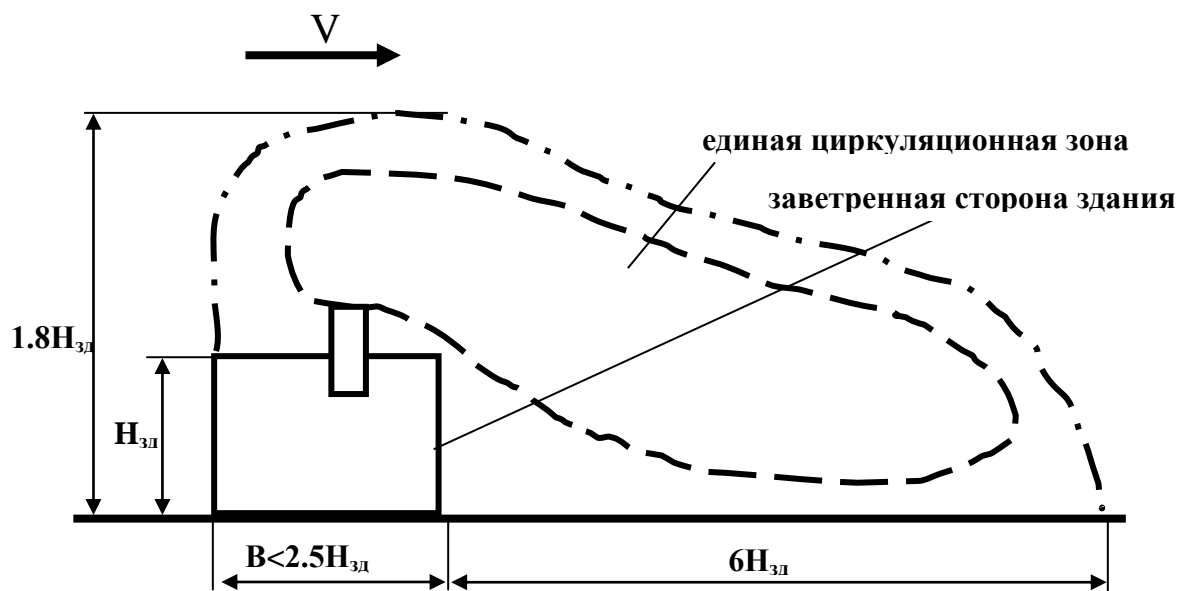


Рис. 1(а) Узкое здание

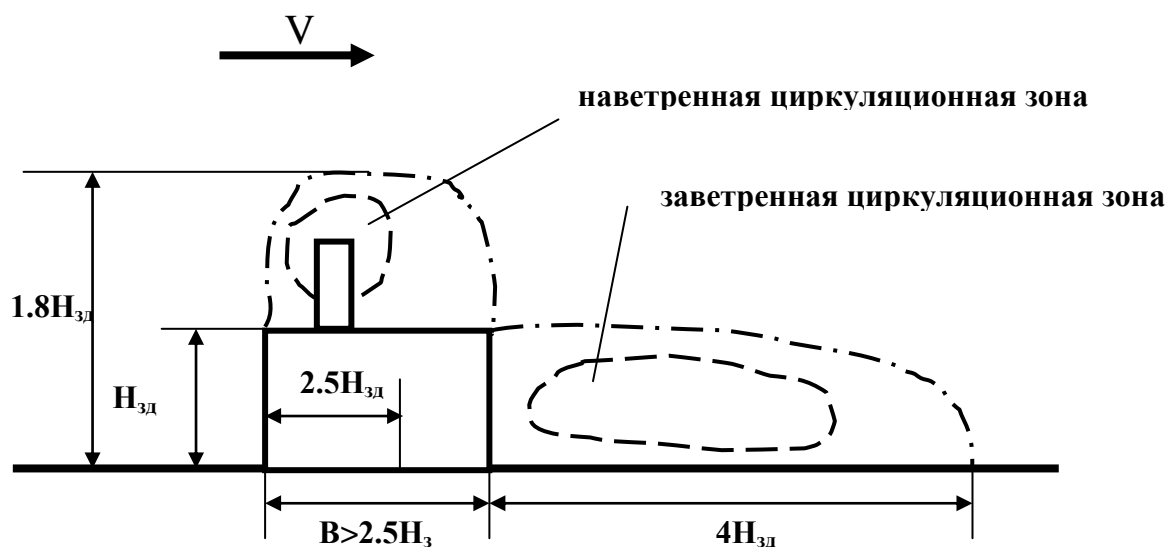


Рис1(б) Широкое

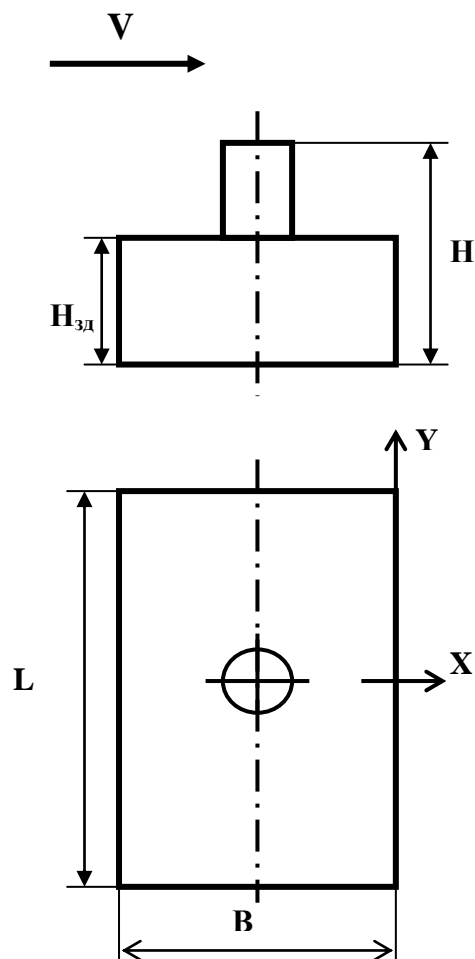


Рис 2(а)

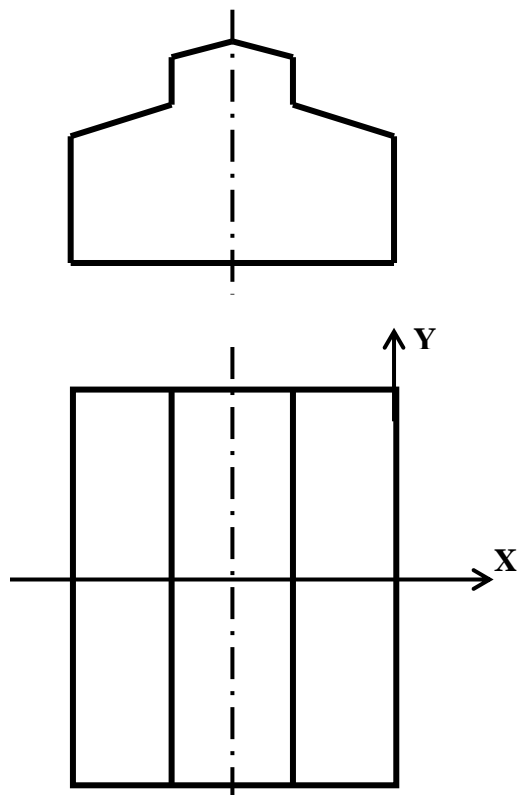


Рис. 2(б)

Узкое отдельно стоящее здание		
Источник	Зона расчета	Расчетные формулы
Точечный	$0 \leq X \leq 6 H_{зд}$	$C = \frac{1.3 \cdot M \cdot K}{V} \cdot \left(\frac{0.6}{H_{зд} \cdot L} + \frac{42 \cdot S_1}{\sqrt{.4 \cdot L + B + X}} \right)$
	$X > 6 H_{зд}$	$C = \frac{55 \cdot M \cdot k \cdot S_1}{V \cdot \sqrt{.4 \cdot L + B + X}}$
Линейный	$0 \leq X \leq 6 H_{зд}$	$C = \frac{2 \cdot M \cdot K}{V \cdot L \cdot H_{зд}}$
	$X > 6 H_{зд}$	$C = \frac{7.2 \cdot M \cdot K}{V \cdot L \cdot (B + X)}$

Широкое отдельно стоящее здание		
Источник	Зона расчета	Расчетные формулы
Точечный	$0 \leq X \leq 4 \text{ Нзд}$	$C = \frac{5.6 \cdot M \cdot k \cdot m \cdot S_1}{V \cdot L \cdot H_{зд}}$
	$X > 4 \text{ Нзд}$	$C = \frac{15 \cdot M \cdot k \cdot S_1}{V \cdot L \cdot (B + X)}$
Линейный	$0 \leq X \leq 4 \text{ Нзд}$	$C = \frac{2.8M \cdot m \cdot K}{V \cdot L \cdot H_{зд}}$
	$X > 4 \text{ Нзд}$	$C = \frac{7.2 \cdot M \cdot K}{V \cdot L \cdot (B + X)}$

Условные обозначения:

C - концентрация вредных веществ, мг/м

M - масса вредных веществ, выбрасываемых источником в атмосферу в единицу времени, г/с

K-безразмерный коэффициент, учитывающий возвышение устья источника на уровень загрязнения (при выбросе в наветренную или единую циркуляционную зону, K=1)

V - расчетная сила ветра, V = 1 м/с

Нзд- высота здания, м

L- длина здания, м

B- ширина здания, м

X-расстояние от наветренной стороны здания до расчетной точки, м

S₁-понижающий коэффициент, позволяющий определить концентрацию вредных веществ на расстоянии.

$$S_1 = e^{\frac{-30y^2}{(1.4L+B+X)^2}}$$

m-безразмерный коэффициент, показывающий, какое количество выделяемых источником примесей, участвующих в загрязнении атмосферы (m=1).

Задание к работе

1. Проверить возможность размещения приемных отверстий систем приточной вентиляции в точках с координатами А(0,0), Б(0,L/4). Для этого рассчитывается концентрация трех веществ в этих точках. Необходимым условием является выполнение соотношения:

$$C_A + C_{\Phi} \leq 0,3 * \text{ПДК}_{\text{РЗ}}$$

$$C_B + C_{\Phi} \leq 0,3 * \text{ПДК}_{\text{РЗ}}$$

Результаты расчета занести в таблицу 2.

Таблица 2

	$C_1 + C_{\Phi 1}$	$C_2 + C_{\Phi 2}$	$C_3 + C_{\Phi 3}$
А (0,0)			
Б (0,L/4)			
0,3 ПДК _{РЗ}			

2. Определить изменение концентрации вредных веществ в зависимости от расстояния до здания на оси факела (по оси X). Расчет сделать для 7 точек: $X_1=0$, $X_2=50$, $X_3=100$, $X_4=150$, $X_5=200$, $X_6=250$, $X_7=300$. Результаты расчета занести в таблицу 3.

Построить графики зависимости $C=f(X)$. На графике также провести линию - ПДК_{сс}. Сравнить расчетные концентрации с ПДК_{сс}.

Таблица 3

X, Y=0	$C_1 + C_{\Phi 1}$	$C_2 + C_{\Phi 2}$	$C_3 + C_{\Phi 3}$
0			
50			
100			
150			
200			
250			
300			
ПДК _{сс}			

3. Определить возможность расположения жилых домов на границе санитарной зоны, размером 1000м. Результаты расчета занести в таблицу 4.

Таблица 4

X, Y=0	$C_1 + C_{\Phi 1}$	$C_2 + C_{\Phi 2}$	$C_3 + C_{\Phi 3}$
1000			
ПДК _{сс}			

4 Определить на каком расстоянии от источника выброса можно строить жилые дома. Результаты расчета занести в таблицу 5.

Необходимое условие:

$$C_i + C_{\phi i} = \text{ПДК}_{\text{сси}}$$

Таблица 5

$X_1 =$	
$X_2 =$	$X_{\text{max}} =$
$X_3 =$	

4 Пример расчета

Исходные данные

Источник - точечный
$L = 48 \text{ м}$
$B = 24 \text{ м}$
$H_{\text{зд}} = 12 \text{ м}$
$H = 15 \text{ м}$
Вредное вещество - аммиак
$M = 150 \text{ г/с}$
$C_{\phi} = 0,01 \text{ мг/м}^3$

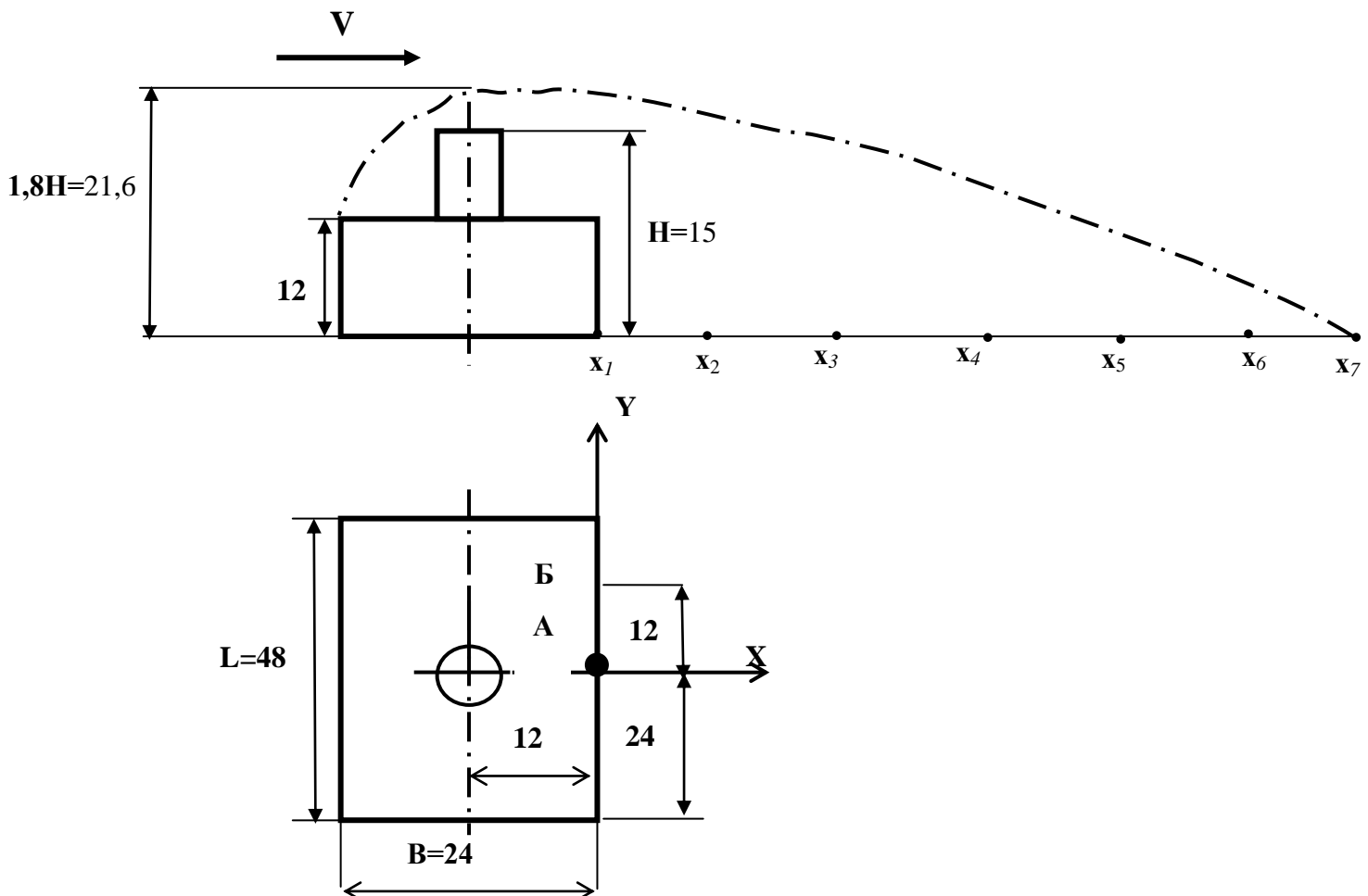


Рисунок 3 Схема к расчету

Из таблицы 1 находим ПДК_{рз} = 20 мг/м³
 ПДК_{сс} = 0,2 мг/м³

Расчет1:

т.А(0,0), т.Б(0,12)

Т.к. $2,5H_{зд}=30\text{м}$, т.е. меньше $B=24\text{м}$, следовательно, здание относится к узким, и расчеты ведем по следующим формулам.

при $0 \leq X \leq 6 H_{зд}$ ($0 \leq X \leq 72\text{м}$)

$$C = \frac{1.3 \cdot M \cdot K}{V} \cdot \left(\frac{0.6}{H_{зд} \cdot L} + \frac{42 \cdot S_1}{|1.4 \cdot L + B + X|^2} \right)$$

при $X > 6 H_{зд}$ ($X > 72\text{м}$)

$$C = \frac{55M \cdot K \cdot S_1}{V|1.4L + B + X|^2}$$

В точках А и Б $X=0$, поэтому расчет ведем по формуле 1.

Концентрация аммиака в т.А:

$x=0, y=0$ $S_1=1$

$$C = \frac{1.3 \cdot 150 \cdot 1}{1} \cdot \left(\frac{0.6}{12 \cdot 48} + \frac{42 \cdot 1}{|1.4 \cdot 48 + 24 + 0|^2} \right) = 1.18 \text{ мг/м}^3$$

С учетом фоновой концентрации реальная концентрации аммиака в т.А составляет:

$$C_A = C + C_{\Phi} = 1.18 + 0.01 = 1.19 \text{ мг/м}^3$$

Концентрация аммиака в т.Б ($x=0, y=12\text{м}$):

$$S_1 = e^{-\frac{30 \cdot 12^2}{|1.4 \cdot 48 + 24 + 0|^2}} = e^{-0.52} = 0.59$$

$$C = \frac{1.3 \cdot 150 \cdot 1}{1} \cdot \left(\frac{0.6}{12 \cdot 48} + \frac{42 \cdot 0.59}{|1.4 \cdot 48 + 24 + 0|^2} \right) = 0.78 \text{ мг/м}^3$$

$$C_B + C_{\Phi} = 0.784 + 0.01 = 0.794 \text{ мг/м}^3$$

Таблица 6

	С+С _ф , мг/м
А (0,0)	1,19
Б (0,12)	0,794
0,3ПДК _{рз}	6

Вывод: концентрация аммиака не превышает допустимую концентрацию в точках А и Б, поэтому возможно размещение приемных отверстий приточной вентиляции, через которые воздух подается в цех, в этих точках.

Расчет 2.

Расчет концентрации ведется по оси X, поэтому $y=0$ и $S_1=1$.

Расчетные формулы:

$$0 \leq x \leq 72 \text{ м}$$

$$C = \frac{1.3 \cdot 150 \cdot 1}{1} \left(\frac{0.6}{12 \cdot 48} + \frac{42 \cdot 1}{(1.4 \cdot 48 + 24 + x)^2} \right) = 0.203 + \frac{8190}{(91.2 + x)^2}$$

$$x > 72 \text{ м}$$

$$C = \frac{55 \cdot 150 \cdot 1 \cdot 1}{1 \cdot (1.4 \cdot 48 + 24 + x)^2} = \frac{8250}{(91.2 + x)^2}$$

Результаты расчета приведены в таблице 7 и на рисунке 4.

Таблица 7

X, м	C+C _ф , мг/м ³
0	1,19
50	0,624
100	0,236
150	0,152
200	0,107
250	0,0809
300	0,0639
ПДК _{сс}	0,2

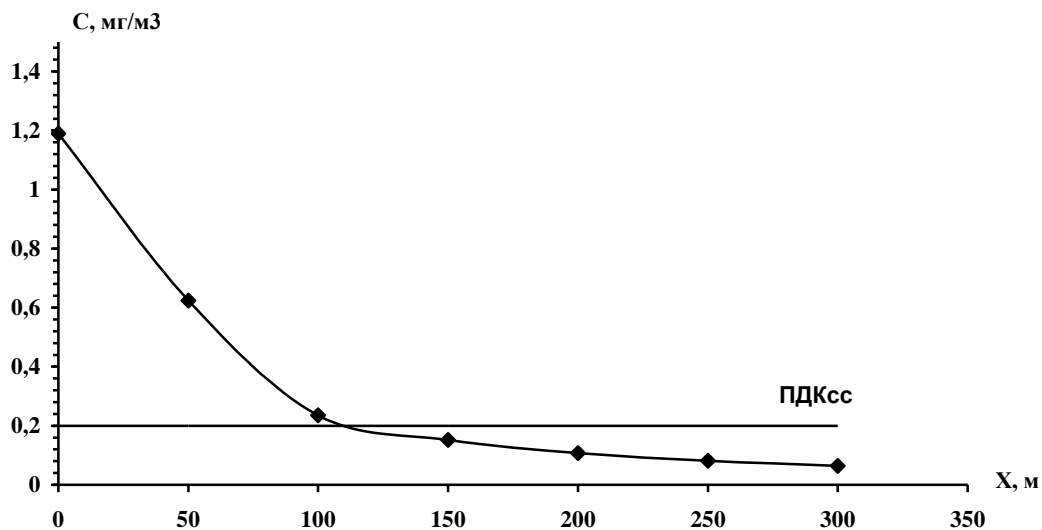


Рисунок 4

Вывод: концентрация аммиака превышает ПДКсс до расстояния 120 м.

Расчет 3.

X = 1000 м, расчет ведем по формуле 2.

$$C = \frac{55 \cdot K \cdot S_1}{V \cdot (1.4L + B + X)^2} = \frac{55 \cdot 150 \cdot 1 \cdot 1}{1 \cdot (1.4 \cdot 48 + 24 + 1000)^2} = 0.00693 \frac{\text{мг}}{\text{м}^3}$$

$$C + C_{\Phi} = 0.00693 + 0.01 = 0.01693$$

Результаты расчета приведены в таблице 8

Таблица 8

X, Y=0	C+C _Ф , мг/м ³
1000	0,01693
ПДКсс	0,2

Вывод: возможно размещение жилых домов на границе санитарной зоны.

Расчет 4.

$$C + C_{\Phi} = \text{ПДКсс}$$

$$\frac{55 \cdot M \cdot K \cdot S_1}{V(1.4L + B + X)^2} + 0.01 = 0.2$$

$$\frac{55 \cdot 150 \cdot 1 \cdot 1}{1(1.4 \cdot 48 + 24 + X)^2} + 0.01 = 0.2$$

$$X = 117 \text{ м}$$

Результаты расчета приведены в таблице 9

Таблица 9

$X_1 = 117$	$X_{\max} = 117$
-------------	------------------

Вывод: жилые дома можно строить на расстоянии 117 м.

5. Варианты заданий

Согласно заданного варианта выполнить расчеты концентраций вредных веществ по табл. 10.

В табл. 10 приняты следующие обозначения:

L - длина здания, м

B - ширина здания, м

Hзд - высота здания, м

M - масса вредного вещества, выбрасываемого в единицу времени, г/с

Cф - фоновая концентрация вредного вещества, мг/м

6. Рекомендуемая литература

1. СН 245 - 71

2. Справочник проектировщика. Вентиляция и кондиционирование воздуха. Под ред. И.Г.Старовойта. - М.: Стройиздат, 1978, 340 с.

Таблица 10 – Исходные данные

№	Вид источника	Габариты здания, м			Высота трубы Н, м	Вещество 1		
		L	B	H		Название	M ₁ , г/с	C _{ф1} , мг/м ³
1	точечный	40	24	10	15	SiO ₂	200	0,01
2	точечный	42	20	12	18	Al ₂ O ₃	180	0
3	точечный	44	18	14	22	NO ₂	160	0,002
4	точечный	46	28	10	17	NH ₃	80	0,006
5	точечный	48	32	12	18	O ₃	10	0
6	точечный	36	24	8	12	CH ₃ COOH ₃	20	0
7	линейный	40	20	12	16	NO ₂	100	0,01
8	линейный	42	26	14	18	Cr ₂ O ₃	2,5	0
9	линейный	44	24	16	20	H ₂ SO ₄	80	0,01
10	линейный	50	28	10	15	NO ₂	100	0,01
11	линейный	48	32	12	16	NH ₃	100	0,08
12	линейный	60	36	10	16	NO ₂	80	0,01
13	точечный	60	40	15	18	Cu	19	0
14	точечный	48	36	13	19	CO	110	0,02
15	точечный	48	28	10	13	HF	10	0
16	точечный	72	36	11	16	NH ₃	100	0,006
17	точечный	48	40	12	15	Cr ₂ O ₃	2,2	0
18	точечный	60	36	12	16	Ni	1,8	0
19	линейный	60	42	16	19	NO ₂	80	0,01
20	линейный	60	46	18	20	Fe ₂ O ₃	300	0,01
21	линейный	48	36	12	14	SiO ₂	160	0,01
22	линейный	50	36	16	18	SO ₂	100	0,002
23	линейный	52	24	10	13	Al ₂ O ₃	110	0
24	линейный	48	24	12	18	O ₃	8,0	0
25	точечный	40	20	10	15	C	100	0,001
26	точечный	80	40	16	20	CH ₃ COOH ₃	10	0,02
27	линейный	120	46	12	18	SiO ₂	180	0,002
28	линейный	100	60	14	19	NO ₂	150	0
29	точечный	60	30	15	20	NO ₂	60	0,005
30	линейный	90	24	12	22	NH ₃	100	0,01

Продолжение таблицы 10 – Исходные данные

№	Вещество 2			Вещество 3		
	Название	M ₂ , г/с	C _{ф2} , мг/м ³	Название	M ₃ , г/с	C _{ф3} , мг/м ³
1	C	180	0,01	SO ₂	80	0,004
2	Fe ₂ O ₃	250	0	CO	100	0,02
3	CO	120	0,1	SiO ₂	100	0,01
4	SiO ₂	180	0,004	C ₂₀ H ₁₂	0,3	0
5	H ₂ S	120	0	SO ₂	140	0,01
6	CO	100	0,01	SO ₂	60	0,001
7	CO	120	0,03	C ₂₀ H ₁₂	0,5	0
8	Ni	3,0	0	CO	140	0,08
9	H ₂ S	100	0,001	HF	16	0
10	C	190	0,01	Al ₂ O ₃	25	0
11	H ₂ SO ₄	120	0	CH ₃ COOH ₃	1,4	0,07
12	H ₂ S	120	0	C ₂₀ H ₁₂	0,1	0
13	Ni	2,6	0	Pb	3,8	0,001
14	SO ₂	140	0,01	C ₂₀ H ₁₂	0,9	0
15	H ₂ S	110	0	SO ₂	200	0,01
16	Ni	1,8	0	O ₃	2,6	0,001
17	Pb	0,24	0,001	HF	16	0
18	Fe ₂ O ₃	210	0,01	H ₂ S	12	0
19	CO	120	0,03	Pb	2,0	0
20	SiO ₂	260	0,002	C	200	0
21	SO ₂	120	0,003	O ₃	8,0	0
22	Fe ₂ O ₃	180	0,01	H ₂ S	160	0
23	HF	12	0	NH ₃	140	0,03
24	H ₂ SO ₄	140	0,02	SiO ₂	180	0,01
25	Al ₂ O ₃	20	0	NH ₃	100	0,01
26	C ₂₀ H ₁₂	0,1	0	Fe ₂ O ₃	50	0,002
27	Cu	11	0	NiO	0,8	0
28	SO ₂	120	0,003	CO	90	0,01
29	H ₂ SO ₄	150	0,001	C	100	0,003
30	H ₂ S	120	0,001	HF	15	0

