

Федеральное государственное автономное  
образовательное учреждение  
высшего образования  
«СИБИРСКИЙ ФЕДЕРАЛЬНЫЙ УНИВЕРСИТЕТ»

Инженерно-строительный  
институт  
Инженерных систем зданий и сооружений  
кафедра

УТВЕРЖДАЮ  
Заведующий кафедрой  
\_\_\_\_\_ А.И. Матюшенко  
подпись инициалы, фамилия  
« \_\_\_\_\_ » \_\_\_\_\_ 2020 г.

## БАКАЛАВРСКАЯ РАБОТА

08.03.01 – «Строительство»  
код – наименование направления

«Отопление и вентиляция сервисного автоцентра г. Абакан»  
тема

Руководитель	_____	<u>доцент, к.т.н</u> должность, ученая степень	<u>В.К. Шмидт</u> ициалы, фамилия
Выпускник	_____	<u>И.А. Цаплин</u> ициалы, фамилия	
Нормоконтролер	_____	<u>В.К. Шмидт</u> ициалы, фамилия	

Красноярск 2020

## **РЕФЕРАТ**

Выпускная квалификационная работа по теме "Отопление и вентиляция сервисного автоцентра г. Абакан" содержит 34 страницы текста, 2 рисунка, 8 таблиц, 15 формул, 11 приложений.

Ключевые слова: ТЕПЛОПОТЕРИ, ТЕПЛОТЕХНИЧЕСКИЙ РАСЧЕТ, ВРЕДНОСТИ, ТЕПЛОНЕДОСТАТКИ, ВОЗДУХООБМЕН, ВОЗДУШНЫЙ БАЛАНС, АЭРОДИНАМИЧЕСКИЙ РАСЧЕТ.

Цели данной работы:

- обеспечение допустимых параметров микроклимата в помещениях;
- проектирование инженерных систем отопления и вентиляции.

В результате теплотехнического расчета и расчета теплопотерь определены теплонедостатки и выделения вредностей. Разработаны системы отопления и вентиляции.

Итогом проведенной работы в здании стали допустимые параметры микроклимата, обеспечиваемые высокоэнергоэффективными системами, которые совмещают в себе отопление и вентиляцию.

# **СОДЕРЖАНИЕ**

Реферат .....	2
Введение.....	5
1 Исходные данные объекта проектирования .....	6
1.1 Характеристики района и объекта строительства.....	6
1.2 Расчетные параметры наружного воздуха.....	6
1.3 Расчетные параметры внутреннего воздуха.....	7
2. Тепловой режим помещений.....	8
2.1 Теплотехнический расчет ограждающих конструкций .....	8
2.2 Расчет теплопотерь через ограждающие конструкции .....	9
3 Отопление и вентиляция.....	9
3.1 Тепловые завесы.....	10
3.2 Вентиляция .....	10
3.2.1 Расчет поступлений вредных выделений .....	10
3.2.1.1 Теплопоступления от источников искусственного освещения.....	10
3.2.1.2 Выделение оксида углерода от автомобильного транспорта .....	11
3.2.1.3 Влаговыделения в помещении автомойки.....	12
3.2.1.4 Теплопоступления от солнечной радиации через световые проемы .....	12
3.2.2 Сводная таблица вредных выделений в помещение .....	13
3.2.3 Параметры воздуха в вентиляционном процессе .....	14
3.2.4 Определение расчетных воздухообменов .....	16
3.2.6 Составление воздушного баланса.....	17
3.2.7 Подбор воздухораспределителей.....	18
3.2.8 Аэродинамический расчет воздуховодов .....	19
3.2.9 Подбор оборудования для систем П2 и В3.....	24
3.2.10 Смесительный узел обвязки калорифера.....	24
3.3 Дежурное воздушное отопление .....	24
4. ТВИС .....	25

4.1 Подготовительные работы перед монтажом систем вентиляции .....	25
4.2 Монтаж системы вентиляции.....	27
4.3 Испытания и сдача в эксплуатацию систем вентиляции .....	33
Заключение .....	37
СПИСОК ИСПОЛЬЗОВАННЫХ ИСТОЧНИКОВ.....	38
Приложения А-Л.....	38-50

## **Введение**

Для успешного выполнения проекта вентиляции и отопления следует четко знать конструктивные особенности здания, климатические характеристики, назначение здания.

В современных условиях вентиляция и отопление являются одними из главных мер, обеспечивающими благоприятные условия для труда, учебы, и отдыха людей. Также вентиляция защищает окружающую среду от загрязнения.

Задачи вентиляции: поддержание определенной влажности, подвижности, давления, газового состава, чистоты воздуха в помещениях; обеспечение наилучших условий для работы людей. При проектировании вентиляции, остро стоит тема энергосбережения, в связи с которой проектировщики стараются уменьшать производительность систем, принимая целесообразные конструктивно-планировочные решения здания, внедряя автоматику, устраивая укрытия мест образования вредных выделений.

Состояние воздушной среды в помещении в холодное время года определяется действием не только вентиляции, но и отопления. Отопление предназначено для поддержания в помещении необходимой температуры. Во многих гражданских и промышленных зданиях вентиляция и отопление неотделимы: вместе они создают требуемые санитарно-гигиенические условия, что приводит к уменьшению заболеваний людей и улучшению их самочувствия.

Эффект систем вентиляции и их технико-экономические характеристики зависят не только от правильно принятой схемы воздухообмена и достоверно проведенных расчетов, но и от организованного монтажа, наладки и эксплуатации.

# **1 Исходные данные объекта проектирования**

## **1.1 Характеристики района и объекта строительства**

1. Район строительства – г. Абакан;
2. Назначение объекта – автотехцентр с мойкой;
3. Ориентация главного фасада – СЗ;
4. Основные характеристики элементов здания:  
наружные стены – кирпич силикатный полнотелый 2000, утеплитель – плиты минераловатные Роквул 100;  
остекление – двухкамерный стеклопакет в ПВХ переплетах;  
покрытие – плиты железобетонные пустотные; пенополиэтилен  
Пеноплекс 35; гидроизоляция - Рубероид 600;
5. Теплоноситель – вода с параметрами  $T_1 = 130^{\circ}\text{C}$ ,  $T_2 = 70^{\circ}\text{C}$ .

## **1.2 Расчетные параметры наружного воздуха**

Параметры воздуха для расчета принимаются в зависимости от назначения систем и географического положения здания.

Для производственных зданий при расчете систем вентиляции следует принимать следующие расчетные параметры: параметр Б - для холодного, параметр А - для теплого периодов года. Параметры записываются в таблицу 1.

Таблица 1 - Расчетные параметры наружного воздуха

Период года	Параметры Б (для холодного), параметра А (для теплого)				Средняя скорость ветра, V, м/с
	Температура, $^{\circ}\text{C}$	Теплосодержание, I, кДж/кг	Относительная влажность, %	Влагосодержание, г/кг	
Теплый	+25	50,5	49	9,9	1
Холодный	-37	-37,1	79	0,1	2,3

### 1.3 Расчетные параметры внутреннего воздуха

Параметры внутреннего воздуха принимаются с учетом ВСН 01-89, ГОСТ 12.1.005-86 для производственных помещений и ГОСТ 30494-2011 для административных и общественных помещений.

Таблица 2 – Расчетные параметры внутреннего воздуха

№ поме- щения	Наименова- ние помещения	Период года	Параметры воздуха		
			Температура , °C	Относительная влажность, %	Скорость движения воздуха, м/с
Помещение на отм.0.000					
1	Шиномонта- жная	Тёплый	27	60	0,4
		Холодный	16	45	0,4
2	Электро- щитовая	Тёплый	27	60	0,4
		Холодный	16	45	0,4
3	Подсобное помещение	Тёплый	27	60	0,4
		Холодный	10	45	0,4
4	Помещение ТО	Тёплый	27	60	0,4
		Холодный	16	45	0,4
5	Помещение для клиентов	Тёплый	27	60	0,3
		Холодный	19	45	0,2
6	Помещение администрац- ии	Тёплый	27	60	0,3
		Холодный	16	45	0,2
7	Санузел	Тёплый	18	60	0,3
		Холодный	16	45	0,2
8	санузел	Тёплый	18	60	0,3
		Холодный	16	45	0,2
9	Мойка	Тёплый	24	60	0,4
		Холодный	16	50	0,4
10	Коридор	Тёплый	27	60	0,4
		Холодный	16	45	0,4
11	Подсобное помещение	Тёплый	27	60	0,4
		Холодный	10	45	0,4
12	Подсобное помещение	Теплый	27	60	0,4
		Холодный	10	45	0,4
13	Администра- тивное помещение	Тёплый	27	60	0,3
		Холодный	19	45	0,2

## Окончание таблицы 2

14	Бытовое помещение	Тёплый	27	60	0,3
		Холодный	19	45	0,2
15	коридор	Тёплый	27	60	0,3
		Холодный	16	45	0,2

Примечание: параметры воздуха для переходного периода принимаются по холодному периоду.

## 2. Тепловой режим помещений

### 2.1 Теплотехнический расчет ограждающих конструкций

Ограждающие конструкции здания должны иметь регламентируемые нормами сопротивления теплопередаче  $R_o$ . Величина  $R_o$  определяется толщиной принятого в конструкции ограждения теплоизоляционного слоя, выбор которой и определение коэффициента теплопередачи  $K$  являются основной целью теплотехнического расчета.

Расчет ведется в соответствии со СНиП 23-02-2003\*.

При расчете ограждающих конструкций производственных помещений здания относительную влажность воздуха принимаем равной 45%.

В помещениях с влажным режимом расчетную влажность принять равной 60%.

Зона влажности для данного района строительства – нормальная.

Условия эксплуатации ограждающих конструкций в зависимости от влажностного режима помещений и зон влажности района строительства устанавливаем по [2] – А. Основываясь на них, ниже определим расчетные коэффициенты теплопроводности строительных материалов.

Приведенное сопротивление теплопередаче ограждающих конструкций  $R_o$  следует принимать не менее требуемых значений,  $R_o^{tr}$ , определяемых исходя из комфортных, санитарно-гигиенических, и условий энергосбережений.

Градусо-сутки отопительного периода (ГСОП):

$$ГСОП = (t_{\text{вн.}} - t_{\text{от.пер.}}) \cdot Z_{\text{от.пер.}}, \quad (1)$$

где  $t_{\text{вн.}}$  - расчетная температура внутреннего воздуха,  $^{\circ}\text{C}$ ;

$t_{\text{от.пер.}}$ ,  $Z_{\text{от.пер.}}$  – средняя температура,  $^{\circ}\text{C}$ , и продолжительность, сут., периода со средней суточной температурой воздуха ниже или равной  $^{\circ}\text{C}$ .

$$\text{ГСОП} = (19 - (-7,9)) \cdot 223 = 6160 \text{ сут}$$

Приведенное сопротивление теплопередаче ограждающих конструкций  $R_{\text{отр.}}$ ,  $\text{m}^2 \cdot ^{\circ}\text{C} / \text{Вт}$ , из условий энергосбережения в зависимости от ГСОП по табл. 1б\* [3] следующее:

стен – 3,0

покрытий – 4,0

Подбор и расчет ограждающих конструкций выполнен в комплексе программ «Valtec». Подробный отчет представлен в приложении А.

## 2.2 Расчет теплопотерь через ограждающие конструкции

Расчет теплопотерь через ограждающие конструкции выполнен в комплексе программ «Valtec». Подробный отчет представлен в приложении Б.

## 3 Отопление и вентиляция

В данном здании предусмотрена система воздушного отопления, совмещенная с системой приточной вентиляции. Данное конструктивное решение позволяет значительно уменьшить капитальные и эксплуатационные затраты по сравнению с водяным отоплением. Также данная система позволяет быстро прогреть помещение до необходимой температуры.

### **3.1 Тепловые завесы**

Расчет тепловой нагрузки воздушных завес производят с помощью «программы расчета воздушной завесы компании Климатик».

Над въездными воротами помещения техобслуживания автомобилей и мойки устанавливаются водяные тепловые завесы «Тепломаш КЭВ-36П4060Е (нерж)». Завесы работают при открытии въездных ворот.

Расчет тепловых завес и их характеристики приведены в приложениях В и Г.

### **3.2 Вентиляция**

Задача вентиляции – обеспечение необходимого воздухообмена в помещениях для поддержания в них допустимых условий труда и здоровья человека.

#### **3.2.1 Расчет поступлений вредных выделений**

##### **3.2.1.1 Теплопоступления от источников искусственного освещения**

Теплопоступления от источников искусственного освещения (Вт):

$$Q_{ocb} = F \cdot q_{ocb} \cdot n_{ocb} \quad (2)$$

где  $n_{ocb}$  - доля тепла, поступающего от ламп в помещение,  $n_{ocb} = 1$  для ламп находящихся в помещении;

$F$ - площадь пола в помещении,  $m^2$ ;

$q_{ocb}$  - максимально допустимая установленная мощность светильников,  $Вт/m^2$ . Принимается в зависимости от назначения помещения.

$$Q_{ocb} = 200 \cdot 147 \cdot 0,067 = 1969 \text{ Вт.}$$

### **3.2.1.2 Выделение оксида углерода от автомобильного транспорта**

Определяем количество оксида углерода, выделяемого в помещении техобслуживания автомобилей ( помещение №4).

Количество оксида углерода G, кг/ч, выделяющегося автомобилями при работе, определяем по формуле:

$$G = 16 \cdot (0,6 + 0,8B) \frac{P}{100} \cdot \frac{t}{60} \cdot n \quad (3)$$

где n - число автомобилей, находящихся в работе, n=4;

B - рабочий объем цилиндров двигателя, л, B=1,8;

P - массовое содержание вредностей в отработанных газах, %; P=6% при заводке и регулировании; P=4% при маневрировании, въезде и выезде;

t - время работы двигателя, минут;

При выезде из помещения:

$$G_{\text{выезд}} = 15 \cdot (0,6 + 0,8 \cdot 1,8) \cdot \frac{4}{100} \cdot \frac{1}{60} \cdot 4 = 0,081 \text{ кг/ч}$$

При въезде в помещение:

$$G_{\text{въезд}} = 15 \cdot (0,6 + 0,8 \cdot 1,8) \cdot \frac{4}{100} \cdot \frac{1}{60} \cdot 4 \cdot 0,4 = 0,032 \text{ кг/ч}$$

При G<sub>въезд</sub> вводится понижающий коэффициент 0,4.

Поступление оксида углерода при регулировании двигателя с учетом работы шлангового отсоса (10%);

$$G_{\text{рег}} = 15 \cdot (0,6 + 0,8 \cdot 1,8) \cdot \frac{4}{100} \cdot \frac{8}{60} \cdot 4 \cdot 0,1 = 0,024 \text{ кг/ч}$$

Поступления оксида углерода Gn, кг/ч, находим по формуле:

$$G_n = G_{\text{выезд}} + G_{\text{въезд}} + G_{\text{рег}}, \quad (4)$$

$$G_n = 0,081 + 0,032 + 0,024 = 0,137 \text{ кг/ч}$$

### **3.2.1.3 Влаговыделения в помещении автомойки**

Количество влаги, поступающей с мокрых поверхностей, г/ч, в помещения определяются по формуле:

$$W = 6 \cdot F \cdot (t_b - t_m), \quad (5)$$

где F - площадь пола, м<sup>2</sup>;

t<sub>b</sub> - температура внутри помещения по сухому термометру, °C

t<sub>m</sub> - температура внутри помещения по мокрому термометру, °C

$$W_{\text{тепл}} = 6 \cdot 181 \cdot (27-20) = 7602 \text{ г/ч},$$

$$W_{\text{хол}} = 6 \cdot 181 \cdot (16-11) = 5430 \text{ г/ч}$$

### **3.2.1.4 Теплопоступления от солнечной радиации через световые проемы**

В теплый период года теплопоступления через окна рассчитываем по формуле:

$$Q_o = q \cdot F \cdot n \cdot 0,6, \quad (6)$$

где q - удельные поступления тепла Вт/м , в помещения через вертикальное остекление;

F - площадь окна , м<sup>2</sup> ;

n - количество окон, для двухкамерного стеклопакета принимаем коэффициент 0,6

Теплопоступления, Вт, от солнечной радиации в теплый период года в помещении ТО:

$$Q_o = 234 \cdot 6,34 \cdot 0,4 = 593,4 \text{ Вт.}$$

Теплопоступления, Вт, от солнечной радиации в теплый период года в помещении мойки:

$$Q_o = 234 \cdot 6,34 \cdot 0,4 = 593,4 \text{ Вт.}$$

### **3.2.2 Сводная таблица вредных выделений в помещение**

Расчет поступлений теплоты, влаги и газов в помещение завершается составлением сводной таблицы выделений теплоты  $Q_{изб}^{яв}$  и  $Q_{изб}^{пол}$ , влаги W, газов M для трех периодов года.

Для теплого периода года следует дополнительно учитывать теплопоступления от солнечной радиации.

Таблица 3 - Таблица выделения вредностей

№ поз.	Наименование помещений	Объем пом., м <sup>3</sup>	Период года	Q <sub>я</sub> , Вт	W, кг/ч	CO <sub>2</sub> , г/ч
№4	Помещение технического обслуживания	882,2	X	1969	0	0,137
			T	2923	0	0,137
№9	Мойка	1086	X	2425	5,4	0
			T	3378	7,6	0

В холодный периода года следует найти тепловой баланс в помещении, равный Qизб-Qнед. При отрицательном тепловом балансе следует компенсировать недостатки тепла системой вентиляции.

Таблица 4 - Теплового баланса в холодный период года

№ поз.	Наименование помещений	Объем пом., м <sup>3</sup>	Qизб, Вт	Qнед, Вт	Баланс, Вт
№4	Помещение технического обслуживания	882,2	1969	5934	-3964

Окончание таблицы 4

№9	Мойка	1086	2425	5364	-2938
----	-------	------	------	------	-------

### 3.2.3 Параметры воздуха в вентиляционном процессе

Помещение технического обслуживания:

Температура приточного воздуха, °C, в холодный период рассчитывается по формуле:

$$t_p = \frac{Q_y + G_y \cdot t_y + G_{m.o} \cdot t_{p.z}}{G_y + G_{m.o}}, \quad (7)$$

где  $Q_y$  - теплонедостатки в помещении, Вт;

$G_y$  - весовое количество воздуха, удаляемого из верхней зоны помещения, равное 1 кратности, кг/ч;

$G_{m.o}$  - весовое количество воздуха, удаляемого местными отсосами из рабочей зоны, кг/ч;

Количество удаляемого воздуха от работающих двигателей в зависимости от их мощности: св.90 до 130 кВт (120 до 180 л.с.) – 500м3/ч;

$t_{p.z}$  - температура воздуха в рабочей зоне помещения, °C ;

$$\frac{3964 + 1058 \cdot 17,2 + 2440 \cdot 16}{1058 + 2440} = 17,7^{\circ}\text{C}.$$

Температура удаляемого воздуха в помещении рассчитывается по формуле:

$$t_y = t_b + (H-2) \operatorname{grad} t \quad (8)$$

где  $t_b$  - температура внутреннего воздуха в помещении, °C ;

$H$  - высота помещения, м;

$\text{grad } t$  – температурный градиент, принимается в зависимости от удельного избытка явной теплоты  $q$ , ( $\text{Вт}/\text{м}^3$ ):

$$q = Q_{\text{изб}}^{\text{яв}} / V \quad (9)$$

где  $V$  - объем помещения,  $\text{м}^3$ ;

Для помещения технического обслуживания в холодный период:

$$t_y = 16 + (6-2) \cdot 0,3 = 17,2 \text{ } ^\circ\text{C}.$$

В теплый период:

$$t_y = 26 + (6-2) \cdot 0,3 = 27,2 \text{ } ^\circ\text{C}.$$

Рабочие параметры воздуха в мойке найдем с помощью I-D диаграммы. Основной характеристикой изменения параметров воздуха в помещении является угловой коэффициент луча процесса - отношение избыточного тепла ( $\text{Вт}$ ) к избыточной влаге ( $\text{кг}/\text{ч}$ ). Этую характеристику определяют для двух периодов года по формуле:

$$E = 3,6 \cdot Q_{\text{изб}}^{\text{п}} / W, \quad (10)$$

$$E_{\text{хол}} = \frac{-3,6 \cdot 2938}{5,4} = -1959,1 \text{ кДж}/\text{кг},$$

$$E_{\text{теп}} = \frac{3,6 \cdot 3378}{7,6} = 1600,4 \text{ кДж}/\text{кг},$$

I-d диаграмма представлена в приложении К.

Для холодного периода:

$$T_{\text{п}} = 43,5 \text{ } ^\circ\text{C};$$

$$T_y = 12 \text{ } ^\circ\text{C};$$

Для теплого периода:

Ту=21°C.

### 3.2.4 Определение расчетных воздухообменов

Расчет воздухообменов производят для ассимиляции избытков поступлений теплоты, влаги и СО.

Воздухообмен, G, кг/ч, необходимый для ассимиляции теплонедостатков или теплоизбытков, определяется по формуле:

$$G = \frac{\Delta Q_a}{\rho \cdot (t_u - t_p)} . \quad (11)$$

Воздухообмен, G, кг/ч, необходимый для ассимиляции избытков влаги, определяется по формуле:

$$G = \frac{W}{\rho \cdot (d_y - d_p)} . \quad (12)$$

Необходимый воздухообмен, G, кг/ч, для ассимиляции выделения оксида углерода определяется по формуле:

$$G = G_{M,O} + \frac{G_n + G_{M,O} \cdot (\PiDK - q_n)}{(\PiDK - q_n)} \quad (13)$$

где Gn- выделения CO, г/ч , в помещении ;

Gm.o- кол-во воздуха , кг/ч , удаляемого местными отсосами ;

ПДК- 20мг/м<sup>3</sup> ;

q<sub>n</sub>-5мг/м<sup>3</sup> ;

Результаты расчетов сведены в таблицу 5. Расчетный воздухообмен- наибольший.

Таблица 5 - Воздухообмен по вредностям

№ и наименование помещения	период	По явным Теплоизбыткам Кг/ч	По выделению CO, Кг/ч	По влагоизбыткам Кг/ч	Расчет- ный Кг/ч
Помещение технического обслуживания	Холодный	2915	10960	-	10960
	теплый	2242	10960	-	10960
мойка	Холодный	113	-	678	678
	теплый	-	-	1900	1900

### 3.2.6 Составление воздушного баланса

Для составления воздушного баланса расчетные воздухообмены как по нормируемой кратности, так и по вредности для всех помещений заносят в таблицу 6. Сначала баланс определяется в кг/ч, а после - рассчитывается объемное количество воздуха в м<sup>3</sup>/ч.

Таблица 6 - Воздушный баланс

№ помещения	Наименование помещения	объем, м <sup>3</sup>	Вытяжная вентиляция			Приточная вентиляция		
			механическая		кратность, ч <sup>-1</sup>	местная, кг/ч, м <sup>3</sup> /ч	общеообменная, я, кг/ч, м <sup>3</sup> /ч	местная, кг/ч, м <sup>3</sup> /ч
			местная, кг/ч, м <sup>3</sup> /ч	общеообменная, я, кг/ч, м <sup>3</sup> /ч				
1	Шиномонтажная	216	-	432	-	2	-	432
2	Электрощитовая	15		30		2		30
3	Подсобное помещение	24,0	-	48	-	2	-	48

## Окончание таблицы 6

4	Помещение технического обслуживания	882	2000	882	-	Расчет	-	9133	-	Расчет
5	Помещение для клиентов	65,1	-	130	-	2	-	130	-	2
6	Помещение администрации	13,5	-	20,3	-	1,5	-	20,3	-	1,5
7	Санузел	8,1	-	50	-	50 м <sup>3</sup> /ч на 1 унита з	-	-	-	2
8	Санузел	8,1	-	50	-	50 м <sup>3</sup> /ч на 1 унита з	-	-	-	2
9	Мойка	1086	-	157 0	-	Расчет	-	1666	-	Расчет
10	Коридор	96	-	192	-	1,5	-	192	-	2
12	Подсобное помещение	6,0	-	12	-	2	-	12	-	2
13	Административное помещение	101,3	-	202	-	1,5	-	202	-	1,5
14	Бытовое помещение	129,9	-	325	-	2,5	-	325	-	2,5

### 3.2.7 Подбор воздухораспределителей

Для помещения технического обслуживания автомобилей принимаем принципиальную схему «сверху-вверх». Подача воздуха в системе П2

осуществляется воздухораспределителями ДКУ 315, ДПУ-М 100 фирмы «Арктос», «сверху-вниз», схема Д. Для системы ВЗ вытяжка воздуха осуществляется ДПУ-М 250. Отчет представлен в приложениях Д и Е.

### 3.2.8 Аэродинамический расчет воздуховодов

Аэродинамический расчет выполняется с целью о определения сечений воздуховодов и суммарных потерь давления по участкам основного направления с увязкой всех остальных участков системы.

Перед началом расчета вычерчивают схемы воздуховодов систем в аксонометрической проекции. На схемах указывают номера участков и расходы воздуха.

Расчет выполняют по методу удельных потерь давления, согласно которому потери давления, Па, на участке воздуховода длиной 1, м, определяют по формуле:

$$\Delta P = R \cdot \beta_{ш} \cdot l + Z, \quad (13)$$

где R-удельные потери давления на трение на 1м стального воздуховода, Па/м;

$\beta_{ш}$  - коэффициент шероховатости;

Z - потери давления в местных сопротивлениях, Па;

l- длина участка.

Потери давления в местных сопротивлениях на участке (Па):

$$Z = \Sigma \varphi \cdot P_d, \quad (14)$$

где  $\Sigma \varphi$ -сумма коэффициентов местных сопротивлений на участке;

P<sub>d</sub>- динамическое давление.

Коэффициент местного сопротивления, находящийся на границе 2-х участков, нужно относить к меньшему по расходу участку. Аэродинамический расчет системы вентиляции состоит из двух этапов:

расчета участков основного направления (магистрали) и увязки всех остальных участков системы. Расчет ведется в следующем порядке.

1. На аксонометрической схеме выбирают основное (магистральное) направление, для чего выявляют наиболее протяженную цепочку последовательно расположенных расчетных участков; при равной протяженности магистралей за расчетную принимают наиболее загруженную, производят нумерацию участков магистрали, начиная с участка с меньшим расходом, а затем нумеруют участки ответвлений. На каждом участке указывают расход воздуха  $L$ ,  $\text{м}^3/\text{ч}$ , длину  $l$ , м. Результаты аэродинамических расчетов заносят в таблицу.

2. Заполнение таблицы начинают с магистрали. Согласно аксонометрической схемы заносят в графы 1,2,3 номер участка, расход воздуха, длину участка.

3. Размеры сечения воздуховодов на участках определяют, ориентируясь на рекомендуемые скорости движения воздуха на участках  $V_{\text{рек}}$ , м/с. по таблицам.

Для прямоугольных воздуховодов с размерами  $a \times b$  определяют эквивалентный по скорости диаметр круглого воздуховода:

$$d_e = \frac{2 \cdot a \cdot b}{a + b} . \quad (15)$$

4. Определяют удельные потери давления на трение  $R$  по номограммам или таблицам, составленным для стальных воздуховодов. Для воздуховодов из других материалов вводится другой коэффициент  $\beta_{\text{ш}}$ , который заносят в графу.

5. Потери давления на трение определяют по формуле и заносят в соответствующую графу.

6. Используя таблицы местных сопротивлений, определяют сумму коэффициентов местных сопротивлений (к.м.с.) на участке  $\Sigma\xi$  и ее заносят в соответствующую графу. При этом следует помнить, что к.м.с., находящийся

на границе двух участков, относят к участку с меньшим расходом, значения к.м.с., отнесенные к какой-либо скорости, необходимо перед внесением в таблицу привести к скорости расчетного участка.

7. Потери давления в местных сопротивлениях  $Z$ , Па, определяют по формуле и заносят в соответствующую графу.

8. Определяют общие потери давления на расчетном участке  $\Delta P$ , Па, и заносят в соответствующую графу. Общие потери давления в системе равны сумме потерь в последовательно соединенных участках по магистральному направлению, которые заносят в соответствующую графу.

Аэродинамический расчет систем П2, В3 представлен на рисунках 1,2 и таблице 7.

П2

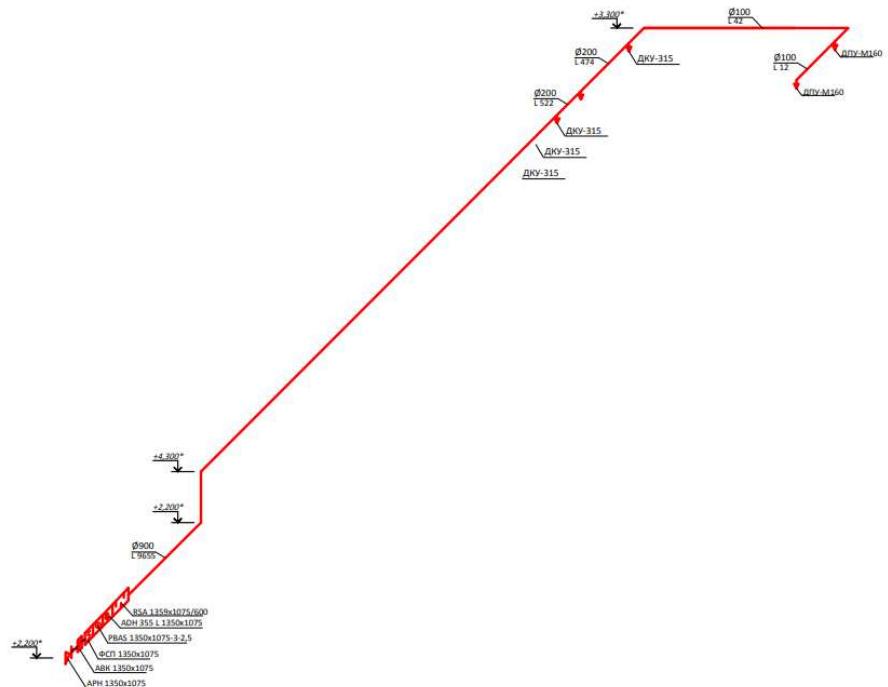


Рис 1. Расчетная схема системы П2

В3

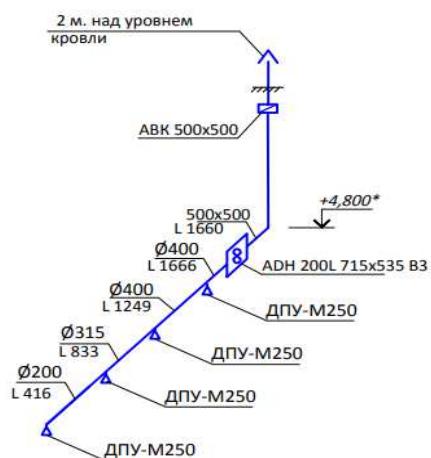


Рис 2. Расчетная схема системы В3

Таблица 7-Аэродинамический расчет систем П2, В3

Номер участка	L,м3/ч	l, м	Fтр,м <sup>2</sup>	Fст,м <sup>2</sup>	D, мм	V, м/с	Руд, Па/м	R на трение, Па	Σφ	Потери в диффузорах, Па	Pд, Па	Z, Па	ΔP, Па	ΣΔP, Па
П2														
1	12	2	0,0006	0,0078	100	0,42	0,05	0,1	0	5	0,11	5	5,1	5,1
2	42	10	0,0023	0,0078	100	1,49	0,44	4,4	1,32	5	1,35	6,78	11,18	16,28
3	474	2	0,026	0,0314	200	4,19	1,19	2,38	0	3	10,66	3	5,38	21,66
4	522	2	0,029	0,0314	200	4,62	1,42	2,84	0,64	10	12,96	18,3	21,14	42,8
5	2044	2	0,113	0,125	400	4,52	0,57	1,14	0,41	35	12,4	40,1	41,24	84,04
6	3566	2	0,198	0,311	630	3,18	0,17	0,34	0	35	6,14	35	35,34	119,38
7	5088	2	0,282	0,311	630	4,5	0,33	0,66	0,25	35	12,46	38,1	38,76	158,14
8	6610	2	0,367	0,395	710	4,6	0,29	0,58	0,25	35	13,07	38,2	38,78	196,92
9	8132	2	0,450	0,502	800	4,5	0,24	0,48	0,25	35	12,18	38,0	38,48	235,4
10	9655	21	0,536	0,636	900	4,2	0,18	3,38	0,7	35	10,81	42,5	46,28	281,68
В3														
1	416,5	2,5	0,028	0,0314	200	3,6	0,95	2,375	0,41	45	8,35	48,4	50,77	50,77
2	833	2,5	0,057	0,077	315	2,97	0,37	0,92	0,29	45	5,44	46,5	47,6	98,37
3	1249,5	2,5	0,086	0,125	400	2,76	0,24	0,6	0	45	4,7	45	45,6	143,97
4	1666	4	0,115	0,125	400	3,68	0,4	1,6	0,29	45	8,35	47,4	49	192,97

### **3.2.9 Подбор оборудования для систем П2 и В3**

Подбор оборудования для системы П2 помещения технического обслуживания и В3 мойки выполнен в программе «WinClim». Отчет приведен в приложении Ж и З.

### **3.2.10 Смесительный узел обвязки калорифера**

Узел обвязки калорифера представляет из себя систему труб, датчиков температуры, запорных арматур, регулирующего клапана и датчиков давления. Узел необходим для регулирования работы калорифера. Подбор смесительного узла выполнен с помощью программы фирмы производителя смесительных узлов «Dex». Отчет представлен в приложении И.

## **3.3 Дежурное воздушное отопление**

Для обогревания помещений в нерабочий период суток или в дни отдыха холодного периода года предусматривается дежурное воздушное отопление рассчитанное на поддержание в помещении температуры 5 °С .

Таблица 8 - Тепловой поток для систем дежурного отопления

Наименование помещения	Расчетный тепловой поток, Вт
Помещение ТО	4702
Мойка	4092

Расход воздуха для поддержания расчетной температуры в помещении ТО, м<sup>3</sup>/ч :

$$L = \frac{-4702}{1,2 \cdot (17,2 - 17,7)} = 7836 \text{ м}^3/\text{ч}$$

В помещении мойки:

$$L = \frac{-4092}{1,2 \cdot (17,2 - 39)} = 147 \text{ м}^3/\text{ч}$$

Обеспечение расчетного расхода на дежурное отопление в приточных системах П2 будет выполняться с помощью частотного регулирования вентилятора, Отчет приведен в приложении Л. Для системы П1 дежурное отопление будет выполняться путем использования дополнительного вентилятора в связи с невозможностью частотного регулирования для данных расходов.

## **4. ТВИС**

### **4.1 Подготовительные работы перед монтажом систем вентиляции**

Подготовительные работы включают:

- Монтаж междуэтажных перекрытий, стен и перегородок для установки на них сантехнического оборудования;
- Устройство фундаментов и площадок для установки теплогенераторов, холодильных машин, водоподогревателей, насосов, вентиляторов, кондиционеров и прочего крупного оборудования;
- Устройство вентиляционных камер;
- Устройство гидроизоляции в местах установки крупного оборудования;
- Устройство полов для отопительных приборов и вентиляторов на «плавающих» основаниях;
- Устройство опор для крыщных вентиляторов, выхлопных шахт, дефлекторов;
- Устройство опор для трубопроводов, проходящих в подпольных каналах;
- Подготовка отверстий и ниш для воздуховодов. Размеры отверстий и ниш приняты в соответствии с приложением А, если нет предусмотренных рабочей документацией размеров;

- Покрытие и уплотнение мест прохода транзитных воздуховодов негорючими материалами, обеспечивая предел огнестойкости пересекаемой ограждающей конструкции в соответствии с СП 7.13130.2013;
- Нанесение вспомогательных отметок (проектная отметка чистого пола + 500 мм);
- Установка оконных коробок и подоконных досок (в жилых зданиях);
- Облицовка стен в местах установки приборов, прокладки труб и воздуховодов, оштукатуривание борозд для скрытой прокладки трубопроводов;
- Подготовка проемов в ограждающих конструкциях для подачи крупного оборудования и воздуховодов;
- Установка крепежных элементов;
- Обеспечение включения электроинструментов и сварочных аппаратов на расстоянии не более 50 м друг от друга;
- Остекление оконных проемов;
- Утепление помещений и входов.

Общестроительные, санитарно-технические, специальные работы в санузлах выполняются в следующей последовательности:

- Подготовка под полы, оштукатуривание потолков и стен, устройство маяков для трапов;
- Грунтовка стен и устройство чистых полов;
- Установка крепежей, прокладка трубопроводов, проведение гидравлических и манометрических испытаний;
- Гидроизоляция перекрытий;
- Установка ванн, кронштейнов под умывальники и крепежей смывных бачков;
- Окраска стен и потолков, облицовка плиткой;
- Установка умывальников, унитазов, бачков;

- Повторная окраска;
- Установка водоразборной арматуры.

Строительные, санитарно-технические, специальные работы в вентиляционных камерах выполняются в следующей последовательности:

- Подготовка под полы, устройство фундаментов, оштукатуривание стен и потолков;
- Устройство монтажных проемов, монтаж кран-балок;
- Монтаж трапов в приточных вентиляционных камерах;
- Устройство вентиляционных камер;
- Гидроизоляция перекрытий;
- Устройство чистых полов;
- Окраска стен и потолков;
- Монтаж вентиляционного оборудования;
- Установка теплообменников, обвязка трубопроводами;
- Монтаж воздуховодов;
- Устройство тепловой и звуковой изоляции;
- Испытание заполнения водой поддона камеры орошения;
- Электромонтажные работы;
- Заделка отверстий в ограждениях;
- Работы для устроенных индивидуальных тепловых пунктов, автономных котельных.

При проведении монтажа сантехнических систем и смежных общестроительных работ необходимо проверить ранее выполненные работы на наличие повреждений.

## **4.2 Монтаж системы вентиляции**

Воздуховоды монтируются в соответствии с проектными привязками и отметками. Воздуховоды присоединяются к оборудованию после установки последнего.

Участки воздуховодов, где возможно выпадение росы из транспортируемой влажной среды, прокладываются с уклоном 0,01 – 0,015 в сторону дренирующих устройств швом вверх. На данных участках используются прямошовные воздуховоды. Прокладка на фланцах и шинах соединений не должна выступать внутрь воздуховодов.

Материалы для изготовления прокладок:

- Поролон;
- Ленточная пористая или монолитная резина толщиной 4 – 5 мм;
- Полимерный мастичный жгут (ПМЖ) – для воздуховодов с воздухом, пылью или отходами температурой до 343 К (70 °C);
- Волокно хризотила по ГОСТ 12871 для воздуховодов со средой температурой более 70 °C;
- Кислотостойкая резина и прокладочный пластик для воздуховодов с парами кислот.

Прокладки воздуховодов с нормируемым пределом огнестойкости должны быть негорючими.

Материалы для герметизации бесфланцевых соединений воздуховодов:

- Герметизирующая лента «Герлен» для воздуховодов с воздухом температурой до 313 К (40 °C);

Болты во фланцевых соединениях должны быть затянуты, все гайки должны быть с одной стороны фланца. По вертикали – с нижней стороны фланцев.

Крепления горизонтальных металлических неизолированных воздуховодов (хомуты, подвески, опоры) на бандажном бесфланцевом соединении устанавливаются:

- на расстоянии не более 4 м друг от друга для круглых воздуховодов диаметром менее 400 мм и для прямоугольных воздуховодов с большей стороной менее 400 мм;

— на расстоянии не более 3 м друг от друга для круглых воздуховодов диаметром 400 мм и более и для прямоугольных воздуховодов с большей стороной 400 мм и более.

Крепления прямых участков горизонтальных круглых металлических неизолированных воздуховодов на фланцевом, ниппельном (муфтовом) соединении устанавливаются на расстоянии не более 6 м друг от друга при диаметре до 630 мм. Используется не более одного соединения между креплениями. В прочих случаях расстояние не должно превышать 4 м. Необходимы дополнительные крепления в местах поворотов и врезок.

Крепления прямых участков горизонтальных круглых металлических неизолированных воздуховодов на фланцах, шине при периметре до 1600 мм устанавливаются на расстоянии не более 6 м друг от друга.

Расстояния между креплениями изолированных металлических воздуховодов и неизолированных воздуховодов круглого сечения диаметром более 2000 мм или прямоугольного сечения при размерах его большей стороны более 2000 мм определяются рабочей документацией.

Ниппель (муфту) для соединения соответствующего диаметра изготавливают из металла по толщине не менее толщины воздуховода. Ниппель должен плотно надеваться на воздуховод на одинаковую длину в обе детали. Минимальная длина ниппеля должна быть не менее 50 мм для диаметров 100-315, не менее 80 мм – для диаметров 355-800, не менее 100 мм – для диаметров 900-1250. При отсутствии резиновой прокладки на ниппеле выполняется уплотнение соединения полимерным или металлизированным скотчем. Крепление ниппеля следует выполнять заклепками диаметром 4-5 мм или саморезами диаметром 4-5 мм через каждые 150-200 мм окружности. Число крепёжных элементов - не менее трёх.

Крепление вертикальных металлических воздуховодов производится на расстоянии не более 4,5 м друг от друга

Крепление вертикальных металлических воздуховодов внутри помещений многоэтажных корпусов с высотой этажа 4,5 м и на кровле здания выполняется согласно требованиям рабочей документации.

Крепление растяжек и подвесок к фланцам воздуховода не допускается. Натяжение регулируемых подвесок - равномерное.

Отклонение воздуховодов от вертикали не должно превышать 2 мм на 1 м длины воздуховода.

Хомуты должны плотно охватывать металлические воздуховоды.

Свободно подвешиваемые воздуховоды должны быть расчленены путем установки двойных подвесок через каждые две одинарные подвески при длине подвески от 0,5 до 1,5 м.

При длине подвесок более 1,5 м двойные подвески устанавливают через каждую одинарную подвеску.

Чертежи нетиповых креплений должны входить в комплект рабочей документации.

Воздуховоды должны быть установлены без передачи веса на вентиляционное оборудование.

Воздуховоды присоединяются к вентиляторам через виброизолирующие (гибкие) вставки из тканого и нетканого материала, соответствующего по стойкости перемещаемой среде и обеспечивающего гибкость, герметичность, долговечность.

Виброизолирующие вставки устанавливаются непосредственно перед индивидуальными испытаниями.

При изготовлении прямых участков воздуховодов из полимерной пленки допускаются изгибы воздуховодов не более 15°. Для прохода через ограждающие конструкции воздуховодов из полимерной пленки должен иметь металлические вставки.

Воздуховоды из полимерной пленки следует подвешивать на стальных кольцах из проволоки диаметром 3-4 мм, расположенных на расстоянии не более 2 м одно от другого.

Диаметр колец - на 10 % больше диаметра воздуховода. Стальные кольца следует крепить с помощью проволоки или пластилина с вырезом к несущему тросу диаметром 4-5 мм, натянутому вдоль оси воздуховода и прилепленному к конструкциям здания через каждые 20-30 м.

Для исключения продольных перемещений воздуховода при его наполнении полимерную пленку натягивают между кольцами без провисов.

Радиальные вентиляторы на вибро- и жестком основаниях, устанавливаемые на фундаменты, крепятся анкерными болтами.

Вентиляторы устанавливаются на пружинные или резиновые виброзоляторы с равномерной осадкой.

При установке вентиляторов на металлоконструкции виброзоляторы крепятся к ним. Элементы металлоконструкций должны совпадать с соответствующими элементами рамы вентиляторного агрегата.

При установке на жесткое основание станина вентилятора должна плотно прилегать к звукоизолирующими прокладками.

Зазоры между кромкой переднего диска рабочего колеса и кромкой входного патрубка радиального вентилятора не должны превышать 1% диаметра рабочего колеса.

Валы радиальных вентиляторов должны быть установлены горизонтально (крышных – вертикально), вертикальные стенки кожухов центробежных вентиляторов не крениться и наклоняться.

Прокладки для составных кожухов вентиляторов применяются из материала прокладок для воздуховодов этой системы.

Электродвигатели должны быть точно выверены с установленными вентиляторами и закреплены. Оси шкивов электродвигателей и вентиляторов при ременной передаче должны быть параллельными, а средние линии шкивов - совпадать. Ремни должны быть натянутыми.

Салазки электродвигателей должны быть взаимно параллельны и установлены по уровню. Опорная поверхность салазок должна соприкасаться по всей плоскости с фундаментом.

Соединительные муфты и ременные передачи следует ограждать.

Всасывающие отверстие вентилятора, не присоединенное к воздуховоду, необходимо защищать металлической сеткой с размерами ячейки не более 70x70 мм.

Фильтрующий материал матерчатых фильтров должен быть натянут без провисов и морщин, плотно прилегать к боковым стенкам. Если на материале имеется начес, то его располагают со стороны поступающего воздуха.

Воздухонагреватели кондиционеров следует собирать на прокладках из сертифицированного материала с теплостойкостью, соответствующей температуре теплоносителя. Остальные блоки, камеры и узлы кондиционеров собираются на прокладках из ленточной резины толщиной 3-4 мм.

Кондиционеры должны быть установлены горизонтально. Стенки камер и блоков не должны быть вмятыми или накренившимися.

Лопаткам клапанов должно быть обеспечено плотное прилегание упорам и между собой.

Опоры блоков камер и узлов кондиционеров устанавливаются вертикально.

Гибкие воздуховоды следует применять в соответствии с рабочей документацией в качестве фасонных частей сложной геометрической формы и для присоединения вентиляционного оборудования, воздухораспределителей, шумоглушителей и других устройств из подшивных потолков и камер.

Применение гибких воздуховодов в качестве магистральных не допускается.

Крепление фанкойлов, доводчиков и другого сетевого оборудования регламентируется рекомендациями предприятий-изготовителей.

По окончании монтажа систем вентиляции и кондиционирования воздуха составляются акты освидетельствования скрытых работ на отдельные системы или этапы работ.

Освидетельствованию подлежат воздуховоды и вентиляционное оборудование, скрываемое в шахтах, подвесных потолках. Результаты приемки работ, скрываемых последующими, в соответствии с требованиями рабочей и нормативной документации оформляют актами освидетельствования скрытых работ

#### **4.3 Испытания и сдача в эксплуатацию систем вентиляции**

Индивидуальные испытания вентиляционного оборудования – обкатка систем вентиляции и кондиционирования воздуха - выполняются в целях проверки работоспособности электродвигателей и отсутствия механических дефектов во вращающихся элементах оборудования. Индивидуальные испытания проводят после монтажа оборудования при подключенной сети воздуховодов. При установке крупногабаритного оборудования в труднодоступных местах (кровля зданий, подвалы) рекомендуется проводить испытания до подачи оборудования к месту монтажа (на производственной базе или на стройплощадке).

При индивидуальном испытании оборудования с неподключенной сетью воздуховодов (осевых вентиляторов) запрещается включение оборудования без создания искусственного сопротивления: необходимо заглушить 3/4 всасывающего отверстия.

Индивидуальные испытания вентиляционного оборудования выполняют в течение 1 часа работы оборудования или путём проверки значений силы тока двигателя, работающего в режиме эксплуатации.

Расхождение показаний не должно превышать 10% значений тока  $I_n$ , указанных на двигателе.

При отсутствии электроснабжения вентиляционных установок по постоянной схеме подключение электроэнергии по временной схеме и проверку исправности пусковых устройств выполняет лицо, осуществляющее строительство.

По результатам проведения индивидуальных испытаний вентиляционного оборудования составляют акт (приложение Д).

Испытания на герметичность участков воздуховодов, скрываемых строительными конструкциями, выполняют аэродинамическим методом (при его указании в рабочей документации). Испытание осуществляется до нанесения тепловой изоляции и огнестойких мастик.

Перед сдачей в эксплуатацию систем вентиляции и кондиционирования воздуха, после передачи монтажной организации работ (оформляют актом) наладочная организация проводит индивидуальную и/или комплексную наладку систем.

Пусконаладочным работам предшествуют работы специализированных электромонтажных организаций:

- подключение и проверка электропитания, направление вращения электродвигателей, защиты (установка щитов управления);
- подключение и проверка работоспособности систем пожарной автоматики, клапанов пожарных систем и систем включения/отключения вентиляционных систем при возникновении пожара.

При регулировке систем следует выполнить:

- проверку соответствия фактических характеристик техническим данным: расход воздуха и полное давление, частота вращения, потребляемая мощность и т.д.;
- проверку равномерности прогрева (охлаждения) теплообменных аппаратов. Прогрев (охлаждение) проверяется тактильным способом или с применением накладных термометров, пиromетров с любой погрешностью. Проверку отсутствия выноса влаги проводят через каплеуловители камер орошения или воздухоохладителей;
- определение расхода и сопротивления пылеулавливающих устройств;
- проверку действия вытяжных устройств естественной вентиляции;
- испытание и регулировку вентиляционной сети систем в целях достижения проектных показателей по расходу воздуха в воздуховодах,

местных отсосах, по воздухообмену и определение в системах подсосов или потерю воздуха.

Отклонения показателей по расходу воздуха от предусмотренных исполнительной документацией после регулировки и испытания систем допускаются:

- в пределах  $\pm 8\%$  по расходу воздуха, проходящего через воздухораспределительные и воздухоприемные устройства общеобменных установок вентиляции и кондиционирования воздуха при условии обеспечения требуемого разрежения воздуха в помещении;
- до  $+8\%$  по расходу воздуха, удаляемого через местные отсосы и подаваемого через душирующие патрубки.

На каждую систему вентиляции и кондиционирования воздуха оформляют паспорт в двух экземплярах по форме (приложение Е).

Комплексную наладку систем вентиляции и кондиционирования воздуха осуществляют по программе и графику, разработанным техническим заказчиком или по его поручения проектной или наладочной организацией.

Комплексная наладка после завершения индивидуальной наладки всех инженерных систем включает в себя:

- проверку одновременно работающих инженерных систем здания;
- проверку работоспособности вентиляционных устройств и оборудования с определением характеристик и соответствия их требованиям рабочей документации;
- оценку работоспособности систем вентиляции и кондиционирования воздуха с сопутствующими сетями теплохолодоснабжения, водоснабжения и водоотведения при проектных режимах работы;
- проверку отключения общебменных и местных систем вентиляции при пожаре;
- проверку включения систем противодымной вентиляции и подпора воздуха;

- проверку срабатывания противопожарных и дымовых клапанов в соответствии с требованиями исполнительной документации;
- проверку основных показателей работы систем противодымной вентиляции в соответствии с требованиями ГОСТ Р 53300;
- проверку функционирования оборудования, устройств защиты, блокировки сигнализации и регулирования;
- измерения уровней шума или звукового давления, величины вибрации оборудования.

Результаты комплексной наладки и передачу систем в эксплуатацию техническому заказчику оформляют в виде акта.

Если в соответствии с заданием на проектирование здание сертифицируется по "зеленым стандартам", то комплексную наладку систем отопления, вентиляции, кондиционирования, горячего водоснабжения и теплоснабжения выполняют с разработкой режимных карт по эксплуатации, автоматическому регулированию и контролю.

## **ЗАКЛЮЧЕНИЕ**

В данной выпускной квалификационной работе, сделанной по техническому заданию и в соответствии с действующими стандартами, правилами и нормами, были разработаны инженерные системы для создания допустимых параметров микроклимата в здании. Были представлены необходимые расчеты системы вентиляции и отопления. Также было подобранно основное вентиляционное оборудование.

## **СПИСОК ИСПОЛЬЗОВАННЫХ ИСТОЧНИКОВ**

1. СП 60. 13330. 2012 Отопление, вентиляция и кондиционирование воздуха.
3. СП 131. 13330. 2012 Строительная климатология.
2. СП 50. 13330. 2012 Тепловая защита зданий.
4. СП 118. 13330. 2012 Общественные здания и сооружения.
5. Пособие 2.91 к СНиП 2.04.05-91. Расчет поступлений теплоты солнечной радиации в помещения/ Промстройпроект. – М.: 1993 – 35с.
6. Справочник проектировщика. Внутренние санитарно-технические устройства. Ч.II. Вентиляция и кондиционирование воздуха /Под ред. И. Г. Староверова и Ю.И.Шиллера. – М.: Стройиздат, 1990-390с.
7. Отопление и вентиляция. Учебник для вузов. Ч 2. Вентиляция /Под ред. В.Н.Богословского. – М.: Стройиздат, 1976. – 430с.
8. Справочное пособие для расчета стальных отопительных конвекторов типа «Универсал».
9. Дикман Л.Г. Организация жилищно-гражданского строительства. – М: Стройиздат, 1990. – 201с. – (Справочник строителя).
10. Говоров В.П. и Стешенко А.Л. Производство санитарнотехнических работ. – М.: Стройиздат, 1976. – 500с.
11. Ананьев В.А., Балуева Л.Н. и др. Системы вентиляции и кондиционирования. Теория и практика. Учебное пособие-М.: «Евроклимат», издательство «Арина», 2000- 416с.
12. Каганов Ш.И. Охрана труда при производстве санитарнотехнических и вентиляционных работ. – М.: Стройиздат, 1989. – 299с.

## ПРИЛОЖЕНИЕ А

VALTEC		ОПРЕДЕЛЕНИЕ КОЭФФИЦИЕНТОВ ТЕПЛОПЕРЕДАЧИ ОГРАЖДАЮЩИХ КОНСТРУКЦИЙ			
Конструкция	Материалы слоев	$\lambda$ Вт/м К	$\delta$ см	R м <sup>2</sup> К/Вт	K Вт/м <sup>2</sup> К
Стена 1	СТЕНОВЫЕ МАТЕРИАЛЫ: Кладка из силикатного полнотелого кирпича на ЦПР 2000	1,480	50.000	0.338	
	УТЕПЛИТЕЛИ: Плиты минераловатные Роквул 100	0.045	13.000	2.889	
	Конструкция в целом:			3.385	0.295
Пол 1	Конструкция в целом:		Зона 1	2.100	0.476
			Зона 2	4.300	0.233
			Зона 3	8.600	0.116
			Зона 4	14.200	0.070
Перекрытие 1	БЕТОНЫ: Плиты железобетонные пустотные при потоке сверху-вниз*	1,110	22.000	0.198	
	ГИДРОИЗОЛЯЦИЯ: Рубероид 600	0.170	2.000	0.118	
	УТЕПЛИТЕЛИ: Пенополистирол Пеношланс 35	0.030	13.000	4.333	
	Конструкция в целом:			4.808	0.208

## ПРИЛОЖЕНИЕ Б

VALTEC ОПРЕДЕЛЕНИЕ ТЕПЛОПОТЕРЬ ЧЕРЕЗ ОГРАЖДАЮЩИЕ КОНСТРУКЦИИ			
Теплопотери по группам помещений, Вт			
Произв. с сухим и нормальным режимом			
Помещение	Теплопотери	Инфильтрация	Итого
шиномонтажка	3137.34		3137.34
помещение ТО	5936.16		5936.16
корridor	3174.17		3174.17
подсобка	156.68		156.68
коридор 2 этаж	528.52		528.52
Итого по группе:	12932.87	0.00	12932.87
Общественное, АБК			
Помещение	Теплопотери	Инфильтрация	Итого
подсобка	226.19		226.19
электрощитовая	697.10		697.10
помещение клиентов	754.07		754.07
помещение админов	130.95		130.95
туалет	81.43		81.43
туалет	75.71		75.71
подсобка	217.60		217.60
административное помещение 2 этаж	1449.80		1449.80
бытовое помещение 2 этаж	1873.93		1873.93
Итого по группе:	5506.79	0.00	5506.79
Произв. с влажным и мокрым режимом			
Помещение	Теплопотери	Инфильтрация	Итого
мойка	5366.47		5366.47
Итого по группе:	5366.47	0.00	5366.47
Итого по этажу:	23806.13	0.00	23806.13
Итого по объекту:	23806.13	0.00	23806.13

## ПРИЛОЖЕНИЕ В



Расчет выполнен!

Производительность завесы - **4655.13 м<sup>3</sup>/час.**

Мощность калорифера - **54.16 кВт.**

Исходные данные:

Температура на улице: **-37 С°**  
Температура внутри помещения: **16 С°**  
Температура смеси воздуха в струе: **12 С°**  
Температура воздуха на входе в завесу: **16 С°**  
 $\Delta T$  в завесе: **30 С°**  
Ширина дверного проема: **3 м**  
Высота дверного проема: **3 м**  
Количество этажей в здании: **1**  
Полная высота этажа: **6 м**  
Высота лестничной клетки от планировочной отметки земли: **3 м**

## ПРИЛОЖЕНИЕ Г

ВОЗДУШНО-ТЕПЛОВЫЕ ЗАВЕСЫ СЕРИИ 400



### СЕРИЯ 400

### ПРОМЫШЛЕННАЯ IP54

- Завеса с осевыми вентиляторами, предназначена для помещений с капельной влагой.
- Изготовлена из оцинкованной или нержавеющей стали.
- Допускается устанавливать для защиты проемов в помещениях с категорией взрывоопасности В-Іб и В-ІІа при выполнении требований пункта 7.3.63 ПУЭ.
- Горизонтальный и вертикальный монтаж.
- В комплекте монтажные кронштейны.
- Подключение к сети и управление завесами с электрическим источником тепла осуществляется с помощью модуля МП-ЕМ, для безнагревных завес и с водяным источником тепла - модулями МП-ВА или БКУ-ВА6.
- Пульт HL10L, модули МП-ЕМ, МП-ВА и БКУ-ВА6 приобретаются дополнительно по условиям проекта.



#### ТЕХНИЧЕСКИЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ

Артикул	Длина L [мм]	Тип*	Модель	Сеть	Режимы мощности	ΔT**	Производительность	I max	Мощн. вентилято-ров	Lp***	Управление	Масса
				[В-Гц]	[кВт]	[°C]	[м³/мин]	[A]	[Вт]	[дБА]	модуль	[кг]
<b>400 ПРОМЫШЛЕННАЯ IP54</b>												
124031	1495		<b>КЭВ-12П4050Е</b>	двавода 380-50	6 / 12	10 / 19	1900 - 2900 - 4500	11,7 +9,6	540	62	МП12-24ЕМ	60
124032			<b>КЭВ-18П4050Е</b>	двавода 380-50	9 / 18	14 / 28	1900 - 2900 - 4500	16,5 +14,4	540	62	МП12-24ЕМ	60
124034			<b>КЭВ-12П4060Е</b>	двавода 380-50	6 / 12	7 / 14	2600 - 4100 - 6200	12,6 +9,6	800	64	МП12-24ЕМ	76
124036	2025		<b>КЭВ-24П4060Е</b>	двавода 380-50	12 / 24	14 / 27	2600 - 4100 - 6200	22,1 +19,1	800	64	МП12-24ЕМ	76
124037			<b>КЭВ-36П4060Е</b>	двавода 380-50	18 / 36	20 / 41	2600 - 4100 - 6200	36,6 +28,6	800	64	МП36-48ЕМ	76
134010	1495		<b>КЭВ-75П4050W</b>	380-50	20,2 / 36,9	24 / 33	1800 - 2800 - 4500	2,1	540	60	БКУ-ВА6	60
134011	2025		<b>КЭВ-100П4060W</b>	380-50	29,5 / 53,7	25 / 34	2500 - 4000 - 6200	5,0	800	62	БКУ-ВА6 или МП-ВА	76
114010	1495		<b>КЭВ-П4050А</b>	380-50	-	-	2000 - 3000 - 4700	2,6	540	60	БКУ-ВА6	63
114012	2025		<b>КЭВ-П4060А</b>	380-50	-	-	2700 - 4100 - 6400	4,1	800	62	БКУ-ВА6 или МП-ВА	85

\* Источник тепла завесы электричество, вода, без источника тепла.

\*\* ΔT=Подогрев воздуха при максимальной мощности и максимальном / минимальном расходе воздуха для завес с электрическим источником тепла.

\*\*\* Lp - Уровень звукового давления на расстоянии 5 метров.

Параметры для водяных завес приведены при t воды 95/70°C и t воздуха +15°C.

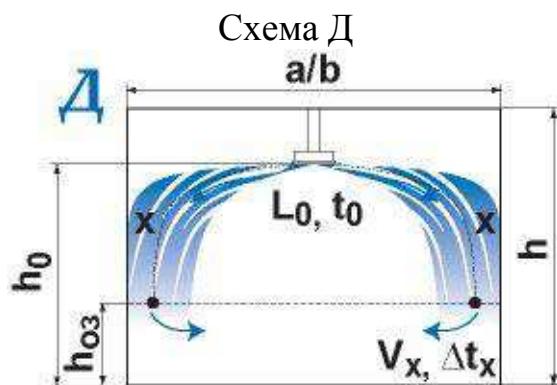
## ПРИЛОЖЕНИЕ Д

### Заголовок расчета



Воздухораспределитель: ДКУ 315

Положение регулятора формы струи: 20 мм



Длина модуля помещения  $a = 11$  м

Ширина модуля помещения  $b = 2$  м

Высота помещения  $h = 6$  м

Высота установки воздухораспределителя  $h_0 = 4$  м

Высота обслуживаемой зоны  $h_{0z} = 2$  м

Объемный расход приточного воздуха  $L_0 = 1522 \text{ м}^3/\text{ч}$

Температура обслуживаемой зоны  $t_{0z} = 16^\circ\text{C}$

Температура приточного воздуха  $t_0 = 17,5^\circ\text{C}$

### Результаты расчета

Потери полного давления  $P = 35$  Па

Максимальная скорость приточного воздуха на входе в обслуживаемую зону  
 $V_x = 0,15 \text{ м/с}$

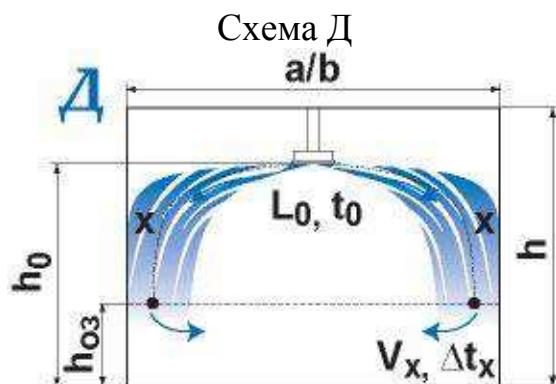
Избыточная температура приточного воздуха на входе в обслуживаемую зону  $\Delta t_x = 0,1^\circ\text{C}$

## ПРИЛОЖЕНИЕ Е

### Заголовок расчета



Воздухораспределитель: ДПУ-М 250  
Положение регулятора формы струи: 0.1 А



Длина модуля помещения  $a = 9$  м  
Ширина модуля помещения  $b = 2,5$  м  
Высота помещения  $h = 6$  м  
Высота установки воздухораспределителя  $h_0 = 5$  м  
Высота обслуживаемой зоны  $h_{0z} = 2$  м  
Объемный расход приточного воздуха  $L_0 = 416$  м<sup>3</sup>/ч  
Температура обслуживаемой зоны  $t_{0z} = 16$  °C  
Температура приточного воздуха  $t_0 = 45$  °C

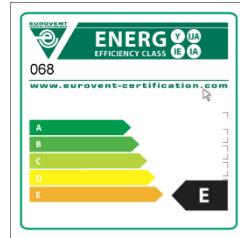
### Результаты расчета

Потери полного давления  $P = 45$  Па  
Максимальная скорость приточного воздуха на входе в обслуживаемую зону  $V_x = 0,04$  м/с  
Избыточная температура приточного воздуха на входе в обслуживаемую зону  $d_{tx} = 0,9$  °C

## ПРИЛОЖЕНИЕ Ж

### Технические данные

<i>Типоразмер</i>	PR 120	<i>Корпус</i>	
<i>Расход приточ. возд.</i>	9655 м <sup>3</sup> /h	<i>Толщина мет. листа</i>	1.0 мм нар. / 0.8 мм
ВН.			
<i>Тип агрегата</i>	2.68 м <sup>2</sup> /s	<i>Внутр. лист</i>	Оцинков. сталь
покрытием	Внутрен. установки	<i>Наруж. лист</i>	С эмалевым
<i>Высота над ур.м.</i>	0 m	<i>Крепеж</i>	Оцинков. сталь
<i>Velocity in air tunnel</i>	2.27 m/s	<i>Изоляция</i>	Минерал. вата (35
<i>кг/м?</i> )			/ 50 мм

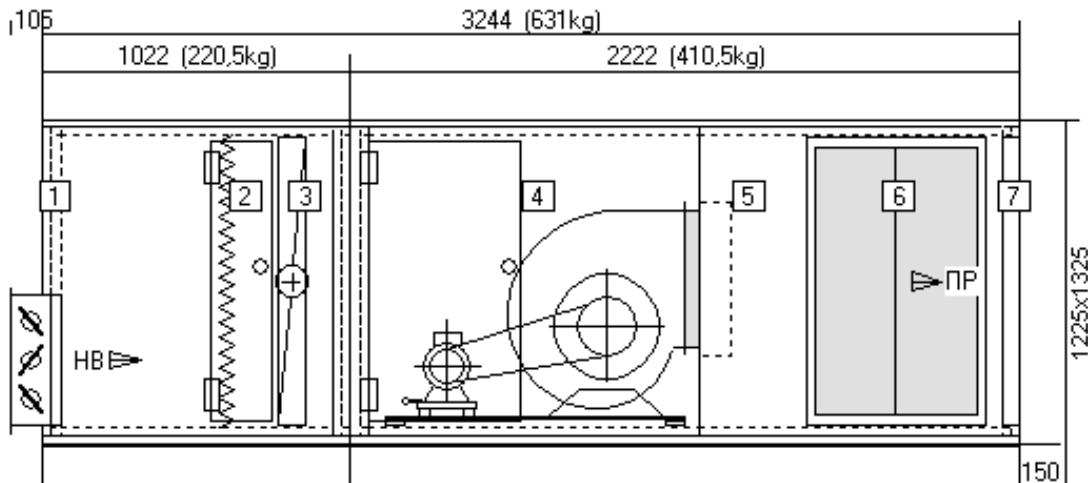


*Energy Efficiency Class : E*

*Классификация по EN 1886*

*Прочность корпуса : класс 2А - D1 (PR & TR)*  
*Герметич. Корпуса : класс B/B - L2/L2 (PR & TR)*  
*Утечки на фильтре : класс F9 (PR & TR)*  
 07.01.337(TR)

*Теплоизоляция : класс T2(PR) / T4(TR)*  
*Тепловые мостики : класс TB2(PR) / TB3(TR)*  
 Сертификат EUROVENT № 04.12.068(PR) /



Вид сбоку

Агрегат в комплекте с Опорн. рама выс.150 мм (оцинков. сталь)

**Торговая цена: 8166 Euro**

**Транспорт. Секция 1** Длина: 1022 mm Вес: 220.5 kg

**(1) Секция смешения**

Наружный воздух	Клапан на 1/2 фронт. панели	Стандарт.
Мак. расх. возд.	9655 m?/h	Падение давления 45 Pa
Nm	2.68 m?/s	Крут. момент 9

**(2) Фильтр**

Характеристики	с		Дверца		Размер и кол-во	2
	Тип	Синтетич. плоский	Производительность	Расход воздуха	m?/h	
Класс	G4			9655 2.682	m?/s Pa	287x 592 592 x 592
Площадь поверхн.	1.115 m?		Конеч. давление	150	Pa	
			Расчет. давление	100	Pa	

**(3) Воздухонагреватель**

Характеристики	с		Дверца		Энергоноситель	Вода
	Тип	Теплообменник НТ	Производительность	Расход воздуха	m?/h	
Материал	Cu/Al			9655 2.682	m?/s Pa	Гликоль
%						0
Фронт. скорость	3 m/s		Вход. воздух	-37/90	°C/%г.Н.	t вход./выход.
°C						130/70
Площадь поверхн.	0.9 m/h		Выход. воздух	17.5/1	°C/%г.Н.	Расход
I/h						2639
Ряды/ходы	4/34		Коэф. безопасн.	88	%	Скорость
m/s						0.4
Расст. м. ребр.	2.5 kPa		Полная произв.	177.8	kW	Потеря напора
						2.1
Соединения	DN32		Падение давл.	87	Pa	Мин. температ.
°C						0

**Транспорт. Секция 2** Длина: 2222 mm Вес: 410.5 kg

**(4) Приточный вентилятор**

Вентилятор	с		Дверца		Производительность	Расход воздуха	9655
	Типоразмер	m?/h	Электродвигатель	Rated Power	4 kW		
	ADH 355 L						
			Стандарт	Напряжение	230/400V-3ph-50Hz		2.682
Лопатки	m?/s		Загн. вперед	Класс защиты	IP55 Стандарт	Пад. давл. в агр.	265
Ра							
Виброизоляторы	Резиновые		Тепловая защита	PTO		Внешнее давление	285
Ра							
Скорость	1063 об/мин		Rated Speed	1440 об/мин		Динам. давление	102
Ра							
Эффективность	64 %		Rated Current	8.2 A		Общее давление	652
Ра							
Shaft power	2.74 kW		Потреб. мощность	3.81 kW			
		SFP4		1421 W/(m?/s)			
Уровень шума	63 Hz	125 Hz	250 Hz	500 Hz	1 kHz	2 kHz	4 kHz
Lw воздухов. вверх по п.	79 dB	88 dB	82 dB	80 dB	80 dB	79 dB	76 dB
79 dB							85 dB(A)
Lw воздухов. вниз по п.	80 dB	88 dB	82 dB	81 dB	80 dB	79 dB	76 dB
80 dB							86 dB(A)
Lw корпуса	63 dB	69 dB	57 dB	55 dB	51 dB	53 dB	44 dB
							33 dB
Lp*	46 dB	52 dB	40 dB	38 dB	34 dB	36 dB	27 dB
							16 dB
Lw Наружный воздух	77.7 dB	86.4 dB	80.4 dB	77.9 dB	76.9 dB	76 dB	72.9 dB
							68.9 dB
Lw Приточный воздух	74.9 dB	80.9 dB	70.9 dB	63.9 dB	57.9 dB	59.9 dB	58.9 dB
							60.9 dB
*Ур. зв. давл.. рассч. на расст. 2м в усл. св. простр.							70 dB(A)

**(5) Диффузор 300mm**

**(6) Шумоглушитель**

Ширина разделит.	200 mm	Кол-во разделит.	4	Ск. воздуха	6.6
m/s					
Длина разделит.	600 mm			Потеря давл.	33
Pa					
Уровень шума	63 Hz	125 Hz	250 Hz	500 Hz	1 kHz
Затухание	5	7	11	17	22
					19
					17
					11

**(7) Выход воздуха**

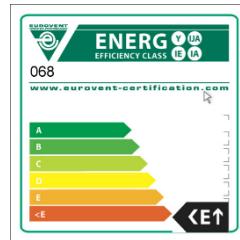
Приточный воздух	Полное отверстие во фронт. панели
Мак. расх. возд.	9655 m?/h
	2.68 m?/s

## ПРИЛОЖЕНИЕ 3

### Технические данные

<i>Типоразмер</i>	PR 020	<i>Корпус</i>	
<i>Расход возвр. возд.</i> вн.	1666 м <sup>3</sup> /h	<i>Толщина мет. листа</i>	1.0 мм нар. / 0.8 мм
<i>Тип агрегата</i> покрытием	0.46 м <sup>2</sup> /s Внутрен. установки	<i>Внутр. лист</i> <i>Наруж. лист</i>	Оцинков. сталь С эмалевым
<i>Высота над ур.м.</i> <i>Velocity in air tunnel</i> кг/м?	0 m 1.76 m/s	<i>Крепеж</i> <i>Изоляция</i>	Оцинков. сталь Минерал. вата (35 / 50 мм)

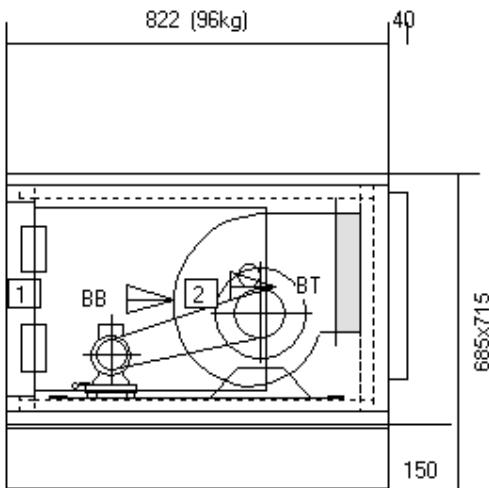
*Energy Efficiency Class : <E*



*Классификация по EN 1886*

Прочность корпуса : класс 2A - D1 (PR & TR)  
Герметич. Корпуса : класс B/B - L2/L2 (PR & TR)  
Утечки на фильтре : класс F9 (PR & TR)  
07.01.337(TR)

Теплоизоляция : класс T2(PR) / T4(TR)  
Тепловые мостики : класс TB2(PR) / TB3(TR)  
Сертификат EUROVENT № 04.12.068(PR) /



Вид сбоку

Агрегат в комплекте с Опорн. рама выс.150 мм (оцинков. сталь)

**Торговая цена: 1857 Euro**

**Транспорт. Секция 1** Длина: 822 mm Вес: 96 kg

**(1) Забор воздуха**

Возратный воздух Полное отверстие во фронт. панели	
Мак. расх. возд.	1666 m <sup>3</sup> /h
	0.46 m <sup>3</sup> /s

**(2) Вытяжной вентилятор**

		с		Дверца				
Вентилятор		Электродвигатель		Производительность				
Типоразмер	ADH 200 L	Rated Power		0.37	kW	Расход воздуха	1666	
m <sup>3</sup> /h		Стандарт		Напряжение			0.463	
Лопатки		m <sup>3</sup> /s		230/400V-3ph-50Hz				
Ра		Загн. вперед		Класс защиты		IP55 Стандарт	Пад. давл. в агр.	
Виброизоляторы		Резиновые		Тепловая защита		PTO	Внешнее давление	
Ра							200	
Скорость	1227	об/мин	Rated Speed		1370	об/мин	Динам. давление	
Ра							30	
Эффективность	48	%	Rated Current		1.06	A	Общее давление	
Ра							235	
Shaft power	0.23	kW	Потреб. мощность		0.45	kW		
			SFP3		972	W/(m <sup>3</sup> /s)		
Уровень шума	63 Hz	125 Hz	250 Hz	500 Hz	1 kHz	2 kHz	4 kHz	8 kHz
Lw воздухов. вверх по п.	70 dB	76 dB	67 dB	66 dB	68 dB	66 dB	63 dB	58 dB
70 dB								73 dB(A)
Lw воздухов. вниз по п.	66 dB	72 dB	65 dB	65 dB	68 dB	65 dB	63 dB	58 dB
66 dB								72 dB(A)
Lw корпуса	54 dB	57 dB	42 dB	41 dB	39 dB	40 dB	31 dB	19 dB
Lp*	37 dB	40 dB	25 dB	24 dB	22 dB	23 dB	14 dB	2 dB
Lw Возвратный воздух	70 dB	76 dB	67 dB	66 dB	68 dB	66 dB	63 dB	58 dB
70 dB								73 dB(A)
Lw Вытяжной воздух	65.9 dB	71.9 dB	64.9 dB	64.9 dB	67.9 dB	64.9 dB	62.9 dB	57.9 dB
65.9 dB								72 dB(A)

\*Ур. зв. давл.. рассч. на расст. 2м в усл. св. простр.

**(3) Выход воздуха**

Вытяжной воздух		
Мак. расх. возд.	1666 m <sup>3</sup> /h	
	0.46 m <sup>3</sup> /s	

# ПРИЛОЖЕНИЕ И

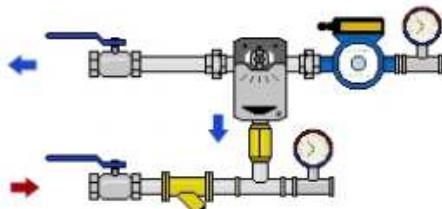


+7 (495) 784-80-47 [www.dexmix.ru](http://www.dexmix.ru) E-mail: [uzel@dexmix.ru](mailto:uzel@dexmix.ru)

## ТЕХНИЧЕСКИЙ ЛИСТ

### Смесительный узел DEX-H60-6.3-25Tm2

**DEX**



<input type="checkbox"/> Для водяного калорифера	
<input type="checkbox"/> KVS	6.3
<input type="checkbox"/> Расход теплоносителя max	2.5 м <sup>3</sup> /ч
<input type="checkbox"/> Присоед. размер	1
<input type="checkbox"/> Макс. допустимая темп-ра теплоносителя	130 С°
<input type="checkbox"/> Рабочее давление узла	0-10 Бар

### Элементы узла

#### Насос



Марка:	GHN 25/60-180	1 шт.
Присоед. размер	G1	
Питание	220	
Мощность, Вт	90	
Тип подсоединения	Муфтовый	

#### Привод



Марка:	KMP	1 шт.
Питание	24 В	
Управление	0-10 В	
Усилие	20 Нм	

#### Клапан



Марка:	KM 3/4-6,3	1 шт.
Тип	Трехходовой	
KVS	6.3	
Присоед. размер	G 1	
Макс. рабоч. температура	110	
Материал	Латунь	

#### Запорная арматура



Марка:	BB 1' OREGON	2 шт.
Тип	Кран шаровый ручка	
Присоед. размер	1	
Материал	латунь	
Тип подсоединения	муфтовый	

#### Фильтр



Марка:	192 1'	1 шт.
Тип	сетчатый	
Материал	латунь	
Присоед. размер	G 1	
Тип подсоединения	муфтовый	

#### Запорная арматура



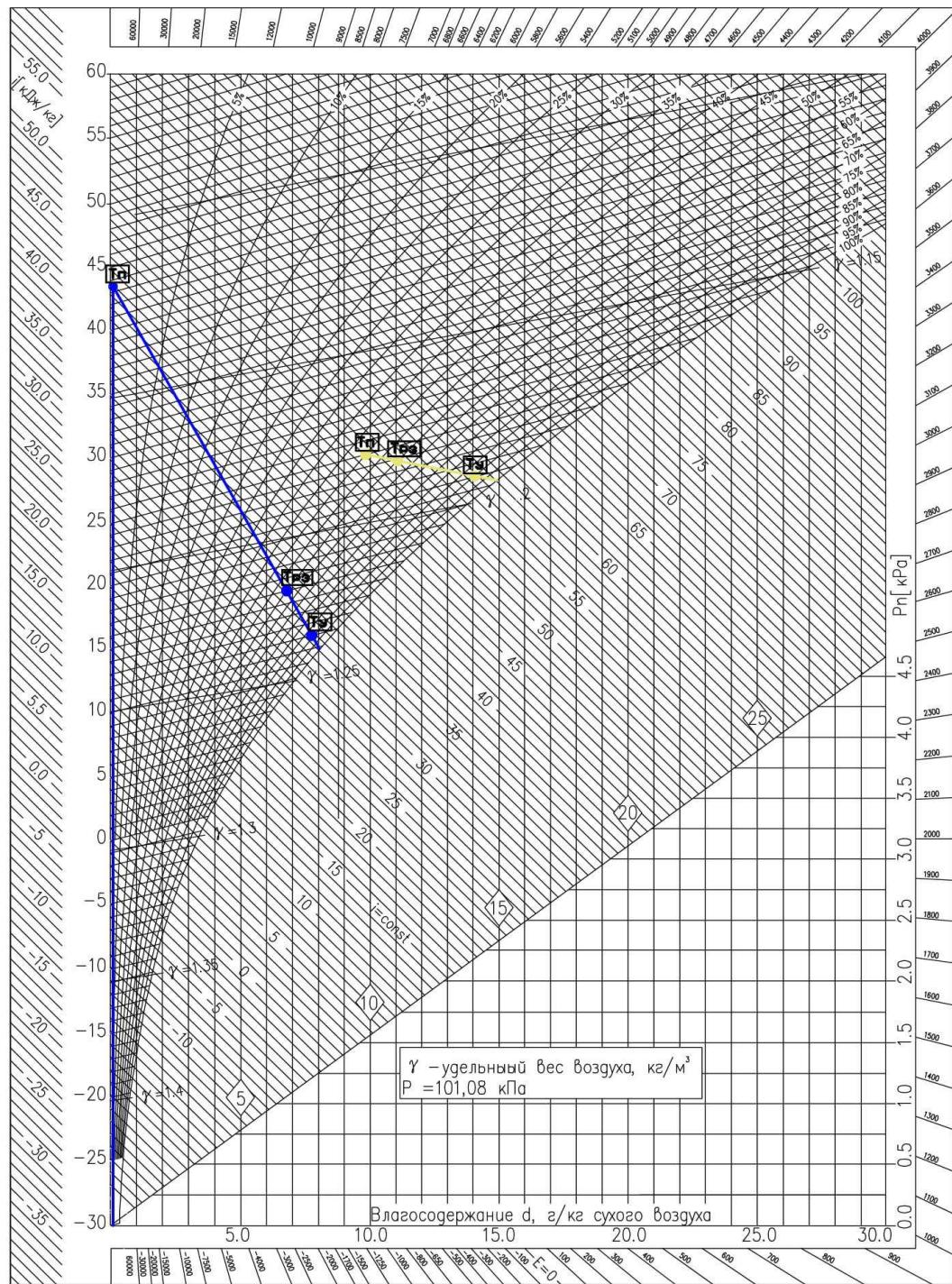
Марка:	100 1'	1 шт.
Тип	Обратный клапан	
Присоед. размер	1	
Материал	латунь	
Тип подсоединения	муфтовый	

#### Измерительные приборы



Марка:	310Р3442	2 шт.
Тип	Термоманометр	
Присоед. размер	1/2	
Макс. рабоч. температура	120	

## ПРИЛОЖЕНИЕ К



## ПРИЛОЖЕНИЕ Л

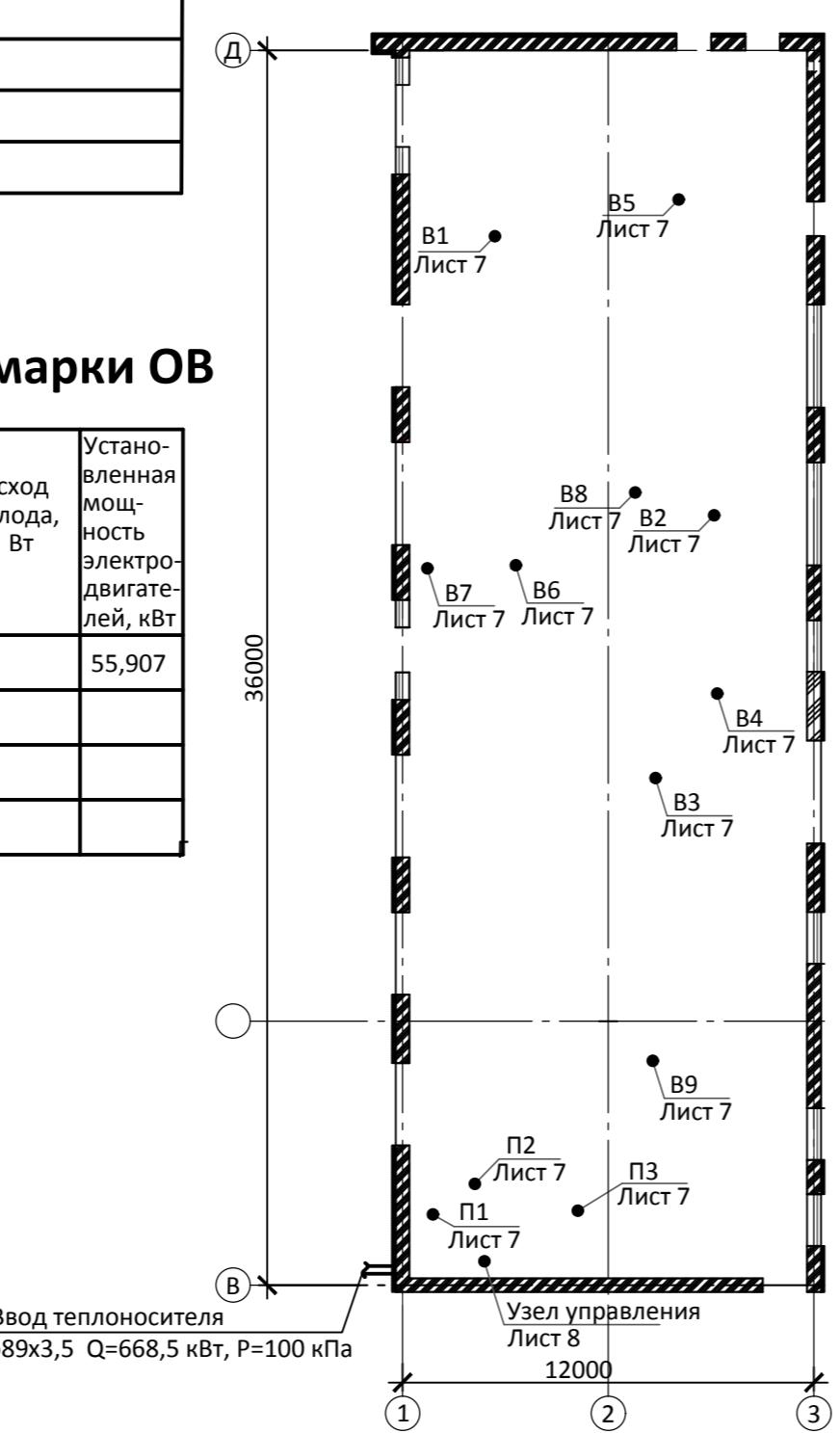
Приточный вентилятор		<a href="#">Изменить</a>		<a href="#">OK</a>	<a href="#">Отмена</a>
Размеры и вес		<a href="#">Техн. данные</a>	<a href="#">Аксессуары</a>		
<b>Вентилятор</b>		<b>Электродвигатель</b>		<b>Производительность</b>	
Типоразмер	ADH 355 L Стандарт	Rated Power	3 kW	Расход воздуха	7836 м <sup>3</sup> /ч
Лопатки	Загн. вперед	Напряжение	230/400V-3ph-50Hz		2,177 м <sup>3</sup> /с
Виброизоляторы	Резиновые	Класс защиты	IP55 Стандарт	Пад. давл. в агр.	242 Pa
Скорость	1042 об/мин	Тепловая защита	PTO	Внешнее	285 Pa
Эффективность	63 %	Rated Speed	1420 об/мин	Динам. давление	67 Pa
Shaft power	2,04 kW	Rated Current	6,4 A	Общее давление	594 Pa
Потреб. мощность SERM		2,92 kW	W/(m <sup>3</sup> /s)	* Уровень звук. давл. на расст.	
Уровень шума		63 dB	125 Hz	250 Hz	500 Hz
Lw воздушов. вверх по п.	82 dB(A)	78 dB	86 dB	80 dB	77 dB
Lp*	39 dB(A)	45 dB	50 dB	38 dB	35 dB
				1 kHz	76 dB
				2 kHz	75 dB
				4 kHz	72 dB
				8 kHz	68 dB
					23 dB
					12 dB
					2 m

## **Ведомость рабочих чертежей основного комплекта**

Лист	Наименование	Примечание
1	Общие данные	
2	План на отм. ±0,000. План на отм. +3,020. Отопление	
3	План на отм. ±0,000. План на отм. +3,020. Вентиляция	
4	Схемы систем теплоснабжения У1-У10, П2	
5	Схемы систем П1-П3, В1,В2,В3,В4,В5,В8	
6	Схема узла управления	

## **Основные показатели по рабочим чертежам марки ОВ**

## Характеристика систем



## Общие указания

## 1. Исходные данные

Проект выполнен на основании задания на проектирование и архитектурно-планировочного задания.  
Рабочий проект выполнен в соответствии с требованиями действующих на территории Российской Федерации норм и правил СНиП 41-01-2003 "Отопление, вентиляция и кондиционирование", СНиП 2.08.02-89 "Общественные здания и сооружения" СНиП 2.09.04-87 "Административные и бытовые здания", ВСН 01-89 "Предприятия по обслуживанию автомобилей".

Расчетные параметры наружного воздуха:  
температура наружного воздуха для расчета отопления в холодный период года (параметры Б): -37°C;  
средняя температура за отопительный период : - 7,9 °C.  
Продолжительность отопительного периода : 223 суток.

Расчетная температура внутреннего воздуха для расчета вентиляции принята согласно выше указанным нормативным документам - 16 °С.

Теплоноситель-горячая вода, с параметрами 130-70 °С.

## 2. Отопление

Для здания принята воздушная система отопления(по тех.заданию на проектирование)  
Система отопления, канальная, совмещенная с системой вентиляции.

Включение и выключение воздушно-тепловых завес осуществляется с помощью пульта управления.

### 3. Вентиляция

Система вентиляции приточно-вытяжная с механическим побуждением.  
Объем воздуха удаляемого местными отсосами, характер выделяющихся вредностей, категория производств по помещениям, марка и количество обслуживаемых машин приняты по технологическому заданию.  
Для отвода выхлопных газов от двигателей машин за пределы станции диагностики предусмотрен шланговый отсос.  
От оборудования выделяющего вредности, предусмотрены местные отсосы.  
Подача чистого воздуха и удаление отработанного воздуха осуществляется через диффузоры.

Приточный воздух подвергается очистке в фильтрах класса EU3.

Воздуховоды из листовой оцинкованной стали по ГОСТ 14918-80 в помещениях АБК закрыты подвесным потолком. Транзитные воздуховоды вытяжной вентиляции, обслуживающие производственные помещения, воздуховоды местных отсосов, воздуховоды с нормируемой степенью огнестойкости, выполнить плотными. Требуемая огнестойкость транзитных воздуховодов обеспечивается установкой огнезадерживающих клапанов с пределом огнестойкости 0,5 часа, на воздуховодах перед междуетажными перекрытиями и стенами помещений категории "В." Установка приточного и вытяжного оборудования предусмотрена под потолком обслуживаемых этажей.

#### **4. Монтаж**

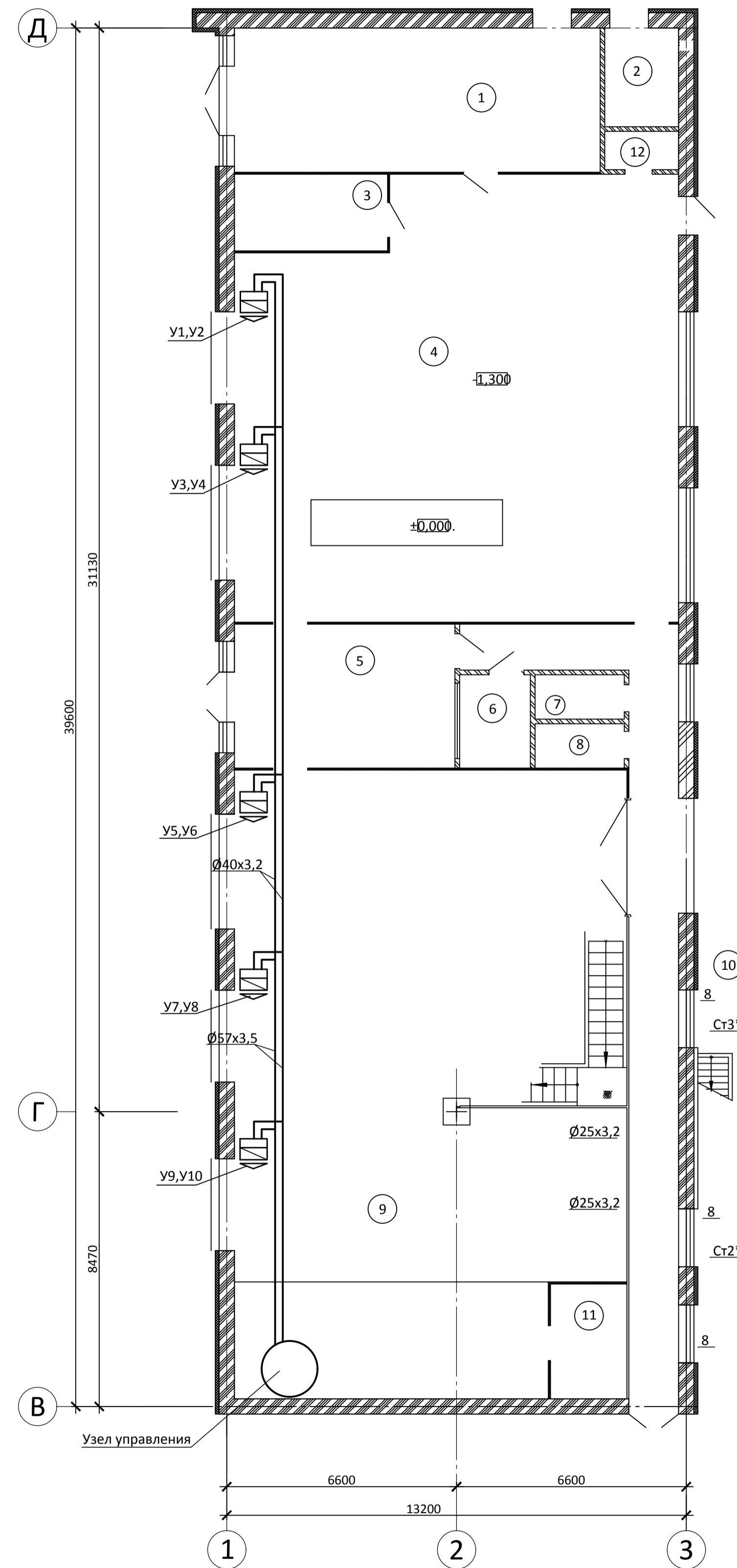
## 4. Монтаж

и инструкций фирм-изготовителей оборудования.  
Трубопроводы окрасить эмалевой краской за два раза. Воздуховоды от мест воздухозабора до воздухонагревателей

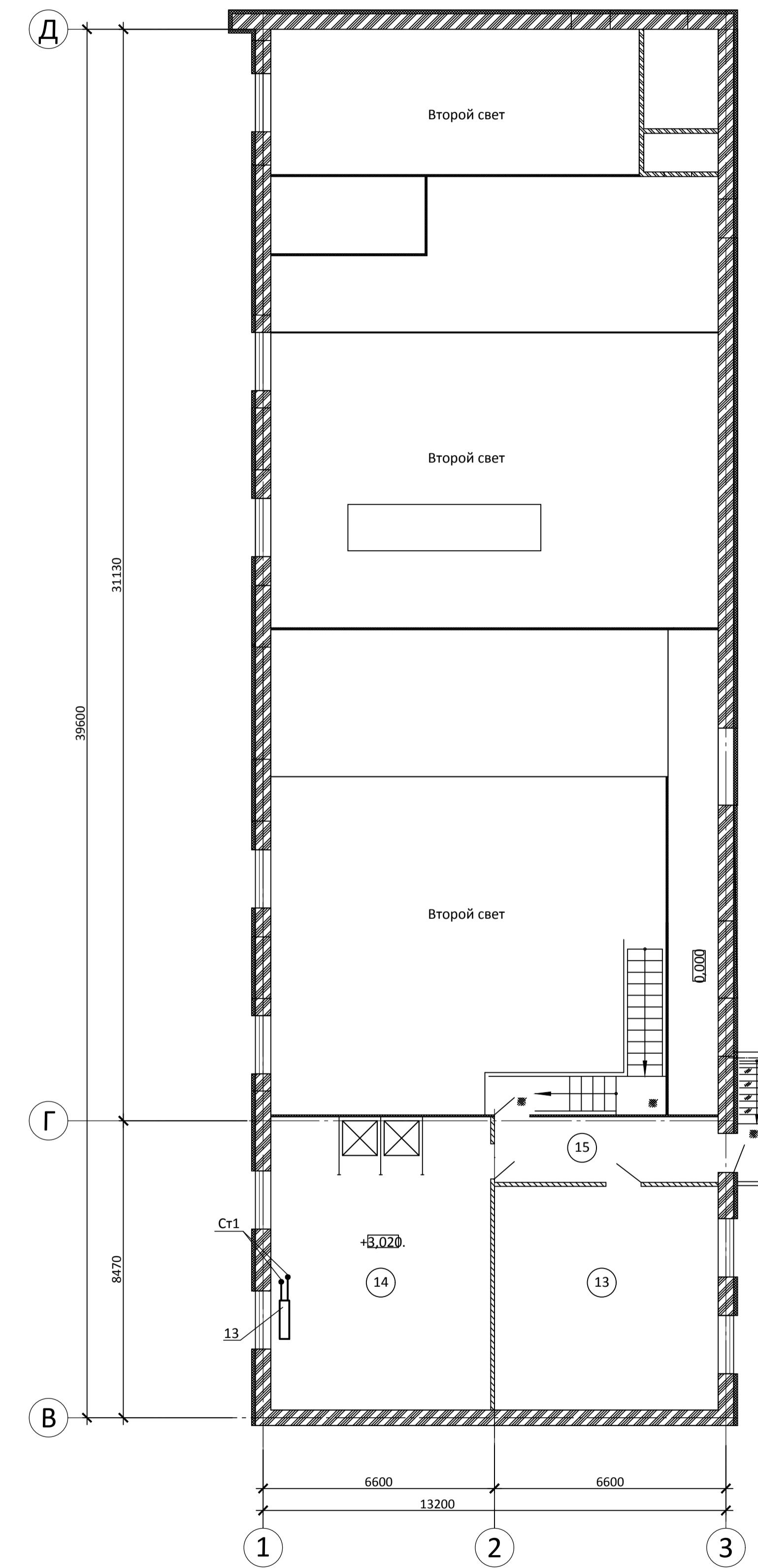
Заделку зазоров и отверстий в местах прокладки трубопроводов и воздуховодов следует предусматривать герметичными материалами, обеспечивающими герметичность отражений

негорючими материалами, обеспечивая нормируемый предел огнестойкости ограждений.

# План на отм. ±0.000



# План на отм. +3.020



## Экспликация помещений

Номер помещения	Наименование	Площадь, м <sup>2</sup>	Категория помещения
<u>На отм. 0,000</u>			
1	Шиномонтажная	36,0	ВЗ
2	Электрощитовая	5,0	Д
3	Подсобное помещение	8,0	Д
4	Помещение технического обслуживания	127,4	ВЗ
5	Помещение для клиентов	21,7	
6	Помещение администрации	4,5	
7	Санузел	2,7	
8	Санузел	2,7	
9	Мойка	161,0	Д
10	Коридор	32,1	
11	Подсобное помещение	6,0	
12	Подсобное помещение	1,9	
Итого:			409,0
<u>На отм. +3,020</u>			
13	Административное помещение	33,6	
14	Бытовое помещение	43,3	
15	Коридор	9,9	
Итого:			86,8

Согласовано	
Подпись и дата	
Взам. инв. №	

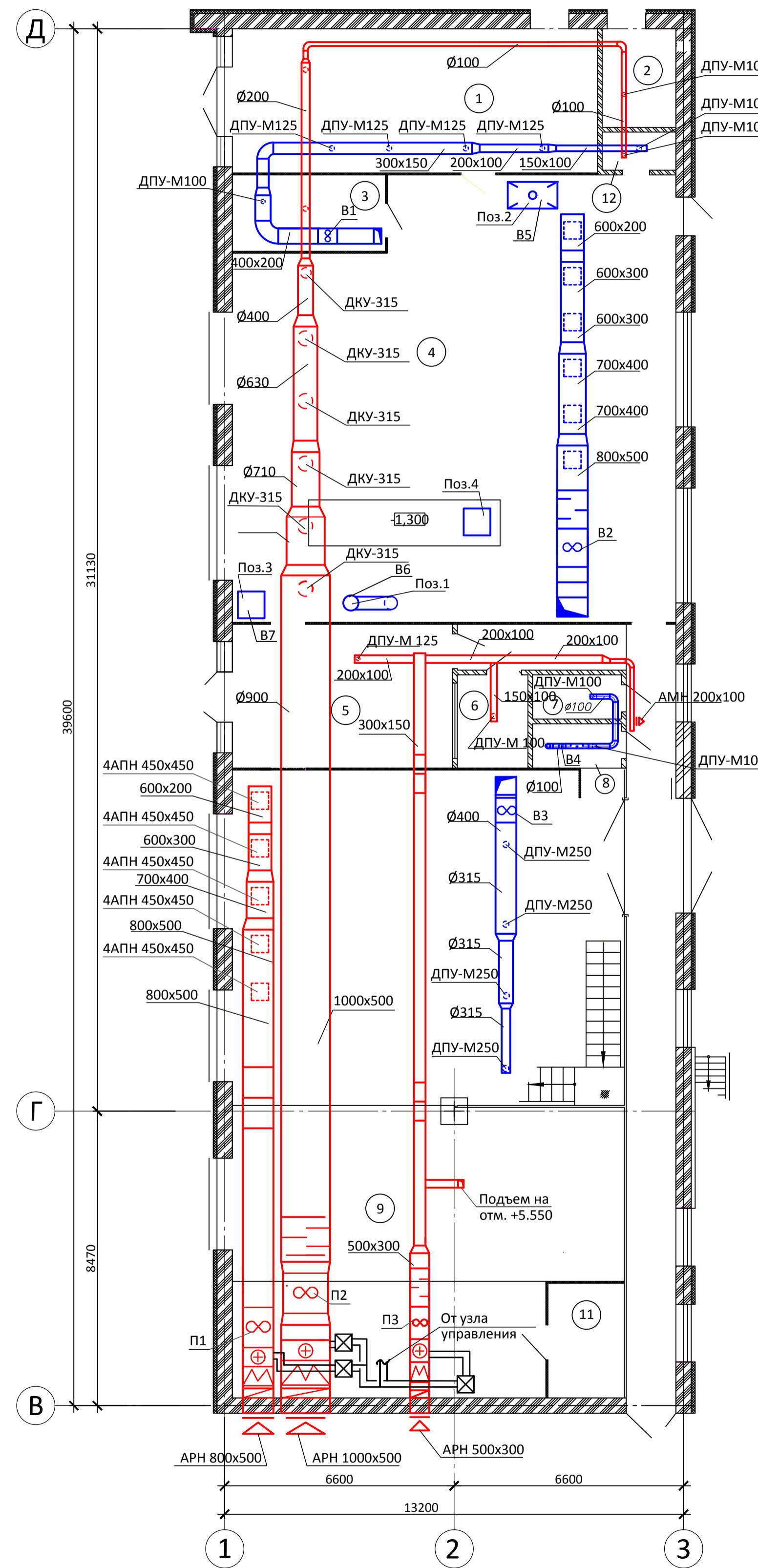
Извл.	Кол-во	Лист	Подж.	Подпись	Дата	Стадия	Лист	Листов
						Сервисный центр с автомойкой		
							2	6
Разработал	Царич И.А.					План на отм. ±0,000. План на отм. +3,020		
Проектировщик	Шкицт В.К.					Отопление		
Ницнтроль								

БР-08.03.01.05-2020 ОВ

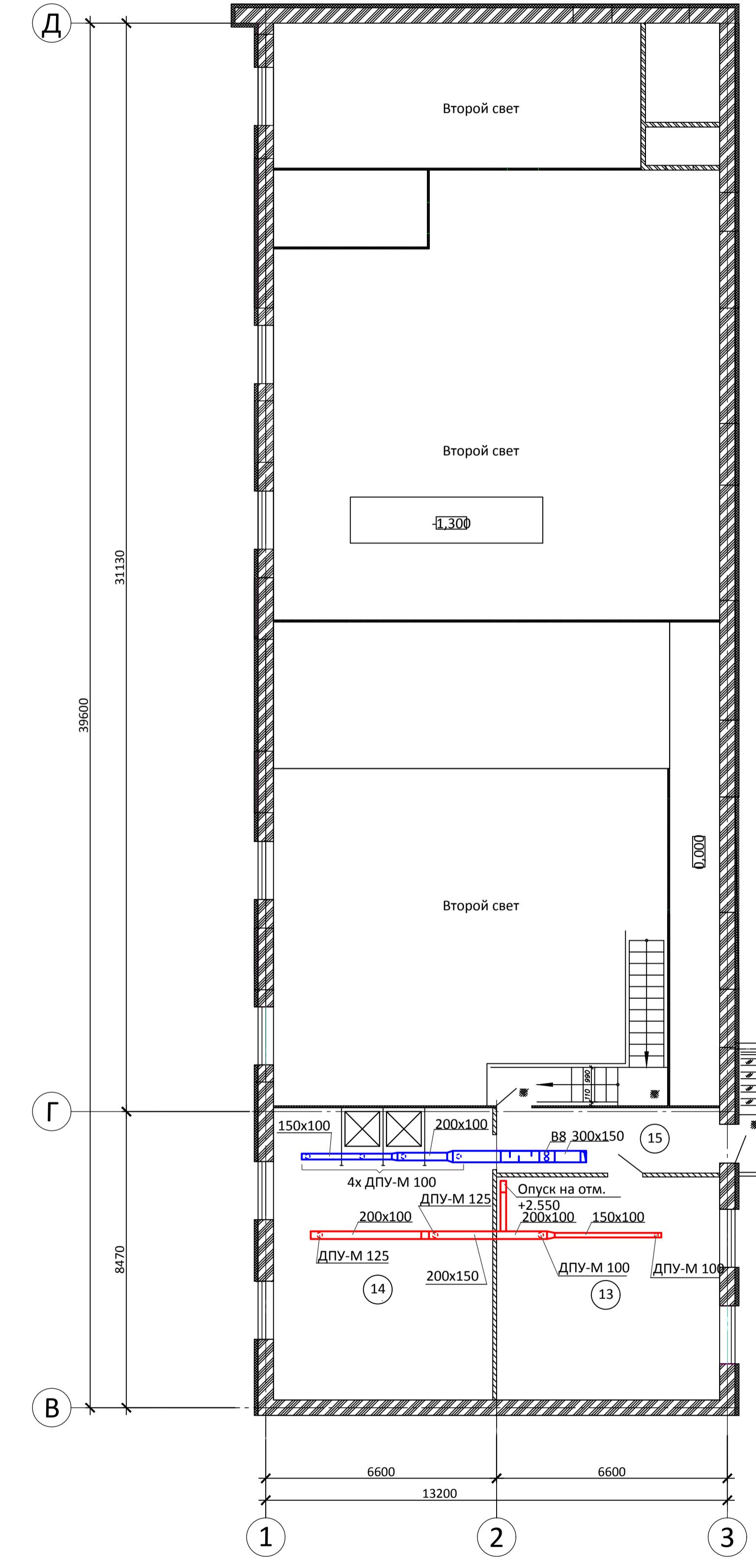
Сибирский Федеральный Университет  
Инженерно Строительный Институт

Кафедра ИСиС

# План на отм. ±0.000



# План на отм. +3.020



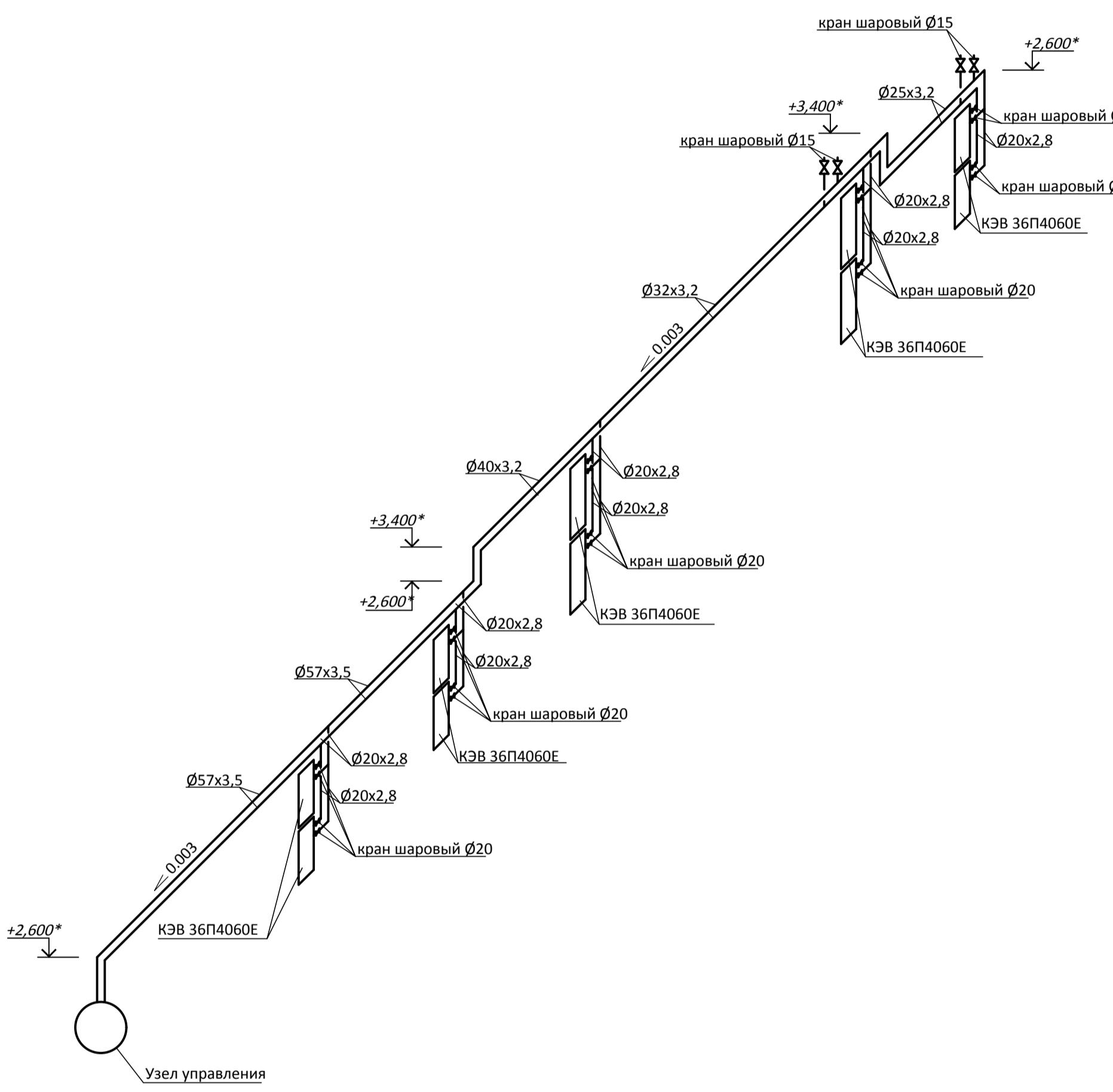
## Экспликация помещений

Номер помещения	Наименование	Площадь, м <sup>2</sup>	Категория помещения
	<u>На отм. 0,000</u>		
1	Шиномонтажная	36,0	В3
2	Электрощитовая	5,0	Д
3	Подсобное помещение	8,0	Д
4	Помещение технического обслуживания	127,4	В3
5	Помещение для клиентов	21,7	
6	Помещение администрации	4,5	
7	Санузел	2,7	
8	Санузел	2,7	
9	Мойка	161,0	Д
10	Коридор	32,1	
11	Подсобное помещение	6,0	
12	Подсобное помещение	1,9	
	Итого:	409,0	
	<u>На отм. +3,020</u>		
13	Административное помещение	33,6	
14	Бытовое помещение	43,3	
15	Коридор	9,9	
	Итого:	86,8	

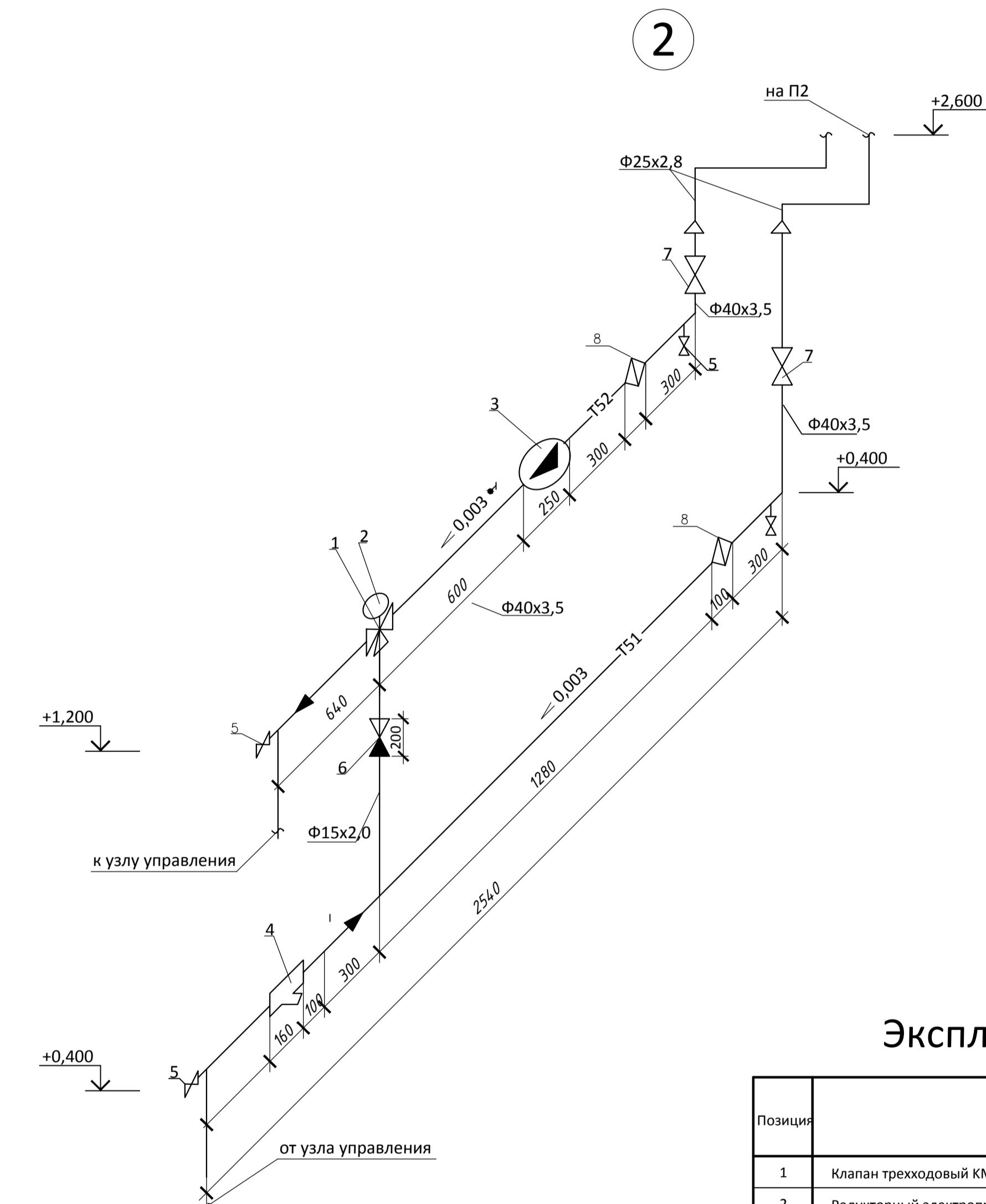
БР-08.03.01.05-2020 ОВ

# Сибирский Федеральный Университет Инженерно Строительный Институт

# Схема теплоснабжения воздушно-тепловых завес У1-У10

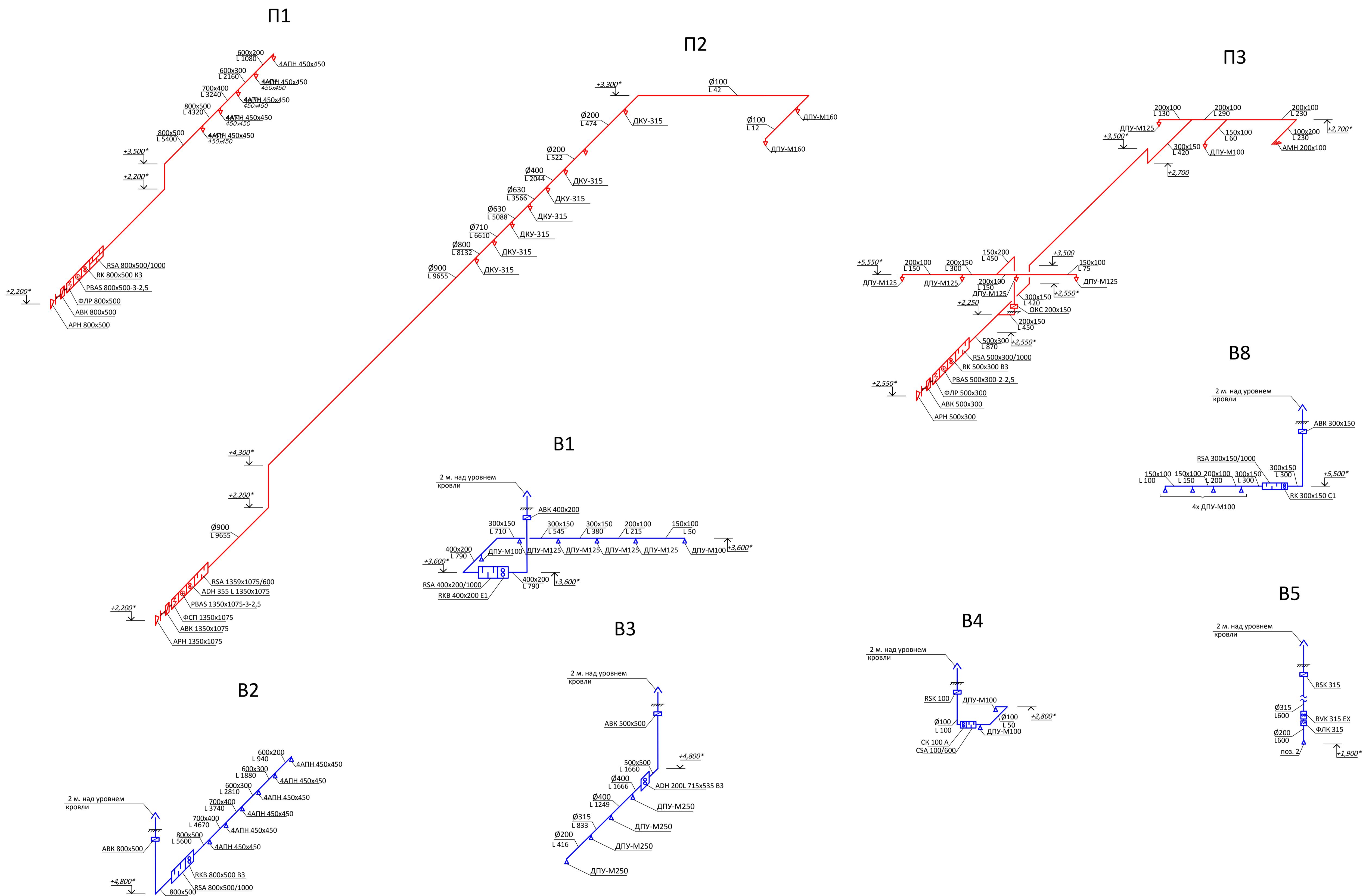


# Схема теплоснабжения приточной установки П2

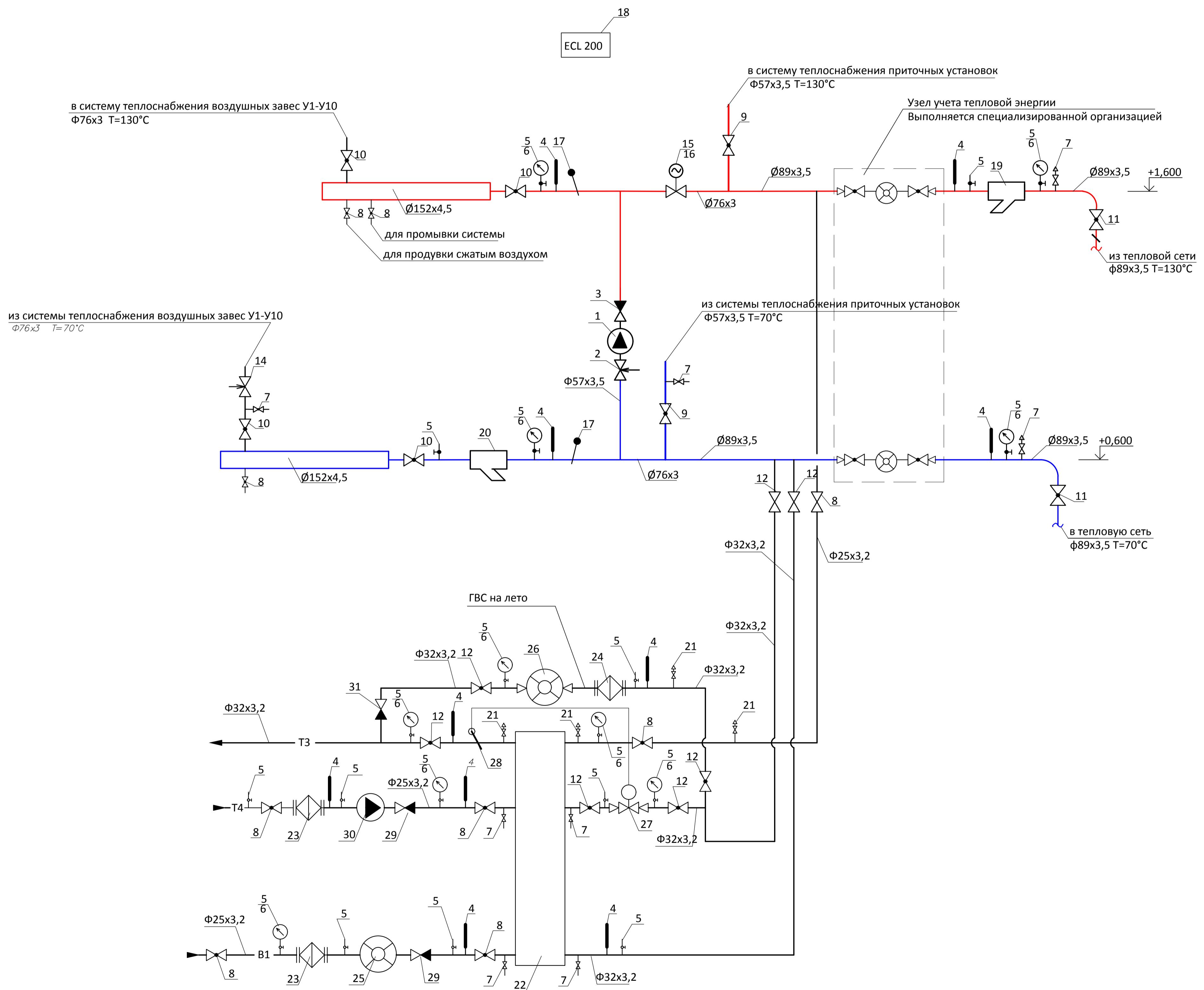


# Экспликация оборудования

Позиция	Наименование	Кол. шт
1	Клапан трехходовый КМ 3/4-6,3	1
2	Редукторный электропривод АМВ15 (24В)	1
3	Насос циркуляционный GNH 25/60-180	1
4	Фильтр сетчатый 192 1	1
5	Кран шаровый для воды и пара муфтовый Ф15	4
6	Клапан обратный вертикальный 100 1	1
7	Кран шаровый d=40мм,	2
8	Термоманометр 310Р3442	2



# Узел управления



## Экспликация оборудования

Поз.	Наименование	Ед. изм.	Кол.	Примеч
1	Насос циркуляционный	ком	2	один на складе
2	Балансировочный клапан	шт	1	
3	Обратный клапан	шт	1	
4	Термометр Ф100	шт	10	
5	Кран 3-ходовый для манометра Ф15	шт	19	
6	Манометр показывающий МПУ-4	шт	10	
7	Кран шаровый Ф15	шт	11	
8	Кран шаровый Ф25	шт	15	
9	Кран шаровый стальной Ф50	шт	2	
10	Кран шаровый Ф65	шт	4	
11	Кран шаровый Ф80	шт	2	
12	Кран шаровый Ф32	шт	7	
13	Балансировочный клапан	шт	3	
14	Балансировочный клапан	шт	1	
15	Двухходовой регулирующий клапан ф65	шт	1	
16	Электропривод	шт	1	
17	Погружной датчик	шт	2	
18	Электронный регулятор температуры	шт	1	
19	Фильтр магнитно-механический ФМФ 80	шт	1	
20	Фильтр магнитно-механический ФМФ 65	шт	1	
21	Воздухоотводчик автоматический Ду15	шт	4	
22	Теплообменник пластинчатый	шт	1	
23	Фильтр магнитно-механический ФММ25	шт	2	
24	Фильтр магнитно-механический ФММ32	шт	1	
25	Счетчик холодной воды	шт	1	
26	Счетчик горячей воды	шт	1	
27	Регулятор температуры прямого действия	шт	1	
28	Термоэлемент 20-60С,датчик Ф9,5x180	шт	1	
29	Клапан обратный	шт	2	
30	Насос циркуляционный	шт	1	
31	Клапан обратный Ду32	шт	1	

Федеральное государственное автономное  
образовательное учреждение  
высшего образования  
**«СИБИРСКИЙ ФЕДЕРАЛЬНЫЙ УНИВЕРСИТЕТ»**

Инженерно-строительный  
институт  
Инженерных систем зданий и сооружений  
кафедра

УТВЕРЖДАЮ

Заведующий кафедрой

А. Г. Матюшенко

подпись 30 инициалы, фамилия

2020 г.

## БАКАЛАВРСКАЯ РАБОТА

08.03.01 – «Строительство»

код – наименование направления

«Отопление и вентиляция сервисного автосервиса г. Абакан»  
тема

Руководитель

В.Н. Шмидт  
подпись, дата

доцент, к.т.н  
должность, учесная степень

В.К. Шмидт  
иинициалы, фамилия

Выпускник

А.А. Цаплин  
подпись, дата

И.А. Цаплин  
иинициалы, фамилия

Нормоконтролер

В.К. Шмидт  
подпись, дата

В.К. Шмидт  
иинициалы, фамилия

Красноярск 2020