

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 АБК ЗАО “Искра”»
тема

Руководитель	<u> </u> подпись, дата	<u>доцент, к.т.н</u> должность, ученая степень	<u>И.Б. Оленев</u> инициалы, фамилия
Выпускник	<u> </u> подпись, дата		<u>А.Е. Хритonenко</u> инициалы, фамилия
Нормоконтролер		<u> </u> подпись, дата	<u>И.Б. Оленев</u> инициалы, фамилия

Красноярск 2020

РЕФЕРАТ

Выпускная квалификационная работа на тему «Отопление и вентиляция АБК ЗАО “Искра”» содержит 69 страниц текстового документа, 10 приложений, 12 использованных источников, 6 листов графического материала.

ПАРАМЕТРЫ НАРУЖНОГО И ВНУТРЕННЕГО ВОЗДУХА, ТЕПЛОТЕХНИЧЕСКИЙ РАСЧЕТ, РАСЧЕТ ТЕПЛОПОТЕРЬ, ОТОПЛЕНИЕ, ГИДРАВЛИЧЕСКИЙ РАСЧЕТ, ВЕНТИЛЯЦИЯ, АЭРОДИНАМИЧЕСКИЙ РАСЧЕТ.

Объект проектирования – административно-бытовой комплекс.

Цель работы: разработать инженерные системы обеспечения микроклимата в здании.

Для достижения поставленной цели был выполнен ряд технических задач:

- а) расчет теплопотерь через ограждающие конструкции и расход тепла на нагрев инфильтрационного воздуха;
- б) расчет систем отопления;
- в) расчет системы вентиляции.

В результате решения поставленных задач, в административно-бытовом комплексе были спроектированы система отопления, теплоснабжения, приточная и вытяжная системы вентиляции.

СОДЕРЖАНИЕ

РЕФЕРАТ	2
ВВЕДЕНИЕ.....	5
1 Исходные данные для проектирования	6
1.1 Расчетные параметры наружного воздуха	6
1.2 Расчетные параметры внутреннего воздуха.....	7
2 Теплотехнический расчет ограждающих конструкций	9
3 Расчет теплотерь	11
3.1 Расчет тепловых потерь через ограждающие конструкции	11
3.2 Теплотери на нагревание инфильтрационного воздуха	19
3.3 Тепловой баланс помещений.....	20
4 Система отопления	21
4.1 Нагрузка на систему отопления, выбор системы отопления	21
4.2 Воздушно-тепловые завесы	22
4.3 Тепловой расчет отопительных приборов.....	22
4.4 Гидравлический расчет	23
5 Вентиляция	25
5.1 Общие конструктивные решения	25
5.2 Определение воздухообмена по нормируемой кратности	25
5.3 Подбор воздухораспределителей	28
5.4 Аэродинамический расчет вентиляционных систем.....	28
5.5 Расчет и подбор оборудования приточной и вытяжной вентиляции ..	41
5.6 Теплоснабжение калорифера.....	42
ЗАКЛЮЧЕНИЕ	43
СПИСОК ИСПОЛЬЗОВАННЫХ ИСТОЧНИКОВ	44
ПРИЛОЖЕНИЕ А	45
ПРИЛОЖЕНИЕ Б.....	46
ПРИЛОЖЕНИЕ В	47
ПРИЛОЖЕНИЕ Г	48
ПРИЛОЖЕНИЕ Д.....	49
ПРИЛОЖЕНИЕ Е	63

ПРИЛОЖЕНИЕ Ж	64
ПРИЛОЖЕНИЕ И	67
ПРИЛОЖЕНИЕ К	68
ПРИЛОЖЕНИЕ Л	69

ВВЕДЕНИЕ

Поддержание благоприятных условий и микроклимата в здании для высокопроизводительного труда в условиях современного производства возлагается на инженерные системы, к которым относятся отопление и вентиляция. Поэтому, поставленные задачи при проектировании систем в данном объекте строительства требуют особого внимания для принятия верных решений.

Основной задачей отопительно-вентиляционных систем является поддержание в помещениях допустимых температур, влажности и других параметров воздушной среды с целью обеспечения комфортного самочувствия и высокого уровня трудоспособности у человека. Успешное решение санитарно-технических задач может быть достигнуто за счет эффективной работы проектируемых систем. Эффективность систем, их технико-экономические характеристики зависят не только от правильно проведенных расчетов, но и от их качественного монтажа, наладки и эксплуатации.

Также, особое внимание требуют мероприятия по защите и восстановлению окружающей среды при проектировании инженерных систем, т.к. экологическая обстановка существенно меняется в худшую сторону в связи с антропогенными факторами. Снижение потребления энергии, повышение эффективности инженерных систем, также способствуют решениям по защите окружающей среды.

1 Исходные данные для проектирования

Район строительства – г. Ачинск.

Продолжительность отопительного периода $z_{от.пер} = 233$ дня.

Средняя температура отопительного периода $t_{от.пер} = - 6,9$ °С.

Назначение объекта – административно-бытовой комплекс.

Фасад ориентирован на юг.

Этажность – 1 этаж.

Основные характеристики наружного ограждения:

Наружная стена – стеновая сэндвич-панель;

Остекление – двухкамерные стеклопакеты в отдельных переплетах;

Перекрытие – кровельная сэндвич-панель;

Пол – неутепленный пол на грунте;

Двери – металлопластиковая утепленная глухая одинарная.

Источник тепла: котельная.

Теплоноситель в системе отопления: вода.

Параметры теплоносителя: $T_1/T_2 = 95/70$ °С.

1.1 Расчетные параметры наружного воздуха

Расчетные параметры наружного воздуха для проектирования отопления и вентиляции принимаем по [1], для теплого и холодного периодов согласно [2] выбираем:

Расчетные параметры наружного воздуха приведены в таблице 1.

Таблица 1 – Расчетные параметры наружного воздуха

Период года	Параметр А			Параметр Б		
	Температура, t , °С	Удельная энтальпия, J , кДж/кг	Скорость ветра, V , м/с	Температура, t , °С	Удельная энтальпия, J , кДж/кг	Скорость ветра, V , м/с
Теплый	23	48,5	1	27	59,5	1
Холодный	-20	-18,9	4,3	-37	-37	4,3

Параметр А – для систем вентиляции в теплый период года.

Параметр Б – для систем отопления, вентиляции в холодный период года.

1.2 Расчетные параметры внутреннего воздуха

Расчетные параметры внутреннего воздуха определяются согласно п. 4.2 [2] в пределах допустимых норм по таблице 3 [3] в зависимости от периода года и категории помещения.

При проектировании вентиляции обеспечивается два параметра: температура воздуха в помещении и его подвижность.

Параметры внутреннего воздуха принятые по [3] заносятся в таблицу 2
Таблица 2 – Расчетные параметры внутреннего воздуха

№ помещения	Наименование помещения	Расчетные параметры в холодный период
		Температура t, °С
1	2	3
101	Вестибюль	16
102	Шлюз для обработки поступающих материалов	16
103	Сан.узел	20
104	Помещение уборочного инвентаря	16
105	Тамбур	18
106	Гардеробная мужская для уличной и домашней одежды	23
107	Душевая	25
108	Гардеробная мужская для специальной и рабочей одежды	23
109	Тамбур	18
110	Гардеробная женская для уличной и домашней одежды	23
111	Преддушевая	23
112	Душевая	25
113	Преддушевая	23
114	Гардероб для специальной одежды	23
115	Помещение для сушки одежды и обуви	22
116	Тамбур	18
117	Гардеробная женская для уличной и домашней одежды	23
118	Преддушевая	23
119	Душевая	25
120	Преддушевая	23
121	Гардеробная женская для специальной и рабочей одежды	23
122	Кабинет медицинской помощи	20
123	Тамбур	18
124	Гардеробная мужская для уличной и домашней одежды	23
125	Преддушевая	23
126	Душевая	25
127	Преддушевая	23
128	Гардеробная для специальной и рабочей одежды	23

Окончание таблицы 2

1	2	3
129	Помещение для сушки одежды и обуви	22
130	Коридор «чистой» зоны	18
131	Тамбур	18
132	Сан.узел мужской	20
133	Коридор	18
134	Техническое помещение	16
135	Электрощитовая	16
136	Техническое помещение	16
137	Комната приема пищи	20
138	Кабинет ветеринарного врача	20
139	Ветеринарная аптека	18
140	Помещение для мытья рабочей и специальной одежды и обуви	20
141	Кладовая дез.средств	16
142	Кладовая чистой одежды	16
143	Помещение для починки, подгонки, глажки рабочей и специальной одежды	18
144	Постирочная	18
145	Помещение для дезинфекции	18
146	Помещение для приемки и разбора грязной одежды	18
147	Тамбур	18
148	Коридор «грязной зоны»	18
149	Ремонтная мастерская	18
150	Инструментальная	18
151	Кладовая уборочного инвентаря	16
152	Кабинет специалистов	20
153	Кабинет инженера КиПА	20
154	Кабинет главного инженера	20
155	Приемная	18
156	Кабинет заведующего	20
157	Комната личной гигиены	20
158	Сан.узел женский	20

В теплый период, для помещений с постоянным пребыванием людей допустимая температура воздуха принимается в диапазоне 18-28°C [3]. Так как вентиляция проектируется для города Ачинска, с расчетными параметрами наружного воздуха в теплый период +23°C, то и в помещениях принимаем соответствующую расчетную температуру.

Скорость движения воздуха в помещениях принимается 0,3 м/с. Для помещений, в которых люди находятся в полураздетом виде скорость равна 0,2 м/с. В помещениях с временным пребыванием людей скорость не нормируется.

Согласно п.4.6 [3] при обеспечении показателей микроклимата допускается:

- перепад температуры воздуха не более 3°С для допустимых показателей;
- изменение скорости движения воздуха не более 0,1 м/с для допустимых.

2 Теплотехнический расчет ограждающих конструкций

Ограждающие конструкции здания должны иметь нормативные требования тепловой защиты сопротивления теплопередаче R_o , поэтому наш расчет будет вестись в соответствии с [4].

Величина R_o определяется толщиной принятого в конструкции ограждения теплоизоляционного слоя, выбор которой и определение коэффициента теплопередачи K и является основной целью теплотехнического расчета.

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

Согласно п.5.2 [4] нормируемое значение приведенного сопротивления теплопередаче ограждающей конструкции, $R_o^{норм}$, м²·°С/Вт, следует определять по формуле

$$R_o^{норм} = R_o^{TP} \cdot m_p, \text{ м}^2 \cdot \text{°С/Вт} \quad (1)$$

где m_p – коэффициент, учитывающий особенности региона строительства, принимаемый равным 1;

R_o^{TP} – базовое значение требуемого сопротивления теплопередаче ограждающей конструкции, м²·°С/Вт, определяемое в зависимости от градусо-суток отопительного периода °С·сут, по формуле

$$R_o^{TP} = a \cdot \text{ГСОП} + b, \text{ м}^2 \cdot \text{°С/Вт} \quad (2)$$

где a, b – коэффициенты, значения которых принимаются по данным таблицы. 3 [4].

Градусо-сутки отопительного периода, °С·сут/год определяются по формуле

$$\text{ГСОП} = (t_b - t_{от}) \cdot z_{от}, \text{ °С} \cdot \text{сут/год} \quad (3)$$

где $t_{от}$, $z_{от}$ – средняя температура наружного воздуха, °С, и продолжительность, сут/год, отопительного периода, принимаемые по [1] для периода со средней суточной температурой наружного воздуха не более 8 °С.

t_b – расчетная средняя температура внутреннего воздуха здания, °С.

$$\text{ГСОП} = (20 - (-6,9)) \cdot 233 = 6268 \text{ °С} \cdot \text{сут/год}$$

Базовые значения требуемого сопротивления теплопередаче для наружных стен

$$R_{ст}^{тр} = 0,0003 \cdot 6268 + 1,2 = 3,08 \text{ м}^2 \cdot \text{°C}/\text{Вт}.$$

Устройство наружных ограждающих конструкций предусматривается из трехслойных сэндвич-панелей. Выбирается панель с сопротивлением теплопередаче больше или равной требуемого сопротивления теплопередаче по [5]. Принимаем панель с базальтовым утеплителем толщиной, $b=150\text{мм}$ с приведенные сопротивления теплопередаче $R_{ст}^{\phi} = 3,53 \text{ м}^2 \cdot \text{°C}/\text{Вт}.$

Условие $R_{ст}^{\phi} \geq R_{ст}^{тр}$ выполняется.

Базовые значения требуемого сопротивления теплопередаче для чердачного перекрытия

$$R_{пт}^{тр} = 0,00035 \cdot 6268 + 1,3 = 3,49 \text{ м}^2 \cdot \text{°C}/\text{Вт}.$$

По [5] принимаем панель для кровли с базальтовым утеплителем толщиной, $b=180\text{мм}$ с приведенные сопротивления теплопередаче $R_{пт}^{\phi} = 3,99 \text{ м}^2 \cdot \text{°C}/\text{Вт}.$

Условие $R_{пт}^{\phi} \geq R_{пт}^{тр}$ выполняется.

Базовые значения требуемого сопротивления теплопередаче для окон

$$R_{ок}^{тр} = 0,00005 \cdot 6268 + 0,2 = 0,51 \text{ м}^2 \cdot \text{°C}/\text{Вт}.$$

По программе Valtec выбираем окна из алюминиевых профилей с двухкамерным стеклопакетом с фактическим сопротивлением теплопередаче $R_{ок}^{\phi} = 0,53 \text{ м}^2 \cdot \text{°C}/\text{Вт}.$ Приложение А.

Условие $R_{ок}^{\phi} \geq R_{ок}^{тр}$ выполняется.

Базовые значения требуемого сопротивления теплопередаче для дверей

По техническому заданию в административно-бытовом комплексе устанавливаются металлопластиковые утепленные одинарные двери. Фактическое сопротивление теплопередаче по программе Valtec составляет $R_{дв}^{\phi} = 0,49 \text{ м}^2 \cdot \text{°C}/\text{Вт}.$ Приложение А.

Фактическое сопротивление теплопередачи R_{ϕ} неутепленного пола на грунте принимаем равным требуемому сопротивлению теплопередачи $R_{тр}$ по зонам пола: $R_{плI}^{\phi} = 2,1 \text{ м}^2 \cdot \text{°C}/\text{Вт}, R_{плII}^{\phi} = 4,3 \text{ м}^2 \cdot \text{°C}/\text{Вт}, R_{плIII}^{\phi} = 8,6 \text{ м}^2 \cdot \text{°C}/\text{Вт}, R_{плIV}^{\phi} = 14,2 \text{ м}^2 \cdot \text{°C}/\text{Вт}.$

Коэффициент теплопередачи определяется по формуле

$$K = 1/R_{\phi}, \text{ Вт}/(\text{м}^2 \cdot \text{°C}) \quad (4)$$

Полученные значения заносим в таблицу 3

Таблица 3 – Фактические сопротивления и коэффициенты теплопередач ограждающих конструкций

Наименование ограждения	R^{ϕ} , (м ² ·°C)/Вт	K, Вт/(м ² ·°C)
Стена	3,53	0,28
Перекрытие	3,99	0,25
Окно	0,53	1,89
Дверь	0,49	2,03
Пол I	2,1	0,48
Пол II	4,3	0,23
Пол III	8,6	0,12
Пол IV	14,2	0,07

3 Расчет теплотерь

Основное назначение системы отопления – компенсация теплотерь здания с целью поддержания в обогреваемых помещениях расчетной температуры.

$$Q_{\Pi} = Q_{от}, \text{ Вт} \quad (5)$$

где Q_{Π} – теплотери в помещениях, Вт;

$Q_{от}$ – тепловая нагрузка отопительной системы, Вт.

3.1 Расчет тепловых потерь через ограждающие конструкции

Теплотери через наружные ограждения здания $Q_{общ}$, Вт, определяются по формуле

$$Q_{общ} = K \cdot F \cdot (t_{в} - t_{н}) \cdot n \cdot \left(1 + \sum \beta\right), \text{ Вт} \quad (6)$$

где F – расчетная площадь ограждений, м²;

$t_{в}, t_{н}$ – расчетные температуры соответственно воздуха внутри помещения и наружного воздуха, °C;

n – коэффициент, принимаемый в зависимости от положения наружной поверхности ограждающих конструкций по отношению к наружному воздуху, наружная стена, окно, двери, пол $n = 1$, чердачное перекрытие $n = 0,9$.

β – коэффициент, учитывающий дополнительные теплотери через ограждения, в которые входят добавочные теплотери на ориентацию и добавка в угловых помещениях.

Расчет теплотерь через ограждающие конструкции сводим в таблицу 4.

Таблица 4 – Расчет тепловых потерь через ограждающие конструкции

Номер помещения (название) $t_{в} = \text{°C}$	Характеристика ограждения				$(t_{в} - t_{н})/л$	К, В/($\text{м}^2 \times \text{°C}$)	Добавочные потери теплоты		β	$Q_0,$ Вт
	назв.	ориент.	размеры, м	площадь, м^2			на ориент.	прочие		
1	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
101 (Вестибюль) $t_{в}=16\text{°C}$	НС	Ю	10,98x4,19	46,0	52	0,28	-	-	1	680
	ОК	Ю	1,5x1,2	1,8	52	1,60	-	-	1	150
	ПТ	-	-	31,5	47	0,25	-	-	1	370
	ПЛ1	-	-	21,4	52	0,48	-	-	1	530
	ПЛ2	-	-	10,1	52	0,23	-	-	1	120
$\Sigma 1850$										
102 (Шлюз для обработки поступающих материалов) $t_{в}=16\text{°C}$	НС	Ю	4,33x4,19	18,1	52	0,28	-	-	1	270
	ОК	Ю	1,5x1,2	1,8	52	1,60	-	-	1	150
	ПТ	-	-	12,6	47	0,25	-	-	1	150
	ПЛ1	-	-	8,7	52	0,48	-	-	1	210
	ПЛ2	-	-	4,0	52	0,23	-	-	1	50
$\Sigma 830$										
103 (Сан.узел) $t_{в}=20\text{°C}$	ПТ	-	-	3,8	50	0,25	-	-	1	50
	ПЛ2	-	-	2,5	56	0,23	-	-	1	30
	ПЛ3	-	-	1,3	56	0,12	-	-	1	10
$\Sigma 90$										
104 (Помещение уборочного инвентаря) $t_{в}=16\text{°C}$	ПТ	-	-	3,0	47	0,25	-	-	1	40
	ПЛ2	-	-	2,0	52	0,23	-	-	1	20
	ПЛ3	-	-	1,0	52	0,12	-	-	1	10
$\Sigma 70$										
105 (Тамбур) $t_{в}=18\text{°C}$	ПТ	-	-	2,0	49	0,25	-	-	1	20
	ПЛ2	-	-	1,4	54	0,23	-	-	1	20
	ПЛ3	-	-	0,7	54	0,12	-	-	1	0
Σ									40	
106 (Гардеробная мужская для уличной и домашней одежды) $t_{в}=23\text{°C}$	ПТ	-	-	6,0	53	0,25	-	-	1	80
	ПЛ3	-	-	4,1	59	0,12	-	-	1	30
	ПЛ4	-	-	1,9	59	0,07	-	-	1	10
$\Sigma 120$										
107 (Душевая) $t_{в}=25\text{°C}$	ПТ	-	-	3,3	55	0,25	-	-	1	50
	ПЛ4	-	-	3,3	61	0,07	-	-	1	10
$\Sigma 60$										
108 (Гардеробная мужская для специальной и рабочей одежды) $t_{в}=23\text{°C}$	ПТ	-	-	5,9	53	0,25	-	-	1	80
	ПЛ4	-	-	5,9	59	0,07	-	-	1	20
$\Sigma 100$										

Продолжение таблицы 4

1	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
109 (Тамбур) tв=18°C	ПТ	-	-	2,3	49	0,25	-	-	1	30
	ПЛ2	-	-	1,9	54	0,23	-	-	1	20
	ПЛ3	-	-	0,4	54	0,12	-	-	1	0
Σ50										
110 (Гардеробная женская для уличной и домашней одежды) tв=23°C	ПТ	-	-	21,1	53	0,25	-	-	1	280
	ПЛ3	-	-	7,0	59	0,12	-	-	1	50
	ПЛ4	-	-	14,2	59	0,07	-	-	1	60
Σ390										
111 (Преддушевая) tв=23°C	ПТ	-	-	3,0	53	0,25	-	-	1	40
	ПЛ4	-	-	3,0	59	0,07	-	-	1	10
Σ50										
112 (Душевая) tв=25°C	ПТ	-	-	13,4	55	0,25	-	-	1	180
	ПЛ4	-	-	13,4	61	0,07	-	-	1	60
Σ240										
113 (Преддушевая) tв=23°C	ПТ	-	-	3,4	53	0,25	-	-	1	50
	ПЛ4	-	-	3,4	59	0,07	-	-	1	10
Σ60										
114 (Гардероб для специальной одежды) tв=23°C	ПТ	-	-	20,8	53	0,25	-	-	1	280
	ПЛ4	-	-	20,8	59	0,07	-	-	1	90
Σ280										
115 (Помещение для сушки одежды и обуви) tв=22°C	ПТ	-	-	4,6	52	0,25	-	-	1	60
	ПЛ4	-	-	4,6	58	0,07	-	-	1	20
Σ80										
116 (Тамбур) tв=18°C	ПТ	-	-	2,3	49	0,25	-	-	1	30
	ПЛ2	-	-	2,0	54	0,23	-	-	1	20
	ПЛ3	-	-	0,4	54	0,12	-	-	1	0
Σ50										
117 (Гардеробная женская для уличной и домашней одежды) tв=23°C	ПТ	-	-	13,3	53	0,25	-	-	1	180
	ПЛ3	-	-	5,4	59	0,12	-	-	1	40
	ПЛ4	-	-	7,9	59	0,07	-	-	1	30
Σ250										
118 (Преддушевая) tв=23°C	ПТ	-	-	2,8	53	0,25	-	-	1	40
	ПЛ4	-	-	2,8	59	0,07	-	-	1	10
Σ50										
119 (Душевая) tв=25°C	ПТ	-	-	6,6	55	0,25	-	-	1	90
	ПЛ4	-	-	6,6	61	0,07	-	-	1	30
Σ120										
120 (Преддушевая) tв=23°C	ПТ	-	-	2,8	53	0,25	-	-	1	40
	ПЛ4	-	-	2,8	59	0,07	-	-	1	10
Σ50										

Продолжение таблицы 4

1	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
121 (Гардеробная женская для специальной и рабочей одежды) $t_{в}=23^{\circ}\text{C}$	ПТ	-	-	13,2	53	0,25	-	-	1	180
	ПЛ4	-	-	13,2	59	0,07	-	-	1	50
										$\Sigma 230$
122 (Кабинет медицинской помощи) $t_{в}=20^{\circ}\text{C}$	НС	С	3,05x4,19	12,8	56	0,28	10	-	1,1	220
	ОК	С	1,5x1,2	1,8	56	1,60	10	-	1,1	180
	ПТ	-	-	18,5	50	0,25	-	-	1	230
	ПЛ1	-	-	6,1	56	0,48	-	-	1	160
	ПЛ2	-	-	6,1	56	0,23	-	-	1	80
	ПЛ3	-	-	6,3	56	0,12	-	-	1	40
										$\Sigma 910$
123 (Тамбур) $t_{в}=18^{\circ}\text{C}$	ПТ	-	-	2,6	49	0,25	-	-	1	30
	ПЛ2	-	-	2,1	54	0,23	-	-	1	30
	ПЛ3	-	-	0,4	54	0,12	-	-	1	0
										$\Sigma 60$
124 (Гардеробная мужская для уличной и домашней одежды) $t_{в}=23^{\circ}\text{C}$	ПТ	-	-	16,3	53	0,25	-	-	1	220
	ПЛ2	-	-	2,4	59	0,23	-	-	1	30
	ПЛ3	-	-	5,9	59	0,12	-	-	1	40
	ПЛ4	-	-	8,0	59	0,07	-	-	1	30
										$\Sigma 320$
125 (Преддушевая) $t_{в}=23^{\circ}\text{C}$	ПТ	-	-	4,2	53	0,25	-	-	1	60
	ПЛ4	-	-	4,2	59	0,07	-	-	1	20
										$\Sigma 80$
126 (Душевая) $t_{в}=25^{\circ}\text{C}$	ПТ	-	-	9,9	55	0,25	-	-	1	140
	ПЛ4	-	-	9,9	61	0,07	-	-	1	40
										$\Sigma 180$
127 (Преддушевая) $t_{в}=23^{\circ}\text{C}$	ПТ	-	-	3,0	53	0,25	-	-	1	40
	ПЛ4	-	-	3,0	59	0,07	-	-	1	10
										$\Sigma 50$
128 (Гардеробная для специальной и рабочей одежды) $t_{в}=23^{\circ}\text{C}$	ПТ	-	-	13,3	53	0,25	-	-	1	180
	ПЛ4	-	-	13,3	59	0,07	-	-	1	60
										$\Sigma 240$
129 (Помещений для сушки одежды и обуви) $t_{в}=22^{\circ}\text{C}$	ПТ	-	-	3,9	52	0,25	-	-	1	50
	ПЛ4	-	-	3,9	58	0,07	-	-	1	20
										$\Sigma 70$

Продолжение таблицы 4

1	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
130 (Коридор «чистой» зоны) tв=18°C	НС	З	1,67x4,19	8,4	54	0,28	5	5	1,1	140
	НС	В	1,67x4,19	8,4	54	0,28	10	5	1,15	150
	НС	Ю	1,67x4,19	7,0	54	0,28	-	5	1,05	110
	ОК	З	1x1,2	1,2	54	1,60	5	5	1,1	110
	ОК	В	1x1,2	1,2	54	1,60	10	5	1,15	120
	ОК	Ю	1x1,2	1,2	54	1,60	-	5	1,05	110
	ПТ	-	-	103,7	49	0,25	-	-	1	1260
	ПЛ1	-	-	10,0	54	0,48	-	-	1	260
	ПЛ2	-	-	12,7	54	0,23	-	-	1	160
	ПЛ3	-	-	16,9	54	0,12	-	-	1	110
ПЛ4	-	-	64,0	54	0,07	-	-	1	240	
Σ2770										
131 (Тамбур) tв=18°C	НС	Ю	2,61x4,19	11,3	54	0,28	-	5	1,05	190
	НС	Ю	1,76x4,19	7,4	54	0,28	-	5	1,05	120
	ОК	З	1x1,2	1,2	54	1,60	5	5	1,1	110
	ДВ	Ю	1,01x2,1	2,1	54	2,03	-	92,2	1,92	440
	ПТ	-	-	11,1	49	0,25	-	-	1	140
	ПЛ1	-	-	11,1	54	0,48	-	-	1	290
Σ1290										
132 (Сан.узел мужской) tв=20°C	ПТ	-	-	7,0	50	0,25	-	-	1	90
	ПЛ2	-	-	2,2	56	0,23	-	-	1	30
	ПЛ3	-	-	4,1	56	0,12	-	-	1	30
	ПЛ4	-	-	0,7	56	0,07	-	-	1	0
Σ150										
133 (Коридор) tв=18°C	НС	З	7,09x4,19	34,9	54	0,28	5	-	1,05	560
	ОК	З	1x1,2	1,2	54	1,60	5	-	1,05	110
	ПТ	-	-	11,4	49	0,25	-	-	1	140
	ПЛ1	-	-	11,4	54	0,48	-	-	1	290
Σ1100										
134 (Техническое помещение) tв=16°C	НС	Ю	4,45x4,19	18,6	52	0,28	-	-	1	270
	ПТ	-	-	18,6	47	0,25	-	-	1	220
	ПЛ1	-	-	9,6	52	0,48	-	-	1	240
	ПЛ2	-	-	8,5	52	0,23	-	-	1	100
	ПЛ3	-	-	0,4	52	0,12	-	-	1	0
Σ830										
135 (Электрощитовая) tв=16°C	ПТ	-	-	6,8	47	0,25	-	-	1	80
	ПЛ1	-	-	0,6	52	0,48	-	-	1	10
	ПЛ2	-	-	3,1	52	0,23	-	-	1	40
	ПЛ3	-	-	3,2	52	0,12	-	-	1	20
Σ150										
136 (Техническое помещение) tв=16°C	ПТ	-	-	17,0	47	0,25	-	-	1	200
	ПЛ1	-	-	1,5	52	0,48	-	-	1	40
	ПЛ2	-	-	7,6	52	0,23	-	-	1	90
	ПЛ3	-	-	7,9	52	0,12	-	-	1	50
Σ380										

Продолжение таблицы 4

1	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
137 (Комната приема пищи) тв=20°C	НС	3	7,12x4,19	38,6	56	0,28	5	-	1,05	640
	ОК	3	1,5x1,2	1,8	56	1,60	5	-	1,05	170
	ПТ	-	-	43,2	50	0,25	-	-	1	550
	ПЛ1	-	-	14,2	56	0,48	-	-	1	380
	ПЛ2	-	-	14,2	56	0,23	-	-	1	190
	ПЛ3	-	-	14,7	56	0,12	-	-	1	100
Σ2030										
138 (Кабинет ветеринарного врача) тв=20°C	НС	3	6,21x4,19	28,3	56	0,28	5	5	1,1	520
	НС	С	3,21x4,19	13,4	56	0,28	10	5	1,15	260
	ОК	3	1,5x1,2	1,8	56	1,60	5	5	1,1	190
	ПТ	-	-	30,5	50	0,25	-	-	1	390
	ПЛ1	-	-	26,2	56	0,48	-	-	1	700
	ПЛ2	-	-	4,3	56	0,23	-	-	1	60
Σ2120										
139 (Ветеринарная аптека) тв=18°C	НС	С	3,35x4,19	14,0	54	0,28	10	-	1,1	240
	ОК	С	1,5x1,2	1,8	54	1,60	10	-	1,1	170
	ПТ	-	-	20,3	49	0,25	-	-	1	250
	ПЛ1	-	-	6,7	54	0,48	-	-	1	170
	ПЛ2	-	-	8,6	54	0,23	-	-	1	110
	ПЛ3	-	-	5,0	54	0,12	-	-	1	30
Σ970										
140 (Помещение для мытья рабочей и специальной одежды и обуви) тв=20°C	ПТ	-	-	17,7	50	0,25	-	-	1	220
	ПЛ1	-	-	5,8	56	0,48	-	-	1	160
	ПЛ2	-	-	5,8	56	0,23	-	-	1	80
	ПЛ3	-	-	6,0	56	0,12	-	-	1	40
Σ500										
141 (Кладовая дез.средств) тв=16°C	НС	С	2,69x4,19	11,3	52	0,28	10	-	1,1	180
	ПТ	-	-	16,3	47	0,25	-	-	1	190
	ПЛ1	-	-	5,4	52	0,48	-	-	1	130
	ПЛ2	-	-	5,4	52	0,23	-	-	1	70
	ПЛ3	-	-	5,5	52	0,12	-	-	1	30
Σ600										
142 (Кладовая чистой одежды) тв=16°C	ПТ	-	-	5,7	47	0,25	-	-	1	70
	ПЛ2	-	-	1,3	52	0,23	-	-	1	20
	ПЛ3	-	-	4,3	52	0,12	-	-	1	30
Σ120										
143 (Помещение для починки, подгонки, глажки рабочей и специальной одежды) тв=18°C	НС	С	3,04x4,19	12,7	54	0,28	10	-	1,1	210
	ОК	С	1x1,2	1,2	54	1,60	10	-	1,1	110
	ПТ	-	-	9,3	49	0,25	-	-	1	110
	ПЛ1	-	-	6,1	54	0,48	-	-	1	160
	ПЛ2	-	-	3,2	54	0,23	-	-	1	40
Σ630										

Продолжение таблицы 4

1	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
144 (Постирочная) тв=18°C	НС	С	2,43x4,19	10,2	54	0,28	10	-	1,1	170
	ОК	С	1,5x1,2	1,8	54	1,60	10	-	1,1	170
	ПТ	-	-	18,2	49	0,25	-	-	1	220
	ПЛ1	-	-	4,9	54	0,48	-	-	1	120
	ПЛ2	-	-	6,4	54	0,23	-	-	1	80
	ПЛ3	-	-	6,9	54	0,12	-	-	1	40
Σ800										
145 (Помещение для дезинфекции) тв=18°C	ПТ	-		3,6	49	0,25	-	-	1	40
	ПЛ3	-		3,6	54	0,12	-	-	1	20
Σ60										
146 (Помещение для приемки и разбора грязной одежды) тв=18°C	НС	С	1,92x4,19	8,0	54	0,28	10	-	1,1	130
	ПТ	-	-	8,0	49	0,25	-	-	1	100
	ПЛ1	-	-	3,8	54	0,48	-	-	1	100
	ПЛ2	-	-	3,8	54	0,23	-	-	1	50
	ПЛ3	-	-	0,4	54	0,12	-	-	1	0
Σ380										
147 (Тамбур) тв=18°C	НС	С	1,95x4,19	8,2	54	0,28	10	-	1,1	140
	ДВ	С	1,31x2,1	2,8	54	2,03	10	92,2	2,02	620
	ПТ	-	-	5,4	49	0,25	-	-	1	70
	ПЛ1	-	-	3,9	54	0,48	-	-	1	100
	ПЛ2	-	-	1,5	54	0,23	-	-	1	20
Σ950										
148 (Коридор «грязной зоны») тв=18°C	НС	Ю	1,67x4,19	7,0	54	0,28	-	-	1	110
	ОК	Ю	1x1,2	1,2	54	1,60	-	-	1	100
	ПТ	-	-	10,3	49	0,25	-	-	1	130
	ПЛ1	-	-	3,3	54	0,48	-	-	1	90
	ПЛ2	-	-	3,3	54	0,23	-	-	1	40
	ПЛ3	-	-	3,4	54	0,12	-	-	1	20
	ПЛ4	-	-	0,2	54	0,07	-	-	1	0
Σ490										
149 (Ремонтная мастерская) тв=18°C	НС	С	6,24x4,19	26,1	54	0,28	10	5	1,15	460
	НС	В	3,49x4,19	15,3	54	0,28	10	5	1,15	270
	ОК	С	1,5x1,2	1,8	54	1,60	10	5	1,15	180
	ОК	С	1,5x1,2	1,8	54	1,60	10	5	1,15	180
	ПТ	-	-	38,2	49	0,25	-	-	1	470
	ПЛ1	-	-	26,9	54	0,48	-	-	1	690
	ПЛ2	-	-	7,7	54	0,23	-	-	1	100
	ПЛ3	-	-	3,7	54	0,12	-	-	1	20
Σ2370										
150 (Инструментальная) тв=18°C	НС	В	-	13,0	54	0,28	10	-	1,1	220
	ПТ	-	-	9,7	49	0,25	-	-	1	120
	ПЛ1	-	-	5,4	54	0,48	-	-	1	140
	ПЛ2	-	-	4,3	54	0,23	-	-	1	50
Σ530										

Окончание таблицы 4

1	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
151 (Кладовая уборочного инвентаря) тв=16°C	ПТ	-	-	4,8	47	0,25	-	-	1	60
	ПЛ4	-	-	4,8	52	0,07	-	-	1	20
										Σ80
152 (Кабинет специалистов) тв=20°C	НС	В	3,75x4,19	20,0	56	0,28	10	-	1,1	350
	ОК	В	1,5x1,2	1,8	56	1,60	10	-	1,1	180
	ПТ	-	-	21,7	50	0,25	-	-	1	270
	ПЛ1	-	-	7,5	56	0,48	-	-	1	200
	ПЛ2	-	-	7,5	56	0,23	-	-	1	100
	ПЛ3	-	-	6,7	56	0,12	-	-	1	40
										Σ1140
153 (Кабинет инженера КиПА) тв=20°C	НС	В	3,12x4,19	17,3	56	0,28	10	-	1,1	300
	ОК	В	1,5x1,2	1,8	56	1,60	10	-	1,1	180
	ПТ	-	-	18,1	50	0,25	-	-	1	230
	ПЛ1	-	-	6,2	56	0,48	-	-	1	170
	ПЛ2	-	-	6,2	56	0,23	-	-	1	80
	ПЛ3	-	-	5,6	56	0,12	-	-	1	40
										Σ1000
154 (Кабинет главного инженера) тв=20°C	НС	В	3,12x4,19	16,2	56	0,28	10	-	1,1	280
	ОК	В	1,5x1,2	1,8	56	1,60	10	-	1,1	180
	ПТ	-	-	18,1	50	0,25	-	-	1	230
	ПЛ1	-	-	6,2	56	0,48	-	-	1	170
	ПЛ2	-	-	6,2	56	0,23	-	-	1	80
	ПЛ3	-	-	5,6	56	0,12	-	-	1	40
										Σ980
155 (Приемная) тв=18°C	НС	В	2,62x4,19	12,7	54	0,28	10	-	1,1	210
	ОК	В	1,5x1,2	1,8	54	1,60	10	-	1,1	170
	ПТ	-	-	15,2	49	0,25	-	-	1	180
	ПЛ1	-	-	5,2	54	0,48	-	-	1	130
	ПЛ2	-	-	5,2	54	0,23	-	-	1	70
	ПЛ3	-	-	4,7	54	0,12	-	-	1	30
										Σ790
156 (Кабинет заведующего) тв=20°C	НС	В	4,21x4,19	18,7	56	0,28	10	5	1,15	340
	НС	Ю	5,94x4,19	24,9	56	0,28	-	5	1,05	430
	ОК	Ю	1,5x1,2	1,8	56	1,60	-	5	1,05	180
	ПТ	-	-	35,4	50	0,25	-	-	1	450
	ПЛ1	-	-	27,7	56	0,48	-	-	1	740
	ПЛ2	-	-	7,7	56	0,23	-	-	1	100
										Σ2240
157 (Комната личной гигиены) тв=20°C	ПТ	-	-	6,5	50	0,25	-	-	1	80
	ПЛ4	-	-	6,5	56	0,07	-	-	1	30
										Σ110
158 (Сан.узел женский) тв=20°C	ПТ	-	-	5,4	50	0,25	-	-	1	70
	ПЛ4	-	-	5,4	56	0,07	-	-	1	20
										Σ90

Суммарные теплотери равны 32620 Вт.
Полученные данные заносят в таблицу 5

3.2 Теплотери на нагревание инфильтрационного воздуха

Из-за разности давлений внутри помещения и снаружи происходит инфильтрация воздуха. В связи с этим, возникает потребность компенсировать теплотери за счет нагрева инфильтрационного воздуха в помещении.

Инфильтрация через стены и покрытия не велика, поэтому расчет производится только через двери и окна.

Расчет ведется в следующей последовательности [6], сначала определяется разность давлений на внутренней и наружной поверхности окна или двери по формуле

$$\Delta P = 0,55 \cdot H \cdot (\gamma_n - \gamma_v) + 0,03 \cdot \gamma_n \cdot v^2, \text{ Па} \quad (7)$$

где γ_n и γ_v – удельный вес соответственно наружного и внутреннего воздуха, Н/м³;

v – расчетная скорость ветра, 4,7 м/с;

H – высота здания от поверхности земли до верха вентиляционной шахты, равная 5,65 м.

Удельный вес воздуха γ , Н/м³, можно определить по эмпирической формуле

$$\gamma = \frac{3463}{273 + t}, \text{ Н/м}^3 \quad (8)$$

где t – температура, при которой рассчитывается γ . Для определения γ_n температура наружного воздуха принимается равной средней температуре наиболее холодной пятидневки (с обеспеченностью 0,92), а при расчете γ_v – равной расчетной температуре внутреннего воздуха.

Удельный вес наружного воздуха определяется по формуле (8) при температуре -36 °С:

$$\gamma = \frac{3463}{273 + (-36)} = 14,61 \text{ Н/м}^3;$$

Удельный вес внутреннего воздуха определяется по формуле (8) при температуре 16 °С:

$$\gamma = \frac{3463}{273 + 16} = 11,98 \text{ Н/м}^3;$$

Расчетную разность давлений по разные стороны воздухопроницаемого ограждения определяется по формуле (7).

$$\Delta P = 0,55 \cdot 5,65 \cdot (14,61 - 11,98) + 0,03 \cdot 14,61 \cdot 4,7^2 = 17,85 \text{ Па.}$$

Количество воздуха, поступающее в помещение путем инфильтрации, определяется по формуле

$$G_o = \frac{(0,1 \cdot \Delta P)^{2/3}}{R_{и}}, \text{ кг}/(\text{м}^2 \cdot \text{ч}) \quad (9)$$

где ΔP – разность давлений воздуха у наружной и внутренней поверхности окна, Па;

$R_{и}$ – сопротивление воздухопроницанию ограждения, $(\text{м}^2 \cdot \text{ч})/\text{кг}$, принимается по паспортным данным из программы Valtec.

$$G_o = \frac{(0,1 \cdot \Delta P)^{2/3}}{R_{и}} = \frac{(0,1 \cdot 17,85)^{2/3}}{0,2} = 8,03 \text{ кг}/(\text{м}^2 \cdot \text{ч}).$$

Расчет заканчивается в определении количества тепла идущее на нагревание инфильтрационного воздуха $Q_{и}$, Вт, рассчитывается по формуле

$$Q_{и} = 0,28 \cdot A \cdot G_o \cdot F \cdot (t_{в} - t_{н}), \text{ Вт} \quad (10)$$

где G_o – расход инфильтрационного воздуха, $\text{кг}/(\text{м}^2 \cdot \text{ч})$;

A – коэффициент учета влияния встречного теплового потока в воздухопроницаемых конструкциях, принимаем равным 0,8;

F – площадь воздухопроницаемого ограждения, м^2 ;

$t_{в}$ – расчетная средняя температура внутреннего воздуха здания, $^{\circ}\text{C}$;

$t_{н}$ – расчетная температура наружного воздуха в холодный период года, $^{\circ}\text{C}$;

$$Q_{и} = 0,28 \cdot 0,8 \cdot 8,03 \cdot 1,8 \cdot (20 - (-36)) = 180 \text{ Вт.}$$

Аналогично проводится расчет количество тепла идущего на нагревание инфильтрационного воздуха и для других помещений.

Полученные данные заносятся в таблицу 5

3.3 Тепловой баланс помещений

При составлении теплового баланса помещений, определяющего тепловую нагрузку на систему отопления, учитываются теплопотери: через ограждения зданий и на нагревание инфильтрационного воздуха, поступающего в помещение

Теплопотери во внутренних помещений распределяются на помещения, которые находятся по периметру здания для компенсации теплопотерь.

После определения всех теплопотерь составляют таблицу 5

Таблица 5 – Тепловой баланс помещений

Номер помещения	Q _о , Вт	Q _и , Вт	Тепловая нагрузка Q _{от}
101	2150	170	2320
102	950	170	1120
122	1090	170	1260
130	3760	340	4100
131	1400	110	1510
133	1210	110	1320
134	1010	-	1010
137	2440	170	2610
138	2410	170	2580
139	1160	170	1330
141	760	-	760
143	720	110	830
144	970	170	1140
146	460	-	460
147	1000	-	1000
148	590	110	700
149	2740	340	3080
150	620	-	620
152	1350	170	1520
153	1170	170	1340
154	1150	170	1320
155	940	170	1110
156	2580	170	2750
101	2150	170	2320
102	950	170	1120
122	1090	170	1260
130	3760	340	4100
131	1400	110	1510
			Σ35790

4 Система отопления

4.1 Нагрузка на систему отопления, выбор системы отопления

Для поддержания требуемых параметров внутреннего воздуха в помещениях здания АБК, в холодный период года принята двухтрубная система отопления с горизонтальной разводкой трубопроводов. В качестве нагревательных приборов приняты алюминиевые секционные радиаторы фирмы «FONDITAL» Calidor Super 500/100.

Увязка приборов осуществляется терморегулирующими клапанами RTR-N-II D_y15 фирмы «Danfoss», с термостатическим элементом RTR 7090.

Удаление воздуха осуществляется через краны Маевского, установленные в верхних точках системы отопления. Для сброса воды из системы отопления, в случае ремонта, в нижних точках системы предусмотрены краны для сброса воды. Трубопроводы системы отопления приняты из бесшовных стальных водогазопроводных труб по ГОСТ 3262-75*.

Запитка системы отопления здания АБК осуществляется от котельной. Ввод сетей в здание осуществляется в осях 1-2/А-Б.

Температурные характеристики теплоносителя - 95/70°C. Температура для теплоснабжения калориферов приточной системы вентиляции принята 95/70°C.

Монтаж систем отопления и вентиляции вести в соответствии с требованиями [7].

Нагрузка на систему отопления составляет 35790 Вт

4.2 Воздушно-тепловые завесы

Для предотвращения врывания холодных воздушных масс в холодный период года, над входными дверями установлены воздушно-тепловые завесы "КЭВ", работающие от электричества.

Над входной дверью (помещение 1) оборудована электрическая тепловая завеса У1 КЭВ-6П1264Е фирмы «Тепломаш». Завесы работают в режиме периодического действия при открывании входной двери.

Технические характеристики воздушно-тепловых завес представлены в приложении Б.

4.3 Тепловой расчет отопительных приборов

Расчет отопительных приборов производится с целью определения площади их поверхности или числа секций, которые обеспечивают передачу в помещение необходимого для компенсации тепловых потерь количества теплоты.

Для расчета были выбраны алюминиевые радиаторы торговой марки «FONDITAL». Модель радиатора Calidor Super 500/100.

Согласно п.6.2.8 [2], при расчете отопительных приборов следует учитывать 90% теплового потока, поступающего при открытой прокладке от трубопроводов системы отопления в помещение.

Расчет был проведен в программе «Danfoss». Результаты подбора отопительных приборов представлены в приложении В

4.4 Гидравлический расчет

Гидравлический расчет трубопроводов заключается в определении диаметров трубопроводов и потерь напора на преодоление гидравлических сопротивлений, возникающих в трубе, в стыковых соединениях и соединительных деталях, в местах резких поворотов и изменений диаметра трубопровода.

Перед началом гидравлического расчета вычерчивают аксонометрическую расчетную схему системы отопления, см. рисунок 1.

Гидравлический расчет выполняется в программе «Danfoss».

Для этого строится развертка здания по помещениям, заполняется информация о внутренней температуре и теплопотерях помещений. Прокладывается трубопровод. Затем устанавливаются отопительные приборы с регулирующей арматурой. Развертка представлена в приложении Г.

Результаты гидравлического расчета представлены в приложении Д.

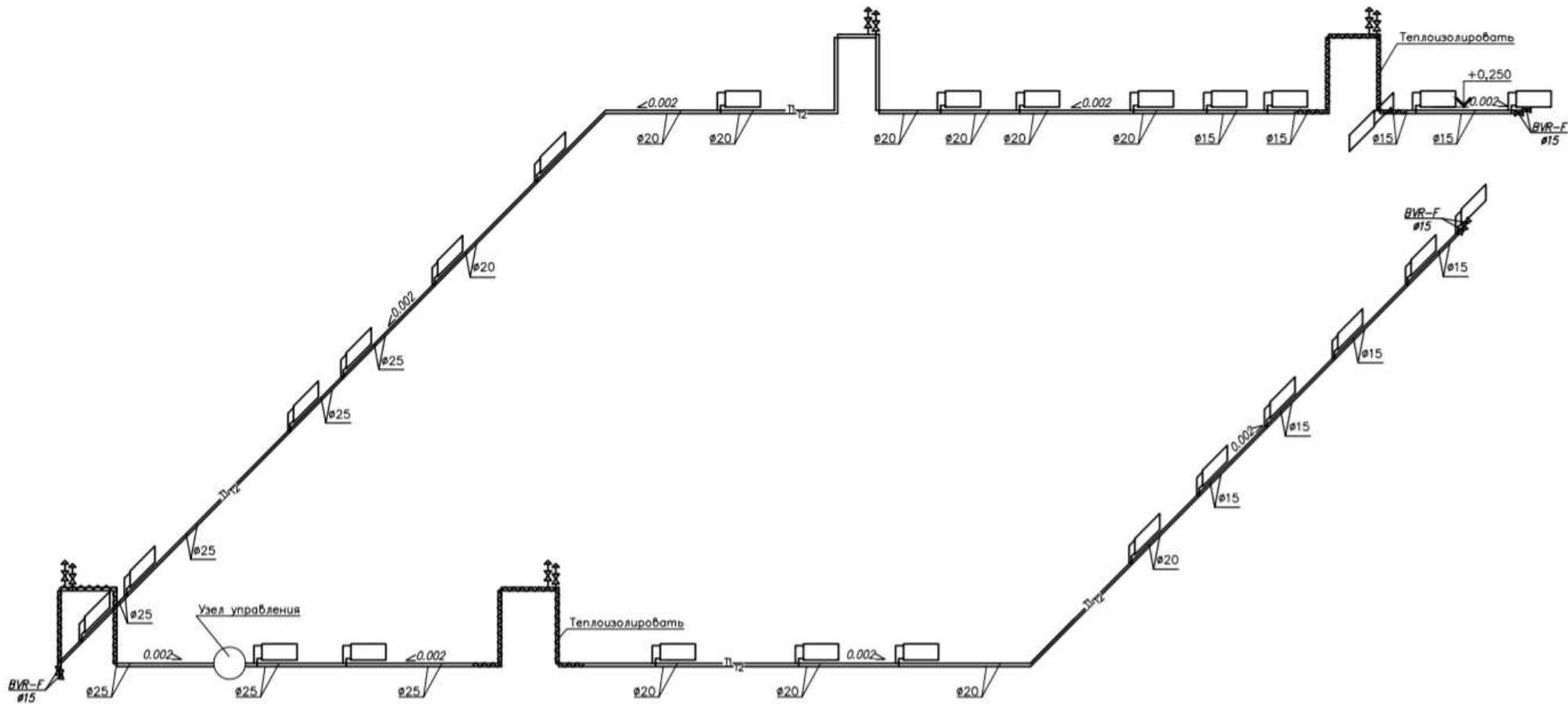


Рисунок 1 – Расчетная схема системы отопления

5 Вентиляция

Основной задачей вентиляции является обеспечение воздухообмена в помещении и поддержания в нем благоприятных условий для трудоспособности и здоровья человека.

5.1 Общие конструктивные решения

Для помещений здания АБК запроектирована приточно-вытяжная общеобменная вентиляция с механическим побуждением. При проектировании приточно-вытяжной системы использовались воздуховоды круглого сечения.

Приточная установка П1 оснащена фильтрами очистки воздуха G4, F5 на притоке, и обслуживает технические и служебные помещения 1 этажа. Нагрев приточного воздуха в системе П1 осуществляется при помощи теплоносителя - воды, с параметрами 95/70С. Для снижения шума от вентиляционной установки П1 в систему заложен шумоглушитель.

В санузлах, а также душевых и комнатах хранения реагентов организованы независимые вытяжные системы с механическими побуждениями. Забор воздуха системой П1 осуществляется удаленно от вытяжных систем вентиляции.

Системы вентиляции после монтажа необходимо отрегулировать на заданные параметры.

5.2 Определение воздухообмена по нормируемой кратности

Воздухообмены помещений определены по кратностям, согласно таблице 12 [8].

Техническим заданием даны значения нормируемой кратности для:

- для сушильных: 4 крат для притока и 5 крат для вытяжки;
- для постирочной: 4 крат для притока и 7 крат для вытяжки.

Воздухообмен L , м³/ч; определяем по формуле

$$L = k \cdot V, \text{ м}^3/\text{ч} \quad (11)$$

где k – нормируемая кратность воздухообмена, 1/ч;

V – объем помещения, м³.

Значения нормируемой кратности и воздухообмен приведены в таблице 6

Таблица 6– Значения нормируемой кратности и воздухообмен

Поз.	Наименование помещения	tв, °С	Объем, м ³	Нормируемая кратность		Расчетный воздухообмен, м ³ /ч	
				Приток	Вытяжка	Приток	Вытяжка
1	2	3	4	4	5	6	7
101	Вестибюль	16	80	2	-	160	-
102	Шлюз для обработки поступающих материалов	16	30	-	1	-	30
103	Сан.узел	20	9	-	50м ³ /ч ун.	-	50
104	Помещение уборочного инвентаря	16	7	-	1	-	7
106	Гардеробная мужская для уличной и домашней одежды	23	14	1	-	38	-
107	Душевая	25	7	-	75м ³ /ч душ	0	75
108	Гардеробная мужская для специальной и рабочей одежды	23	14	1	-	37	-
110	Гардеробная женская для уличной и домашней одежды	23	52	1	-	300	-
112	Душевая	25	32	-	75м ³ /ч душ	0	300
114	Гардероб для специальной одежды	23	50	5	5	250	250
115	Помещение для сушки одежды и обуви	22	11	4	5	44	55
117	Гардеробная женская для уличной и домашней одежды	23	32	1	-	75	-
119	Душевая	25	16	-	75м ³ /ч душ	-	150
121	Гардеробная женская для специальной и рабочей одежды	23	32	1	-	75	0
122	Кабинет медицинской помощи	20	46	60м ³ /ч чел	60м ³ /ч чел	60	60
124	Гардеробная мужская для уличной и домашней одежды	23	40	1	-	110	-
126	Душевая	25	24	-	75м ³ /ч душ	-	225
128	Гардеробная для специальной и рабочей одежды	23	32	1	-	115	-
129	Помещений для сушки одежды и обуви	22	9	4	5	36	45

Окончание таблицы 6

1	2	3	4	4	5	6	7
130	Коридор «чистой» зоны	18	250	-	-	401	-
131	Тамбур	18	10	-	-	-	-
132	Сан.узел мужской	20	16	-	50м ³ /ч ун. 25м ³ /ч пис.	-	75
134	Техническое помещение	16	47	-	1	-	47
135	Электрощитовая	16	16	-	1	-	16
136	Техническое помещение	16	42	-	1	-	42
137	Комната приема пищи	20	109	3	4	327	436
138	Кабинет ветеринарного врача	20	47	1	1	47	47
139	Ветеринарная аптека	18	50	-	1	-	50
140	Помещение для мытья рабочей и специальной одежды и обуви	20	44	1	1	44	44
141	Кладовая дез.средств	16	40	-	5	-	200
142	Кладовая чистой одежды	16	13	-	1	-	13
143	Помещение для починки, подгонки, глажки рабочей и специальной одежды	18	23	2	3	46	69
144	Постирочная	18	45	4	7	180	315
145	Помещение для дезинфекции	18	8	-	5	-	40
146	Помещение для приемки и разбора грязной одежды	18	19	-	1	-	19
149	Ремонтная мастерская	18	66	2	3	132	198
150	Инструментальная	18	24	-	1	-	24
151	Кладовая уборочного инвентаря	16	11	-	1	-	11
152	Кабинет специалистов	20	54	1,5	1,5	81	81
153	Кабинет инженера КиПА	20	45	1,5	1,5	67,5	67,5
154	Кабинет главного инженера	20	45	1,5	1,5	67,5	67,5
155	Приемная	18	37	1,5	1,5	55,5	55,5
156	Кабинет заведующего	20	60	1,5	1,5	90	90
157	Комната личной гигиены	20	7	-	50м ³ /ч ун.	-	50
158	Сан.узел женский	20	21	-	50м ³ /ч ун.	-	150

Удаление воздуха из гардеробных следует осуществлять через душевые. В случаях, когда воздухообмен гардеробной превышает воздухообмен душевой, удаление воздуха рекомендуется выполнять через душевую в установленном для нее объеме, а разницу - непосредственно из гардеробной [8].

Из данных таблицы видно, что вытяжка превышает приток, следовательно недостающий объем воздуха следует подать в коридор.

5.3 Подбор воздухораспределителей

В административно-бытовом комплексе принимаем схему организации воздухообмена «сверху-вверх».

Подача и удаление воздуха осуществляется воздухораспределителями ДПУ-М фирмы «Арктос», коническими и веерными струями [9].

Данные по подбору воздухораспределителей представлены в приложении Е.

Другие воздухораспределители рассчитываются аналогично.

5.4 Аэродинамический расчет вентиляционных систем

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

Расчет ведется в следующей последовательности [10], расчет начинается с вычерчивания аксонометрической схемы М1:100, проставления номеров участков, их нагрузок L м³/ч, и длин l , м. Определяется направление аэродинамического расчета – от наиболее удаленного и нагруженного участка до вентилятора.

Расчет начинают с удаленного участка, рассчитывается его диаметр D , м по формуле

$$D = \sqrt{\frac{L}{2830 \cdot V_{рек}}}, \text{ м} \quad (12)$$

где L – расход воздуха на участке м³/ч;

V – рекомендуемая скорость, 5 м/с, по [10].

Пользуясь таблицей 1 [11], принимаем ближайшие стандартные значения диаметров воздуховодов.

Затем вычисляем фактическую скорость, $V_{факт}$, м/с, по формуле

$$V_{факт} = \frac{L}{2830 \cdot D_{факт}^2}, \text{ м/с} \quad (13)$$

где L – то же, что и в формуле (12);

$D_{факт}$ – фактический диаметр воздуховода, м.

Определяем критерий Рейнольдса по формуле

$$Re = 0,001 \cdot D_{факт} \cdot V_{факт} / \nu \quad (14)$$

где $V_{\text{факт}}$ – фактическую скорость, м/с;

$D_{\text{факт}}$ – то же, что и в формуле (13);

ν – кинематическая вязкость воздуха, м²/с.

Кинематическая вязкость определяется по формуле

$$\nu = \eta / \rho, \text{ м}^2/\text{с} \quad (15)$$

где η – динамическая вязкость воздуха, м/с;

ρ – плотность воздуха, кг/м³.

Динамическая вязкость воздуха, Па·с, можно определить по формуле Милликена

$$\eta = 17,11845 \cdot 10^{-6} + 49,3443 \cdot 10^{-9} \cdot t, \text{ Па} \cdot \text{с} \quad (16)$$

Плотность воздуха, кг/м³, определяется по формуле

$$\rho = \frac{353}{273 + t}, \text{ кг/м}^3 \quad (17)$$

где t – температура приточного воздуха, °С.

Коэффициент гидравлического трения определяется по формуле

$$\lambda = 0,11 \left(\frac{k}{d} + \frac{68}{\text{Re}} \right)^{0,25} \quad (18)$$

Потери давления на расчетном участке, ΔP , Па, определяются по формуле

$$\Delta P = \left(\frac{\lambda \cdot l}{D_{\text{факт}}} + \sum \text{КМС} \right) \cdot \frac{\rho \cdot V_{\text{факт}}^2}{2}, \text{ Па} \quad (19)$$

где $V_{\text{факт}}$ – то же, что и в формуле (14);

$D_{\text{факт}}$ – то же, что и в формуле (13);

l – длина участка, м;

ρ – плотность воздуха, кг/м³.

λ – гидравлического трения;

КМС – сумма коэффициентов местных сопротивлений на участке воздухопроводов.

Местные сопротивления, лежащие на границе двух участков, следует относить к участку с меньшим расходом.

Коэффициенты местных сопротивлений определяются по программе Vent-Calc, которая делает расчеты на основе [11].

Общие потери давления в системе равны сумме потерь в последовательно соединенных участках по магистральному направлению, которые заносят в соответствующую графу.

Расчет ответвлений производят аналогично магистральному направлению и выполняют увязку ответвлений. Размеры сечений ответвлений считаются подобранными, если относительная невязка потерь не превышает 10 %

$$\Delta = \frac{(\Delta P_{\text{маг}} - \Delta P_{\text{отв}})}{\Delta P_{\text{маг}}} \cdot 100\% \leq 10\% \quad (20)$$

где $\Delta P_{\text{маг}}$ – сумма потерь давления по магистральному направлению, Па.

Для увязки потерь давления в ответвлениях используем настройку воздухораспределителей ДПУ-М и дроссельные клапана.

Аэродинамический расчет систем П1, В1 представлен в таблицах 7, 9. Расчетные схемы систем показаны на рисунках 2, 3.

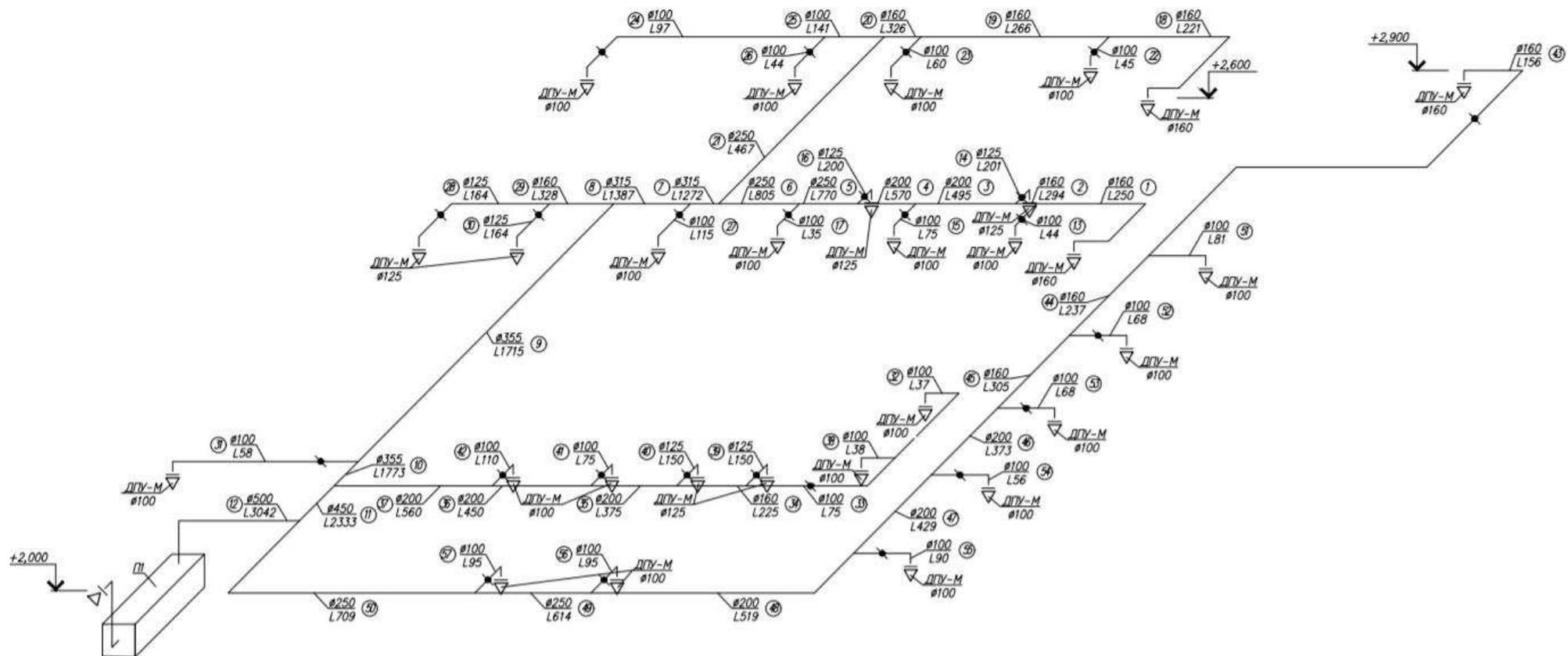


Рисунок 2 – Расчетная схема системы П1

Таблица 7 – Аэродинамический расчет системы П1

Номер участка	Расход воздуха, L м ³ /ч	Длина участка, L, м	Диаметр D, мм	Скорость воздуха V, м/с	Критерий Рейнольдса, Re Па/м	Гидравлическое трение, λ	Сумма к.м.с, ε	Потери давления на участке, ΔP, Па	Потери давления в системе, ΔP, Па
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
Магистраль П1									
BP									23,0
1	250	4,83	160	3,45	35391	0,0231	1,19	13,5	36,5
2	294	0,66	160	4,06	41620	0,0222	0,29	3,8	40,2
3	495	3,06	200	4,37	56059	0,0206	0,15	5,3	45,6
4	570	1,79	200	5,04	64553	0,0199	0,13	4,7	50,3
5	770	1,79	250	4,35	69763	0,0197	0,17	3,5	53,8
6	805	2,47	250	4,55	72934	0,0195	0,28	5,9	59,7
7	1272	0,87	315	4,53	91464	0,0188	0,16	2,6	62,3
8	1387	2,35	315	4,94	99733	0,0185	0,50	9,3	71,6
9	1715	11,08	355	4,81	109423	0,0182	0,18	10,4	82,0
10	1773	1,05	355	4,97	113123	0,0181	0,26	4,7	86,7
11	2333	1,50	450	4,07	117429	0,0180	0,58	6,4	93,1
12	3042	5,00	500	4,30	137804	0,0175	0,70	9,7	102,8
Ответвления 1									
BP									22,0
13	44	1,25	100	1,55	9966	0,0317	4,86	7,6	29,6
$\Delta = \frac{36,5-29,6}{36,5} = 18,8 > 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									
Ответвления 2									
BP									18,0
14	201	0,9	125	4,55	36421	0,0229	1,01	14,6	32,6
$\Delta = \frac{40,2-32,6}{40,2} = 19,1 > 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									
Ответвления 3									
BP									17,0
15	75	1,25	100	2,65	16988	0,0277	2,63	12,5	29,5
$\Delta = \frac{45,6-29,5}{45,6} = 35,2 > 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									
Ответвления 4									
BP									18,0
16	200	0,9	125	4,52	36240	0,0229	1,02	14,5	32,5
$\Delta = \frac{50,3-32,5}{50,3} = 35,2 > 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									

Продолжение таблицы 7

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
Ответвления 5									
ВР									3,0
17	35	1,25	100	1,24	7928	0,0335	12,36	11,7	14,7
$\Delta = \frac{53,8-14,7}{53,8} = 72,6 > 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									
Ответвления 6									
ВР									22,0
18	221	7,145	160	3,05	31286	0,0238	1,32	13,3	35,3
19	266	5,77	160	3,67	37656	0,0227	0,13	7,7	43,0
20	326	1,13	160	4,50	46150	0,0216	0,63	9,5	52,5
21	467	7,17	250	2,64	42311	0,0221	0,77	5,9	58,4
$\Delta = \frac{59,7-58,4}{59,7} = 2,2 < 10\%$ Условие невязки выполняется									
Ответвления 7									
ВР									23,0
22	45	1,11	100	1,59	10193	0,0315	3,74	6,2	29,2
$\Sigma 19,20,21$								23,0	52,3
$\Delta = \frac{59,7-52,3}{59,7} = 12,4 < 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									
Ответвления 8									
ВР									11,0
23	60	1,6	100	2,12	13590	0,0293	3,33	10,2	21,2
$\Sigma 20,21$								15,4	36,6
$\Delta = \frac{59,7-36,6}{59,7} = 38,6 > 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									
Ответвления 9									
ВР									9,0
24	97	7,97	100	3,43	21971	0,0260	0,83	20,5	29,5
25	141	1,82	100	4,98	31937	0,0237	0,58	15,1	44,5
$\Sigma 21$								5,9	50,4
$\Delta = \frac{59,7-50,4}{59,7} = 15,6 > 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									
Ответвления 10									
ВР									22,0
26	44	1,6	100	1,55	9966	0,0317	3,97	6,5	28,5
$\Sigma 25,21$								20,9	49,4
$\Delta = \frac{59,7-49,4}{59,7} = 17,2 > 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									

Продолжение таблицы 7

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
Ответвления 11									
ВР									32,0
27	115	1,7	100	4,06	26048	0,0249	1,31	17,2	49,2
$\Delta = \frac{62,3-49,2}{62,3} = 21 > 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									
Ответвления 12									
ВР									33,0
28	164	4,7	125	3,71	29717	0,0241	1,08	16,4	49,4
29	328	1,97	160	4,53	46433	0,0216	0,74	12,4	61,8
$\Delta = \frac{71,6-61,8}{71,6} = 13,8 < 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									
Ответвления 13									
ВР									33,0
30	164	1,7	125	3,71	29717	0,0241	1,28	13,3	46,3
Σ29								12,4	58,6
$\Delta = \frac{71,6-58,6}{71,6} = 18,1 > 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									
Ответвления 14									
ВР									30,0
31	58	6	100	2,05	13137	0,0296	12,65	36,3	66,3
$\Delta = \frac{82,-66,3}{82,} = 19,1 > 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									
Ответвления 15									
ВР									16,0
32	37	4,11	100	1,31	8381	0,0331	1,02	2,4	18,4
33	75	4,92	100	2,65	16988	0,0277	1,56	12,3	30,8
34	225	2,13	125	5,09	40770	0,0223	0,29	10,4	41,1
35	375	2,63	160	5,18	53086	0,0208	0,14	7,8	48,9
36	450	3,03	200	3,98	50963	0,0211	0,13	4,3	53,2
37	560	4,85	200	4,95	63420	0,0200	0,58	15,6	68,8
$\Delta = \frac{86,7-68,8}{86,7} = 20,6 > 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									
Ответвления 16									
ВР									16,0
38	38	1,33	100	1,34	8607	0,0328	1,39	2,0	18,0
$\Delta = \frac{18,4-18}{18,4} = 2,5 < 10\%$ Условие невязки выполняется									

Продолжение таблицы 7

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
Ответвления 17									
ВР									28,0
39	150	1,22	125	3,39	27180	0,0246	0,98	8,4	36,4
Σ34,35,36,37								38,0	74,4
$\Delta = \frac{86,7-74,4}{86,7} = 14,1 < 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									
Ответвления 18									
ВР									28,0
40	150	1,22	125	3,39	27180	0,0246	1,03	8,8	36,8
Σ35,36,37								27,6	64,4
$\Delta = \frac{86,7-64,4}{86,7} = 25,7 > 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									
Ответвления 19									
ВР									14,0
41	75	1,22	100	2,65	16988	0,0277	1,65	8,4	22,4
Σ36,37								19,9	42,3
$\Delta = \frac{86,7-42,3}{86,7} = 51,2 > 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									
Ответвления 20									
ВР									37,0
42	110	1,22	100	3,89	24915	0,0252	1,31	14,7	51,7
Σ37								15,6	67,3
$\Delta = \frac{86,7-67,3}{86,7} = 22,4 > 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									
Ответвления 21									
ВР									11,0
43	156	15,90	160	2,15	22084	0,0260	1,67	11,8	22,8
44	237	3,44	160	3,27	33551	0,0234	0,13	4,1	26,9
45	305	3,12	160	4,21	43177	0,0219	0,26	7,3	34,2
46	373	2,87	200	3,30	42243	0,0221	0,15	3,0	37,2
47	429	3,37	200	3,79	48585	0,0213	0,14	4,3	41,5
48	519	8,55	200	4,58	58777	0,0203	0,61	18,6	60,2
49	614	3,56	250	3,47	55629	0,0206	0,15	3,2	63,4
50	709	10,67	250	4,01	64236	0,0199	1,13	19,1	82,5
$\Delta = \frac{93,1-82,5}{93,1} = 11,4 < 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									
Ответвления 22									
ВР									20,0
51	81	2,05	100	2,86	18347	0,0272	1,19	8,6	28,6
Σ44,45,46,47,48,49,50								59,7	88,3
$\Delta = \frac{93,1-88,3}{93,1} = 5,2 < 10\%$ Условие невязки выполняется									

Окончание таблицы 7

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
Ответвления 23									
ВР									14,0
52	68	2,05	100	2,40	15402	0,0284	2,26	9,8	23,8
Σ45,46,47,48,49,50								55,6	79,5
$\Delta = \frac{93,1-79,5}{93,1} = 14,7 < 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									
Ответвления 24									
ВР									14,0
53	68	2,05	100	2,40	15402	0,0284	1,51	7,2	21,2
Σ46,47,48,49,50								48,3	69,5
$\Delta = \frac{93,1-69,5}{93,1} = 25,3 > 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									
Ответвления 25									
ВР									9,0
54	56	2,05	100	1,98	12684	0,0298	2,63	7,6	16,6
Σ47,48,49,50								45,3	61,9
$\Delta = \frac{93,1-61,9}{93,1} = 33,5 > 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									
Ответвления 26									
ВР									24,0
55	90	2,05	100	3,18	20385	0,0265	1,65	13,3	37,3
Σ48,49,50								41,0	78,3
$\Delta = \frac{93,1-78,3}{93,1} = 15,9 > 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									
Ответвления 27									
ВР									27,0
56	95	2,05	100	3,36	21518	0,0261	1,11	11,1	38,1
Σ49,50								22,3	60,4
$\Delta = \frac{93,1-60,4}{93,1} = 35,1 > 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									
Ответвления 28									
ВР									27,0
57	95	2,05	100	3,36	21518	0,0261	1,29	12,3	39,3
Σ50								19,1	58,4
$\Delta = \frac{93,1-58,4}{93,1} = 37,2 > 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									

Определение коэффициентов местных сопротивлений согласно [11], полученные значение заносим в таблицу 8.

Таблица 8 – Коэффициенты местных сопротивлений системы П1

Номер участка	Название местного сопротивления	Количество	ξ	$\Sigma\xi$
1	2	3	4	5
1	отвод 90°	3	0,35	1,19
	тройник на проход	1	0,14	
2	тройник на проход	1	0,29	0,29
3	тройник на проход	1	0,15	0,15
4	тройник на проход	1	0,13	0,13
5	тройник на проход	1	0,17	0,17
6	тройник на проход	1	0,28	0,28
7	тройник на проход	1	0,16	0,16
8	тройник на разделение потока	1	0,5	0,5
9	тройник на проход	1	0,18	0,18
10	тройник на проход	1	0,26	0,26
11	тройник на разделение потока	1	0,58	0,58
12	отвод 90°	2	0,7	1,4
13	отвод 90°	1	0,35	4,86
	тройник на ответвление	1	4,51	
14	отвод 90°	1	0,35	1,01
	тройник на ответвление	1	0,66	
15	отвод 90°	1	0,35	2,63
	тройник на ответвление	1	2,28	
16	отвод 90°	1	0,35	1,02
	тройник на ответвление	1	0,67	
17	отвод 90°	1	0,35	12,36
	тройник на ответвление	1	12,01	
18	отвод 90°	3	0,35	1,32
	тройник на проход	1	0,27	
19	тройник на проход	1	0,13	0,13
20	тройник на разделение потока	1	0,63	0,63
21	тройник на ответвление	1	0,77	0,77
22	отвод 90°	1	0,35	3,74
	тройник на ответвление	1	3,39	
23	отвод 90°	1	0,35	3,33
	тройник на ответвление	1	2,98	
23	отвод 90°	1	0,35	0,35
	тройник на ответвление	1	0	
24	отвод 90°	1	0,35	0,48
	тройник на проход	1	0,13	
25	тройник на разделение потока	1	0,58	0,58
26	отвод 90°	1	0,35	3,97
	тройник на ответвление	1	3,62	
27	отвод 90°	1	0,35	1,31
	тройник на ответвление	1	0,96	
28	отвод 90°	2	0,35	1,08
	тройник на проход	1	0,38	
29	тройник на разделение потока	1	0,74	0,74
30	отвод 90°	1	0,35	1,28
	тройник на ответвление	1	0,93	

Окончание таблицы 8

1	2	3	4	5
31	отвод 90°	1	0,35	12,65
	тройник на ответвление	1	12,01	
	сужение	1	0,29	
32	отвод 90°	2	0,35	1,02
	тройник на проход	1	0,32	
33	отвод 90°	1	0,35	1,56
	тройник на ответвление	1	0,92	
	сужение	1	0,29	
34	тройник на проход	1	0,29	0,29
35	тройник на проход	1	0,14	0,14
36	тройник на проход	1	0,13	0,13
37	тройник на проход	1	0,58	0,58
38	отвод 90°	1	0,35	1,39
	тройник на ответвление	1	1,04	
39	отвод 90°	1	0,35	0,98
	тройник на ответвление	1	0,63	
40	отвод 90°	1	0,35	1,03
	тройник на ответвление	1	0,68	
41	отвод 90°	1	0,35	1,65
	тройник на ответвление	1	1,3	
42	отвод 90°	1	0,35	1,31
	тройник на ответвление	1	0,96	
43	отвод 90°	4	0,35	1,67
	тройник на проход	1	0,27	
44	тройник на проход	1	0,13	0,13
45	тройник на проход	1	0,26	0,26
46	тройник на проход	1	0,15	0,15
47	тройник на проход	1	0,14	0,14
48	отвод 90°	1	0,35	0,61
	тройник на проход	1	0,26	
49	тройник на проход	1	0,15	0,15
50	отвод 90°	1	0,35	1,13
	тройник на разделение потока	1	0,78	
51	отвод 90°	1	0,35	1,19
	тройник на ответвление	1	0,84	
52	отвод 90°	1	0,35	2,26
	тройник на ответвление	1	1,91	
53	отвод 90°	1	0,35	1,51
	тройник на ответвление	1	1,16	
54	отвод 90°	1	0,35	2,63
	тройник на ответвление	1	2,28	
55	отвод 90°	1	0,35	1,65
	тройник на ответвление	1	1,3	
56	отвод 90°	1	0,35	1,11
	тройник на ответвление	1	0,76	
57	отвод 90°	1	0,35	1,29
	тройник на ответвление	1	0,94	

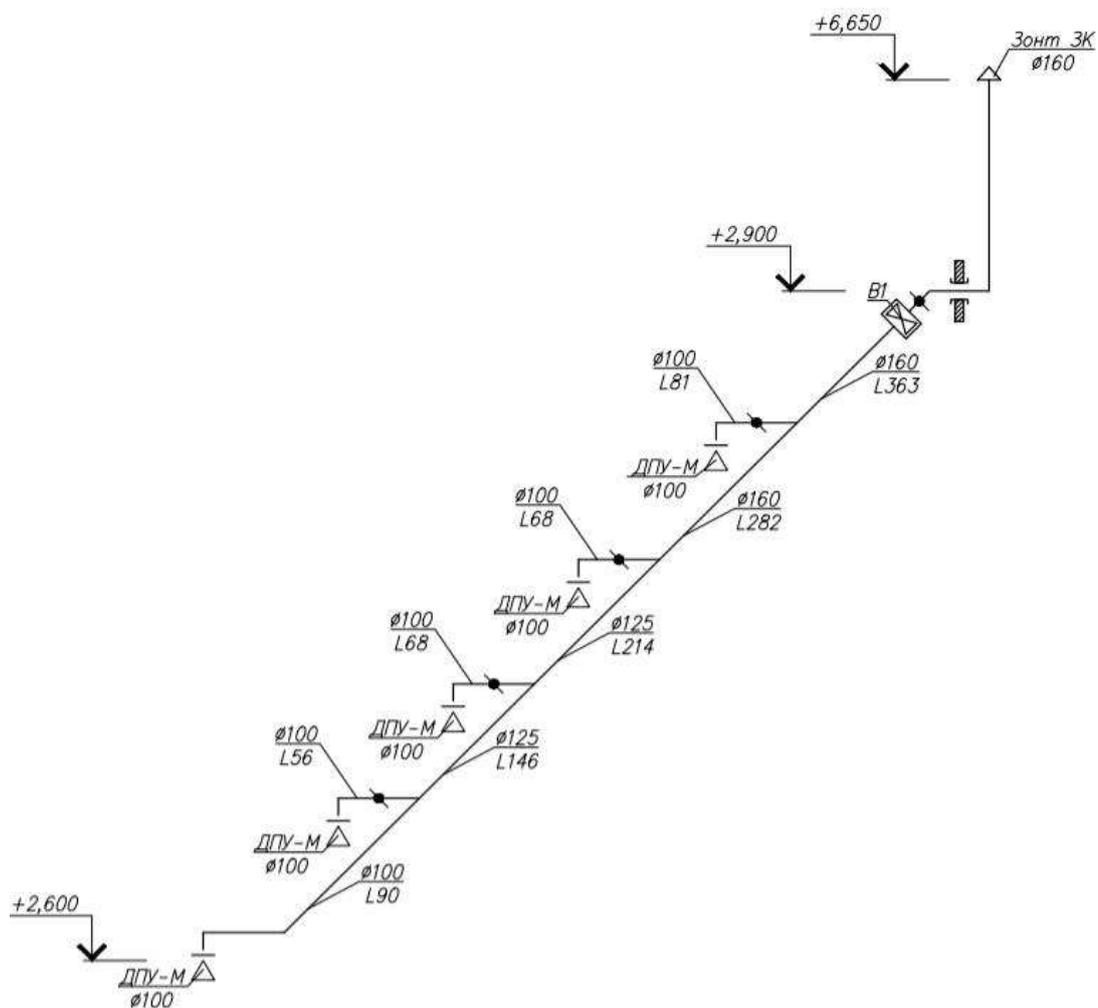


Рисунок 3 – Расчетная схема системы В1

Таблица 9 – Аэродинамический расчет системы В1

Номер участка	Расход воздуха, L м ³ /ч	Длина участка, L, м	Диаметр D, мм	Скорость воздуха V, м/с	Критерий Рейнольдса, Re Па/м	Гидравлическое трение, λ	Сумма к.м.с, ε	Потери давления на участке, ΔP, Па	Потери давления в системе, ΔP, Па
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
Магистраль В1									
ВР									8,0
1	90	5,1	100	3,2	20905	0,0263	1,13	15,0	23,0
2	146	2,9	125	3,3	27129	0,0247	0,41	6,4	29,4
3	214	3,1	125	4,8	39765	0,0246	0,32	13,1	42,5
4	282	3,4	160	3,9	40938	0,0241	0,32	7,6	50,1
5	363	4,4	160	5,0	52697	0,0230	0,35	14,7	64,8

Окончание таблицы 9

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
Ответвления 1									
ВР									9,0
6	56	1,7	100	2,0	13007	0,0296	0,02	1,2	10,2
$\Delta = \frac{23,-10,2}{23} = 55,7 > 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									
Ответвления 2									
ВР									21,0
7	68	1,7	100	2,4	15795	0,0282	-0,88	-1,4	19,6
$\Delta = \frac{29,4-19,6}{29,4} = 33,3 > 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									
Ответвления 3									
ВР									21,0
8	68	1,7	100	2,4	15795	0,0282	-0,22	0,9	21,9
$\Delta = \frac{42,5-21,9}{42,5} = 48,5 > 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									
Ответвления 4									
ВР									20,0
9	81	1,7	100	2,9	18814	0,0270	-0,61	-0,7	19,3
$\Delta = \frac{50,1-19,3}{50,1} = 61,5 > 10\%$ Условие невязки не выполняется, устанавливаем на ответвление дроссель клапан									

Определяем коэффициенты местных сопротивлений [11], полученные значение заносим в таблицу 10.

Таблица 10 – Коэффициенты местных сопротивлений системы В1

Номер участка	Название местного сопротивления	Количество	ξ	$\Sigma\xi$
1	2	3	4	5
1	отвод 90°	2	0,35	1,13
	тройник на проход	1	0,43	
2	тройник на проход	1	0,41	0,41
3	тройник на проход	1	0,32	0,32
4	тройник на проход	1	0,32	0,32
5	отвод 90°	1	0,35	0,35
6	отвод 90°	1	0,35	0,02
	тройник на ответвление	1	-0,33	
7	отвод 90°	1	0,35	-0,88
	тройник на ответвление	1	-1,23	

Окончание таблицы 10

1	2	3	4	5
8	отвод 90°	1	0,35	-0,22
	тройник на ответвление	1	-0,57	
9	отвод 90°	1	0,35	-0,96
	тройник на ответвление	1	-1,31	

Аналогично рассчитываются другие системы вентиляции. Результаты расчетов показаны в графической части на листах 5, 6.

5.5 Расчет и подбор оборудования приточной и вытяжной вентиляции

Подбор оборудования П1 системы вентиляции для здания АБК производится в программе «WinClim II», подробная информация в приложении Ж.

Подбор канальных вентиляторов для вытяжной системы В1 выполняется при помощи приложения И.

Выбор канального вентилятора выполняют по требуемой производительности L_B , м³/ч, и полному давлению вентилятора P_B , Па, значения которых для вытяжных систем определяется по формуле

$$L_B = 1,1 \cdot L, \text{ м}^3/\text{ч}; \quad (21)$$

$$P_B = 1,1 \cdot \Delta P_{\text{маг}} + \Delta P_{\text{клапан}}, \text{ Па}. \quad (22)$$

где $\Delta P_{\text{маг}}$ – общие потери давления в воздуховодах по магистральному направлению, Па;

$\Delta P_{\text{клапан}}$ – потери давления в обратном клапане, Па.

Обратные клапаны RSK предназначены для автоматического перекрытия круглых воздуховодов при выключении вентилятора. Определение потерь выполняется по точке пересечения размера клапана и требуемой производительностью, м³/ч, по их пересечению и находят соответствующие потери давления. Приложение К.

Клапан обратный: RSK 160

$\Delta P_{\text{маг}}=65\text{Па}; L=363\text{м}^3/\text{ч}$

$L_B=400 \text{ м}^3/\text{ч}$

$P_B=72+30=102 \text{ Па}$

При помощи сводного графика по пересечению координат L_B и P_B определяется канальный вентилятор.

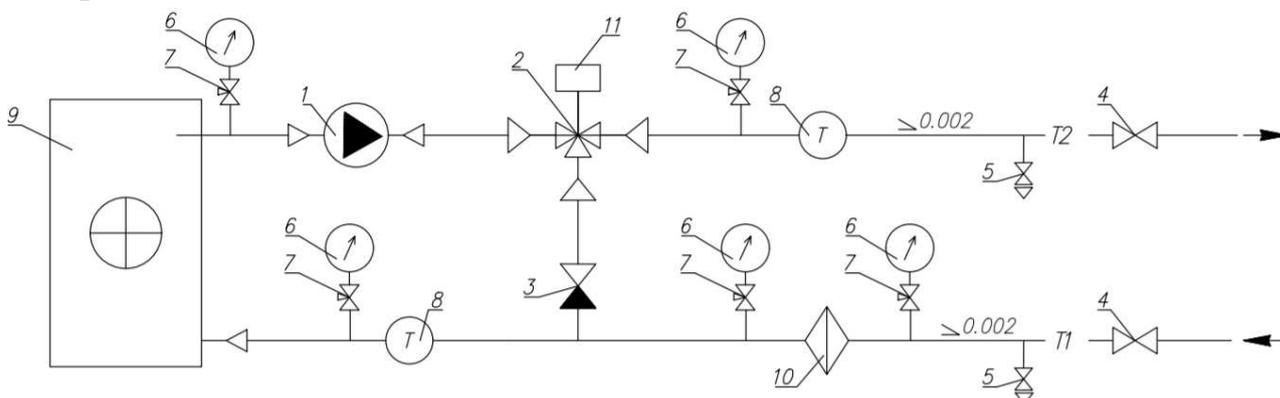
Выбираем вентилятор СК 160 С, характеристики заносим в таблицу характеристики систем на лист 1 графической части.

Аналогично рассчитываются другие системы вентиляции. Результаты расчетов показаны в графической части на листе 1.

5.6 Теплоснабжение калорифера

Обвязка калорифера представляет собой систему труб, регулирующего клапана, запорных элементов, датчиков температуры и давления. Существует несколько схем, по которым строится обвязка, однако на практике чаще всего применяется типовая схема, имеющая достаточно простую конструкцию и высокую надежность.

Примем схему регулирования, представленную на рисунке 4, с трехходовым регулирующим клапаном. В узел регулирования устанавливается смесительный насос. Т.к. если этого не сделать остается один параметр, которым можно управлять - это количество подаваемого теплоносителя, тем самым для достижения заданной температуры воздуха есть вероятность “уронить в минус” температуру обратной воды. Еще один фактор, указывающий на необходимость установки смесительного насоса это то, что современные теплообменники быстро перемерзают в стоячей в ней воде. Для избежания такого рода неблагоприятных последствий, необходима циркуляция, которая не позволит застаиваться воде в теплообменнике.



1 – циркуляционный насос, 2 – трехходовой регулирующей клапана, 3 – клапан обратный, 4 – кран шаровой с рукояткой, 5 – кран шаровой проходной, 6 – кран трёхходовой для манометра, 7 – манометр, 8 – термометр накладкой, 9 – калорифер, 10 – фильтр сетчатый фланцевый, 11 – привод регулирующего клапана.

Рисунок 4 – Узел регулирования

Расчет произведен в программе свободного доступа DEXMIX. Отчет предоставлен в приложении И.

ЗАКЛЮЧЕНИЕ

Данная выпускная квалификационная работа разработана на основании задания и выполнена в соответствии с действующими нормами, правилами и стандартами.

Главной задачей работы была разработка инженерных систем для создания микроклимата в здании. В бакалаврской работе были представлены необходимые расчеты систем отопления и вентиляции. Запроектирована система отопления – двухтрубная, подобраны отопительные приборы и регулирующая арматура. Также запроектирована система вентиляции с механическим побуждением, создающая допустимые параметры микроклимата в здании. Произведен подбор основного вентиляционного оборудования.

СПИСОК ИСПОЛЬЗОВАННЫХ ИСТОЧНИКОВ

- 1 СП 131.13330.2018 Строительная климатология. Актуализированная редакция СНиП 23-01-99*. – Введ. 01.01.2013. – Москва: ФАУ «ФЦС», 2018. – 109 с.
- 2 СП 60.13330.2016 Отопление, вентиляция и кондиционирование воздуха. Актуализированная редакция СНиП 41-01-2003. – Введ. 01.01.2013. – Москва.: ФАУ «ФЦС», 2016. – 76 с.
- 3 ГОСТ 30494-2011 Здания жилые и общественные. Параметры микроклимата в помещениях. Докипедия: ГОСТ 30494-2011 Здания жилые и общественные. Параметры микроклимата в помещениях. - Взамен ГОСТ 30494-96; введ. 01.01.2013. - Москва : МНТКС,2013.- 20 с.
- 4 СП 50.13330.2012 Тепловая защита зданий. Актуализированная редакция СНиП 23-02-2003. Введ. 01.07.2013. – Москва: ФГУП ЦПП, 2012. – 14 с.
- 5 ТУ 5284-001-62357959-2010 Панели металлические трехслойные с комбинированным утеплителем.
- 6 Малявина Е.Г. Теплопотери здания: справочное пособие / Е.Г. Малявина. – Москва: АВОК-ПРЕСС, 2007. – 136 с.
- 7 СП 73.13330.2012 Внутренние санитарно-технические системы. Актуализированная редакция СНиП 3.05.01-85. – Москва.: Минрегион России, 2012
- 8 СП 44.13330.2011 Административные и бытовые здания. Актуализированная редакция СНиП 2.09.04-87*. – Москва: ФГУП ЦПП, 2007. – 16 с.
- 9 Воздухораспределители компании "Арктос". Указания к расчету и практическому применению / Москва : Арктос, 2008. - 218 с.
- 10 Краснов Ю. С. Системы вентиляции и кондиционирования. Рекомендации по проектированию, испытаниям и наладке Учебное пособие / Краснов Ю.С., Борисоглебская А.П., Антипов А.В.Издательство: Москва "Термокул", 2004. -373с.
- 11 ВСН 353-86 Ведомственные строительные нормы проектирование и применение воздуховодов из унифицированных деталей, Минмонтажспецстрой СССР, Москва 1986 г. – 33 с.
- 12 СТО 4.2- 07-2014 Стандарт организации. Общие требования к построению и оформлению документов учебной деятельности. – Введ. 30.12.2013 – Красноярск : СФУ, 2014. – 27 с.

ПРИЛОЖЕНИЕ А

Коэффициенты теплопередачи двери

Диалоговое окно редактирования базы "Проемы" ✕

Тип проема: ДВЕРЬ Добавить Удалить Изменить

Подтип: Дверь металлопластиковая утепленная глухая одинарная: : Добавить Удалить Изменить

	D1, кг/м2 ч	D2, кг/м2 ч	D3, кг/м2 ч	К высоты	К теплопередачи, Вт/м2 К
1	7	8	20	0.22	2.03

К высоты – коэффициент к высоте здания для определения добавочных теплопотерь
D1 – воздухопроницаемость (1/Rв) для жилых и общественных зданий
D2 – воздухопроницаемость (1/Rв) для производственных и сезонных зданий
D3 – воздухопроницаемость (1/Rв) для производственных зданий с теплоизбытками

Принять
Отменить

Коэффициенты теплопередачи окна

Диалоговое окно редактирования базы "Проемы" ✕

Тип проема: ОКНА И БАЛКОННЫЕ ДВЕРИ Добавить Удалить Изменить

Подтип: Двухкамерный стеклопакет с расстоянием 8 мм: сталь: мягкое селективное Добавить Удалить Изменить

	D1, кг/м2 ч	D2, кг/м2 ч	D3, кг/м2 ч	К высоты	К теплопередачи, Вт/м2 К
1	5	8	0	0	1.88679

К высоты – коэффициент к высоте здания для определения добавочных теплопотерь
D1 – воздухопроницаемость (1/Rв) для жилых и общественных зданий
D2 – воздухопроницаемость (1/Rв) для производственных и сезонных зданий
D3 – воздухопроницаемость (1/Rв) для производственных зданий с теплоизбытками

Принять
Отменить

ПРИЛОЖЕНИЕ Б

ВОЗДУШНО-ТЕПЛОВЫЕ ЗАВЕСЫ СЕРИИ 100

СЕРИЯ 100

ОПТИМА



- Завеса с гладкой лицевой панелью.
- Цвет корпуса и лицевой панели - белый RAL 9003.
- Горизонтальный монтаж.
- Кронштейны встроены в корпус завесы.

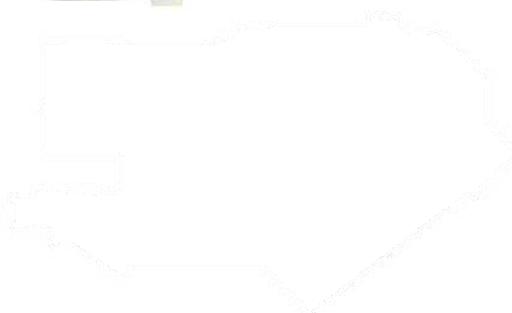


УПРАВЛЕНИЕ

Завесы МИКРО управляются при помощи встроенного в корпус клавишного выключателя, который позволяет одновременно включить (выключить) вентилятор и нагрев.

Завесы МИНИ 800 и КЭВ-5П1151Е, КЭВ-5П1152Е управляются при помощи встроенного в корпус роторного переключателя и терморегулятора. Они позволяют переключать режим нагрева и вентиляции, а также устанавливать желаемую температуру в помещении от 0 до 40 °С.

Завесы МИНИ 1500 и КЭВ-10П1061Е, КЭВ-10П1062Е управляются при помощи выносного пульта управления HL10 с электронным термостатом и дистанционным управлением



ТЕХНИЧЕСКИЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ

Артикул	Длина L [мм]	Тип*	Модель	Сеть	Режимы мощности	ΔT**	Производительность I max	Мощн. вен- тиляторов	Lp***	Соединение в группу	Масса [кг]	
				[В-Гц]	[кВт]	[°С]	[м³/час]	[А]	[Вт]	[дБА]		не более [шт]
ОПТИМА												
121020	Микро 705	⚡	КЭВ-1,5П1122Е	220-50	1,5	15	300	7,5	35	45	-	5
121019			КЭВ-2П1122Е	220-50	2	20	300	9,0	35	45	-	5
121021	Мини 805	⚡	КЭВ-3П1154Е	220-50	1,5 / 3	9 / 18	500	14,5	40	45	-	7
121022			КЭВ-4П1154Е	220-50	2 / 4	12 / 24	500	19,3	40	45	-	7
121031			КЭВ-5П1154Е	220-50	2,5 / 5	16 / 32	500	24,0	45	45	-	8,2
121023			КЭВ-6П1264Е	220-50 380-50	3 / 6	9 / 18	1000	29 14,6	40x2	46	10	14
121024	Мини 1505	⚡	КЭВ-8П1064Е	380-50	4 / 8	12 / 24	1000	19,4	40x2	46	10	14
121032			КЭВ-10П1064Е	380-50	5 / 10	10 / 25	1000	24,1	45x2	46	10	16,4

* Источник тепла завесы ⚡ электричество.

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

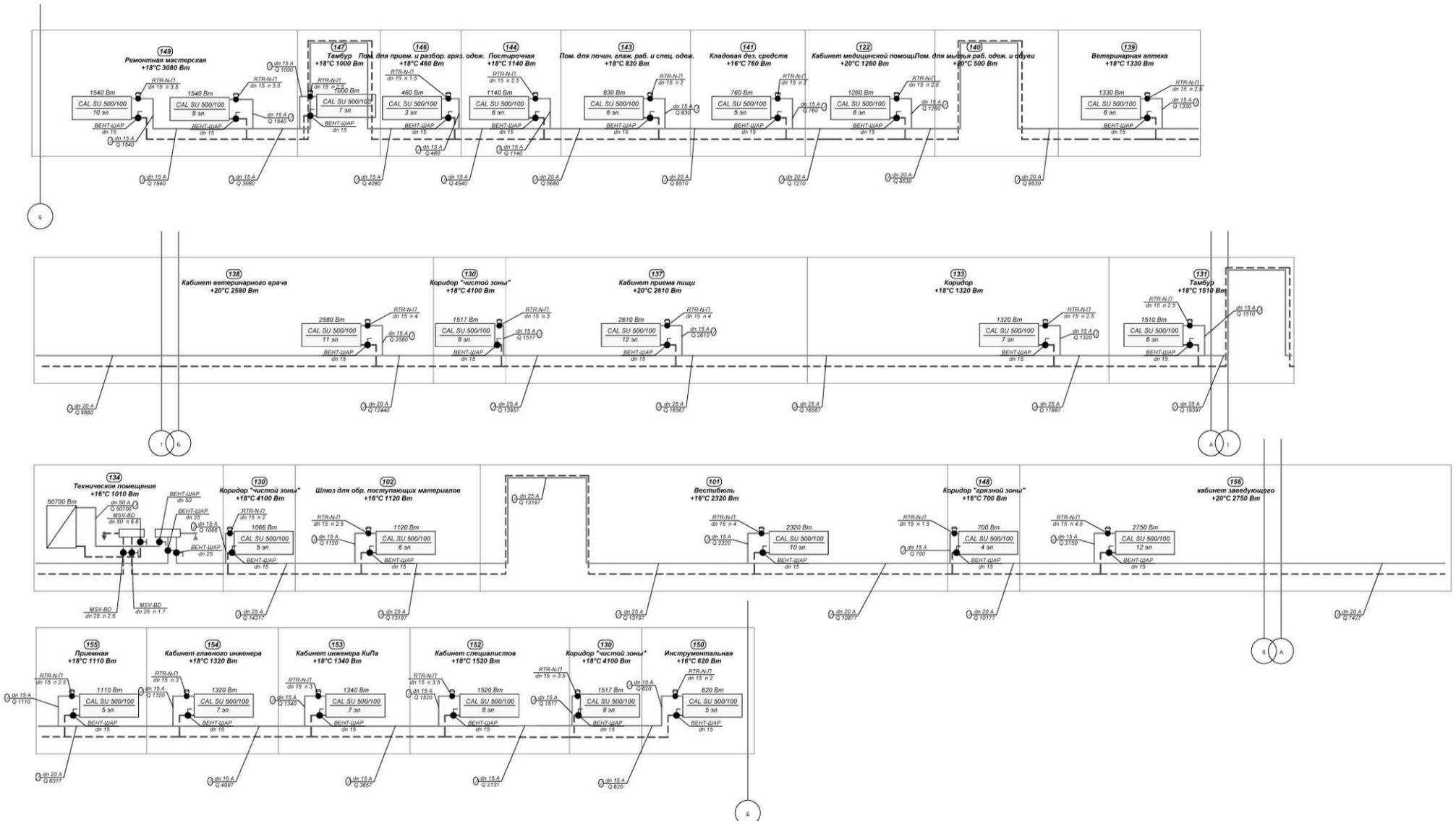
*** Lp - Уровень звукового давления на расстоянии 5 метров.

ПРИЛОЖЕНИЕ В

Итоги - Отопительные приборы

Пом.	Тип от. пр.	n	L	Qрас	Qтр	Qреа	tп	dt	G
		[эл.]	[м]	[Вт]	[Вт]	[Вт]	[°C]	[K]	[кг/с]
101	CAL SU 500/100	10	0.80	2320	1734	1842	93.66	19.85	0.02211
102	CAL SU 500/100	6	0.48	1120	1065	1050	93.13	23.43	0.01067
122	CAL SU 500/100	6	0.48	1260	919	937	89.14	18.59	0.01201
130	CAL SU 500/100	8	0.64	1517	1248	1155	84.02	19.03	0.01446
130	CAL SU 500/100	5	0.40	1066	877	876	93.59	20.55	0.01016
130	CAL SU 500/100	8	0.64	1517	1248	1364	93.35	22.47	0.01446
131	CAL SU 500/100	7	0.56	1510	1175	1235	93.87	20.45	0.01439
133	CAL SU 500/100	7	0.56	1320	1169	1209	94.22	22.90	0.01258
137	CAL SU 500/100	12	0.96	2610	1978	2045	93.72	19.59	0.02487
138	CAL SU 500/100	11	0.88	2580	1843	1875	92.93	18.17	0.02459
139	CAL SU 500/100	7	0.56	1330	1052	1152	91.24	21.65	0.01268
141	CAL SU 500/100	5	0.40	760	697	780	89.12	25.64	0.00724
143	CAL SU 500/100	6	0.48	830	789	880	88.99	26.50	0.00791
144	CAL SU 500/100	6	0.48	1140	928	935	88.16	20.51	0.01086
146	CAL SU 500/100	3	0.24	460	414	430	86.25	23.38	0.00438
147	CAL SU 500/100	7	0.56	1000	955	1007	87.45	25.19	0.00953
148	CAL SU 500/100	4	0.32	700	594	674	91.68	24.06	0.00667
149	CAL SU 500/100	9	0.72	1540	1337	1353	87.40	21.96	0.01468
149	CAL SU 500/100	10	0.80	1540	1337	1392	84.58	22.60	0.01468
150	CAL SU 500/100	5	0.40	620	579	607	78.42	24.46	0.00591
152	CAL SU 500/100	8	0.64	1520	1210	1203	86.19	19.79	0.01449
153	CAL SU 500/100	7	0.56	1340	1038	1076	87.31	20.08	0.01277
154	CAL SU 500/100	7	0.56	1320	1020	1090	88.16	20.63	0.01258
155	CAL SU 500/100	5	0.40	1110	777	814	88.89	18.34	0.01058
156	CAL SU 500/100	12	0.96	2750	1925	2031	92.77	18.47	0.02621

ПРИЛОЖЕНИЕ Г



ПРИЛОЖЕНИЕ Д

Итоги - Общие

Назван.проекта:	АБК
Расположение...:	Г. Ачинск
Проектировщик.:	
Дата расчетов :	Воскресенье , 31 мая 2020, 13:19

Параметры теплоносителя:

Тп, [°C].....:	<input type="text" value="95.00"/>	То, [°C]:	<input type="text" value="70.00"/>
Треа, [°C].....:	<input type="text" value="75.02"/>		
Тип носителя...:	<input type="text" value="Вода"/>		

Параметры источника тепла:

Сопр.гидр. [Па]:	<input type="text" value="0"/>	Объем [л]:	<input type="text" value="0"/>
------------------	--------------------------------	------------	--------------------------------

Информация о типах труб:

Тип А:	<input type="text" value="GO_3262S"/>	Тип В:	<input type="text"/>	Тип С:	<input type="text"/>	Тип D:	<input type="text"/>
Тип Е:	<input type="text"/>	Тип F:	<input type="text"/>	Тип G:	<input type="text"/>	Тип H:	<input type="text"/>
Тип I:	<input type="text"/>	Тип J:	<input type="text"/>	Тип K:	<input type="text"/>	Тип L:	<input type="text"/>
Тип M:	<input type="text"/>	Тип N:	<input type="text"/>	Тип O:	<input type="text"/>	Тип P:	<input type="text"/>

Гидр. сопрот. оборудования и источника тепла... dPo, [Па]:	<input type="text" value="29842"/>
Миним. сопрот. участка с отопит. приб..... dP _{gmin} , [Па]:	<input type="text" value="49"/>
Полный расход воды в оборудовании..... G _o , [кг/с]:	<input type="text" value="1.081"/>
Полная емкость оборудования..... V _o , [л]:	<input type="text" value="175"/>
Расчетная тепловая мощность оборудования..... Q _o , [Вт]:	<input type="text" value="85480"/>
Теряемая мощность..... Q _{тер} , [Вт]:	<input type="text" value="3731"/>
Запас мощности для заполнения буферной емкости Q _{зап} , [Вт]:	<input type="text" value="0"/>
Требуемая расч. мощность источника тепла зимой.. Q _{из} , [W]:	<input type="text" value="0"/>
Требуемая расч. мощность источника тепла летом Q _{ил} , [W]:	<input type="text"/>

Отапливаемые помещения:

Перегретые ...:	<input type="text" value="7"/>	Избыток мощ., [Вт]:	<input type="text" value="2632"/>
Недогретые.....:	<input type="text" value="0"/>	Дефицит мощ., [Вт]:	<input type="text" value="22"/>
Мощ.от.пр. [Вт]:	<input type="text" value="29012"/>	Теплопост. от труб, [Вт]:	<input type="text" value="9888"/>

Помещения неотапливаемые:

Мощ.от.пр. [Вт]:	<input type="text" value="0"/>	Теплопост. от труб, [Вт]:	<input type="text" value="0"/>
------------------	--------------------------------	---------------------------	--------------------------------

Отопительные приборы:

Перегревающие.:	<input type="text" value="5"/>	Избыток мощ., [Вт]:	<input type="text" value="1894"/>
Недогревающие.:	<input type="text" value="0"/>	Дефицит мощ., [Вт]:	<input type="text" value="116"/>
Расч. мощ, [Вт]:	<input type="text" value="36290"/>	Реальная мощ., [Вт]:	<input type="text" value="29012"/>

Итоги - Циркуляционные кольца

Тип уча	Тип тру	Номер		L	dn	Q	G	w	R	Dzeta	dP
		Стояк	Участ.	[м]	[мм]	[Вт]	[кг/с]	[м/с]	[Па/м]		[Па]
		Стояк Цирк. кольцо потребит.:									
		dP _{цк} = 29855 Па		dP _{гр} = 12 Па		dH = 0.15 м		L _{цк} = 6.2 м			
П	А			0.35	50	85480	1.081	0.510	91.5	0.0	32
П	А			0.30	50	50700	0.750	0.353	44.4	2.2	148
П	А			1.50	50	50700	0.750	0.353	44.4	0.3	85
П	А			0.90	50	50700	0.750	0.353	44.4	0.3	59
П	А			0.45	50	50700	0.750	0.353	44.4	0.3	39
		потребит.:									
О	А			0.20	50	50700	0.750	0.350	44.2	0.3	27
О	А			0.25	50	50700	0.750	0.350	44.2	0.3	29
О	А			1.30	50	50700	0.750	0.350	44.2	0.3	76
О	А			0.55	50	50700	0.750	0.350	44.2	9.9	628
		MSV-BD настройка 6.6 dn 50 мм									
		Kv = 40.000 м3/ч									
О	А			0.35	50	85480	1.081	0.503	90.8	0.0	32

		Стояк Цирк. кольцо отоп. пр.: в помещении: 133									
		dP _{цк} = 29801 Па		dP _{гр} = -41 Па		dH = -0.23 м		L _{цк} = 23.5 м			
		Гидравлическое сопротивление совместных подающих участков: 32									
П	А			0.70	25	19397	0.185	0.338	101.2	2.1	188
П	А			1.59	25	19397	0.185	0.338	101.2	0.3	178
П	А			0.36	25	19397	0.185	0.338	101.2	0.0	36
П	А			1.49	25	19397	0.185	0.338	101.2	0.3	168
П	А			1.31	25	19397	0.185	0.338	101.2	0.3	150
П	А			2.30	25	19397	0.185	0.338	101.2	0.3	250
П	А			0.56	25	19397	0.185	0.338	101.2	0.3	74
П	А			0.24	25	17887	0.170	0.312	86.3	0.5	44
П	А			0.09	25	17887	0.170	0.312	86.3	0.0	8
П	А			1.68	25	17887	0.170	0.312	86.3	0.0	145
П	А			0.55	15	1320	0.013	0.068	7.2	1.4	7
П	А			0.25	15	1320	0.013	0.068	7.2	8367.5	19072
		RTR-N-П настройка 2.5 dn 15 мм									
		авторитет 0.63 Kv = 0.108 м3/ч									
		Отоп. пр.: CAL SU 500/100 n = 7 эл. l = 0.56 м 12									
О	А			0.15	15	1320	0.013	0.067	4.3	0.4	2
О	А			0.25	15	1320	0.013	0.067	4.3	0.9	3
О	А			2.00	25	17887	0.170	0.306	86.0	0.5	194
О	А			0.79	25	19397	0.185	0.332	100.7	0.3	96
О	А			2.35	25	19397	0.185	0.332	100.7	0.3	253
О	А			1.30	25	19397	0.185	0.332	100.7	0.3	147
О	А			2.35	25	19397	0.185	0.332	100.7	0.3	253
О	А			0.67	25	19397	0.185	0.332	100.7	0.0	67
О	А			0.84	25	19397	0.185	0.332	100.7	0.3	101
О	А			0.95	25	19397	0.185	0.332	100.7	148.5	8288
		MSV-BD настройка 2.4 dn 25 мм									
		Kv = 2.390 м3/ч									
		Гидравлическое сопротивление совместных обратных участков: 32									

Итоги - Циркуляционные кольца

Тип уча	Тип тру	Номер		L	dn	Q	G	w	R	Dzeta	dP
		Стояк	Участ.	[м]	[мм]	[Вт]	[кг/с]	[м/с]	[Па/м]		[Па]
		Стояк		Цирк. кольцо отоп. пр.:				в помещении			130
		dP _{цк} = 29801 Па		dP _{гр} = -42 Па		dH = -0.23 м		Лцк = 50.8 м			
Гидравлическое сопротивление совместных подающих участков:											1273
П	А			7.25	25	16567	0.158	0.289	74.2	0.5	558
П	А			2.35	25	16567	0.158	0.289	74.2	0.0	174
П	А			4.05	25	13957	0.133	0.243	53.1	0.5	229
П	А			0.55	15	1517	0.014	0.078	11.8	1.4	11
П	А			0.25	15	1517	0.014	0.078	11.8	5700.7	17142
				RTR-N-П		настройка 3		dn 15 мм			
						авторитет 0.57		Kv = 0.131 м3/ч			
				Отоп.пр.:		CAL SU 500/100		n = 8 эл.		l = 0.64 м	
О	А			0.15	15	1517	0.014	0.076	7.1	0.4	2
О	А			0.25	15	1517	0.014	0.076	7.1	0.9	4
О	А			4.05	25	13957	0.133	0.239	53.1	0.5	229
О	А			2.35	25	16567	0.158	0.284	74.0	0.0	174
О	А			7.25	25	16567	0.158	0.284	74.0	0.5	556
Гидравлическое сопротивление совместных обратных участков:											9432

		Стояк		Цирк. кольцо отоп. пр.:				в помещении			138
		dP _{цк} = 29788 Па		dP _{гр} = -54 Па		dH = -0.23 м		Лцк = 59.9 м			
Гидравлическое сопротивление совместных подающих участков:											2235
П	А			4.55	20	12440	0.119	0.349	149.3	1.0	738
П	А			0.55	15	2580	0.025	0.132	34.1	1.4	31
П	А			0.25	15	2580	0.025	0.132	34.1	1789.1	15560
				RTR-N-П		настройка 4		dn 15 мм			
						авторитет 0.52		Kv = 0.233 м3/ч			
				Отоп.пр.:		CAL SU 500/100		n = 11 эл.		l = 0.88 м	
О	А			0.15	15	2580	0.025	0.130	34.3	0.4	9
О	А			0.25	15	2580	0.025	0.130	34.3	0.9	16
О	А			4.55	20	12440	0.119	0.343	148.7	1.5	762
Гидравлическое сопротивление совместных обратных участков:											10391

		Стояк		Цирк. кольцо отоп. пр.:				в помещении			141
		dP _{цк} = 29823 Па		dP _{гр} = -20 Па		dH = -0.23 м		Лцк = 99.1 м			
Гидравлическое сопротивление совместных подающих участков:											2973
П	А			6.50	20	9860	0.094	0.276	94.6	0.5	633
П	А			0.15	20	9860	0.094	0.276	94.6	0.0	14
П	А			0.52	20	8530	0.081	0.239	71.2	0.5	50
П	А			1.40	20	8530	0.081	0.239	71.2	0.0	100
П	А			1.60	20	8530	0.081	0.239	71.2	0.0	114
П	А			2.30	20	8530	0.081	0.239	71.2	0.3	172
П	А			1.31	20	8530	0.081	0.239	71.2	0.3	102
П	А			2.30	20	8530	0.081	0.239	71.2	0.3	172
П	А			0.97	20	8530	0.081	0.239	71.2	0.3	78
П	А			0.35	20	7270	0.069	0.203	52.1	0.5	28
П	А			0.13	20	7270	0.069	0.203	52.1	0.0	7
П	А			1.06	20	7270	0.069	0.203	52.1	0.0	55
П	А			0.13	20	7270	0.069	0.203	52.1	0.0	7
П	А			0.80	20	7270	0.069	0.203	52.1	0.0	41
П	А			0.55	15	760	0.007	0.039	1.7	1.4	2

Итоги - Циркуляционные кольца

Тип	Тип	Номер		L	dn	Q	G	w	R	Dzeta	dP
уча	тру	Стояк	Участ.	[м]	[мм]	[Вт]	[кг/с]	[м/с]	[Па/м]		[Па]
П	А			0.25	15	760	0.007	0.039	1.7	16698.9	12527
				RTR-N-П		настройка 2		dn 15 мм			
						авторитет 0.41		Kv = 0.076 м3/ч			
				Отоп.пр.:		CAL SU 500/100		n = 5 эл.		l = 0.40 м	
О	А			0.15	15	760	0.007	0.038	2.4	0.4	1
О	А			0.25	15	760	0.007	0.038	2.4	0.9	1
О	А			0.88	20	7270	0.069	0.200	52.4	0.0	46
О	А			0.13	20	7270	0.069	0.200	52.4	0.0	7
О	А			1.19	20	7270	0.069	0.200	52.4	0.0	63
О	А			0.13	20	7270	0.069	0.200	52.4	0.0	7
О	А			0.13	20	7270	0.069	0.200	52.4	0.5	16
О	А			1.09	20	8530	0.081	0.235	71.3	0.3	86
О	А			2.35	20	8530	0.081	0.235	71.3	0.3	176
О	А			1.30	20	8530	0.081	0.235	71.4	0.3	101
О	А			2.35	20	8530	0.081	0.235	71.4	0.3	176
О	А			1.56	20	8530	0.081	0.235	71.4	0.0	112
О	А			1.68	20	8530	0.081	0.235	71.4	0.0	120
О	А			0.28	20	8530	0.081	0.235	71.4	0.5	33
О	А			0.15	20	9860	0.094	0.271	94.5	0.0	14
О	А			6.50	20	9860	0.094	0.271	94.5	0.5	632
Гидравлическое сопротивление совместных обратных участков:											11153

Стояк		Цирк. кольцо отоп. пр.:		в помещении		143					
dP _{стк} =		29825 Па		dP _{гр} =		-17 Па					
				dH =		-0.23 м					
						Лцк = 106.3 м					
Гидравлическое сопротивление совместных подающих участков:							4547				
П	А			3.58	20	6510	0.062	0.182	42.1	0.5	158
П	А			0.55	15	830	0.008	0.042	1.9	1.4	2
П	А			0.25	15	830	0.008	0.042	1.9	13650.5	12212
				RTR-N-П		настройка 2		dn 15 мм			
						авторитет 0.40		Kv = 0.084 м3/ч			
				Отоп.пр.:		CAL SU 500/100		n = 6 эл.		l = 0.48 м	
О	А			0.15	15	830	0.008	0.042	2.6	0.4	1
О	А			0.25	15	830	0.008	0.042	2.6	0.9	1
О	А			3.58	20	6510	0.062	0.179	42.4	0.5	159
Гидравлическое сопротивление совместных обратных участков:											12741

Стояк		Цирк. кольцо отоп. пр.:		в помещении		144					
dP _{стк} =		29810 Па		dP _{гр} =		-32 Па					
				dH =		-0.23 м					
						Лцк = 110.9 м					
Гидравлическое сопротивление совместных подающих участков:							4705				
П	А			2.30	20	5680	0.054	0.159	32.3	0.5	80
П	А			0.55	15	1140	0.011	0.058	3.6	1.4	4
П	А			0.25	15	1140	0.011	0.058	3.5	7132.4	12028
				RTR-N-П		настройка 2.5		dn 15 мм			
						авторитет 0.40		Kv = 0.117 м3/ч			
				Отоп.пр.:		CAL SU 500/100		n = 6 эл.		l = 0.48 м	
О	А			0.15	15	1140	0.011	0.057	3.4	0.4	1
О	А			0.25	15	1140	0.011	0.057	3.4	0.9	2
О	А			2.30	20	5680	0.054	0.156	32.6	0.5	81
Гидравлическое сопротивление совместных обратных участков:											12900

Итоги - Циркуляционные кольца

Тип уча	Тип тру	Номер		L	dn	Q	G	w	R	Dzeta	dP	
		Стояк	Участ.	[м]	[мм]	[Вт]	[кг/с]	[м/с]	[Па/м]		[Па]	
		Стояк		Цирк. кольцо отоп. пр.:				в помещении				149
		dP _{стк} = 29812 Па		dP _{гр} = -30 Па		dH = -0.25 м		Лцк = 134.6 м				
Гидравлическое сопротивление совместных подающих участков:											4785	
П	А			1.90	15	4540	0.043	0.231	101.9	1.0	219	
П	А			2.70	15	4080	0.039	0.208	82.8	0.5	233	
П	А			0.17	15	4080	0.039	0.208	82.8	0.0	14	
П	А			2.30	15	4080	0.039	0.208	82.8	0.3	197	
П	А			1.60	15	4080	0.039	0.208	82.8	0.3	139	
П	А			2.30	15	4080	0.039	0.208	82.8	0.3	197	
П	А			0.17	15	4080	0.039	0.208	82.8	0.3	20	
П	А			0.73	15	3080	0.029	0.157	48.0	0.5	41	
П	А			0.55	15	1540	0.015	0.078	11.5	1.4	11	
П	А			0.25	15	1540	0.015	0.078	11.4	3214.5	9883	
				RTR-N-П настройка 3.5 dn 15 мм								
				авторитет 0.33 Kv = 0.174 м3/ч								
				Отоп.пр.: CAL SU 500/100 n = 9 эл. l = 0.72 м				16				
О	А			0.15	15	1540	0.015	0.077	6.4	0.4	2	
О	А			0.25	15	1540	0.015	0.077	6.4	0.9	4	
О	А			0.89	15	3080	0.029	0.154	48.5	0.5	49	
О	А			0.07	15	4080	0.039	0.205	83.2	0.3	12	
О	А			2.35	15	4080	0.039	0.205	83.2	0.3	202	
О	А			1.60	15	4080	0.039	0.205	83.2	0.3	139	
О	А			2.35	15	4080	0.039	0.205	83.2	0.3	202	
О	А			2.70	15	4080	0.039	0.205	83.2	0.5	234	
О	А			1.90	15	4540	0.043	0.228	102.3	1.5	232	
Гидравлическое сопротивление совместных обратных участков:											12980	

		Стояк		Цирк. кольцо отоп. пр.:				в помещении				149
		dP _{стк} = 29817 Па		dP _{гр} = -25 Па		dH = -0.23 м		Лцк = 140.6 м				
Гидравлическое сопротивление совместных подающих участков:											5845	
П	А			3.00	15	1540	0.015	0.078	11.5	0.5	36	
П	А			0.55	15	1540	0.015	0.078	10.9	0.3	7	
П	А			0.25	15	1540	0.015	0.078	10.8	3212.4	9839	
				RTR-N-П настройка 3.5 dn 15 мм								
				авторитет 0.33 Kv = 0.174 м3/ч								
				Отоп.пр.: CAL SU 500/100 n = 10 эл. l = 0.80 м				16				
О	А			0.15	15	1540	0.015	0.077	5.9	0.4	2	
О	А			0.25	15	1540	0.015	0.077	5.9	0.3	2	
О	А			3.00	15	1540	0.015	0.077	5.9	0.5	19	
Гидравлическое сопротивление совместных обратных участков:											14051	

		Стояк		Цирк. кольцо отоп. пр.:				в помещении				147
		dP _{стк} = 29830 Па		dP _{гр} = -12 Па		dH = -0.18 м		Лцк = 132.9 м				
Гидравлическое сопротивление совместных подающих участков:											5804	
П	А			0.55	15	1000	0.010	0.051	2.4	1.4	3	
П	А			0.22	15	1000	0.010	0.051	2.4	7722.4	10011	
				RTR-N-П настройка 2.5 dn 15 мм								
				авторитет 0.33 Kv = 0.112 м3/ч								
				Отоп.пр.: CAL SU 500/100 n = 7 эл. l = 0.56 м				7				
О	А			0.15	15	1000	0.010	0.050	3.2	0.4	1	

Итоги - Циркуляционные кольца

Тип уча	Тип тру	Номер		L	dn	Q	G	w	R	Dzeta	dP
		Стояк	Участ.	[м]	[мм]	[Вт]	[кг/с]	[м/с]	[Па/м]		[Па]
О	А			0.25	15	1000	0.010	0.050	3.2	0.9	2
Гидравлическое сопротивление совместных обратных участков:											14002

Стояк		Цирк. кольцо отоп. пр.:								в помещении		146
dP _{цк} =		29823 Па		dP _{гр} =		-19 Па		dH =		-0.23 м		Лцк = 114.7 м
Гидравлическое сопротивление совместных подающих участков:											5004	
П	А			0.55	15	460	0.004	0.023	1.1	1.4	1	
П	А			0.25	15	460	0.004	0.023	1.1	42341.1	11603	
		RTR-N-П		настройка 1.5			dn 15 мм					
				авторитет 0.38			Kv = 0.048 м ³ /ч					
				Отоп. пр.: CAL SU 500/100			n = 3 эл.		l = 0.24 м		1	
О	А			0.15	15	460	0.004	0.023	1.5	0.4	0	
О	А			0.25	15	460	0.004	0.023	1.5	0.9	1	
Гидравлическое сопротивление совместных обратных участков:											13213	

Стояк		Цирк. кольцо отоп. пр.:								в помещении		122
dP _{цк} =		29803 Па		dP _{гр} =		-39 Па		dH =		-0.23 м		Лцк = 94.2 м
										Недостаток давления в кольце dP _{деф} = 53 Па		
Гидравлическое сопротивление совместных подающих участков:											4408	
П	А			0.55	15	1260	0.012	0.064	5.5	1.4	6	
П	А			0.25	15	1260	0.012	0.064	5.4	6217.5	12826	
		RTR-N-П		настройка 2.5			dn 15 мм					
				авторитет 0.42			Kv = 0.125 м ³ /ч					
				Отоп. пр.: CAL SU 500/100			n = 6 эл.		l = 0.48 м		11	
О	А			0.15	15	1260	0.012	0.063	3.8	0.4	1	
О	А			0.25	15	1260	0.012	0.063	3.8	0.9	3	
Гидравлическое сопротивление совместных обратных участков:											12602	

Стояк		Цирк. кольцо отоп. пр.:								в помещении		139
dP _{цк} =		29801 Па		dP _{гр} =		-41 Па		dH =		-0.23 м		Лцк = 73.2 м
Гидравлическое сопротивление совместных подающих участков:											3620	
П	А			0.55	15	1330	0.013	0.068	7.1	1.4	7	
П	А			0.25	15	1330	0.013	0.068	7.0	6228.9	14359	
		RTR-N-П		настройка 2.5			dn 15 мм					
				авторитет 0.47			Kv = 0.125 м ³ /ч					
				Отоп. пр.: CAL SU 500/100			n = 7 эл.		l = 0.56 м		12	
О	А			0.15	15	1330	0.013	0.067	4.3	0.4	2	
О	А			0.25	15	1330	0.013	0.067	4.3	0.9	3	
Гидравлическое сопротивление совместных обратных участков:											11799	

Стояк		Цирк. кольцо отоп. пр.:								в помещении		137
dP _{цк} =		29792 Па		dP _{гр} =		-50 Па		dH =		-0.23 м		Лцк = 42.7 м
Гидравлическое сопротивление совместных подающих участков:											2006	
П	А			0.55	15	2610	0.025	0.133	34.9	1.4	32	
П	А			0.25	15	2610	0.025	0.133	34.9	1966.3	17519	
		RTR-N-П		настройка 4			dn 15 мм					
				авторитет 0.58			Kv = 0.222 м ³ /ч					
				Отоп. пр.: CAL SU 500/100			n = 12 эл.		l = 0.96 м		47	
О	А			0.15	15	2610	0.025	0.132	35.0	0.4	9	
О	А			0.25	15	2610	0.025	0.132	35.0	0.9	17	

Итоги - Циркуляционные кольца

Тип уча	Тип тру	Номер		L	dn	Q	G	w	R	Dzeta	dP
		Стояк	Участ.	[м]	[мм]	[Вт]	[кг/с]	[м/с]	[Па/м]		[Па]
Гидравлическое сопротивление совместных обратных участков:											10162

Стояк		Цирк. кольцо отоп. пр.:								в помещении		131
dPцк =		29796 Па		dPгр =		-47 Па		dH =		-0.23 м		Lцк = 19.5 м
Гидравлическое сопротивление совместных подающих участков:											1077	
П	А			0.55	15	1510	0.014	0.077	11.8	1.4	11	
П	А			0.25	15	1510	0.014	0.077	11.7	6520.7	19447	
				RTR-N-П		настройка 2.5		dn 15 мм				
						авторитет 0.64		Kv = 0.122 м3/ч				
				Отоп.пр.:		CAL SU 500/100		n = 7 эл.		l = 0.56 м		16
О	А			0.15	15	1510	0.014	0.076	7.6	0.4	2	
О	А			0.25	15	1510	0.014	0.076	7.5	0.9	5	
Гидравлическое сопротивление совместных обратных участков:											9238	

Стояк		Цирк. кольцо отоп. пр.:								в помещении		130
dPцк =		29795 Па		dPгр =		-47 Па		dH =		-0.23 м		Lцк = 116.8 м
Гидравлическое сопротивление совместных подающих участков:											32	
П	А			0.70	25	15383	0.147	0.268	64.2	2.1	119	
П	А			1.01	25	15383	0.147	0.268	64.2	0.3	76	
П	А			2.79	25	14317	0.136	0.250	55.8	0.5	171	
П	А			4.02	25	13197	0.126	0.230	47.6	0.5	204	
П	А			0.85	25	13197	0.126	0.230	47.6	0.0	40	
П	А			2.30	25	13197	0.126	0.230	47.6	0.3	117	
П	А			1.80	25	13197	0.126	0.230	47.6	0.3	94	
П	А			2.30	25	13197	0.126	0.230	47.6	0.3	117	
П	А			0.85	25	13197	0.126	0.230	47.6	0.3	48	
П	А			2.18	25	13197	0.126	0.230	47.6	0.0	104	
П	А			4.49	20	10877	0.104	0.305	114.7	1.0	560	
П	А			3.14	20	10177	0.097	0.285	100.7	0.5	335	
П	А			1.55	20	10177	0.097	0.285	100.7	0.0	156	
П	А			8.25	20	7427	0.071	0.208	54.4	0.5	459	
П	А			8.61	20	7427	0.071	0.208	54.3	0.0	468	
П	А			3.00	20	6317	0.060	0.177	39.7	0.5	126	
П	А			2.86	15	4997	0.048	0.255	122.9	1.0	382	
П	А			3.00	15	3657	0.035	0.186	66.9	0.5	209	
П	А			3.25	15	2137	0.020	0.109	23.8	0.5	80	
П	А			0.55	15	1517	0.014	0.077	10.2	1.4	10	
П	А			0.25	15	1517	0.014	0.077	10.1	3545.4	10529	
				RTR-N-П		настройка 3.5		dn 15 мм				
						авторитет 0.35		Kv = 0.166 м3/ч				
				Отоп.пр.:		CAL SU 500/100		n = 8 эл.		l = 0.64 м		16
О	А			0.15	15	1517	0.014	0.076	6.0	0.4	2	
О	А			0.25	15	1517	0.014	0.076	6.0	0.9	4	
О	А			3.25	15	2137	0.020	0.107	20.5	0.5	69	
О	А			3.00	15	3657	0.035	0.183	67.4	0.5	210	
О	А			3.00	15	4997	0.048	0.251	123.1	1.5	415	
О	А			3.00	20	6317	0.060	0.174	40.0	0.5	127	
О	А			8.61	20	7427	0.071	0.204	54.6	0.0	470	
О	А			8.10	20	7427	0.071	0.204	54.6	0.5	452	
О	А			1.70	20	10177	0.097	0.280	100.5	0.0	171	

Итоги - Циркуляционные кольца

Тип уча	Тип тру	Номер		L	dn	Q	G	w	R	Dzeta	dP
		Стояк	Участ.	[м]	[мм]	[Вт]	[кг/с]	[м/с]	[Па/м]		[Па]
О	А			3.14	20	10177	0.097	0.280	100.5	0.5	334
О	А			4.49	20	10877	0.104	0.300	114.4	1.5	579
О	А			2.18	25	13197	0.126	0.226	47.6	0.0	104
О	А			0.85	25	13197	0.126	0.226	47.6	0.3	48
О	А			2.33	25	13197	0.126	0.226	47.6	0.3	119
О	А			1.80	25	13197	0.126	0.226	47.6	0.3	93
О	А			2.35	25	13197	0.126	0.226	47.6	0.3	119
О	А			0.85	25	13197	0.126	0.226	47.6	0.0	40
О	А			4.02	25	13197	0.126	0.226	47.6	0.5	204
О	А			2.79	25	14317	0.136	0.245	55.7	0.5	170
О	А			1.57	25	15383	0.147	0.263	64.1	0.3	111
О	А			0.95	25	15383	0.147	0.263	64.1	328.9	11471
				MSV-BD		настройка 1.7		dn 25 мм			
								Kv = 1.600 м3/ч			
Гидравлическое сопротивление совместных обратных участков:											32

Стояк		Цирк. кольцо отоп. пр.:				в помещении				150					
dPцк =		29816 Па		dPгр =		-26 Па		dH =		-0.23 м		Лцк =		121.3 м	
Гидравлическое сопротивление совместных подающих участков:											3896				
П	А			2.22	15	620	0.006	0.032	1.5	0.5	4				
П	А			0.55	15	620	0.006	0.031	1.6	0.3	1				
П	А			0.25	15	620	0.006	0.031	1.6	21451.9	10568				
				RTR-N-П		настройка 2		dn 15 мм							
								авторитет 0.35		Kv = 0.067 м3/ч					
				Отоп.пр.: CAL SU 500/100				n = 5 эл.		l = 0.40 м		3			
О	А			0.15	15	620	0.006	0.031	2.3	0.4	1				
О	А			0.25	15	620	0.006	0.031	2.3	0.3	1				
О	А			2.22	15	620	0.006	0.031	2.3	0.5	5				
Гидравлическое сопротивление совместных обратных участков:											15338				

Стояк		Цирк. кольцо отоп. пр.:				в помещении				152					
dPцк =		29797 Па		dPгр =		-46 Па		dH =		-0.23 м		Лцк =		110.3 м	
Гидравлическое сопротивление совместных подающих участков:											3816				
П	А			0.55	15	1520	0.014	0.077	10.7	1.4	10				
П	А			0.25	15	1520	0.014	0.077	10.6	3571.4	10679				
				RTR-N-П		настройка 3.5		dn 15 мм							
								авторитет 0.35		Kv = 0.165 м3/ч					
				Отоп.пр.: CAL SU 500/100				n = 8 эл.		l = 0.64 м		16			
О	А			0.15	15	1520	0.014	0.076	6.3	0.4	2				
О	А			0.25	15	1520	0.014	0.076	6.3	0.9	4				
Гидравлическое сопротивление совместных обратных участков:											15268				

Стояк		Цирк. кольцо отоп. пр.:				в помещении				153					
dPцк =		29797 Па		dPгр =		-45 Па		dH =		-0.23 м		Лцк =		104.3 м	
Гидравлическое сопротивление совместных подающих участков:											3608				
П	А			0.55	15	1340	0.013	0.068	6.7	1.4	7				
П	А			0.25	15	1340	0.013	0.068	6.7	4772.2	11107				
				RTR-N-П		настройка 3		dn 15 мм							
								авторитет 0.37		Kv = 0.143 м3/ч					
				Отоп.пр.: CAL SU 500/100				n = 7 эл.		l = 0.56 м		12			

Итоги - Циркуляционные кольца

Тип уча	Тип тру	Номер		L	dn	Q	G	w	R	Dzeta	dP
		Стояк	Участ.	[м]	[мм]	[Вт]	[кг/с]	[м/с]	[Па/м]		[Па]
О	А			0.15	15	1340	0.013	0.067	4.3	0.4	2
О	А			0.25	15	1340	0.013	0.067	4.3	0.9	3
Гидравлическое сопротивление совместных обратных участков:											15058

Стояк		Цирк. кольцо отоп. пр.:								в помещении		154
dP _{цк} =		29798 Па		dP _{гр} =		-44 Па		dH =		-0.23 м		L _{цк} = 98.5 м
Гидравлическое сопротивление совместных подающих участков:											3225	
П	А			0.55	15	1320	0.013	0.067	6.5	1.4	7	
П	А			0.25	15	1320	0.013	0.067	6.4	5266.0	11906	
				RTR-N-П настройка 3				dn 15 мм				
				авторитет 0.39				Kv = 0.136 м ³ /ч				
				Отоп.пр.: CAL SU 500/100				n = 7 эл.		l = 0.56 м		12
О	А			0.15	15	1320	0.013	0.066	4.1	0.4	2	
О	А			0.25	15	1320	0.013	0.066	4.1	0.9	3	
Гидравлическое сопротивление совместных обратных участков:											14643	

Стояк		Цирк. кольцо отоп. пр.:								в помещении		155
dP _{цк} =		29791 Па		dP _{гр} =		-51 Па		dH =		-0.23 м		L _{цк} = 92.5 м
Гидравлическое сопротивление совместных подающих участков:											3099	
П	А			0.55	15	1110	0.011	0.057	3.3	1.4	4	
П	А			0.25	15	1110	0.011	0.057	3.3	7598.0	12160	
				RTR-N-П настройка 2.5				dn 15 мм				
				авторитет 0.40				Kv = 0.113 м ³ /ч				
				Отоп.пр.: CAL SU 500/100				n = 5 эл.		l = 0.40 м		9
О	А			0.15	15	1110	0.011	0.056	3.1	0.4	1	
О	А			0.25	15	1110	0.011	0.056	3.2	0.9	2	
Гидравлическое сопротивление совместных обратных участков:											14516	

Стояк		Цирк. кольцо отоп. пр.:								в помещении		156
dP _{цк} =		29787 Па		dP _{гр} =		-56 Па		dH =		-0.23 м		L _{цк} = 58.9 м
Гидравлическое сопротивление совместных подающих участков:											2173	
П	А			0.55	15	2750	0.026	0.141	38.5	1.4	35	
П	А			0.25	15	2750	0.026	0.141	38.5	1407.5	13903	
				RTR-N-П настройка 4.5				dn 15 мм				
				авторитет 0.46				Kv = 0.263 м ³ /ч				
				Отоп.пр.: CAL SU 500/100				n = 12 эл.		l = 0.96 м		53
О	А			0.15	15	2750	0.026	0.139	38.7	0.4	10	
О	А			0.25	15	2750	0.026	0.139	38.7	0.9	19	
Гидравлическое сопротивление совместных обратных участков:											13595	

Стояк		Цирк. кольцо отоп. пр.:								в помещении		148
dP _{цк} =		29809 Па		dP _{гр} =		-33 Па		dH =		-0.23 м		L _{цк} = 49.4 м
Гидравлическое сопротивление совместных подающих участков:											1682	
П	А			0.55	15	700	0.007	0.036	1.5	1.4	2	
П	А			0.25	15	700	0.007	0.036	1.6	23516.1	15030	
				RTR-N-П настройка 1.5				dn 15 мм				
				авторитет 0.50				Kv = 0.064 м ³ /ч				
				Отоп.пр.: CAL SU 500/100				n = 4 эл.		l = 0.32 м		3
О	А			0.15	15	700	0.007	0.035	2.1	0.4	1	
О	А			0.25	15	700	0.007	0.035	2.1	0.9	1	

Итоги - Циркуляционные кольца

Тип	Тип	Номер		L	dn	Q	G	w	R	Dzeta	dP
уча	тру	Стояк	Участ.	[м]	[мм]	[Вт]	[кг/с]	[м/с]	[Па/м]		[Па]
Гидравлическое сопротивление совместных обратных участков:											13090

Стояк		Цирк. кольцо отоп. пр.:								в помещении		101
dP _{цк} =		29792 Па		dP _{гр} =		-51 Па		dH =		-0.23 м		L _{цк} = 40.4 м
Гидравлическое сопротивление совместных подающих участков:											1122	
П	А			0.55	15	2320	0.022	0.119	27.8	1.4	25	
П	А			0.25	15	2320	0.022	0.119	27.8	2283.8	16076	
		RTR-N-П		настройка 4				dn 15 мм				
				авторитет 0.53				Kv = 0.206 м ³ /ч				
				Отоп.пр.: CAL SU 500/100				n = 10 эл.		l = 0.80 м		37
О	А			0.15	15	2320	0.022	0.117	28.0	0.4	7	
О	А			0.25	15	2320	0.022	0.117	28.0	0.9	13	
Гидравлическое сопротивление совместных обратных участков:											12511	

Стояк		Цирк. кольцо отоп. пр.:								в помещении		102
dP _{цк} =		29805 Па		dP _{гр} =		-38 Па		dH =		-0.23 м		L _{цк} = 11.7 м
Гидравлическое сопротивление совместных подающих участков:											397	
П	А			0.55	15	1120	0.011	0.057	3.7	1.4	4	
П	А			0.25	15	1120	0.011	0.057	3.6	10742.1	17608	
		RTR-N-П		настройка 2.5				dn 15 мм				
				авторитет 0.58				Kv = 0.095 м ³ /ч				
				Отоп.пр.: CAL SU 500/100				n = 6 эл.		l = 0.48 м		9
О	А			0.15	15	1120	0.011	0.056	3.2	0.4	1	
О	А			0.25	15	1120	0.011	0.056	3.2	0.9	2	
Гидравлическое сопротивление совместных обратных участков:											11783	

Стояк		Цирк. кольцо отоп. пр.:								в помещении		130
dP _{цк} =		29795 Па		dP _{гр} =		-47 Па		dH =		-0.23 м		L _{цк} = 6.1 м
Гидравлическое сопротивление совместных подающих участков:											227	
П	А			0.55	15	1066	0.010	0.055	3.1	1.4	4	
П	А			0.25	15	1066	0.010	0.055	3.0	12074.2	17940	
		RTR-N-П		настройка 2				dn 15 мм				
				авторитет 0.59				Kv = 0.090 м ³ /ч				
				Отоп.пр.: CAL SU 500/100				n = 5 эл.		l = 0.40 м		8
О	А			0.15	15	1066	0.010	0.054	2.9	0.4	1	
О	А			0.25	15	1066	0.010	0.054	2.9	0.9	2	
Гидравлическое сопротивление совместных обратных участков:											11614	

Итоги - Настройки

Тип	Пом.	Символ	Настройки	dn	G	dP
				[мм]	[кг/с]	[Па]
П	147	RTR-N-П	2.5	15	0.010	10010
П	130	RTR-N-П	3.5	15	0.014	10526
П	150	RTR-N-П	2	15	0.006	10567
П	152	RTR-N-П	3.5	15	0.014	10676
П	153	RTR-N-П	3	15	0.013	11104
П	154	RTR-N-П	3	15	0.013	11904
П	155	RTR-N-П	2.5	15	0.011	12159
П	156	RTR-N-П	4.5	15	0.026	13891
П	101	RTR-N-П	4	15	0.022	16067
П	102	RTR-N-П	2.5	15	0.011	17606
П	148	RTR-N-П	1.5	15	0.007	15030
П	130	RTR-N-П	2	15	0.010	17939
П	149	RTR-N-П	3.5	15	0.015	9880
П	131	RTR-N-П	2.5	15	0.014	19443
П	133	RTR-N-П	2.5	15	0.013	19070
П	137	RTR-N-П	4	15	0.025	17508
П	130	RTR-N-П	3	15	0.014	17138
П	138	RTR-N-П	4	15	0.025	15549
П	139	RTR-N-П	2.5	15	0.013	14356
П	122	RTR-N-П	2.5	15	0.012	12824
П	141	RTR-N-П	2	15	0.007	12527
П	143	RTR-N-П	2	15	0.008	12211
П	144	RTR-N-П	2.5	15	0.011	12027
П	146	RTR-N-П	1.5	15	0.004	11602
П	149	RTR-N-П	3.5	15	0.015	9836
О	134	MSV-BD	2.4	25	0.185	8087
О	134	MSV-BD	6.6	50	0.750	482
О	134	MSV-BD	1.7	25	0.147	11343

Материалы - Трубы

dn	N каталожный	L	V	M	Цена	Замечания
[мм]		[м]	[л]	[кг]	[]	
Символ: GO_3262S		Произв-ль:				
Трубы стальные водопроводные обыкновенные, ГОСТ 3262-75, Tmax = 300 град. Pmax = 2,5 МПа						
15		82.5	16	105		
20		118.2	42	196		
25		87.4	50	215		
50		6.2	14	30		
Всего		294.2	121	546		
Всего		294.2	121	546		

Материалы - Отопительные приборы

Символ	n/L	Колич	dn	Под.	V	M	Цена
	[шт./м]	[шт.]	[мм]		[л]	[кг]	[]
Символ: CAL SU 500/100 Произв-ль: FONDITAL							
Отопительный прибор алюминиевый секционный Calidor Super 500/100 (kod: V405034), высота H = 557 мм.							
	3	1	25	GDJ	1	4	
	4	1	25	GDJ	1	6	
	5	4	25	GDJ	6	28	
	6	4	25	GDJ	7	33	
	7	6	25	GDJ	13	58	
	8	3	25	GDJ	7	33	
	9	1	25	GDJ	3	13	
	10	2	25	GDJ	6	28	
	11	1	25	GDJ	3	15	
	12	2	25	GDJ	7	33	
Всего	181	25			54	252	

Материалы - Арматура

dn	N каталожный	Колич	Цена	Замечания
[мм]		[шт.]	[]	
Арматура на трубах символа GO_3262S				
Символ: MSV-BD		Произв-ль: DANFOSS		
Ручной запорный клапан с предварительной настройкой, тип MSV-BD Leno, резьба внутренняя. Снят с производства.				
25	003Z4003	2		
50	003Z4006	1		
Всего		3		
Символ: RTR 7090		Произв-ль: DANFOSS		
Термостатический элемент для регулирующего клапана RTR 7090 Danfoss.				
	013G7090	25		
Всего		25		
Символ: RTR-N-П		Произв-ль: DANFOSS		
Вентиль термостатический прямой с предварительной настройкой, тип RTR-N.				
15	013G7014	25		
Всего		25		
Символ: ВЕНТ-ШАР		Произв-ль:		
Вентиль шаровый (применять только в случае отсутствия оборудования конкретной ф фирмы).				
15		25		
25		2		
50		1		
Всего		28		
Символ: ДУГА90		Произв-ль:		
Дуга 90 град. r/d >= 2.5.				
15		62		
20		8		
25		20		
50		6		
Всего		96		
Символ: СОЕДИН.-У		Произв-ль:		
Соединитель угловой с резьбой, к отопительному прибору.				
15		25		
Всего		25		
Всего		202		

ПРИЛОЖЕНИЕ Е

КВАрк. Калькулятор Воздухораспределителей Арктос. Верси... — □ ×

Круглые диффузоры

ДПУ-М

Типоразмер: 160

Рег. формы струи

0.1 А

0.15 А

0.2 А



[BP на arktoscomfort.ru](http://arktoscomfort.ru)

Выбор варианта расчета

Расчет дальности l для заданной скорости V_x

Расчет скорости приточной струи V_x на заданном расстоянии X от воздухораспределителя

Исходные данные

$L_0 =$ м³/ч

$X =$ м

Журнал

Результат

$\Delta P =$ Па

$V_x =$ м/с

$L_{wA} =$ дБ(А)

Результаты расчета

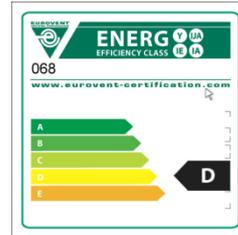
Потери полного давления $P = 23$ Па

Максимальная скорость приточного воздуха на входе в обслуживаемую зону $V_x = 0,3$ м/с

ПРИЛОЖЕНИЕ Ж

Технические данные

Типоразмер	PR 040	Корпус	
Расход приточ. възд.	3300 м ³ /h	Толщина мет. листа	1.0 мм нар. / 0.8 мм вн.
	0.92 м ³ /s	Внутр. лист	Оцинков. сталь
Тип агрегата	Внутрен. установки	Наруж. лист	С эмалевым покрытием
Высота над ур.м.	0 м	Крепеж	Оцинков. сталь
Velocity in air tunnel	1.9 м/с	Изоляция	Минерал. вата (35 кг/м ³) / 50 мм



Energy Efficiency Class : D

Классификация по EN 1886

Прочность корпуса : класс 2A - D1 (PR & TR)

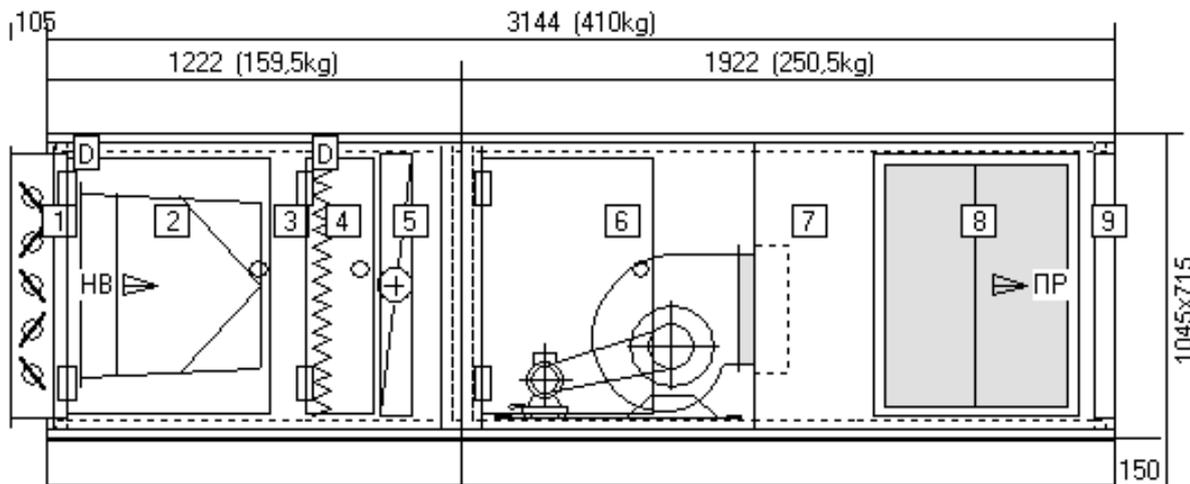
Герметич. Корпуса : класс B/B - L2/L2 (PR & TR)

Утечки на фильтре : класс F9 (PR & TR)

Теплоизоляция : класс T2(PR) / T4(TR)

Тепловые мостики : класс TB2(PR) / TB3(TR)

Сертификат EUROVENT № 04.12.068(PR) / 07.01.337(TR)



Вид сбоку

D = U-обр. манометр (0-500 Па)

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

Торговая цена: 6047 Euro

Транспорт. Секция 1 _____ Длина: 1222 mm Вес: 159.5 kg

(1) Секция смешения

Наружный воздух		Наруж. клапан на полную фронт. панель		Стандарт.	
Мак. расх. возд.	3300	m ³ /h	Падение давления	6	Pa
	0.92	m ³ /s	Крут. момент	3.8	Nm

(2) Фильтр

с Дверца

Характеристики		Производительность			Размер и кол-во	
Тип	Карманный ф.	Расход воздуха	3300	m ³ /h	592 x 592	1
Класс	F5		0.917	m ³ /s		
Площадь поверх.	0.372	m ²	Конеч. давление	200	Pa	
			Расчет. давление	128	Pa	

Аксессуары - 1x U-обр. манометр (0-500 Па)

(3) Пустая секция 100mm

(4) Фильтр

с Дверца

Характеристики		Производительность			Размер и кол-во	
Тип	Синтетич. плоский	Расход воздуха	3300	m ³ /h	592 x 592	1
Класс	G4		0.917	m ³ /s		
Площадь поверх.	0.372	m ²	Конеч. давление	150	Pa	
			Расчет. давление	102	Pa	

Аксессуары - 1x U-обр. манометр (0-500 Па)

(5) Воздуонагреватель

Характеристики		Производительность			Энергоноситель			
Тип	Теплообменник	Расход воздуха	3300	m ³ /h	Тип	Вода		
Материал	Cu/Al		0.917	m ³ /s	Гликоль	0	%	
Фронт. скорость	2.8	m/s	Вход. воздух	-36/90	°C/%r.H.	t вход./выход.	95/75	°C
Площадь поверхн.	0.33	m ²	Выход. воздух	19/1	°C/%r.H.	Расход	2712	l/h
Ряды/ходы	2/7		Кэф. безопасн.	25	%	Скорость	1.7	m/s
Расст. м. ребр.	2.1	mm	Полная произв.	61.3	kW	Потеря напора	28.7	kPa
Соединения	DN25		Падение давл.	42	Pa	Мин. температ.	0	°C

Транспорт. Секция 2 _____ Длина: 1922 mm Вес: 250.5 kg

(6) Приточный вентилятор

с Дверца

Вентилятор		Электродвигатель			Производительность				
Типоразмер	ADH 250 L	Rated Power	1.1	kW	Расход воздуха	3300	m ³ /h		
	Стандарт	Напряжение	230/400V-3ph-50Hz			0.917	m ³ /s		
Лопатки	Загн. вперед	Класс защиты	IP55 Стандарт		Пад. давл. в агр.	307	Pa		
Виброизоляторы	Резиновые	Тепловая защита	PTO		Внешнее давление	110	Pa		
Скорость	1337	об/мин	Rated Speed	1415	об/мин	Динам. давление	47	Pa	
Эффективность	58	%	Rated Current	2.55	A	Общее давление	464	Pa	
Shaft power	0.73	kW	Потреб. мощность	1.18	kW				
			SFP4	1287	W/(m ³ /s)				
Уровень шума	63 Hz	125 Hz	250 Hz	500 Hz	1 kHz	2 kHz	4 kHz	8 kHz	Полн.
Lw воздухов. вверх по п.	81 dB	83 dB	74 dB	72 dB	75 dB	72 dB	69 dB	63 dB	79 dB(A)
Lw воздухов. вниз по п.	79 dB	81 dB	73 dB	72 dB	75 dB	71 dB	69 dB	63 dB	79 dB(A)
Lw корпуса	65 dB	64 dB	49 dB	47 dB	46 dB	46 dB	37 dB	24 dB	53 dB(A)
Lp*	48 dB	47 dB	32 dB	30 dB	29 dB	29 dB	20 dB	7 dB	36 dB(A)
Lw Наружный воздух	79.4 dB	80.1 dB	70.6 dB	69.1 dB	72.1 dB	68.4 dB	64.6 dB	58.1 dB	76 dB(A)
Lw Приточный воздух	73.9 dB	73.9 dB	61.9 dB	54.9 dB	52.9 dB	51.9 dB	51.9 dB	51.9 dB	62 dB(A)

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

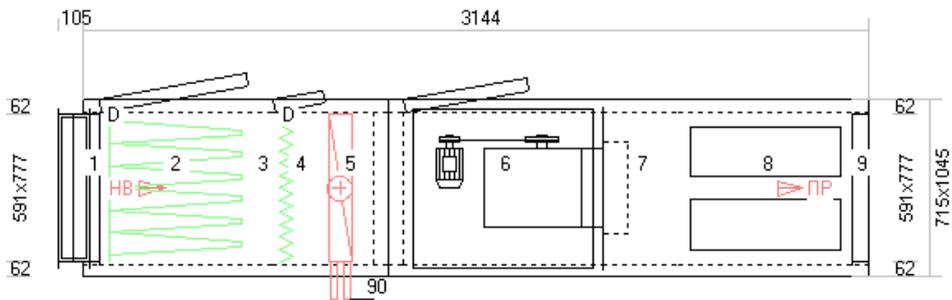
(7) Диффузор 300mm

(8) Шумоглушитель

Ширина разделит.	200	mm	Кол-во разделит.	2	Ск. воздуха	5.5	m/s	
Длина разделит.	600	mm			Потеря давл.	29	Pa	
Уровень шума	63 Hz	125 Hz	250 Hz	500 Hz	1 kHz	2 kHz	4 kHz	8 kHz
Затухание	5	7	11	17	22	19	17	11

(9) Выход воздуха

Приточный воздух	Полное отверстие во фронт. панели						
Мак. расх. возд.	3300	m ³ /h					
	0.92	m ³ /s					



Вид сверху

Wesper[®]

№ предлож.:

Код агрегата:

Заказчик:

Утверждено заказчиком

Дата

Типоразмер

Проект:

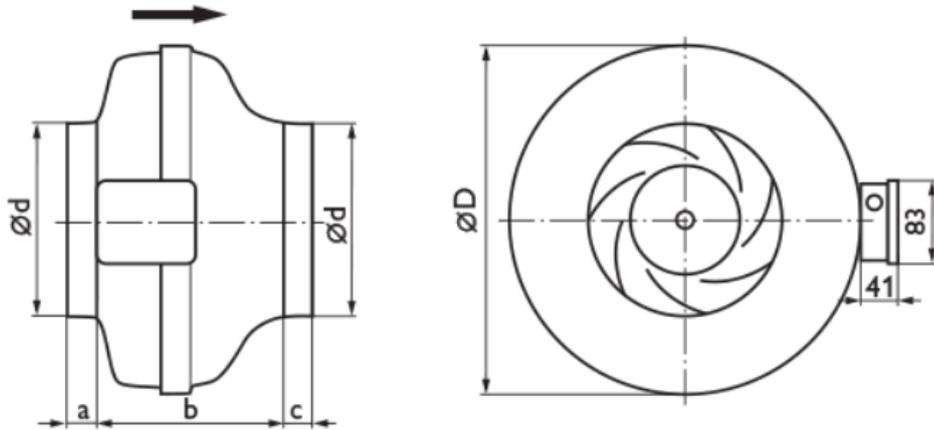
Подпись и печать

26.05.2020

PR 040

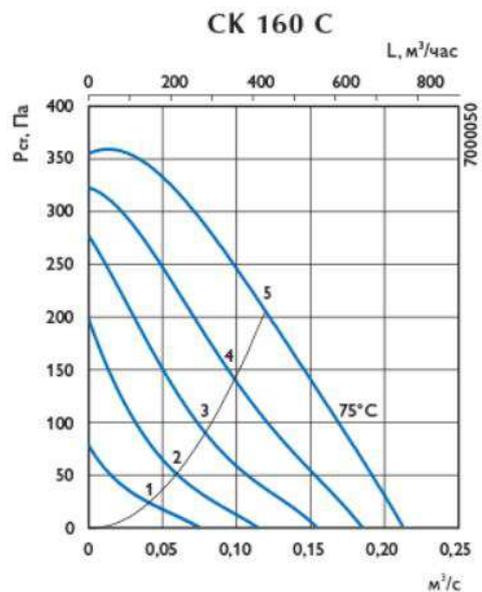
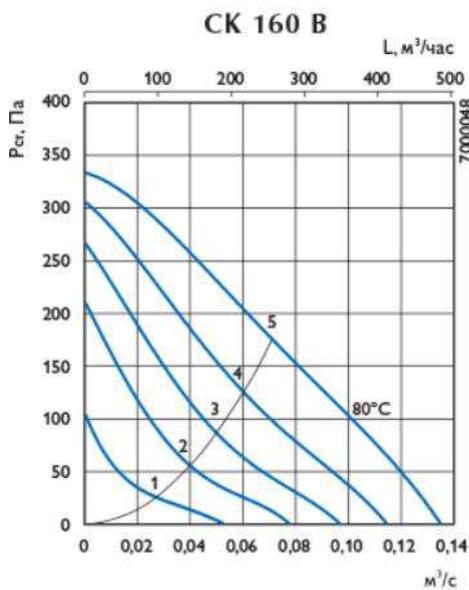
ПРИЛОЖЕНИЕ И

Канальные вентиляторы СК



Технические характеристики

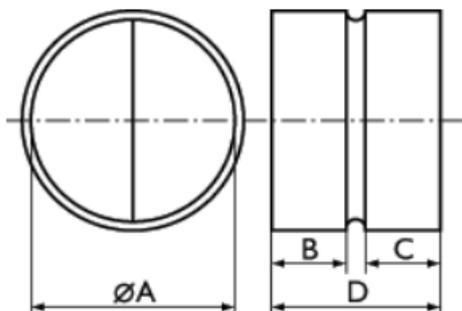
Модель	Напряжение, В/Гц	Ном. мощн., Вт	Ток, А	Частота вращ., об/мин	Макс. t, °С	Размеры, мм					Вес, кг	Схема эл. подкл.
						a	b	c	Ød	ØD		
СК 100 А	230/50	41	0,18	2040	80	26	136	26	99	243	2,6	2
СК 100 С	230/50	59	0,26	2570	80	26	136	26	99	243	2,6	1
СК 125 А	230/50	41	0,18	1960	80	27	134	27	124	243	2,6	2
СК 125 С	230/50	60	0,26	2530	80	27	134	27	124	243	2,6	1
СК 160 В	230/50	60	0,26	2490	80	30	133	32	159	271	2,9	1
СК 160 С	230/50	108	0,47	2560	75	30	164	32	159	345	3,9	1
СК 200 А	230/50	129	0,57	2630	60	33	160	35	199	345	4,2	1
СК 200 В	230/50	145	0,63	2750	60	33	160	35	199	345	4,9	1
СК 250 А	230/50	126	0,56	2650	60	33	160	35	249	345	4,3	1
СК 250 В	230/50	145	0,63	2750	60	33	160	35	249	345	4,9	1
СК 315 В	230/50	190	0,84	2465	50	32	185	40	314	402	5,8	1
СК 315 С	230/50	269	1,18	2550	60	32	185	40	314	402	6,0	1



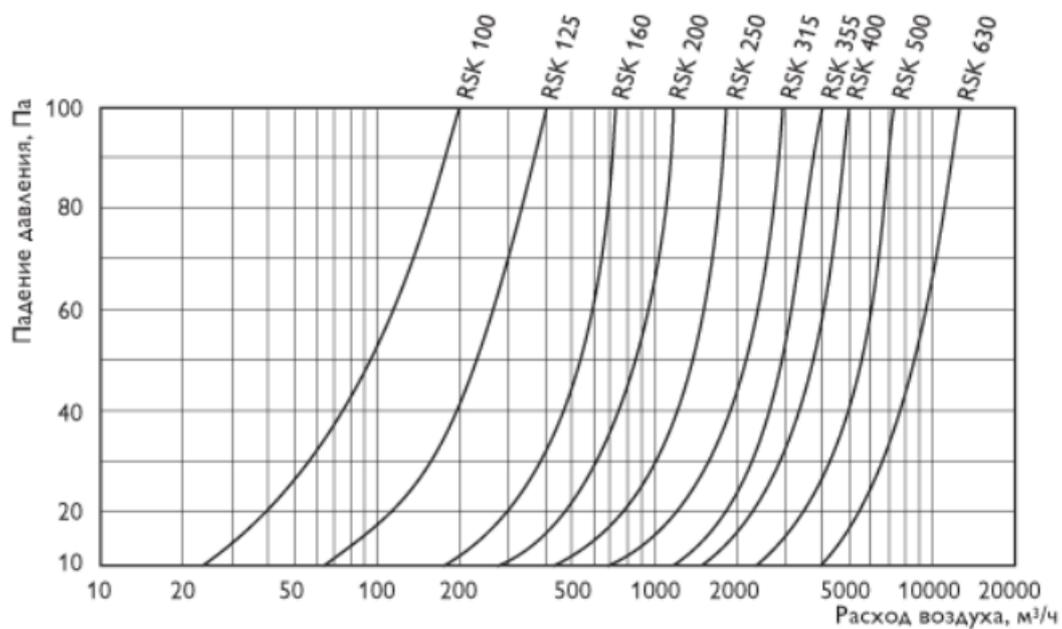
ПРИЛОЖЕНИЕ К

Обратные клапаны RSK

Размеры, мм



Тип клапана	$\varnothing A$	D	B	C
RSK 100	100	90	45	40
RSK 125	125	90	45	40
RSK 160	160	90	45	40
RSK 200	200	90	45	40
RSK 250	250	125	65	60
RSK 315	315	130	65	65
RSK 355	355	140	65	63
RSK 400	400	140	65	63
RSK 500	500	140	65	63
RSK 630	630	140	65	63



ПРИЛОЖЕНИЕ Л

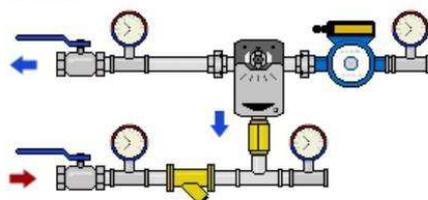


+7 (495) 784-80-47 www.dexmix.ru E-mail: uzel@dexmix.ru

ТЕХНИЧЕСКИЙ ЛИСТ

Смесительный узел DEX-H80-6.3-25Tm4

DEX



<input checked="" type="checkbox"/>	Для водяного калорифера	
<input checked="" type="checkbox"/>	KVS	6.3
<input checked="" type="checkbox"/>	Расход теплоносителя max	4.2 м³/ч
<input checked="" type="checkbox"/>	Присоед. размер	1
<input checked="" type="checkbox"/>	Макс. допустимая темп-ра теплоносителя	130 С°
<input checked="" type="checkbox"/>	Рабочее давление узла	0-10 Бар

Элементы узла

Насос

	Марка:	GHN 25/80-180	1 шт.
	Присоед. размер	G1	
	Питание	220	
	Мощность, Вт	210	
	Тип подсоединения	муфтовый	

Клапан

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

Привод

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

Запорная арматура

	Марка:	ВВ 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:	310P3442	4 шт.
	Тип	Термоманометр	
	Присоед. размер	1/2	
	Макс. рабоч. температура	120	

* - Производитель оставляет за собой право замены комплектующих узлов на аналогичные без предварительно уведомления покупателя.

Характеристики систем

Обозначение системы	Кол. систем	Наименование обслуживаемого помещения	Вентилятор						Воздуонагреватель						Фильтр			Примечание						
			Тип (наименование)	Исполнение по взрывозащите	L, м ³ /ч	P, Па	n, мин ⁻¹	Электродвигатель			Тип (наименование)	Кол.	T-ра нагрева, С		Расход теплоты, кВт	P, Па			Тип (наименование)	Кол.	P (чистого), Па	Фильтр		
								Тип (наименование)	N, кВт	n, мин ⁻¹			От	До		По воздуху	По воде					Тип (наименование)	Кол.	P (чистого), Па
П1	1	Помещения здания АБК	ADH 250 L		3300	464	1337		1,1	1415	Теплообменник	1	-24	13	50,7	42	28700	Синт. плоск G4	1	102	Карманный F5	1	128	
B1	1	Помещения 52,53,54,55,56	Ostberg	СК160С	363	72	2560		0,108	2560														
B2	1	Помещения 12,14,15,19,26,29	Ostberg	СК315С	1024	80	2550		0,269	2550														
B3	1	Помещения 3,4,7	Ostberg	СК100С	132	30	2570		0,059	2570														
B4	1	Помещения 32,51,57,58	Ostberg	СК160С	286	56	2560		0,108	2560														
B5	1	Помещение 37	Ostberg	СК200В	437	46	2750		0,145	2750														
B6	1	Помещения 22,38,39,40	Ostberg	СК125С	201	69	2530		0,060	2530														
B7	1	Помещения 41	Ostberg	СК125С	200	31	2530		0,060	2530														
B8	1	Помещения 42,43,44,45,46	Ostberg	СК200В	456	71	2750		0,145	2750														
B9	1	Помещения 49,50	Ostberg	СК125С	222	42	2530		0,060	2530														
BE1	1	Помещение 35			16																			
BE2	1	Помещение 36			42																			
BE3	1	Помещение 2			30																			

Ведомость рабочих чертежей основного комплекта

Лист	Наименование	Примечание
1	Общие данные	
2	План на отм. 0.000. Система отопления и теплоснабжения	
3	План на отм. 0.000. Вентиляция	
4	Система отопления. Узлы 1,2,3	
5	Системы П1, В1, В2	
6	Системы В3, В4, В5, В6, В7, В8, В9, ВЕ1, ВЕ2, ВЕ3	

Общие указания

Бакалаврская работа разработана на основании задания на проектирование, архитектурно-строительных и технологических чертежей и в соответствии с действующими правилами:

- СП 60.13330.2016 "Отопление, вентиляция и кондиционирование воздуха".
- СП 44.13330.2011 "Административные и бытовые здания".
- СП 73.13330.2012 "Внутренние санитарно-технические системы".
- СП 50.13330.2012 "Тепловая защита зданий".
- Расчетные параметры наружного воздуха приняты согласно СП 131.13330.2018 "Строительная климатология" и составляют:
 - температура воздуха в холодный период года: -36°C
 - температура воздуха в теплый период года: +23°C
 - средняя температура отопительного периода: -6,9°C
 - продолжительность отопительного периода: 233 дня.

Расчетная температура внутреннего воздуха в помещениях представлена в расчетно-пояснительной записке.

Источник теплоснабжения – котельная.

Теплоноситель вода с параметрами 130/70°C.

Схема подключения в сети – независимая.

Отопление

Для поддержания требуемых параметров внутреннего воздуха в помещениях здания АБК, в холодный период года принята двухтрубная система отопления с горизонтальной разводкой трубопроводов. В качестве нагревателей приняты радиаторы, укомплектованные терморегулирующими клапанами RTR-N-П с термостатическим элементом RTR7090. Ввод теплоносителя осуществляется в осях 1-2/А-Б.

Температурные характеристики теплоносителя 95/70°C.

Температура для теплоснабжения калорифера приточной системы вентиляции принята 95/70°C.

Вентиляция

Вентиляция помещений АБК запроектирована приточная-вытяжная общеобменная с механическими побуждениями. Воздухообмены помещений определены по кратностям, согласно СП 44.13330.2011 "Административные и бытовые здания". В санузлах, а также душевых и комнатах хранения реактивов организованы независимые вытяжные системы с механическими и естественными побуждениями. Забор воздуха системами П1 осуществляется удаленно от вытяжных систем вентиляции.

Все приточные и вытяжные системы вентиляции оснащены и укомплектованы щитами автоматического управления. Все вытяжные системы оснащены регуляторами скорости вентилятора.

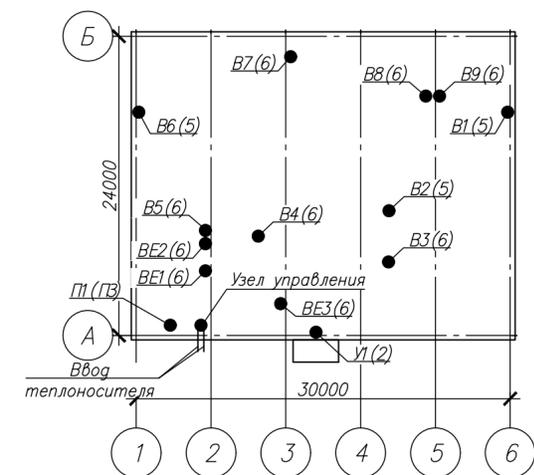
Для предотвращения врывания холодных воздушных масс в холодный период года, над входной дверью установлена воздушная завеса, работающая от электричества.

Системы вентиляции после монтажа отрегулировать на заданные параметры.

Основные показатели систем ОВ

Наименование помещения	Объем, м ³	Периоды года при t _н , °C	Расходы теплоты, Вт				Расход холода, Вт	Установленная мощность электродвигателей, кВт
			на отопление	на вентиляцию	на горячее водоснабжение	общий		
Здание АБК		Холодный	34800	50700		85500		
		-36°C						

План схема 1:400

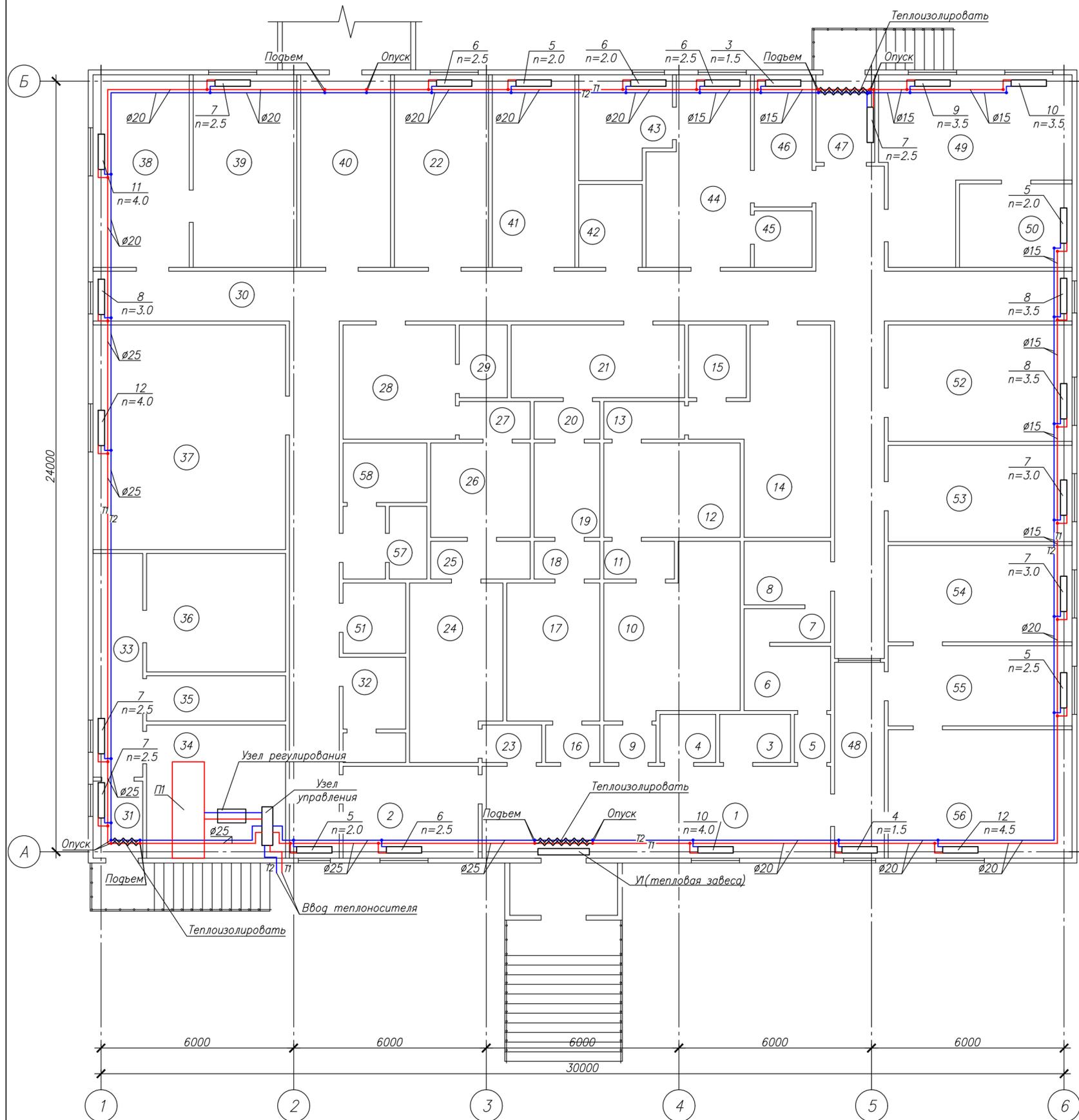


Ведомость ссылочных и прилагаемых документов

Обозначение	Наименование	Примечание
	<u>Ссылочные документы</u>	
Autodesk	Программа для разработки рабочих чертежей	
Arktos	Программа для подбора ВР Arktos CF	
Danfoss	Каталоги оборудования трубопроводов	
Wesper	Программа подбора приточной установки WinClim II	
Dexmix	Программа подбора обвязки калорифера	
	<u>Прилагаемые документы</u>	
Приложение 1	Пояснительная записка	

БР – 08.03.01.05 – 2020 ОВ					
ФГАУ ВО Сибирский Федеральный Университет Инженерно-строительный институт					
Изм.	Кол.уч.	Лист	№ док.	Подпись	Дата
Разраб.		Христоненко			
Проверил		Оленев			
Н.контр.		Оленев			
Зав.кафед.		Матюшенко			
Отопление и вентиляция АБК ЗАО "Искра"			Студия	Лист	Листов
			БР	1	6
Общие данные			ИСЗиС		

План на отм. 0.000



Примечания:

1. n – положение настройки клапана

ЭКСПЛИКАЦИЯ ПОМЕЩЕНИЙ (начало)

Номер помещения	Наименование	Площадь, м ²
ПЛАН НА ОТМ. 0.000		

101	Вестибюль	31,06
102	Шлюз для обработки поступающих материалов	12,04
103	Сан.узел	3,32
104	Помещение уборочного инвентаря	2,61
105	Тамбур	1,70
106	Гардеробная мужская для уличной и домашней одежды	5,40
107	Душевая	2,84
108	Гардеробная мужская для специальной и рабочей одежды	5,35
109	Тамбур	1,91
110	Гардеробная женская для уличной и домашней одежды	19,92
111	Преддушевая	2,60
112	Душевая	12,50
113	Преддушевая	2,95
114	Гардероб для специальной одежды	19,44
115	Помещение для сушки одежды и обуви	4,09
116	Тамбур	1,98
117	Гардеробная женская для уличной и домашней одежды	12,47
118	Преддушевая	2,42
119	Душевая	6,03
120	Преддушевая	2,40
121	Гардеробная женская для специальной и рабочей одежды	12,26
122	Кабинет медицинской помощи	17,58
123	Тамбур	2,18
124	Гардеробная мужская для уличной и домашней одежды	15,27
125	Преддушевая	3,66
126	Душевая	9,11
127	Преддушевая	2,59
128	Гардеробная для специальной и рабочей одежды	12,46
129	Помещений для сушки одежды и обуви	3,41
130	Коридор «чистой» зоны	96,21
131	Тамбур	3,72
132	Сан.узел мужской	6,16
133	Коридор	10,80
134	Техническое помещение	17,97
135	Электрощитовая	6,11
136	Техническое помещение	15,98

ЭКСПЛИКАЦИЯ ПОМЕЩЕНИЙ (окончание)

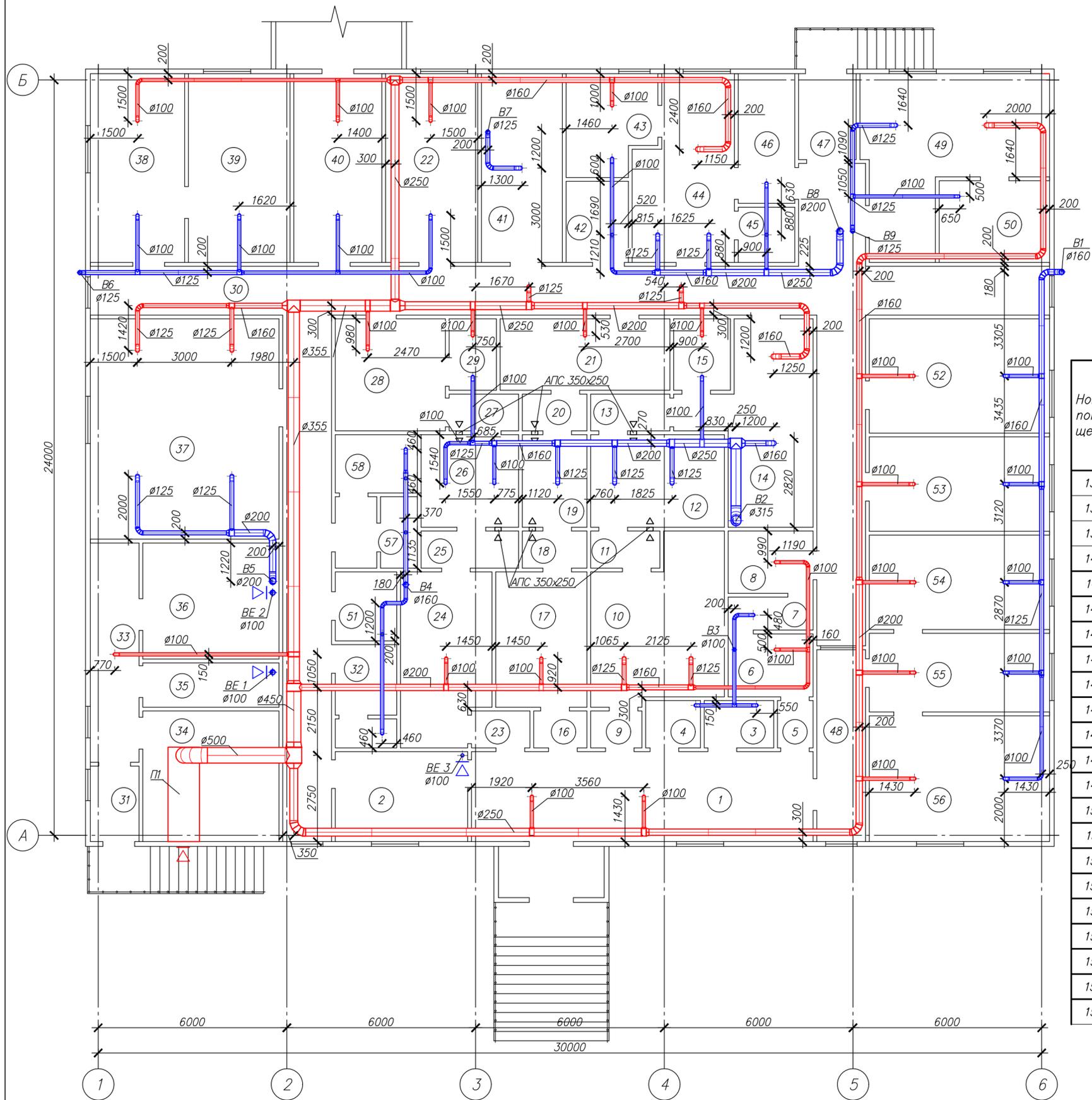
Номер помещения	Наименование	Площадь, м ²
137	Комната приема пищи	42,00
138	Кабинет ветеринарного врача	18,00
139	Ветеринарная аптека	19,38
140	Помещение для мытья рабочей и специальной одежды и обуви	16,80
141	Кладовая дез. средств	15,42
142	Кладовая чистой одежды	5,11
143	Помещение для починки, подгонки, глажки рабочей и специальной одежды	8,68
144	Постирочная	17,24
145	Помещение для дезинфекции	3,17
146	Помещение для приемки и разбора грязной одежды	7,42
147	Тамбур	5,00
148	Коридор «грязной» зоны	9,46
149	Ремонтная мастерская	25,33
150	Инструментальная	9,13
151	Кладовая уборочного инвентаря	4,27
152	Кабинет специалистов	20,80
153	Кабинет инженера КиПА	17,19
154	Кабинет главного инженера	17,19
155	Приемная	14,33
156	Кабинет заведующего	22,92
157	Комната личной гигиены	2,66
158	Сан.узел женский	7,93

БР – 08.03.01.05 – 2020 ОВ

ФГАУ ВО Сибирский Федеральный Университет
Инженерно-строительный институт

Изм.	Кол.уч.	Лист	№ док.	Подпись	Дата	Стадия	Лист	Листов	
Разраб.		Христенко				Отопление и вентиляция АБК ЗАО "Искра"	БР	2	6
Проверил		Оленев							
И контр.		Оленев				План на отм. 0.000. Система отопления и теплоснабжения. Экспликация помещений.	ИСЗиС		
Зав. кафедр.		Матюшенко							

План на отм. 0.000



ЭКСПЛИКАЦИЯ ПОМЕЩЕНИЙ (начало)

Номер помещения	Наименование	Площадь, м ²
ПЛАН НА ОТМ. 0.000		
101	Вестибюль	31,06
102	Шлюз для обработки поступающих материалов	12,04
103	Сан.узел	3,32
104	Помещение уборочного инвентаря	2,61
105	Тамбур	1,70
106	Гардеробная мужская для уличной и домашней одежды	5,40
107	Душевая	2,84
108	Гардеробная мужская для специальной и рабочей одежды	5,35
109	Тамбур	1,91
110	Гардеробная женская для уличной и домашней одежды	19,92
111	Преддушевая	2,60
112	Душевая	12,50
113	Преддушевая	2,95
114	Гардероб для специальной одежды	19,44

ЭКСПЛИКАЦИЯ ПОМЕЩЕНИЙ (окончание)

Номер помещения	Наименование	Площадь, м ²
115	Помещение для сушки одежды и обуви	4,09
116	Тамбур	1,98
117	Гардеробная женская для уличной и домашней одежды	12,47
118	Преддушевая	2,42
119	Душевая	6,03
120	Преддушевая	2,40
121	Гардеробная женская для специальной и рабочей одежды	12,26
122	Кабинет медицинской помощи	17,58
123	Тамбур	2,18
124	Гардеробная мужская для уличной и домашней одежды	15,27
125	Преддушевая	3,66
126	Душевая	9,11
127	Преддушевая	2,59
128	Гардеробная для специальной и рабочей одежды	12,46
129	Помещений для сушки одежды и обуви	3,41
130	Коридор «чистой» зоны	96,21
131	Тамбур	3,72
132	Сан.узел мужской	6,16
133	Коридор	10,80
134	Техническое помещение	17,97
135	Электрощитовая	6,11
136	Техническое помещение	15,98
137	Комната приема пищи	42,00
138	Кабинет ветеринарного врача	18,00
139	Ветеринарная аптека	19,38
140	Помещение для мытья рабочей и специальной одежды и обуви	16,80
141	Кладовая дез.средств	15,42
142	Кладовая чистой одежды	5,11
143	Помещение для починки, подгонки, глажки рабочей и специальной одежды	8,68
144	Постирочная	17,24
145	Помещение для дезинфекции	3,17
146	Помещение для приемки и разбора грязной одежды	7,42
147	Тамбур	5,00
148	Коридор «грязной зоны»	9,46
149	Ремонтная мастерская	25,33
150	Инструментальная	9,13
151	Кладовая уборочного инвентаря	4,27
152	Кабинет специалистов	20,80
153	Кабинет инженера КИПА	17,19
154	Кабинет главного инженера	17,19
155	Приемная	14,33
156	Кабинет заведующего	22,92
157	Комната личной гигиены	2,66
158	Сан.узел женский	7,93

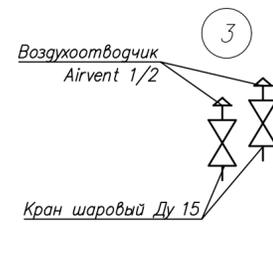
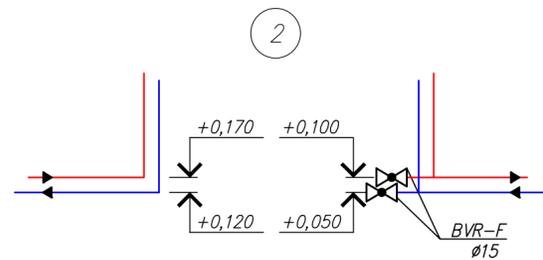
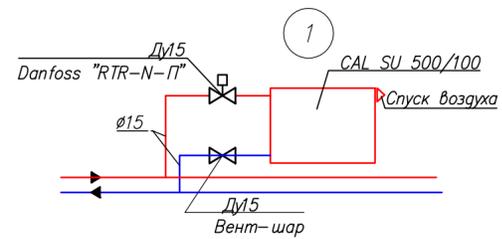
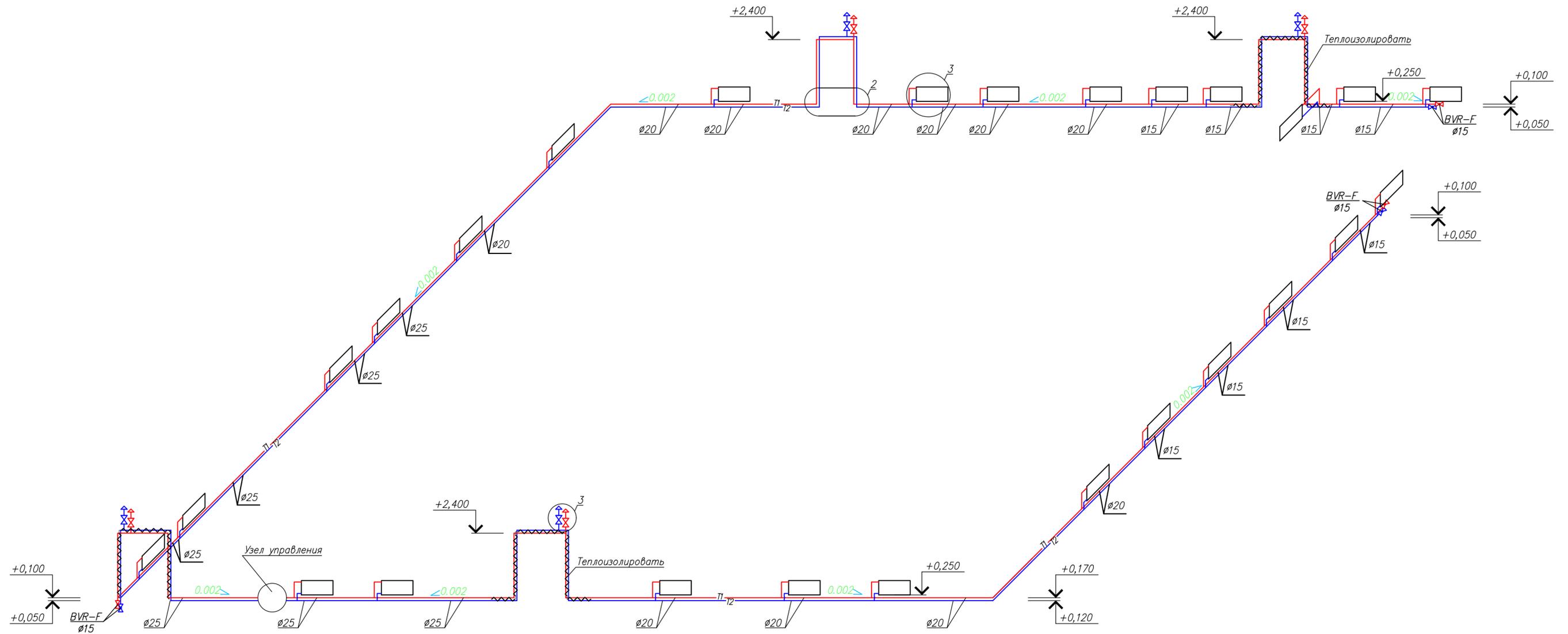
БР - 08.03.01.05 - 2020 ОВ

ФГАУ ВО Сибирский Федеральный Университет
Инженерно-строительный институт

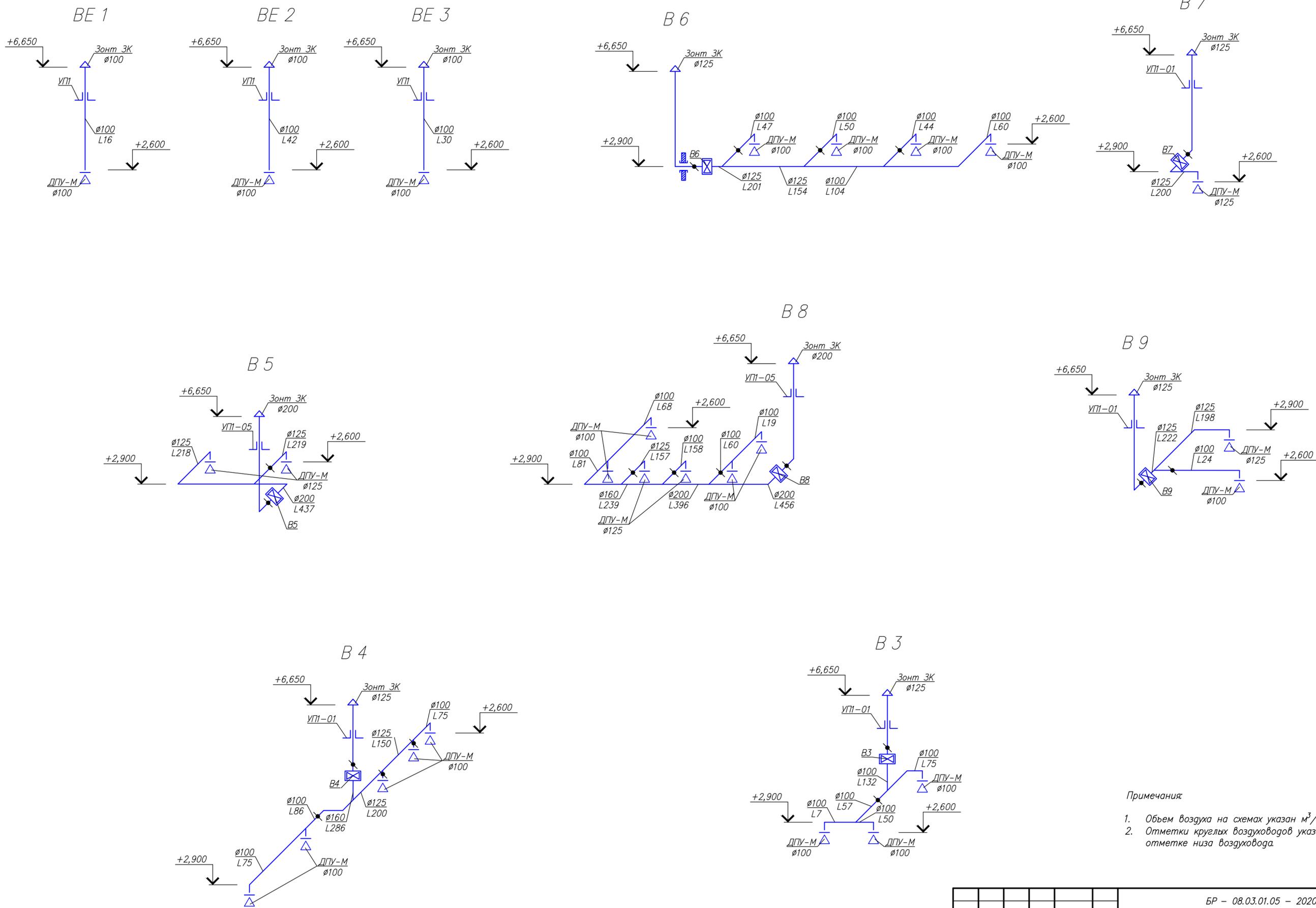
Изм.	Кол.уч.	Лист	№ док.	Подпись	Дата
Разраб.		Христоненко			
Проверил		Оленев			
И.контр.		Оленев			
Зав.кафед.		Матюшенко			

Отопление и вентиляция АБК ЗАО "Искра"		Стадия	Лист	Листов
		БР	3	6
План на отм. 0.000. Вентиляция. Экспликация помещений.		ИСЗиС		

Система отопления



БР - 08.03.01.05 - 2020 ОВ					
ФГАУ ВО Сибирский Федеральный Университет Инженерно-строительный институт					
Изм.	Кол.уч.	Лист	№ док.	Подпись	Дата
Разраб.	Христоненко				
Проверил	Оленев				
Н.контр.	Оленев				
Зав.кафед.	Матюшенко				
Отопление и вентиляция АБК ЗАО "Искра"				Стадия	Лист
Система отопления. Узлы 1,2,3.				БР	4
				Листов	6
				ИСЗиС	



- Примечания:
1. Объем воздуха на схемах указан м³/ч.
 2. Отметки круглых воздухоходов указаны по отметке низа воздуховода.

БР - 08.03.01.05 - 2020 ОВ					
ФГАУ ВО Сибирский Федеральный Университет Инженерно-строительный институт					
Изм.	Кол.уч.	Лист	№ док.	Подпись	Дата
Разраб.		Христоненко			
Проверил		Оленев			
И контр.		Оленев			
Зав. кафедр.		Матюшенко			
Отопление и вентиляция АБК ЗАО "Искра"				Стадия	Лист
				БР	6
Системы B3, B4, B5, B6, B7, B8, B9, BE1, BE2, BE3.				Листов	
				6	
				ИСЗиС	

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
« 30 » 08 2020 г.

БАКАЛАВРСКАЯ РАБОТА

08.03.01 – «Строительство»
код – наименование направления

«Отопление и вентиляция АБК ЗАО “Искра”»
тема

Руководитель	 подпись, дата	<u>доцент, к.т.н</u> должность, ученая степень	<u>И.Б. Оленев</u> инициалы, фамилия
Выпускник	 подпись, дата		<u>А.Е. Хритonenко</u> инициалы, фамилия
Нормоконтролер		 подпись, дата	<u>И.Б. Оленев</u> инициалы, фамилия

Красноярск 2020