

Общество с Ограниченной Ответственностью «ВМП Проект»

Свидетельство № 2910.01-2016-7806182060-П-192 от 12.02.2016 г.

Заказчик: ООО «Арсенал Групп»

Многоэтажный жилой дом со встроеннопристроенными помещениями и встроеннопристроенным подземным паркингом, объекты инженерного обеспечения. Корпуса 17,18,19,20,21.

по адресу: Ленинградская область, Всеволожского муниципального района, «Бугровское сельское поселение», кадастровый номер земельного участка № 47:07:0713003:1181.

1, 2, 3,4 этап строительства

ПРОЕКТНАЯ ДОКУМЕНТАЦИЯ

Подра Раздел 5. Сведения об инженерном оборудовании, о сетях инженерно-технического обеспечения, перечень инженерно-технических мероприятий, содержание технологических решений. Подраздел 4. Отопление, вентиляция и кондиционирование воздуха, тепловые сети.

Часть 1.5. Отопление. Вентиляция. Корпус 20 со встроенными помещениями 4 этап строительства

171206-П -ИОС4.1.5

Том 5.4.1.5



Общество с Ограниченной Ответственностью «ВМП Проект»

Свидетельство № 2910.01-2016-7806182060-П-192 от 12.02.2016 г.

Заказчик: ООО «Арсенал Групп»

Многоэтажный жилой дом со встроеннопристроенными помещениями и встроеннопристроенным подземным паркингом, объекты инженерного обеспечения. Корпуса 17,18,19,20,21.

по адресу: Ленинградская область, Всеволожского муниципального района, «Бугровское сельское поселение», кадастровый номер земельного участка № 47:07:0713003:1181.

1, 2, 3,4 этап строительства

ПРОЕКТНАЯ ДОКУМЕНТАЦИЯ

Раздел 5. Сведения об инженерном оборудовании, о сетях инженерно-технического обеспечения, перечень инженерно-технических мероприятий, содержание технологических решений. Подраздел 4. Отопление, вентиляция и кондиционирование воздуха, тепловые сети.

Часть 1.5. Отопление. Вентиляция. Корпус 20 со встроенными помещениями 4 этап строительства

171206-П -ИОС4.1.5

Том 5.4.1.5

Генеральный директор

А.С. Ремнев

Главный инженер проекта

С. А. Волков

Санкт-Петербург 2017 г.

Содержание тома 5.4.1.5

Обозначение			Кол-во листов	Приме- чание			
171206-П -ИОС4.1.5-С	Co	держа	ние тома		2		
171206-П -ИОС4.1.5	Зан	верени	ие проектной организации		1		
171206-П -ИОС4.1.5-П			ельная записка		12		
	a). усл пар б).	Свед овиях аметр Све	ения о климатических и метеорологич с района строительства, расчо рах наружного воздуха дения об источниках теплоснабж	етных сения,			
	параметрах теплоносителей систем отопления и вентиляции в). Описание и обоснование способов прокладки и конструктивных решений, включая решения в отношении диаметров и теплоизоляции труб теплотрассы от точки присоединения к сетям общего пользования до объекта капитального строительства г). Перечень мер по защите трубопроводов от агрессивного воздействия грунтов и грунтовых вод д). Обоснование принятых систем и принципиальных						
	кон д_1 кон исп кон сет е).). Об иструк пользу идицию ях	онированию воздуха помещений боснование энергетической эффектив стивных и инженерно-технических рештемых в системах отопления, вентиля онирования воздуха помещений, тепления о тепловых нагрузках на отопления о	ности пений, ции и повых			
	е_1 исп пер	производственные и другие нужды е_1). Описание мест расположения приборов учета используемой тепловой энергии и устройств сбора и передачи данных от таких приборов ж). Сведения о потребности в паре з). Обоснование оптимальности размещения отопительного оборудования, характеристик материалов для изготовления воздуховодов и). Обоснование рациональности трассировки воздуховодов вентиляционных систем - для объектов производственного назначения					
	ото мат и). воз						
			171206-П -ИОС4 Многоэтажный жилой дом со встроенно-пристроенными пом	ещениями и в			
Изм. Кол. Лист №	Подп.		подземным паркингом, объекты инженерного обеспечения. К Ленинградская область, Всеволожского муниципального рай- кадастровый номер земельного участка № 47:07:0713003:1181	она, «Бугровс	кое сельское п	оселение»,	
ГИП Волков			Корпус 20 со встроенными помещениями	Стадия	Лист	Листов	
Разработал Куликов Проверил Яковлев			4 этап строительства	П	1	2	
Н.контроль Щербонос			Содержание тома 5.4.1.5	000) «ВМП	Проект>	

			>		0		
				еспечі	Описание технических решений, ивающих надежность работы систем в альных условиях		
			л). дис отс	Спетче	Описание систем автоматизации и еризации процесса регулирования ия, вентиляции и кондиционирования		
			м). вы, про	Хара деляю оизво,	ктеристика технологического оборудования, ощего вредные вещества - для объектов дственного назначения		
			газ		снование выбранной системы очистки от пыли - для объектов производственного ния		
			эфо ава	фекти рийн	речень мероприятий по обеспечению в вности работы систем вентиляции в ой ситуации (при необходимости)		
			соб эне тех сис кон сет рас	блюде ергети кнолог стемах ндици сях, г	Перечень мероприятий по обеспечению вния установленных требований ической эффективности к устройствам, гиям и материалам, используемым в к отопления, вентиляции и понирования воздуха помещений, тепловых позволяющих исключить нерациональный тепловой энергии, если такие требования отрены в задании на проектирование		
			Кр	оаткоє	е описание схемы работы ИТП		
1712	06-П -І	1OC4.1.3	Гр	афич	еская часть	3	
ЛИС	T 1		Пр	инциі	пиальная схема отопления	1	
ЛИС	CT 2		Пр	инциі	пиальная схема вентиляции	1	
ЛИС	CT 3		Пл	ан тег	пловой сети	1	
			Пр	жопи	сения		
ПРИ	ЛОЖ	ЕНИЕ 1	Tei	плоте	хнический расчёт	7	
ПРИ	ЛОЖ	ЕНИЕ 2	Ta	блица	воздухообменов	2	
\bot		ЕНИЕ 3	Ха _І (об	рактер	ристика отопительно-вентиляционных систем менная вентиляция)	1	
ПРИ	ЖОП	ЕНИЕ 4	Ха _ј вен	рактер Ітиляц	истика вентиляционных систем (противодымная ия)	1	
<u> </u>							
регл эксп	ельног гамент глуата	го участка, гами, в то ции здани	заданием ом число й, строен	м на пј е уст ний, с	разработана в соответствии с Градострои роектирование, градостроительным регламент анавливающими требованиями по обеспечегооружений и безопасного использования принеских условий.	ом, техниче ению безог	ескими пасной
	Γ	лавный ин:	женер пр	оекта	С.А.Волков		
							Лист
Иот	Лист	Мономур	Поде	Дата	171206-П -ИОС4.1.5-С		
изм.	JIHCI	№докум.	Подп.	дата			

Взам. инв. №

Подп. и дата

Инв. № подл.

Пояснительная записка (текстовая часть)

Ввеление

Исходные данные и условия для подготовки проектной документации на объект капитального строительства.

Проектная документация раздела «Система отопления и вентиляции. Корпус 20 со встроенными помещениями. 4 этап строительства» объекта: «Многоэтажный жилой дом со встроенно-пристроенными помещениями и встроенно-пристроенным подземным паркингом, объекты инженерного обеспечения, по адресу: Ленинградская область, Всеволожского муниципального района, «Бугровское сельское поселение», кадастровый номер земельного **участка № 47:07:0713003:1181»** разработана на основании:

- задания на проектирование объекта, утверждённого заказчиком (см. том 1);
- условий подключения № 10-УП/04/16-1 к системе теплоснабжения ООО «ТК «Мурино» (приложение №2.3 к договору о подключении №10-ПТ/04.16 от 22.04.2016 г.);
- специальные технические условия на проектирование и строительство, в части обеспечения пожарной безопасности Объекта: «Многоэтажный жилой дом со встроеннопристроенными помещениями и встроенно-пристроенным подземным паркингом, объекты инженерно-технического обеспечения», расположенного по адресу: Ленинградская область, Всеволожский муниципальный район, Бугровское сельское поселение, пос. Бугры, адастровый номер участка 47:07:0713003:1181 разработанные OOO «БОР01»;
 - архитектурно-планировочных и смежных разделов проекта.
- Проектная документация на «Линейный объект в составе: уличная дорожная сеть, внутриквартальные сети водоснабжения, водоотведения (хозяйственно-бытовая канализация и ливневая канализация), тепловая сеть, кабельная сеть для Жилого комплекса, расположенного по адресу: Ленинградская область, Всеволожский район, пос. Бугры, кадастровые номера земельных участков: 47:07:0713003:973 (975, 1168, 1169, 1170, 1171, 1172, 1173, 1174, 1175, 1176, 1177, 1178, 1179, 1180, 1181, 1182, 1183, 1184, 1185, 1186, 1187, 1188, 1189, 1190, 1191, 453)» выполненный ООО "Специальная Инжинирия" по шифру АГ-05/2017-ПР-ППО1-15.

Проектная организация ООО «ВМП Проект»» имеет свидетельство о допуске к определённым видам работ в области подготовки проектной документации, которые оказывают влияние на безопасность объектов капитального строительства № 2910.01-2016-7806182060-П-192 от 12.02.2016 г. (см. том 1).

а) Сведения о климатических и метеорологических условиях района строительства, расчетных параметрах наружного воздуха

Климатические данные: для г. Санкт-Петербурга согл. табл. 1 СП 131.13330.2012

ам. инв.

- Средняя температура наиболее холодной пятидневки с обеспеченностью 0.92 th, 5 = -24 °C;
- Продолжительность отопительного периода для периода со средней суточной температурой воздуха не более 8 °C zor, 8 = 213 сут;

B35			-		-	атура на С tот, 8 =		ого воздуха для периода со средней СС:	суточно	й темпе	ратурой				
_			J			, , ,	,-	- 7							
дата								171206-П-ИОС 4.	171206-П-ИОС 4.1.5-ПЗ						
ИД															
Ë								(ногоэтажный жилой дом со встроенно-пристроенными помещениями и встроенно-пристроенным п мным паркингом, объекты инженерного обеспечения. Корпуса 17,18,19,20,21.							
Подп								по адресу: Ленинградская область, Всеволожского муниципал	адская область, Всеволожского муниципального района, «Бугровское сельское посе-						
\Box		Изм.	Кол.	Лист	$N_{\underline{0}}$	Подп.	Дата	ление», кадастровый номер земельного участка № 47:07:0713(003:1181.						
								Корпус 20 со встроенными помеще-	Стадия	Лист	Листов				
Ţ.		ГАП		Бубен	цова			ниями	П	1	12				
подл.	Разработал Ткачева			ва			4 этап строительства	11	1	12					
욋		Прове	рил	Яковл	ев						Ī				
Инв.								Пояснительная записка	000	«ВМП І	Іроект»				
Π_1		Н.кон	гроль	Щерб	онос				•						

- Максимальная из средних скоростей ветра по румбам за январь $n=3,3\,$ м/с;- Средняя скорость ветра за отопительный период $n=2,5\,$ м/с;

Влажность наружного воздуха:

Взам. инв.№

- Среднегодовая упругость водяного пара наружного воздуха $e_{ext} = 780 \, \Pi a$;
- Средн. упругость водяного пара наружн. воздуха периода с отрицательными среднемесячными температурами $e_{ext0} = 402 \; \Pi a$;

Расчетные параметры наружного воздуха приняты: для отопления и вентиляции (по параметрам Б):

температура холодного периода
 продолжительность отопительного периода
 средняя температура отопительного периода
 минус 24 °C;
 213 суток;
 минус 1,3 °C.

Расчетные параметры воздуха внутри помещений в холодный период приняты в соответствии с СанПиН 2.1.2.2645-10 (Приложение 2), СанПиН 2.2.4.548-96 и ГОСТ 30494-96.

Жилые комнаты	+20°C
Жилые комнаты угловые	+22°C
Санузлы в квартирах	+18°C
Жилые комнаты угловые	+22°C
Лестнично-лифтовой узел, меж квартирный коридор	+16°C
Технические помещения	+16°C
Встроенные помещения	+20°C
Подвал	+2°C

Требуемое сопротивление теплопередаче ограждающих конструкций представлено в табл.1

Таблица 1

		Приведенное сопротивление теплопередаче ограждающих конструкций Rтp, м2oC/Bт						
Здания и по- мещения	Градусо-сутки отопительного периода, °C/сут	стен	покрытий и перекрытий над проез- дами	перекрытий чердачных, над холод- ными под- польями и подвалами	окон и балконных дверей	Входных дверей 1-го этажа		
Жилые	4537	2,99	4,47	3,94	0,49	0,76		
Общественные	4537	2,56	3,41	2,89	0,42	0,76		

По итогам теплотехнического расчета значения сопротивления теплопередаче и коэффициентов теплопередачи наружных ограждающих конструкций составили:

Таблица 2

Наименование ограждения	Сопротивление теплопередаче, м ² .°С/Вт	Коэффициент теплопере- дачи, Вт/(м².°С)
Стена жилой части	3,31	0,302
Перекрытие над подвалом	2,403	0,416
Покрытие	4,95	0,202
Остекление	0,51	1,96
Дверь наружная	0,81	1,235

					171206-П-ИОС 4.1.5-ПЗ	Лист
Из	м. Лис	г № докум.	Подп.	Дата		2

б) Сведения об источниках теплоснабжения, параметрах теплоносителей систем отопления и вентиляции.

Источником теплоснабжения в соответствии с УП является – вновь построенная котельная ООО «ТК «Мурино», расположенная по адресу: Ленинградская область, Всеволожский муниципальный район, Бугровское сельское поселение, п. Бугры, кадастровый номер земельного участка: 47:07:0713003:978.

Ориентировочные параметры в точке подключения:

система теплоснабжения -закрытая двухтрубная; схема присоединения потребителей -независимая;

температурный график:

- в отопительный период T1 = 130°C; T2 = 70°C;
- в межотопительный период T1 = 85°C; T2 = 60°C.;
- теплоноситель -перегретая вода;
- перепад давления в точке подключения не менее 15,0 м.в.ст.

Температурный график для внутренних систем теплопотребления:

- для радиаторного отопления $T_1 = 80$ °C; $T_2 = 60$ °C.
- для вентиляции $T_1 = 90$ °C; $T_2 = 65$ °C.

в) Описание и обоснование способов прокладки и конструктивных решений, включая решения в отношении диаметров и теплоизоляции труб теплотрассы от точки присоединения к сетям общего пользования до объекта капитального строительства.

В проекте приняты трубы стальные электросварные по ГОСТ 10704-91 и стальные бесшовные по ГОСТ 8732-78. Марка стали В20.

Трубопроводы теплосети прокладываются подземно и по техническому этажу дома. При подземной прокладке трубы прокладываются канально - в изоляции из пенополиуретана (ППУ-345) в гидроизоляционной полиэтиленовой оболочке с двумя сигнальными кабелями системы оперативного дистанционного контроля влажности изоляции (ОДК). Система ОДК - типа "Нордик". Контроль состояния изоляции трубопроводов проводится периодически переносным детектором. Раздел «Защита от коррозии» выполняется отдельным проектом. Диаметры трубопроводов определены гидравлическим расчетом

Точки подключения.

Точки подключения внутриплощадочной тепловой сети расположены на границе участка. Внеплощадочные инженерные сети (теплоснабжение, водоснабжение, водоотведение (хозяйственно-бытового и ливневого стока), кабельная сеть наружные сети освещения и сети связи, а также улично-дорожная сеть предусмотрены по проекту, выполненному ООО "Специальная Инжинирия" по шифру АГ-05/2017-ПР-ППО1-15.

г) Перечень мер по защите трубопроводов от агрессивного воздействия грунтов и грунтовых вод.

Под проезжей частью дорог трубопроводы прокладываются в футлярах. При в футлярах приняты трубы в пенополиуретановой изоляции с усиленной полиэтиленовой оболочкой. При прокладке по техническим этажам жилых домов трубопроводы изолируются минераловатными изделиями, кашированными алюминиевой фольгой. Компенсация температурных удлинений трубопроводов предусматривается за счет естественной компенсации углов поворота трассы и установки сильфонных компенсаторов. В верхних точках тепловых сетей устанавливаются воздушники, в низших точках — спускники. Подземная прокладка тепловых сетей в каналах предусмотрена с попутным дренажом из перфорированных хризотилцементных труб Ø150 мм.

д) Обоснование принятых систем и принципиальных решений по отоплению,

171206-П-ИОС 4.1.5-ПЗ

вентиляции и кондиционированию воздуха помещений.

Отопление

Жилая часть

Система отопления жилой части здания вертикальная, двухтрубная однозонная, с разводкой главными стояками, в поэтажных коридорах. Для каждой секции предусмотрена отдельная система отопления.

Проектом предусматривается устройство поквартирных систем отопления от распределительных коллекторов, расположенных в поэтажных коридорах.

Схема поквартирных разводок: горизонтальная двухтрубная, лучевая, а в 2-х-3-х комнатных квартирах - с попутным движением теплоносителя по периметру помещений в подготовке пола толшиной 75мм.

От этажного распределительного коллектора в каждую квартиру ведет отдельное ответвление, из пластиковых труб поперечно-сшитого полиэтилена PEX-а evon 10бар фирмы «Sanline» с латунными фитингами, в пластмассовой гофрированной трубе, или в теплоизоляционной оболочке.

Магистральные трубопроводы и стояки из стальных водогазопроводных труб согласно ГОСТ 3262-91, ГОСТ 10704-91, ГОСТ-8732-91*.

Приборы системы отопления:

- для жилых помещений радиаторы стальные панельные компактные, вентильные, с донным подключением, производства «PURMO»
- для отопления лестнично лифтового холла и технических помещений радиаторы стальные с боковым подключением.
- для тех. помещений подвала и электрощитовых влагозащищённые электроконвекторы.

Подсоединение приборов отопления, с донным подключением, к трубопроводам поквартирной разводки производится с помощью T и Γ – образных трубок для подключения радиаторов. Для возможности демонтажа прибора без отключения системы отопления на приборы с донным подключением устанавливаются H-образные отключающие клапаны.

На терморегулирующие клапаны устанавливаются термостатические головки, , за исключением радиаторов на лестничных клетках и в лифтовых холлах.

На обратной подводке к приборам с боковым подключением, устанавливаются шаровые краны для отключения радиаторов.

Система поквартирного отопления подключается к главным стоякам, через коллекторные узлы типа TDU-3 производства «Данфосс».

Состав этажных распределительных коллекторов:

- 2 коллектора со штуцерами по количеству подключаемых квартир
- балансировочная пара APT + CDT
- автоматические воздуховыпускные устройства.
- регуляторы расхода и краны шаровые, устанавливаемые на трубопроводах подключения квартирной разводки.
- компактные ультразвуковые теплосчётчики на каждую квартиру с возможностью передачи данных по внутренней сети на диспетчерский пункт.
 - спускная арматура краны шаровые.

На ответвлениях от магистральных трубопроводов к главным стоякам устанавливаются запорные шаровые краны.

Для компенсации теплового расширения стальных труб на стояках установлены сильфонные компенсаторы с многослойным сильфоном, Компенсация температурных удлинений магистральных трубопроводов предусматривается за счёт поворотов и установкой сильфонных компенсаторов на прямых протяжённых участках.

Прокладка системы отопления.

Изм	. Лист	№ докум.	Подп.	Дата

Инв. №

Прокладка главных стояков – по этажным коридорам в теплоизоляции, в нишах и в обстройках с дверцами.

Системы отопления лифтового холла и технических помещений выполнены самостоятельными ветками и стояками.

Стояки выполняются из стальных водогазопроводных труб.

Прокладка магистральных трубопроводов под потолком подвала.

Слив воды из стояков: в дренажный трубопровод, из магистралей: в помещении ИТП.

Выпуск воздуха производится из верхних точек системы, из коллекторов и радиаторов.

В качестве теплоизоляции трубопроводов применяются минераловатные цилиндры кэшированные алюминиевой фольгой марки Rockwool.

Заделку зазоров и отверстий в местах прокладки трубопроводов следует предусматривать негорючими материалами, обеспечивая нормируемый предел огнестойкости ограждений.

Встроенные помещения

Система отопления двухтрубная, горизонтальная, периметральная с попутным движением теплоносителя.

На каждый блок встроенных помещений свой узел ввода и учёта. Узлы ввода оборудованы запорной и балансировочной арматурой, воздухоотводчиками и теплосчётчиками. От узлов ввода и учёта разводка сетей отопления принята трубами из сшитого полиэтилена Pex-Avon, с антидиффузионным слоем, прокладываемыми в составе пола в гофрошланге.

Магистральные трубопроводы и стояки из стальных водогазопроводных труб согласно ГОСТ 3262-91, ГОСТ 10704-91, ГОСТ-8732-91*.

Приборы системы отопления: радиаторы стальные панельные компактные, вентильные, с донным подключением, производства «PURMO»

На терморегулирующие клапаны устанавливаются термостатические головки

Магистральные трубопроводы прокладываются под потолком подвала. На ответвлениях устанавливается запорная арматура. Слив воды из магистралей в ИТП. Трубопроводы прокладываются с минимальным уклоном i=0,002 в сторону ИТП.

В качестве теплоизоляции магистральных трубопроводов применяются минераловатные цилиндры, кэшированные алюминиевой фольгой.

Трубопроводы систем отопления выполняются из стальных труб диаметром от 15 до 50мм/условный проход/ по ГОСТам 3262-75* и 10704-91/ при диаметре свыше 50мм/.

Компенсация температурных удлинений магистральных трубопроводов предусматривается за счёт углов поворота и установкой П-образных компенсаторов на прямых участках.

Вентиляция:

Жилая часть здания.

Вентиляция жилых квартир — приточно-вытяжная с естественным побуждением. Приток — неорганизованный через приточные клапаны в конструкциях окон, а также через открываемые створки окон, оборудованные фиксаторами для микропроветривания. Вытяжная вентиляция предусматривается в объеме 60 м^3 /ч из кухни, 25 м^3 /ч из с/узлов и ванных комнат.

Удаление воздуха из помещений квартир осуществляется через кухни, туалеты и ванные комнаты через вытяжные, регулируемые решётки. Вытяжные устройства присоединяются к вертикальному сборному каналу через воздушный затвор «спутник».

Система вентиляции собирается из вентиляционных блоков по схеме с общим вертикальным сборным каналом и поэтажными ответвлениями (спутниками). Спутники проходят вертикально, параллельно сборному каналу и присоединяются к нему через этаж на 200 мм ниже отверстия для вытяжного устройства, через диффузор.

В проекте устанавливаются вент блоки заводского изготовления с наружными размерами:

- с двух сторонним подключением 930 х 500 мм.
- с одно сторонним подключением 800х400 мм.

Для 10 этажа (последнего жилого), вытяжка осуществляется индивидуальными бытовыми вентиляторами, имеющими обратные клапаны для исключения опрокидывания тяги.

Изм.	Лист	№ докум.	Подп.	Дата

Вытяжные каналы с индивидуальными вентиляторами не имеют выхода в сборные каналы вент блоков и, тем самым, не нарушают работу естественной вентиляции нижерасположенных квартир.

Выброс воздуха осуществляется через кровлю здания поднятием утеплённых вент блоков на 1.5м выше уровня кровли.

Вентиляция тех. помещений подвала: водомерного узла и хоз-питьевой насосной - естественная, через объем подвала. Вентиляция э/щитовой производится через решётку в наружной стене. Вентиляция ИТП в подвале— механическая с установкой канального вытяжного вентилятора и выбросом воздуха на улицу с 3-х кратным воздухообменом. Приток неорганизованный, через решётку на фасаде. Вентиляция кладовых в подвале и колясочных на 1этаже — механическая с установкой канального вытяжного вентилятора и выбросом воздуха.

Встроенные помещения

Отдельные системы приточно-вытяжной вентиляции с механическим побуждением воздуха предусматриваются для каждого блока арендных помещений.

Воздухообмены в административных помещениях офисного назначения, определены из расчета подачи наружного приточного воздуха $40 \text{ m}^3/\text{час}$ на одного человека. Вытяжная вентиляция из санузлов в объеме $50 \text{ m}^3/\text{ч}$ на унитаз.

Для встроенных помещений предусматриваются приточно-вытяжные установки в канальном исполнении. Подогрев приточного воздуха осуществляется:

- водяными нагревателями с расходом свыше 1000м3/час.
- -электронагревателями с расходом до 1000м3/час до расчетной температуры. (+20°C)

Установки располагаются в верхней зоне помещений входных тамбуров. Воздухозабор осуществляется с фасадов здания на высоте более 2 м от уровня земли с очисткой приточного воздуха фильтрами.

Вытяжные транзитные воздуховоды встроенных помещений прокладываются в строительных шахтах, расположенных в лестнично-лифтовых узлах, вне зоны жилых квартир. Выброс вытяжного воздуха выше кровли здания. На воздуховодах при пересечении преград с нормируемым пределом огнестойкости и при входе в шахты, устанавливаются противопожарные клапаны. Транзитные воздуховоды прокладываются с нормируемым пределом огнестойкости.

Вентиляционные установки укомплектованы шумоглушителями.

Противодымная вентиляция.

С целью обеспечения эвакуации людей в начальной стадии пожара проектом предусматриваются следующие мероприятия по противодымной защите:

- удаление дыма из поэтажных коридоров жилой части, принудительной вытяжкой;
- подача наружного воздуха в верхнюю часть лифтовых шахт жилой части здания;
- подача наружного воздуха в тамбур шлюзы перед лифтовыми холлами подвального этажа:
- подача наружного воздуха в шахты лифтов с режимом «перевозка пожарных подразделений» самостоятельными вент системами;
- подача наружного воздуха в нижнюю зону коридоров жилой части дома для возмещения объёма удаляемых продуктов горения принудительной системой вентиляции;

Дымоудаление в жилой части здания осуществляется через клапаны этажные типа КЛАП-Д(С) стеновые с электроприводами Belimo с термоизоляцией, устанавливаемые в проём шахты под потолком на высоте не менее 2,2 м от пола в межквартирных коридорах каждого этажа.

На кровле для шахт предусматривается установка радиальных вентиляторов, монтируемых на фундаментах. Перед вентиляторами устанавливаются обратные клапаны.

Выброс газовоздушной смеси осуществляется вертикально вверх на высоте не менее 2 м от кровли.

Изм.	Лист	№ докум.	Подп.	Дата

Подача наружного воздуха в верхнюю часть лифтовых шахт (2 лифта) осуществляется осевыми вентиляторами, размещаемыми открыто на кровле. Для лифтов с режимом перевозки пожарных подразделений устанавливаются самостоятельные вент. системы.

Воздухозаборные решётки для наружного воздуха располагаются на расстоянии не менее 5м от выбросов продуктов горения системы вытяжной противодымной вентиляции.

У приточных вентиляторов предусматривается установка обратных воздушных клапанов.

Подача наружного воздуха системами механической вентиляции в нижнюю часть коридоров жилых этажей для компенсации дымоудаления осуществляется через клапаны, устанавливаемые на высоте 200 мм от пола.

Забор воздуха осуществляется с кровли крышным вентилятором, установленным на монтажном стакане в комплекте с обратным клапаном.

Воздуховоды дымозащиты из стали толщиной не менее 0,9 мм, плотности класса «В», прокладываются в отдельных шахтах из строительных конструкций с нормируемым пределом огнестойкости EI150.

На воздуховодах системы дымоудаления устанавливаются компенсаторы линейного расширения.

Включение вентиляторов дымозащиты предусматривается автоматически от извещателей пожарной сигнализации, устанавливаемых в прихожих квартир, а также дистанционно от кнопок, устанавливаемых на каждом этаже в жилой части, в шкафах пожарных кранов.

Контроль за работой систем противодымной вентиляции осуществляется из помещения диспетчеризации инженерного оборудования.

Всё вентиляционное оборудование для пртивопожарной защиты производства «Петровенткомплект».

д_1) Обоснование энергетической эффективности конструктивных и инженернотехнических решений, используемых в системах отопления, вентиляции и кондиционирования воздуха помещений, тепловых сетях

Для снижения потерь тепла и повышения энергоэффективности в системах отопления и вентиляции применяются следующие мероприятия:

- ограждающие конструкции выбраны со значением сопротивления теплопередачи превышающим нормативное значения по ГСОП;
 - у отопительных приборов установлены радиаторные терморегуляторы;
- магистральные трубопроводы и воздухозаборные участки воздуховодов теплоизолируются минераловатными изделиями.
- в индивидуальных тепловых пунктах производится регулирование температуры теплоносителя в зависимости от температуры наружного воздуха;
 - использование оборудования с максимально-возможным КПД;

Проектом предусмотрена установка счетчиков тепла на коллекторных узлах в соответствии с требованиями ст.13 Федерального закона от 23.11.2009г. №261-Ф3 " Об энергосбережении о повышении энергетической эффективности".

е) Сведения о тепловых нагрузках на отопление, вентиляцию, горячее водоснабжение на производственные и другие нужды

Наименование	Отопление	Вентиляция	ГВС	Всего по по- требителям	
	Гкал/час	Гкал/час	Гкал/час	Гкал/час	
Жилая часть корп. 20	0,677	-	см.ВК	0,677	
Встроенные помещения обслуживания	0,055	-	см.ВК	0,055	
Итого по системам	0,732	-	см.ВК	0,732	

Изм.	Лист	№ докум.	Подп.	Дата

171206-П-ИОС 4.1.5-ПЗ

е_1) Описание мест расположения приборов учета используемой тепловой энергии и устройств сбора и передачи данных от таких приборов

В жилой части в качестве приборов учёта используются ультразвуковые теплосчётчики типа SonoSafe 10, устанавливаемые на коллекторных узлах, для каждой квартиры.

Во встроенных помещениях ультразвуковые счётчики тепла типа «SonoSafe 10» устанавливаются на узлах ввода, для каждой отдельно арендуемой группы помещений.

На вводе в ИТП предусмотрена установка коммерческого узла учета тепловой энергии и теплоносителя на базе теплосчетчика ЛОГИКА8943 в составе: тепловычислителя СПТ943.1, магнитно-индукционных расходомеров РМ-5-Т-И, устанавливаемых на подающем, обратном трубопроводах теплового ввода, трубопроводе подпитки.

Квартирные теплосчётчики комплектуются модулем передачи данных M-bus по проводной, либо радио связи для передачи данных. Сбор и передача данных от приборов учёта производится удалённо, через сети связи на диспетчерский пункт.

Сеть учёта тепла формируется установкой системы индивидуального учета энергоресурсов с дистанционным беспроводным считыванием показаний приборов учета основанной на стандарте M-bus EN 1434-3 производства ООО «Данфосс» или аналог.

ж) Сведения о потребности в паре

Потребность в паре отсутствует.

з) Обоснование оптимальности размещения отопительного оборудования, характеристик материалов для изготовления воздуховодов

В жилой части здания и встроенных помещениях 1-го этажа отопительные приборы устанавливаются под оконными проёмами и в холлах лифтовых узлов вне зоны эвакуации людей.

Система вентиляции спроектирована с соблюдением норм СП 7.13130.2013.

Транзитные воздуховоды систем вытяжной общеобменной вентиляции за пределами обслуживаемого этажа выполняются с пределом огнестойкости EI30.

Воздуховоды с нормируемой степенью огнестойкости, выполняются класса B из оцинкованной стали толщиной не менее $0.8\,\mathrm{mm}$.

Воздуховоды систем дымозащиты выполняются:

- для систем вентиляции дымоудаления воздуховоды из чёрной, малоуглеродистой, холоднокатаной рулонной стали по Γ OCT19904-90 с термостойким грунтовым покрытием Γ Ф-021 герметичности класса "В" на фланцевом соединении толщиной 1 мм.
- для систем вентиляции подпора и компенсации-воздуховоды из оцинкованной стали по ГОСТ 14918-80 толщиной не менее 0,8 мм

и) Обоснование рациональности трассировки воздуховодов вентиляционных систем - для объектов производственного назначения

Объект не производственного назначения.

Обоснование трассировки воздуховодов отсутствует.

к) Описание технических решений, обеспечивающих надежность работы систем в экстремальных условиях

Для системы отопления предусматривается резервный теплообменник на 100% нагрузки. Для защиты системы отопления от повышения давления в следствии теплового расширения теплоносителя, на обратном трубопроводе системы отопления установлены мембранные расширительные баки Reflex G, на подающем трубопроводе установлен предохранительный клапан.

ı	Изм.	Лист	№ докум.	Подп.	Дата
l					

171206-П-ИОС 4.1.5-ПЗ

г. и дата Взам. инв.№

Подп. и дата

$m H_{HB}$. $m M_{ m 2}$

л) Описание систем автоматизации и диспетчеризации процесса регулирования отопления, вентиляции и кондиционирования воздуха

Отопление.

Регулирование системы отопления производится автоматически:

- по гидравлическим параметрам: установкой в распределительных шкафах балансировочного клапана АРТ.
- по температуре воздуха в квартирах; установкой термостатических клапанов RA-N с автоматическими термостатами RA-2000.

Диспетчеризации процесса регулирования не требуется.

Регулирование параметров теплоносителя производится в помещениях ИТП.

Вентиляция.

Автоматизация процесса регулирования приточных и вытяжных систем вентиляции производится комплектом оборудования этих систем.

м) Характеристика технологического оборудования, выделяющего вредные вещества - для объектов производственного назначения

Объект непроизводственного назначения. Характеристика технологического оборудования, выделяющего вредные вещества отсутствует.

н) Обоснование выбранной системы очистки от газов и пыли - для объектов производственного назначения

Объект непроизводственного назначения. Обоснование отсутствует

о) Перечень мероприятий по обеспечению эффективности работы систем вентиляции в аварийной ситуации (при необходимости)

В связи с тем, что здание является не производственным, без выделения вредных выбросов, мероприятия по обеспечению эффективности работы систем вентиляции в аварийной ситуации не предусматриваются.

о_1) Перечень мероприятий по обеспечению соблюдения установленных требований энергетической эффективности к устройствам, технологиям и материалам, используемым в системах отопления, вентиляции и кондиционирования воздуха помещений, тепловых сетях, позволяющих исключить нерациональный расход тепловой энергии, если такие требования предусмотрены в задании на проектирование

Принятые проектом решения обеспечивают энергосбережение в процессе эксплуатации здания.

Проектом предусматриваются следующие энергосберегающие технические решения, опирающиеся на современную отопительно-вентиляционную технологию:

- приведенное сопротивление теплопередаче и воздухопроницаемость ограждающих конструкций принято выше требуемых по СНиП 23-02:
 - автоматическое регулирование систем отопления и вентиляции
 - применение термостатических клапанов:
 - устройство коммерческого и поквартирного учета тепла:
 - применение поквартирных систем отопления:
 - инженерные системы здания оснащены приборами учета тепловой энергии:

	Изм.	Лист	№ докум.	Подп.	Дата
I					
ı					

171206-П-ИОС 4.1.5-ПЗ

- применение эффективного инженерного оборудования, соответствующего номенклатурного

ряда с повышенным КПД:

- эффективная тепловая изоляция трубопроводов отопления, теплоснабжения:
- оборудование ИТП средствами контроля, учета и регулирующими приборами:
- установка на поэтажных ответвлениях запорно-балансировочных регулирующих вентилей:
 - применение современных средств автоматизации инженерных систем здания:
 - применение организованной приточно-вытяжной вентиляции
- все вентиляторы имеют частотное регулирование и снабжены устройствами для плавной регулировки расхода воздуха, что ведет к существенному снижению потребляемой мощности.

Краткое описание схемы работы ИТП

ИТП жилой части

ИТП запроектировано в комплекте с приборами и устройствами контроля, автоматического регулирования и управления. Проектными решениями предусматривается погодозависимое регулирование параметров теплоносителя во вторичном (после теплообменников) контуре.

Узел ввода. На подающем (T1) и обратном (T2) трубопроводах узла ввода установлены магнитные фильтры IS16FM.

На вводе в ИТП предусмотрен коммерческий узел учета тепловой энергии (далее КУУТЭ) на базе теплосчетчика 8941 фирмы «Логика». В состав теплосчетчика входит:

- тепловычислитель СПТ 941.20 фирмы «Логика»;
- три расходомера Питерфлоу-РС фирмы «Термотроник»; предел погрешности измерения $\pm 2.0\%$:
- комплект термопреобразователей сопротивления мод. КТПТР-05 диапазон измерения температуры 0÷200°С; диапазон измеряемых разностей температур 0÷180°С;
- два преобразователя давления СДВ-И верхний предел измерения давления 1,6 МПа; класс точности 0.5.

Система отопления выполнена в однозонном исполнении. Системы отопления присоединяются к тепловой сети каждая по независимой схеме через два пластинчатых теплообменника (50% тепловой мощности каждый). Для каждой зоны выполнен самостоятельный узел регулирования.

Температурный график системы отопления - 80°С/60°С.

В качестве циркуляционного насоса в системе отопления используется сдвоенный фундаментный насос фирмы «Lowara» с внешним частотным регулятором.

Регулирование температуры теплоносителя системы отопления происходит посредством 2-х ходового регулирующего клапана VFM2 с электроприводом AMV23 установленного на обратном трубопроводе 1-го (сетевого) контура теплообменников. Регулирование температуры осуществляется посредством контроллера ECL Comfort, температурных датчиков ESMU на подающем трубопроводе системы отопления и обратном трубопроводе тепловой сети, а также датчика температуры наружного воздуха ESMT.

Подпитка системы отопления осуществляется из обратного трубопровода тепловой сети с установкой регулятора давления «после себя».

Компенсация теплового расширения воды в контуре отопления производится посредством отвода воды из обратного трубопровода контура отопления в расширительный бак.

На подающем трубопроводе системы отопления устанавливается предохранительный клапан.

ИТП встроенной части

ИТП запроектировано в комплекте с приборами и устройствами контроля, автоматического регулирования и управления. Проектными решениями предусматривается погодозависимое регулирование параметров теплоносителя во вторичном (после теплообменников) контуре.

Изм.

Инв. №

Узел ввода. На подающем (T1) и обратном (T2) трубопроводах узла ввода установлены магнитные фильтры IS16FM.

На вводе в ИТП предусмотрен коммерческий узел учета тепловой энергии (далее КУУТЭ) на базе теплосчетчика 8941 фирмы «Логика». В состав теплосчетчика входит:

- тепловычислитель СПТ 941.20 фирмы «Логика»;
- три расходомера Питерфлоу-РС фирмы «Термотроник»; предел погрешности измерения $\pm 2.0\%$:
- комплект термопреобразователей сопротивления мод. КТПТР-05 фирмы «Термико»; диапазон измерения температуры $0\div200^{\circ}$ С; диапазон измеряемых разностей температур $0\div180^{\circ}$ С:
- два преобразователя давления СДВ-И фирмы «верхний предел измерения давления 1,6 МПа; класс точности 0,5.

Система отопления присоединяется к тепловой сети по независимой схеме через пластинчатый теплообменник (100% тепловой мощности).

Температурный график системы отопления - 80°C/60°C.

Циркуляция воды в контуре отопления поддерживается одиночным бесфундаментным насосом фирмы «Lowara» со встроенным частотным регулятором. Резервный насос хранится на складе.

Регулирование температуры теплоносителя системы отопления происходит посредством 2-х ходового регулирующего клапана VFM2 с электроприводом AMV23, установленного на обратном трубопроводе 1-го (сетевого) контура теплообменника. Регулирование температуры осуществляется посредством контроллера ECL Comfort, температурных датчиков ESMU на подающем трубопроводе системы отопления и обратном трубопроводе тепловой сети, а также датчика температуры наружного воздуха ESMT.

Подпитка системы отопления осуществляется из обратного трубопровода тепловой сети с установкой регулятора давления «после себя» AVD.

Компенсация теплового расширения воды в контуре отопления производится посредством отвода воды из обратного трубопровода контура отопления в расширительный бак.

На подающем трубопроводе системы отопления устанавливается предохранительный клапан.

Система вентиляции присоединяется к тепловой сети по независимой схеме через пластинчатый теплообменник фирмы «Этра» (100% тепловой мощности).

Температурный график системы вентиляции - 90°C/65°C.

Циркуляция воды в контуре вентиляции поддерживается одиночным бесфундаментным насосом фирмы «Lowara» со встроенным частотным регулятором. Резервный насос хранится на складе.

Регулирование температуры теплоносителя системы вентиляции происходит посредством 2-х ходового регулирующего клапана VFM2 с электроприводом AMV23 фирмы «Danfoss», установленного на обратном трубопроводе 1-го (сетевого) контура теплообменника. Регулирование температуры осуществляется посредством контроллера ECL Comfort, температурных датчиков ESMU на подающем трубопроводе системы вентиляции и обратном трубопроводе тепловой сети, а также датчика температуры наружного воздуха ESMT.

Подпитка системы вентиляции осуществляется из обратного трубопровода тепловой сети с установкой регулятора давления «после себя» AVD.

Компенсация теплового расширения воды в контуре вентиляции производится посредством отвода воды из обратного трубопровода контура вентиляции в расширительный бак.

На подающем трубопроводе системы вентиляции устанавливается предохранительный клапан

В помещении ИТП предусматривается приямок для слива теплоносителя, приточновытяжная вентиляция.

Электрооборудование должно отвечать требованиям ПУЭ для работы во влажных помещениях.

I	Изм.	Лист	№ докум.	Подп.	Дата
l					
l					

ИТП в отношении опасности поражения людей электрическим током относится к помещению с повышенной опасностью.

Категория взрывопожароопасности помещения ИТП – Д.

По категории электроснабжения помещения ИТП относятся к І категории.

Щит КУУТЭ, в состав которого входит тепловычислитель, блоки питания, электрокомпоненты, устанавливается в помещении теплового пункта.

Щит управления автоматизации (далее щит управления - ЩУ), в состав которого входит контроллер ECL Comfort, блоки питания, электрокомпоненты, элементы управления, диспетчеризации и сигнализации, устанавливается в помещении теплового пункта.

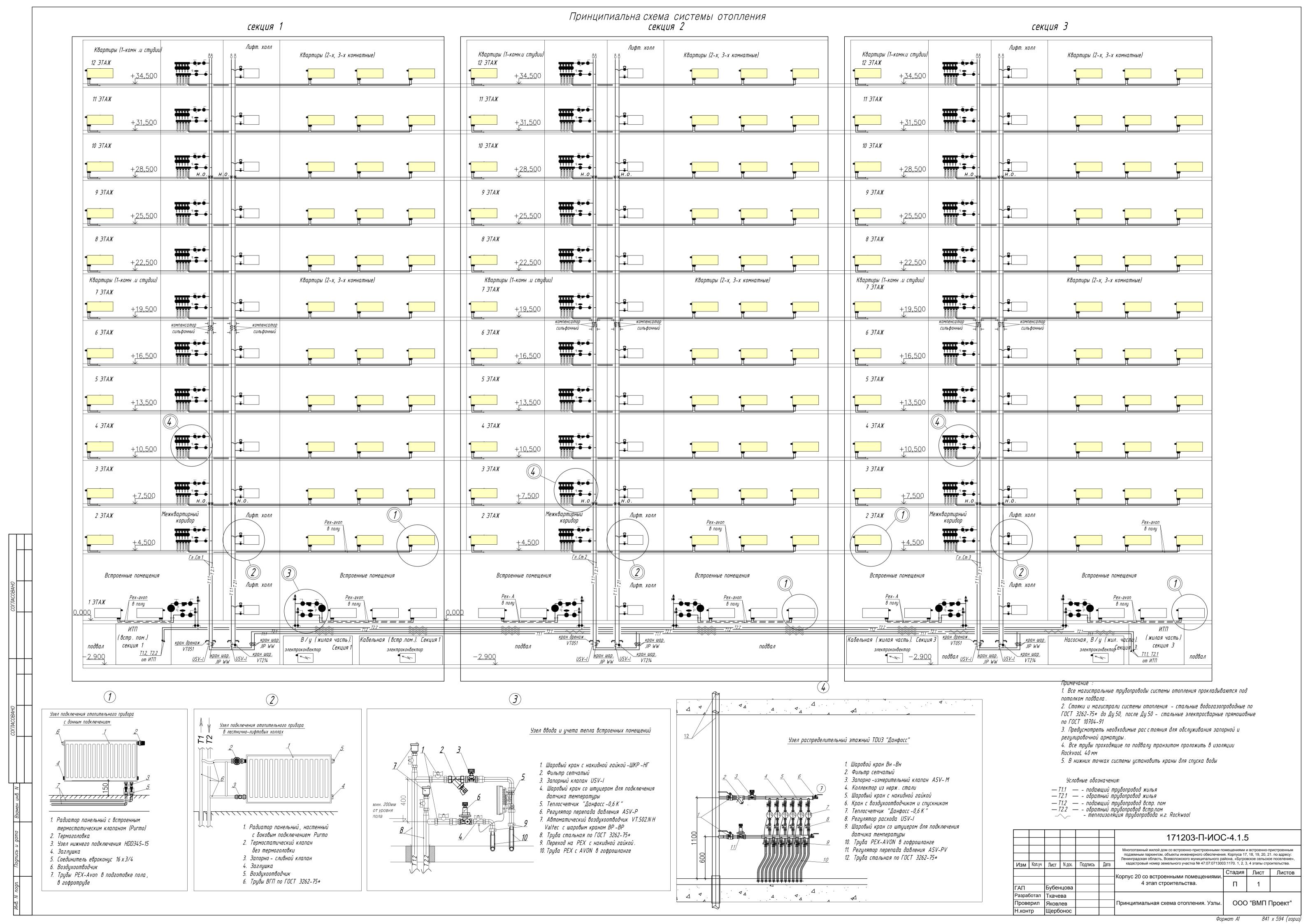
Контроль состояния оборудования предусматривается системой диспетчеризации. Система аварийно-предупредительной сигнализации теплового пункта принята контактно релейная. Объем диспетчеризации определяется следующими аварийными сигналами:

- понижение давления в обратном трубопроводе системы отопления ниже заданного уровня. Обеспечивается установкой реле давления KPI-35 фирмы «Danfoss» на обратном трубопроводе системы отопления, сигнал с которого поступает на $\mathbb{H} \mathbb{Y}$ при понижении давления ниже 1,6 $\mathrm{krc/cm}^2$.
- повышение давления в обратном трубопроводе системы отопления выше заданного уровня. Обеспечивается установкой реле давления KPI-35 на обратном трубопроводе системы отопления, сигнал с которого поступает на ЩУ при повышении давления выше 2,4 кгс/см².
- понижение давления в обратном трубопроводе системы вентиляции ниже заданного уровня. Обеспечивается установкой реле давления KPI-35 на обратном трубопроводе системы вентиляции, сигнал с которого поступает на ЩУ при понижении давления ниже 1,6 кгс/см².
- повышение давления в обратном трубопроводе системы вентиляции выше заданного уровня. Обеспечивается установкой реле давления KPI-35 на обратном трубопроводе системы вентиляции, сигнал с которого поступает на ЩУ при повышении давления выше 2,4 кгс/см².
 - авария двигателей насоса отопления при срабатывании встроенной защиты.
 - авария двигателей насоса вентиляции при срабатывании встроенной защиты.
- авария контроллера (превышение заданной величины отклонения регулируемого параметра).
 - отсутствие электропитания.
 - затопление ИТП.

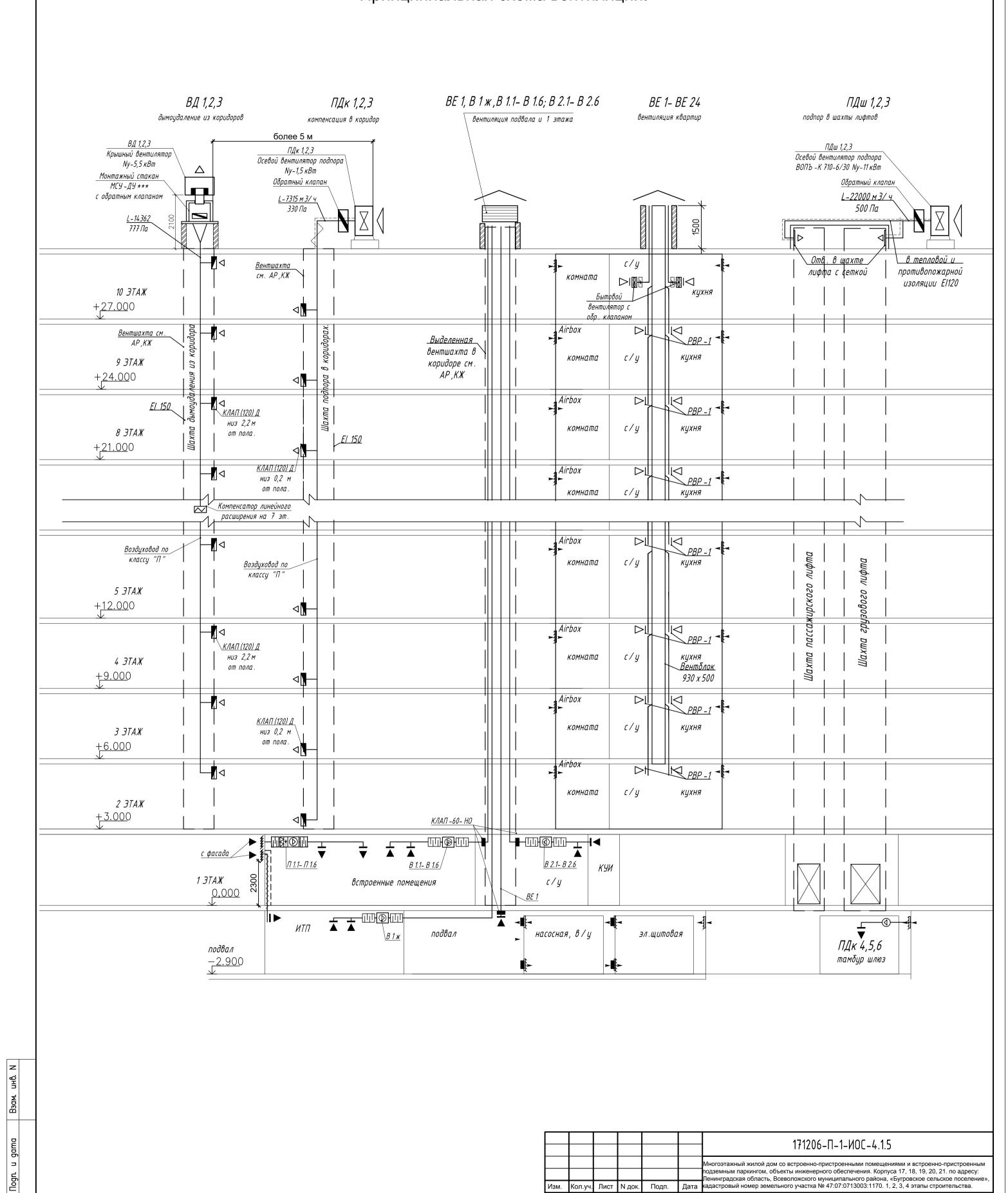
На ЩУ предусмотрена световая сигнализация о нештатных ситуациях (авариях) и достижения предельных значений параметров. Для проверки световой сигнализации на ЩУ предусмотрена кнопка опробования.

Все магистральные трубопроводы в ИТП теплоизолируются матами. Энергоэффективность схемы ИТП предусматривается автоматизацией приготовления теплоносителя в зависимости от температуры наружного воздуха, установкой насосов с частотным регулированием.

Zi	Изм. Лист	№ докум.	Подп.	Дата	1/1200-11-1100 4.1.5-115	12
Инв. №					171206-П-ИОС 4.1.5-ПЗ	Лист
Подп. и дата						
_						



Принципиальная схема вентиляции.



ГАП

|z|

NH6.

Разработал

Проверил

Норм. контр.

Бубенцова

Панова

Яковлев

Щербонос

Стадия

П

Корпус 20 со встроенными помещениями. 4 этап строительства.

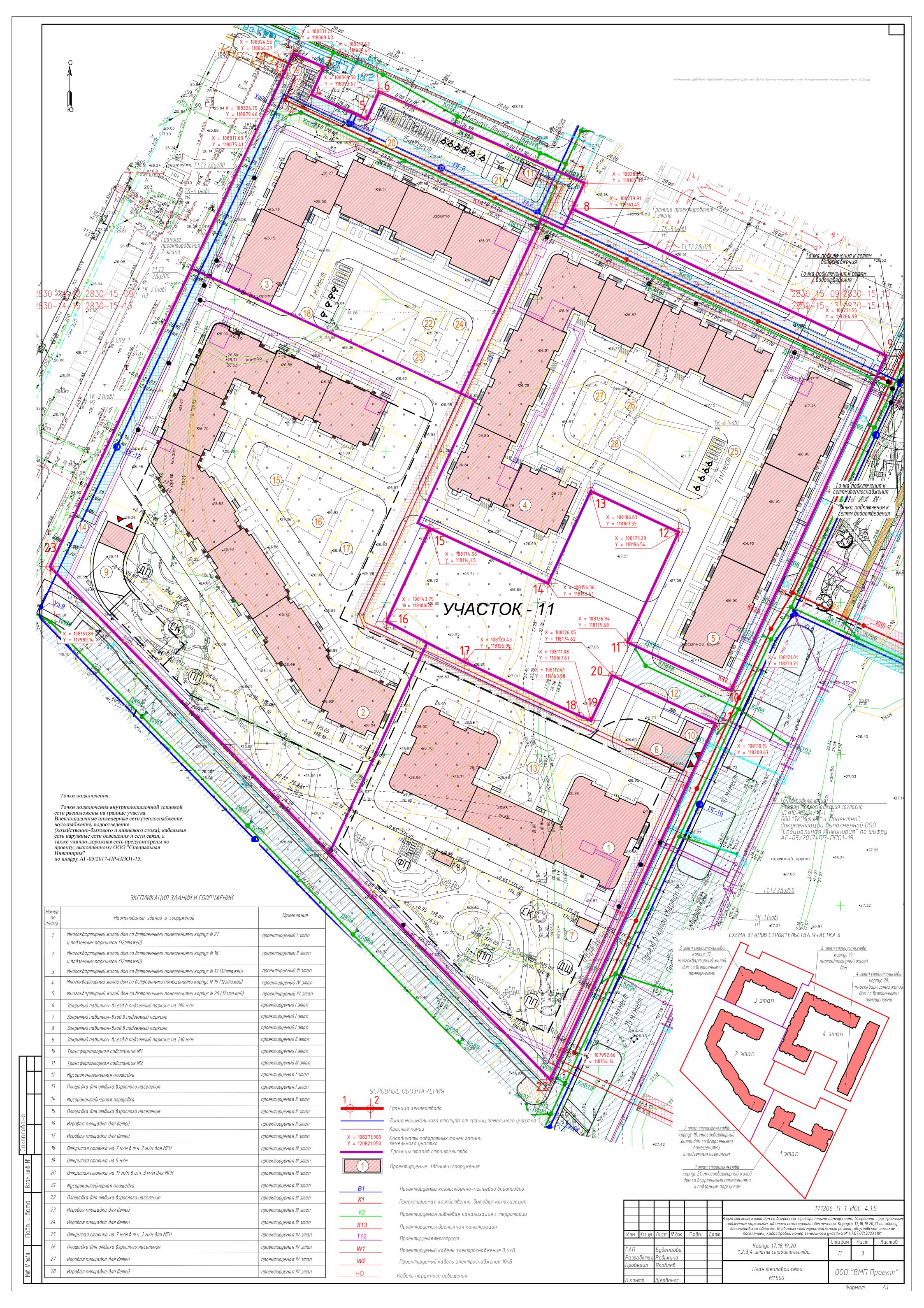
Принципиальная схема вентиляции.

Лист

2

ООО "ВМП Проект"

Формат А2



ТЕПЛОТЕХНИЧЕСКИЙ РАСЧЕТ НАРУЖНЫХ ОГРАЖДАЮЩИХ КОНСТРУКЦИЙ Расчет выполнен на основании требований СП 131.13330.2012 «Строительная климатология», СП 50-13330.2012 «Тепловая защита зданий», СП 23-101-2004 «Проектирование тепловой защиты зданий».

Климатические и теплоэнергетические параметры

Температурно-влажностный режим здания:

- расчетная температура воздуха внутри помещений жилого дома $t_{int} = +20$ °C;
- относительная влажность воздуха внутри помещений жилого дома $\varphi_{\text{int}} = 55 \%$;
- температура точки росы $t_d = 10.7$ °C.

Зона влажности - 1 (влажная) (приложение В СНиП 23-02-2003 «Тепловая защита зданий»). Влажностный режим помещений – нормальный (таблица 1 СНиП 23-02-2003 «Тепловая защита зданий»).

Условия эксплуатации ограждающих конструкций в зависимости от влажностного режима помещений и зоны влажности – Б (таблица 2 СНиП 23-02-2003 «Тепловая защита зданий»).

Наружные климатические параметры места строительства:

Расчет нормируемых теплотехнических характеристик ограждающих конструкций выполнен согласно указаниям СП 50.13330.2012 «Тепловая защита здания». Фактическое термическое сопротивление принятой конструкции ограждений должно быть больше или равно требуемому термическому сопротивлению, которое определяется, исходя из санитарно-гигиенических и комфортных условий и условий энергосбережения. Расчет ведется для каждого вида ограждений (стены, покрытия).

Таблица 1

Взам. инв.	Общественные	4537	2,56	3,41	2,89	0,42	0,76
	Жилые	4537	2,99	4,47	3,94	0,49	0,76
	Здания и помещения	Градусо- сутки отопи- тельного периода, °С/сут	стен		е сопротивление их конструкций перекрытий чердачных, над холодными подвалами	1	Входных дверей 1-го этажа

Подпись и да											
Подп		Изм.	Кол.уч	Лист	№ док.	Подпись	Дата	171206-П-ИО	C 4.1.5.	TTP	
듥		Разработал Кулин		Куликов	3				Стадия	Лист	Листов
ПОП	Проверил Яковлев					П	1	7			
NHB. №	OI	Н.контр. Щербонос				Теплотехнический расчет наружных ограждающих конструкций	ООО «ВМП Проект»				

Расчёты сопротивлений теплопередаче ограждающих конструкций:

а) Наружная стена:

1. Исходные данные:

Район строительства: Санкт-Петербург Относительная влажность воздуха: ϕ_{int} =55%

Тип здания или помещения: Лечебно-профилактические и детские учреждения, школы, интернаты Вид ограждающей конструкции: Наружные стены

Расчетная средняя температура внутреннего воздуха здания: t_{int}=20°C

2. Расчет:

Согласно таблицы 1 СП 50.13330.2012 при температуре внутреннего воздуха здания t_{int} =20°C и относительной влажности воздуха ϕ_{int} =55% влажностный режим помещения устанавливается, как нормальный.

Определим базовое значение требуемого сопротивления теплопередаче $Ro^{\tau p}$ исходя из нормативных требований к приведенному сопротивлению теплопередаче(п. 5.2) СП 50.13330.2012) согласно формуле:

$$Ro^{mp} = a \cdot \Gamma CO\Pi + b$$

где a и b- коэффициенты, значения которых следует приниматься по данным таблицы 3 СП 50.13330.2012 для соответствующих групп зданий.

Так для ограждающей конструкции вида- наружные стены и типа здания - жилые a=0.00035;b=1.4

Определим градусо-сутки отопительного периода ГСОП, 0 С·сут по формуле (5.2) СП 50.13330.2012

$$\Gamma CO\Pi = (t_B - t_{OT})z_{OT}$$

где t_в-расчетная средняя температура внутреннего воздуха здания, °С

$$t_B=20$$
°C

 t_{or} -средняя температура наружного воздуха, °C принимаемые по таблице 1 СП131.13330.2012 для периода со средней суточной температурой наружного воздуха не более8 °C для типа здания - жилые

$$t_{ob}$$
=-1.3 °C

 $z_{\text{от}}$ -продолжительность, сут, отопительного периода принимаемые по таблице 1 СП131.13330.2012 для периода со средней суточной температурой наружного воздуха не более 8 °C для типа здания - жилые

$$z_{ot} = 213 \text{ cyt.}$$

Тогда

Взам. инв.

Подпись и дата

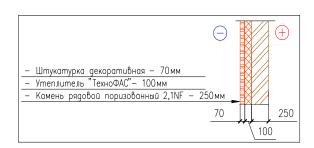
1нв. № подл.

По формуле в таблице 3 СП 50.13330.2012 определяем базовое значение требуемого сопротивления теплопередачи $Ro^{\text{тр}}$ (м².°C/Bт).

$$Ro^{HOPM} = 0.00035 \cdot 4536.9 + 1.4 = 2.99 M^{2} \cdot C/BT$$

Поскольку населенный пункт Санкт-Петербург относится к зоне влажности - влажной, при этом влажностный режим помещения - нормальный, то в соответствии с таблицей 2 СП50.13330.2012 теплотехнические характеристики материалов ограждающих конструкций будут приняты, как для условий эксплуатации Б.

Схема конструкции ограждающей конструкции показана на рисунке:



						Г
						ı
Изм.	Кол.уч.	Лист	№ док.	Подпись	Дата	

- 1. Раствор известково-песчаный, толщина δ_1 =0.007м, коэффициент теплопроводности λ_{δ_1} =0.81Bt/(м°C)
- 2.ТЕХНОНИКОЛЬ ТЕХНОФАС, толщина δ_2 =0.1м, коэффициент теплопроводности λ_{62} =0.042Bт/(м°С)
- 3.Кладка из камней поризованных 2,1HФ, толщина δ_3 =0.25м, коэффициент теплопроводности λ_{E3} =0.26BT/(м°C)

Условное сопротивление теплопередаче R_0^{ycn} , ($M^{2\circ}C/B\tau$) определим по формуле Е.6 СП 50.13330.2012:

$$R_0^{y_{CJ}} = 1/\alpha_{int} + \delta_n/\lambda_n + 1/\alpha_{ext}$$

где α_{int} - коэффициент теплоотдачи внутренней поверхности ограждающих конструкций, $Bt/(M^{2\circ}C)$, принимаемый по таблице 4 СП 50.13330.2012

$$\alpha_{\text{int}}=8.7 \text{ BT/(M}^{2} ^{\circ}\text{C})$$

 α_{ext} - коэффициент теплоотдачи наружной поверхности ограждающей конструкций для условий холодного периода, принимаемый по таблице 6 СП 50.13330.2012

 α_{ext} =23 Вт/(м²°С) -согласно п.1 таблицы 6 СП 50.13330.2012 для наружных стен.

$$R_0^{yc\pi} = 1/8.7 + 0.007/0.81 + 0.1/0.042 + 0.25/0.26 + 1/23$$

$$R_0^{ycn} = 3.51 \text{ m}^{2\circ} \text{C/BT}$$

Приведенное сопротивление теплопередаче R_0^{np} , (м²°С/Вт) определим по формуле 11 СП 23-101-2004:

$$R_0^{np} = R_0^{ycn} \cdot r$$

r-коэффициент теплотехнической однородности ограждающей конструкции, учитывающий влияние стыков, откосов проемов, обрамляющих ребер, гибких связей и других теплопроводных включений

$$r=0.92$$

Тогда

$$R_0^{\text{np}} = 3.51 \cdot 0.92 = 3.23 \text{ m}^2 \cdot {}^{\circ}\text{C/Bt}$$

Вывод: величина приведённого сопротивления теплопередаче $R_0^{\text{пр}}$ больше требуемого $R_0^{\text{норм}}(3.23>2.99)$ следовательно представленная ограждающая конструкция соответствует требованиям по теплопередаче.

б) Покрытие:

3. Расчет:

Ззам. инв. №

Подпись и дата

1нв. № подл.

Согласно таблицы 1 СП 50.13330.2012 при температуре внутреннего воздуха здания t_{int} =20°C и относительной влажности воздуха ϕ_{int} =55% влажностный режим помещения устанавливается, как нормальный.

Определим базовое значение требуемого сопротивления теплопередаче Ro^{тр} исходя из нормативных требований к приведенному сопротивлению теплопередаче(п. 5.2) СП 50.13330.2012) согласно формуле:

$$Ro^{mp} = a \cdot \Gamma CO\Pi + b$$

где a и b- коэффициенты, значения которых следует приниматься по данным таблицы 3 СП 50.13330.2012 для соответствующих групп зданий.

Так для ограждающей конструкции вида- покрытия и типа здания -жилые a=0.0005;b=2.2 Определим градусо-сутки отопительного периода ГСОП, 0 С·сут по формуле (5.2) СП 50.13330.2012

$$\Gamma CO\Pi = (t_B - t_{OT})z_{OT}$$

где t_в-расчетная средняя температура внутреннего воздуха здания, °C

$$t_{\rm B}=20^{\circ}{\rm C}$$

 t_{or} -средняя температура наружного воздуха, °C принимаемые по таблице 1 СП131.13330.2012 для периода со средней суточной температурой наружного воздуха не более8 °C для типа здания - жилые

$$t_{ob}=-1.3$$
 °C

z_{от}-продолжительность, сут, отопительного периода принимаемые по таблице 1 СП131.13330.2012 для периода со средней суточной температурой наружного воздуха не более

Изм.	Кол.уч.	Лист	№ док.	Подпись	Дата

171206-П-ИОС 4.1.5.TTP

$$z_{ot} = 213 \text{ cyt.}$$

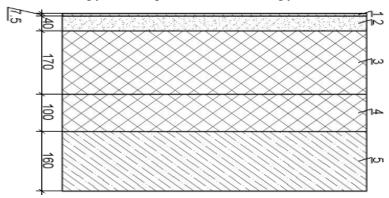
Тогла

По формуле в таблице 3 СП 50.13330.2012 определяем базовое значение требуемого сопротивления теплопередачи Ro^{тр} (м².°C/Bt).

$$Ro^{HOPM} = 0.0005 \cdot 4536.9 + 2.2 = 4.47 M^{2} \cdot C/BT$$

Поскольку населенный пункт Санкт-Петербург относится к зоне влажности - влажной, при этом влажностный режим помещения - нормальный, то в соответствии с таблицей 2 СП50.13330.2012 теплотехнические характеристики материалов ограждающих конструкций будут приняты, как для условий эксплуатации Б.

Схема конструкции ограждающей конструкции показана на рисунке:



- 1.Рубероид (ГОСТ 10923), толщина δ_1 =0.0075м, коэффициент теплопроводности $\lambda_{\rm B1}$ =0.17Bт/(м°С)
- 2.Раствор цементно-песчаный, толщина δ_2 =0.04м, коэффициент теплопроводности λ_{b2} =0.93Bt/(м°C)
- 3.ТЕХНОНИКОЛЬ ТЕХНОРУФ В60, толщина δ_3 =0.17м, коэффициент теплопроводности λ_{53} =0.041 $B_T/(M^{\circ}C)$
- 4.Гравий керамзитовый ГОСТ 9757 (p=400 кг/м.куб), толщина δ_4 =0.1м, коэффициент теплопроводности $\lambda_{\rm E4}$ =0.145Bt/(м°С)
- 5.Железобетон (ГОСТ 26633), толщина δ_5 =0.16м, коэффициент теплопроводности λ_{55} =2.04Bt/(м°С)

Условное сопротивление теплопередаче $R_0^{\text{усл}}$, (м²°C/Вт) определим по формуле Е.6 СП 50.13330.2012:

$$R_0^{yc\pi} = 1/\alpha_{int} + \delta_n/\lambda_n + 1/\alpha_{ext}$$

где α_{int} - коэффициент теплоотдачи внутренней поверхности ограждающих конструкций, $Bt/(M^2 \circ C)$, принимаемый по таблице 4 СП 50.13330.2012

$$\alpha_{int}$$
=8.7 BT/(M^2 °C)

 α_{ext} - коэффициент теплоотдачи наружной поверхности ограждающей конструкций для условий холодного периода, принимаемый по таблице 6 СП 50.13330.2012

$$\alpha_{\text{ext}}$$
=23 BT/(м²?°С) -согласно п.1 таблицы 6 СП 50.13330.2012 для покрытий. $R_0^{\text{усл}}$ =1/8.7+0.0075/0.17+0.04/0.93+0.17/0.041+0.1/0.145+0.16/2.04+1/23

$$R_0^{ycл} = 5.16 M^2 C/BT$$

Приведенное сопротивление теплопередаче R_0^{np} , (м²°С/Вт) определим по формуле 11 СП 23-101-2004:

$$R_0^{\Pi p} = R_0^{y_{C\Pi}} \cdot r$$

r-коэффициент теплотехнической однородности ограждающей конструкции, учитывающий влияние стыков, откосов проемов, обрамляющих ребер, гибких связей и других теплопроводных включений

r=0.96

Тогда

Ззам. инв. №

Подпись и дата

нв. № подл.

 $R_0^{\text{np}} = 5.16 \cdot 0.96 = 4.95 \text{m}^2 \cdot {}^{\circ}\text{C/BT}$

Изм. Кол.уч. Лист № док. Подпись Дата							
Изм. Кол.уч. Лист № док. Подпись Дата							
	Изм.	Кол.уч.	Лист	№ док.	Подпись	Дата	

Вывод: величина приведённого сопротивления теплопередаче R_0^{np} больше требуемого $R_0^{\text{норм}}(4.95>4.47)$ следовательно представленная ограждающая конструкция соответствует требованиям по теплопередаче.

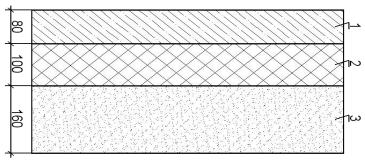
в) перекрытие над подвалом

Исходные данные:

Воздух внутри помещения:

- Относительная влажность воздуха внутри помещения fint = 55 %;
- Расчетная температура внутреннего воздуха tint = 20 °C;
- Температура наиболее холодного помещения tx = 5 °C;
- Температура воздуха внутри чердачных перекрытий теплых чердаков и цокольных перекрытий над подвалами tc = 5 °C;

Схема конструкции ограждающей конструкции показана на рисунке:



Толщины слоев многослойных конструкций:

- Толщина 1-го слоя d1 = 8 см = 8 / 100 = 0,08 м;
- Толщина 2-го слоя d2 = 10 см = 10 / 100 = 0,1 м;
- Толщина 3-го слоя d3 = 16 см = 16 / 100 = 0.16 м;

Теплотехнические показатели слоя 1:

(Зона влажности - Нормальная; Условия эксплуатации - Б; Теплотехнические показатели - Раствор цементно-песчаный; плотность 1800 кг/м3; Вид материала слоя 1 - бетоны и растворы):

- Плотность материала в сухом состоянии слоя 1 ro1 = 1800 кг/м 3;
- Расчетный коэффициент теплопроводности слоя 1 11 = 0,93 Bт/(м°С);
- Расчетный коэффициент теплоусвоения слоя 1 s1 = 11,09 Bт/(кв.м \cdot °C);
- Расчетный коэффициент паропроницаемости слоя 1 m1 = 0,09 мг/(м ч Па);

Теплотехнические показатели слоя 2:

(Зона влажности - Нормальная; Условия эксплуатации - Б; Теплотехнические показатели - Плиты СЭНДВИЧ БАТТС К (ТУ 5762-006-45757203-99); плотность 140 кг/м3; Вид материала слоя 2 - минераловатные и стекловолокнистые материалы):

- Плотность материала в сухом состоянии слоя 2 ro2 = 140 кг/м 3;
- Расчетный коэффициент теплопроводности слоя 2 $12 = 0.049 \text{ Bt/(m} ^{\circ}\text{C})$;
- Расчетный коэффициент теплоусвоения слоя 2 s2 = 0,53 Bt/(кв.м \cdot °C);

Теплотехнические показатели слоя 3:

(Зона влажности - Нормальная; Условия эксплуатации - Б; Теплотехнические показатели - Железобетон (ГОСТ 26633); плотность 2500 кг/м3; Вид материала слоя 3 - бетоны и растворы):

- Плотность материала в сухом состоянии слоя 3 ro3 = 2500 кг/м 3;
- Расчетный коэффициент теплопроводности слоя $3.13 = 2,04 \text{ Br/(M}^{\circ}\text{C})$;
- Расчетный коэффициент теплоусвоения слоя 3 s3 = $18.95 \text{ Bt/(kb.m} \cdot ^{\circ}\text{C})$;
- Расчетный коэффициент паропроницаемости слоя 3 m3 = 0,03 мг/(м ч Па);

Изм.	Кол.уч.	Лист	№ док.	Подпись	Дата	

MHB.

Взам. ।

Подпись и дата

1нв. № подл.

Расчёт:

1) Теплотехнический расчет

Поэлементные требования

2) Влажностный режим помещения в холодный период года

Т.к. $t_B = 20 \, ^{\circ}\text{C} > 12 \, ^{\circ}\text{C}$ и $t_B = 20 \, ^{\circ}\text{C}$ г 24 $^{\circ}\text{C}$; f_B г 60 % :

Следовательно по табл. 1 влажностный режим - сухой или нормальный.

Расчетная температура наружного воздуха в холодный период:

 $t_{\rm H} = t_{\rm H}, 5 = -24 \, {}^{\circ}{\rm C}$.

Тип здания или помещения - общественные.

Тип здания или помещения - детские учреждения.

 $t = 20 \, ^{\circ}\text{C} \, t \, 20 \, ^{\circ}\text{C} \, (100\% \, \text{от} \, \text{предельного значения})$ и $t = 20 \, ^{\circ}\text{C} \, r \, 22 \, ^{\circ}\text{C} \, (90,91\% \, \text{от} \, \text{предельного значения})$ - условия выполнены .

Конструкция - несветопрозрачная.

Температура точки росы по прил. 2 Руководства по теплотехническому расчету и проектированию ограждающих конструкций зданий НИИСФ (М., 1985) принимается по табл. прил. Р СП 23-101 в зависимости от tв и fв

 $tp = 10,69 \, ^{\circ}C$.

Средняя температура наружного воздуха:

 $tot = tot, 10 = -0.4 \, ^{\circ}C$.

Продолжительность отопительного периода:

zot = zot, 10 = 232 cyt.

Градусо-сутки отопительного периода:

 Γ СОП = (tв-tот) zот = (20--0,4) · 232 = 4732,8 °C сут/год (формула (5.2); табл. 3).

Тип конструкций - перекрытия чердачные.

Базовое значение требуемого сопротивления теплопередаче ограждающей конструкции принимается по табл. 3 в зависимости от ГСОП

R $^{\circ}$ C)/BT.

Средняя температура внутреннего воздуха для данного помещения и расчетная температура внутреннего воздуха здания - одинаковые.

Средняя температура наружнего воздуха для данного помещения и расчетная температура наружнего воздуха здания - отличаются.

Коэффициент, учитывающий отличие внутренней или наружной температуры у фрагмента конструкции:

 $nt = (t_B-t_{KOT})/(t_B-t_{OT}) =$

=(20-5)/(20-0.4)=0.735 (формула (5.3); табл. 3).

Базовое значение требуемого сопротивления теплопередаче ограждающей конструкции:

R Tpo = nt R Tpo = $0.735 \cdot 4.029 = 2.963 \text{ (m 2 °C)/Bt}$.

Снижение требуемого сопротивления теплопередачи с учетом региональных особенностей строительства - допускается.

Коэффициент, учитывающий особенности региона строительства:

mp = 0.8.

MHB.

Взам. и

Подпись и дата

1нв. № подл.

Нормируемое значение приведенного сопротивления теплопередаче конструкции:

R нормо = R тро mp = $2.9630 \cdot 0.8 = 2.37043$ (м 2 °C)/Вт (формула (5.1); п. 5.2).

3) Продолжение расчета по п. 5.2 СП 50.13330.2012

Внутренняя поверхность ограждающих конструкций - полы.

Коэффициент теплоотдачи внутренней поверхности принимается по табл. 4 ав = 8,7 Вт/(м 2 °С).

Коэффициент теплоотдачи наружной поверхности:

 $a_H = 12 \text{ BT/(M } 2 \text{ °C)}$.

Конструкция - многослойная.

4) Определение термического сопротивления конструкции с последовательно расположенными слоями

Замкнутая воздушная прослойка - отсутствует.

Количество слоев - 3.

Изм.	Кол.уч.	Лист	№ док.	Подпись	Дата

171206-П-ИОС 4.1.5.TTP

ds = d1 = 0.08 M. Теплопроводность материала слоя: $ls = 11 = 0.93 \text{ BT/(M }^{\circ}\text{C})$. Сопротивление теплопередаче слоя 1: $R1 = ds/ls = 0.08/0.93 = 0.086 \text{ (M } 2^{\circ}\text{C)/Bt}$. 6) Определение термического сопротивления для второго слоя Толщина слоя: ds = d2 = 0.1 M. Теплопроводность материала слоя: $1s = 12 = 0.049 \text{ BT/(M }^{\circ}\text{C})$. Сопротивление теплопередаче слоя 2: $R2 = ds/ls = 0,1/0,049 = 2,040 \text{ (M } 2^{\circ}\text{C)/Bt}$. 7) Определение термического сопротивления для третьего слоя Толшина слоя: ds = d3 = 0.16 M. Теплопроводность материала слоя: $1s = 13 = 2.04 \text{ BT/(M }^{\circ}\text{C})$. Сопротивление теплопередаче слоя 3: $R3 = ds/ls = 0.16/2.04 = 0.078 \text{ (M } 2^{\circ}\text{C)/Bt}$. 8) Продолжение расчета по Е.2 прил. Е СП 50.13330.2012 Сумма термических сопротивлений слоев конструкции, расположенных между ее внутренней поверхностью и плоскостью возможной конденсации: $SR = R1 + R2 + R3 = 0.086 + 2.040 + 0.078 = 2.205 \text{ (M } 2^{\circ}\text{C})/B_{\text{T}}.$ Воздушная прослойка, вентилируемая наружным воздухом - отсутствует. Осредненное по площади условное сопротивление теплопередаче фрагмента теплозащитной оболочки здания: $R \text{ усло} = 1/a_B + SR + 1/a_H = 1/8,7 + 2,205 + 1/12 = 2,403 (м 2 °C)/B_T$. Конструкция - однородная. Приведенное сопротивление теплопередаче ограждающей конструкции: R про = R усло = 2,40355 (м 2 °C)/Bт. 9) Продолжение расчета по п. 5.2 СП 50.13330.2012 R про = 2,403 (м 2°C)/Bt t R нормо = 2,370 (м 2°C)/Bt (101,39721% от предельного значения) условие выполнено Вывод: величина приведённого сопротивления теплопередаче R_0 г больше требуемого $R_{req}(2,403>2,370)$ следовательно представленная ограждающая конструкция соответствует требованиям по теплопередаче. г) Окно тройное остекление /двухкамерный стеклопакет/с расстоянием между стёклами –18 мм и 18 мм Rокна= $0.51 \text{ м}^{2.0}\text{C/Bt}$. $R = 0.51 \text{ (м}^{2.0}\text{C})/\text{Bt} > R_{reg}^{\text{ок}} = 0.49 \text{ (м}^{2.0}\text{C})/\text{Bt}$, что удовлетворяет требованиям. Лист

171206-П-ИОС 4.1.5.TTP

5) Определение термического сопротивления для первого слоя

Толщина слоя:

Ззам. инв.

Подпись и дата

Инв. № подл.

Кол.уч. Лист

№ док. Подпись

ı	T	Т		_			
.,			25	14	Ho	ома по усл	1. eđ. I
Ν	Наименование	Пло	Оδь	Катего	Кол-во	норма	расход
пом		щадь	ем	рия	усл. ед.	на 1 ед.	(M ³ /4)
						(M³/4)	
1	2	3	4	5	6	7	8
	Подвал	1	7		0		U
001	Помещение подвала	315,53	805				
	Насосная, водомерный узел						
002	встроенных помещений	17,22	44				
003	ИТП встроенных помещений	37,36	95				
005	Помещение подвала	399,11	1018				
006	Помещение подвала	251,5	641				
	Насосная, водомерный узел						
007	жилого дома	38,01	97				
009	ИТП жилого дома	62,08	158				
010	Кладовая	4,76	12				
011	Кладовая	5,32	14				
012	Кладовая	5,32	14				
013	Кладовая	7,86	20				
014	Кладовая	7,81	20	1	<u> </u>		
015	Кладовая Кладовая	4,72	12 14	1			
016 017	Кладовая Кладовая	5,32	14			<u> </u>	
017	клаоовая Кладовая	5,32 5,32	14		-		
019	Кладовая	5,58	14	1	-		
022	Кладовая	4,76	12				
023	Кладовая	5,32	14	+			
023	Кладовая	5,32	14	+			
025	Кладовая	5,32	14			i .	
026	Кладовая	7,86	20				
027	Кладовая	7,81	20				
030	Кладовая	4,72	12				
031	Кладовая	5,32	14				
032	Кладовая	5,32	14				
033	Кладовая	5,32	14				
034	Кладовая	4,76	12				
035	Кладовая	5,32	14				
036	Кладовая	5,32	14				
037	Кладовая	5,32	14				
0,39	Кладовая	7,86	20				
0,39	Кладовая	7,81	20	-			
042 043	Кладовая		0		-		
043	Кладовая Кладовая		0		-		
044	Кладовая		0				
045	Кладовая		0	1			
047	Кладовая		0	+			
048	Кладовая		0				
	1 этаж		_				
	nom1002,1003,1004						
	Блок встроенных помещений						
1	оδслуживания №1	71, 72	323		5	40	200
	Сан.узел для МГН	5,5	25		1	50	50
	КУИ	3,22	14				
	пом1007,1008,1009						
	Встроенное помещение						
2	обслуживания	98,33	442		6	40	240
	Санузел	6,26	28		1	50	50
1041	КУИ	2,86	13				
1014	Колясочная	6,29	28	-			
1017	3 governous policies	17.27	75				
1017	Электрощитовая	17,34	73		-		
	пом1019,1020,1021 Встроенное помещение			1			
3	обслуживания	60,56	273		4	40	160
-	Санузел	5,29	24		1	50	50
	КУИ	2,18	10		<u> </u>		
	Встроенное помещение	, -					
4	, обслуживания	63,49	286		4	40	160
	Санузел	6,48	29	1	1	50	50
	КУИ	3,62	16				
	пом1024,1025,1026						
	Встроенное помещение						
5	оδслуживания	75,61	340		5	40	200
	Санузел	5,5	25		1	50	50
	КУИ	3,22	14				
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·						

	пом1029,1030,1031					
	Встроенное помещение					
6	оδслуживания	75,61	340	5	40	200
	Санузел	5,5	25	1	50	50
	КУИ	3,22	14			
	пом1034,1035,1036					

110	пмп пп	кратност	11			Расход во	здихи			Наимя	нования	T
при				יחשווםח	((m³/4)		а (м³/ч)		вытяж			_
ток	вытя	расход	расход		из смеж.	мех.	в смеж.	приток	ка	прито	вытяжка	Примечание
(οδ/4)	жка	(M³/4)	(M³/4)	ест.	пом.	(ecm.)	пом.	(οδ/ч)	(οδ/4)	κ	Obimininkina	
1007 17					11011.	(ECIII.)	11011.		1007 17			
9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21
9	10	- 11	1Z	13	14	15	10	17	10	19	20	21
	0.5		/ 00	/ 00			/ 00	0.5		00	0.5	
	0,5		402	402			402	0,5		ПЕ	BE	
	0,5		22	22			22	0,5		ПЕ	BE	
	3		286	290		290		3,0	3,0	ПЕ1	B1	
	0,5		509	509			509	0,5		ПЕ	BE	
	0,5		321	321			321	0,5		ПЕ	BE	
								,				
	0,5		48	48			48	0,5		ПЕ	BE	
					1	/ 70	40		2.0			
	3		4 75	4 70		470		3,0	3,0	ΠE1	B2	
	0,5		6	6		20	6	0,5	1,6	ПЕ	В3	
	0,5		7	7		20	7	0,5	1,5	ПЕ	В3	
	0,5		7	7		20	7	0,5	1,5	ПЕ	B3	
	0,5		10	10		20	10	0,5	1,0	ПЕ	В3	
	0,5		10	10		20	10	0,5	1,0	ПЕ	В3	
	0,5		6	6	†	20	6	0,5	1, 7	ПЕ	B3	
	0,5		7	7	 	20	7	0,5	1,5	ΠΕ	B3	
			7	7	—						B3	
	0,5					20	7	0,5	1,5	ΠΕ		
	0,5		7	7		20	7	0,5	1,5	ПЕ	B3	
	0,5		7	7		20	7	0,5	1,4	ПЕ	В3	
	0,5		6	6		20	6	0,5	1,6	ПЕ	B4	
	0,5		7	7		20	7	0,5	1,5	ПЕ	В4	
	0,5		7	7		20	7	0,5	1,5	ПЕ	В4	
	0,5		7	7	t	20	7	0,5	1,5	ПЕ	B4	
	0,5		10	10	—	20	10	0,5	1,0	ΠΕ	B4	
	0,5		10	10		20	10	0,5	1,0	ΠΕ	B4	
						1						
	0,5		6	6		20	6	0,5	1, 7	ПЕ	B4	
	0,5		7	7		20	7	0,5	1,5	ПЕ	B4	
	0,5		7	7		20	7	0,5	1,5	ПЕ	B4	
	0,5		7	7		20	7	0,5	1,5	ПЕ	B4	
	0,5		6	6		20	6	0,5	1,6	ПЕ	B5	
	0,5		7	7		20	7	0,5	1,5	ПЕ	B5	
	0,5		7	7		20	7	0,5	1,5	ПЕ	B5	
	0,5		7	7		20	7	0,5	1,5	ΠΕ	B5	
	0,5		10	10		20	10	0,5	1,0	ПЕ	B5	
	0,5		10	10		20	10	0,5	1,0	ПЕ	B5	
	0,5		0	0		20	0		#####	ПЕ	B5	
	0,5		0	0		20	0		#####	ПЕ	B5	
	0,5		0	0		20	0		#####	ПЕ	B5	
	0,5		0	0		20	0		#####	ПЕ	B5	
	0,5		0	0		20	0		#####	ПЕ	B5	
	0,5		0	0		20	0		#####	ПЕ	B5	
	0,5		0	0		20	0		#####	ΠΕ	B5	
	0,5		U	U		20	U		#####	TIE	כם	
	1				1	1						
					1	1	1	1				
				200	130	130	70	0,6	0,4	П1.1	B1.1	
	0,5		12			50			2,0			
	0,5				50	20			2,0	-	B2.1	
	2		29		20	20			2,0	1	B2.1 B2.1	
									2,0			
									2,0			
				2/0	20	20	70	n F		-	B2.1	
	2		29	240	20 170	20 170	70	0,5	0,4	- П1.2	B2.1 B1.2	
	0,5		29	240	20 170 50	20 170 50	70	0,5		- П1.2 -	B2.1 B1.2 B2.2	
	0,5		29 14 26	240	20 170 50 20	170 50 20	70	0,5	0,4	- Π1.2 -	B2.1 B1.2 B2.2 B2.2	
	0,5		29	240	20 170 50	20 170 50	70	0,5	0,4	- П1.2 -	B2.1 B1.2 B2.2	
	0,5		29 14 26	240	20 170 50 20	170 50 20	70	0,5	0,4	- Π1.2 -	B2.1 B1.2 B2.2 B2.2	вентрешетки во внутренней и
	0,5		29 14 26	240	20 170 50 20	170 50 20	70	0,5	0,4	- Π1.2 -	B2.1 B1.2 B2.2 B2.2	вентрешетки во внутренней и наружной стенах
	0,5		14 26 28		20 170 50 20	170 50 20			0,4	- Π1.2 - -	B2.1 B1.2 B2.2 B2.2 B6	вентрешетки во внутренней и наружной стенах
	0,5		14 26 28		20 170 50 20	170 50 20			0,4	- Π1.2 - -	B2.1 B1.2 B2.2 B2.2 B6	
	0,5		14 26 28	75	20 170 50 20 50	20 170 50 20 50	75	1,0	0,4	П1.2 - - -	B2.1 B1.2 B2.2 B2.2 B6 BE	
	0,5		14 26 28 75		20 170 50 20 50	20 170 50 20 50			0,4 1,8 1,8 0,3	П1.2 ПЕ	B2.1 B1.2 B2.2 B2.2 B6 BE B1.3	
	0,5		29 14 26 28 75	75	20 170 50 20 50	20 170 50 20 50	75	1,0	0,4	П1.2 ПЕ	B2.1 B1.2 B2.2 B2.2 B6 BE B1.3 B2.3	
	0,5		14 26 28 75	75	20 170 50 20 50	20 170 50 20 50	75	1,0	0,4 1,8 1,8 0,3	П1.2 ПЕ	B2.1 B1.2 B2.2 B2.2 B6 BE B1.3	
	0,5		29 14 26 28 75	75	20 170 50 20 50	20 170 50 20 50	75	1,0	0,4 1,8 1,8 0,3	П1.2 ПЕ	B2.1 B1.2 B2.2 B2.2 B6 BE B1.3 B2.3	
	0,5		29 14 26 28 75	75	20 170 50 20 50	20 170 50 20 50	75	1,0	0,4 1,8 1,8	П1.2 ПЕ	B2.1 B1.2 B2.2 B2.2 B6 BE B1.3 B2.3	
	0,5 2 1 1 0,5 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2		29 14 26 28 75 12 20	75	20 170 50 20 50 50	20 170 50 20 50 50 90 50 20	75	1,0	0,4 1,8 1,8 0,3 2,1	П1.2 ПЕ П1.3 - П1.4	B2.1 B1.2 B2.2 B2.2 B6 BE B1.3 B2.3 B2.3 B1.4	
	0,5 2 1 1 0,5 2		29 14 26 28 75 12 20	75	20 170 50 20 50 50 90 50 20	20 170 50 20 50 50 90 50 20	75	1,0	0,4 1,8 1,8	П1.2	B2.1 B1.2 B2.2 B2.2 B6 BE B1.3 B2.3 B2.3 B1.4 B2.4	
	0,5 2 1 1 0,5 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2		29 14 26 28 75 12 20	75	20 170 50 20 50 50	20 170 50 20 50 50 90 50 20	75	1,0	0,4 1,8 1,8 0,3 2,1	П1.2 ПЕ П1.3 - П1.4	B2.1 B1.2 B2.2 B2.2 B6 BE B1.3 B2.3 B2.3 B1.4	
	0,5 2 1 1 0,5 2		29 14 26 28 75 12 20	75	20 170 50 20 50 50 90 50 20	20 170 50 20 50 50 90 50 20	75	1,0	0,4 1,8 1,8 0,3 2,1	П1.2	B2.1 B1.2 B2.2 B2.2 B6 BE B1.3 B2.3 B2.3 B1.4 B2.4	
	0,5 2 1 1 0,5 2		29 14 26 28 75 12 20	75 160	20 170 50 20 50 50 20 50 20 20 20	20 170 50 20 50 50 20 50 20 20 20	75	0,6	0,4 1,8 1,8 0,3 2,1	П1.2 ПЕ П1.3 - П1.4 -	B2.1 B1.2 B2.2 B2.2 B6 BE B1.3 B2.3 B2.3 B1.4 B2.4 B2.4	
	0,5 2 1 1 0,5 2		29 14 26 28 75 12 20 15 33	75	20 170 50 20 50 50 20 50 20 20 20	20 170 50 20 50 50 20 50 20 20 130	75	1,0	0,4 1,8 1,8 0,3 2,1	П1.2 ПЕ П1.3 - П1.4 - П1.5	B2.1 B1.2 B2.2 B2.2 B6 BE B1.3 B2.3 B2.3 B1.4 B2.4 B2.4 B1.5	
	0,5 2 1 1 0,5 2		29 14 26 28 75 12 20	75 160	20 170 50 20 50 50 20 50 20 20 20	20 170 50 20 50 50 20 50 20 20 20	75	0,6	0,4 1,8 1,8 0,3 2,1	П1.2 ПЕ П1.3 - П1.4 -	B2.1 B1.2 B2.2 B2.2 B6 BE B1.3 B2.3 B2.3 B1.4 B2.4 B2.4	

		200	130	130	70	0,6	0,4	П1.6	B1.6	
0,5	12		50	50			2,0	-	B2.6	
2	29		20	20				-	B2.6	

			X	APAKT]	ЕРИСТ	ИКА ОТОПИТ	ЕЛЬНО	- ВЕНТИ	ІЛЯЦИОН	ных си	ICTEM	[риложение 3
ие		Вен	тилятор			Электро	двигател	Ь	Во	оздухонаг	ревател	Ь	Шумоглушитель	Фильтр	Автоматика	16
Обозначение системы	Наименование обслуживаемого помещения (технологического оборудования)	Тип	L м ³ /ч	Р Па	n об/мин.	Тип, исполнение по взрыво- защите	N кВт	n об/мин.	Тип		ратура вва, °С до	Расход тепла кВт	Тип	Тип	Тип	Примечание
						Ко	рпус 1									
	Встроенные помещени	я														
П1.1	Встройка 1	LV-WECU 700-2,4-V4	200	150	-	1*230 1,57A	0,20	3380	НЄТ	-24	20	2,5	Шумоизолированный корпус b-30мм	F5	встроенно	Лессар
П1.2	Встройка 2	LV-WECU 700-2,4-V4	240	150	-	1*230 0,38A	0,20	3380	НЄТ	-24	20	3,0	Шумоизолированный корпус b-30мм	F6	встроенно	Лессар
П1.3	Встройка 3	LV-WECU 400-2,0-V4	160	150	-	1*230 0,38A	0,13	3490	ТЭН	-24	20	2,0	Шумоизолированный корпус b-30мм	F8	встроенно	Лессар
П1.4	Встройка 4	LV-WECU 400-2,0-V4	160	150	-	1*230 0,38A	0,13	3490	ТЭН	-24	20	2,0	Шумоизолированный корпус b-30мм	F8	встроенно	Лессар
П1.5	Встройка 5	LV-WECU 700-2,4-V4	200	150	-	1*230 1,57A	0,20	3380	ТЭН	-24	20	2,5	Шумоизолированный корпус b-30мм	F5	встроенно	Лессар
П1.6	Встройка 6	LV-WECU 700-2,4-V4	200	150	-	1*230 1,57A	0,20	3380	ТЭН	-24	20	2,5	Шумоизолированный корпус b-30мм	F5	встроенно	Лессар
П1.7	Встройка 7	LV-WECU 700-2,4-V4	240	150	-	1*230 1,09A	0,20	3380	ТЭН	-24	20	3,0	Шумоизолированный корпус b-30мм	F7	встроенно	Лессар
П1.8	Встройка 8	LV-WECU 700-2,4-V4	200	150	-	1*230 1,57A	0,20	3380	НЄТ	-24	20	2,5	Шумоизолированный корпус b-30мм	F5	встроенно	Лессар
П1.9	Встройка 9	LV-WECU 700-2,4-V4	200	150	-	1*230 1,57A	0,20	3380	НЄТ	-24	20	2,5	Шумоизолированный корпус b-30мм	F5	встроенно	Лессар
П1.10	Встройка 9	LV-WECU 700-2,4-V4	200	150	-	1*230 1,57A	0,20	3380	НЄТ	-24	20	2,5	Шумоизолированный корпус b-30мм	F5	встроенно	Лессар
П1.11	Встройка 10	LV-WECU 700-2,4-V4	240	150	-	1*230 1,09A	0,20	3380	ТЭН	-24	20	3,0	Шумоизолированный корпус b-30мм	F7	встроенно	Лессар
П1.12	Встройка 11	LV-WECU 400-2,0-V4	160	150	-	1*230 0,38A	0,13	3490	ТЭН	-24	20	2,0	Шумоизолированный корпус b-30мм	F8	встроенно	Лессар
П1.13	Встройка 12	LV-WECU 700-2,4-V4	200	150	-	1*230 1,57A	0,20	3380	ТЭН	-24	20	2,5	Шумоизолированный корпус b-30мм	F5	встроенно	Лессар
B1.1	Встройка 1	LV-FDCP 160-RU	130	350	-	1*230 0,4A	0,10	2700	-	-	-	-	-	-	-	Лессар
B1.2	Встройка 2	LV-FDCP 160-RU	170	350	-	1*230 0,4A	0,10	2700		-	-	-	-	-	-	Лессар
B1.3	Встройка 3	LV-FDCP 160-RU	90	350	-	1*230 0,4A	0,10	2700	-	-	-	-	-	-	-	Лессар
B1.4	Встройка 4	LV-FDCP 160-RU	90	350	-	1*230 0,4A	0,10	2700	-	-	-	-	-	-	-	Лессар
B1.5	Встройка 5	LV-FDCP 160-RU	130	350	-	1*230 0,4A	0,10	2700	-	-	-	-	-	-	-	Лессар
B1.6	Встройка 6	LV-FDCP 160-RU	130	350	-	1*230 0,4A	0,10	2700	-	-	-	-	-	-	-	Лессар
B1.7	Встройка 7	LV-FDCP 160-RU	170	350	-	1*230 0,4A	0,10	2700		-	-	-	-	-	-	Лессар
B1.8	Встройка 8	LV-FDCP 160-RU	130	350	-	1*230 0,4A	0,10	2700	-	-	-	-	-	-	-	Лессар
B1.9	Встройка 9	LV-FDCP 160-RU	130	350	-	1*230 0,4A	0,10	2700	-	-	-	-	-	-	-	Лессар
B1.10	Встройка 10	LV-FDCP 160-RU	130	350	-	1*230 0,4A	0,10	2700	-	-	-	-	-	-	-	Лессар
B1.11	Встройка 11	LV-FDCP 160-RU	170	350	-	1*230 0,4A	0,10	2700		-	-	-	-	-	-	Лессар
B1.12	Встройка 12	LV-FDCP 160-RU	90	350	-	1*230 0,4A	0,10	2700	-	-	-	-	-	-	-	Лессар
B1.13	Встройка 13	LV-FDCP 160-RU	130	350	-	1*230 0,4A	0,10	2700	-	-	-	-	-	-	-	Лессар
B2.1	Санузлы встр.пом 1	LV-FDCP 100-RU	70	320	-	1*230 0,3A	0,06	2500	-	-	-	-	-	-	-	Лессар
B2.2	Санузлы встр.пом 2	LV-FDCP 100-RU	70	320	-	1*230 0,3A	0,06	2500	-	-	-	-	-	-	-	Лессар
B2.3	Санузлы встр.пом 3	LV-FDCP 100-RU	70	320	-	1*230 0,3A	0,06	2500	-	-	-	-	-	-	-	Лессар
B2.4	Санузлы встр.пом 4	LV-FDCP 100-RU	70	320	*	1*230 0,3A	0,06	2500	*	-	-	-	*	*	*	Лессар

B2.5	Санузлы встр.пом 5	LV-FDCP 100-RU	70	320	*	1*230 0,3A	0,06	2500	*	-	-	-	*	*	*	Лессар
B2.6	Санузлы встр.пом 5	LV-FDCP 100-RU	70	320	*	1*230 0,3A	0,06	2500	*	-	-	-	*	*	*	Лессар
B2.7	Санузлы встр.пом 5	LV-FDCP 100-RU	70	320	*	1*230 0,3A	0,06	2500	*	-	-	-	*	*	*	Лессар
B2.8	Санузлы встр.пом 5	LV-FDCP 100-RU	70	320	*	1*230 0,3A	0,06	2500	*	-	-	-	*	*	*	Лессар
B2.9	Санузлы встр.пом 5	LV-FDCP 100-RU	70	320	*	1*230 0,3A	0,06	2500	*	-	-	1	*	*	*	Лессар
B2.10	Санузлы встр.пом 5	LV-FDCP 100-RU	70	320	*	1*230 0,3A	0,06	2500	*	-	-	1	*	*	*	Лессар
B2.11	Санузлы встр.пом 5	LV-FDCP 100-RU	70	320	*	1*230 0,3A	0,06	2500	*	-	-	1	*	*	*	Лессар
B2.12	Санузлы встр.пом 5	LV-FDCP 100-RU	70	320	*	1*230 0,3A	0,06	2500	*	-	-	1	*	*	*	Лессар
B2.13	Санузлы встр.пом 5	LV-FDCP 100-RU	70	320	*	1*230 0,3A	0,06	2500	*	-	-	-	*	*	*	Лессар
Жі	илые помещения и технические	е помещения														
B1	ИТП встройка	LV-FDCP 200-RU	290	350	-	1*230 0,6A	0,14	2650	-	-	-	1	-	-	-	Лессар
B2	калиж ПТИ	LV-FDCP 200-RU	400	350	-	1*230 0,6A	0,14	2650	-	-	-	-	-	-	-	Лессар
В3	Кладовые	LV-FDCP 160-RU	200	350	-	1*230 0,4A	0,10	2700	-	-	-	1	-	-	-	Лессар
B4	Кладовые	LV-FDCP 160-RU	200	350	-	1*230 0,4A	0,10	2700	-	-	-	1	-	-	-	Лессар
B5	Кладовые	LV-FDCP 200-RU	260	350	-	1*230 0,6A	0,14	2650	-	-	-	1	-	-	-	Лессар
В6	Колясочная	LV-FDCP 100-RU	50	320	*	1*230 0,3A	0,06	2500	*	-	-	1	*	*	*	Лессар
B7	Колясочная+КУИ	LV-FDCP 100-RU	70	320	*	1*230 0,3A	0,06	2500	*	-	-	-	*	*	*	Лессар
B8	Колясочная	LV-FDCP 100-RU	50	320	*	1*230 0,3A	0,06	2500	*	-	-	-	*	*	*	Лессар
	С/у и кухни квартир 10 этажа	Вентс 100-К 84шт	40-70	40	*	1*230 1,06A	0,014	-	-	-	-	-	-	-	-	
	отопление В/у жилья и встройки+электрощитовые	электрокалорифер 4штх0,5 кВт					6.45	эл.лвигат				2,0	электронагрев			

6,45 эл.двигатели

34,9 электронагрев

		Наименование		Вентилятор				Электродв	Зигатель
						Дым/	воздух		
Секция	Обозначени е систем	обслуживаемых помещений	Tun	L, м ³ /ч	Р, Па	t, ℃	ρ ,κε/m³	Электродв Tun A132S6 A132S6 A132S6 A112MB6	Ny
	ВД1	Коридор	ДЫМЪ-РН-7,1-1,1Дн-ДУ	14362	777	132	0,87	A132S6	5,5
1	ПДк1		ВОПЪ-К-800-9/20	7315	327	20	1,2	_	1,5
/	ПДш1	Лифтовые шахты	ВОПЪ-К-900-6/40	30824	385	-24	1	-	6
	ПДш4	Тамбур шлюз	FDCP 250	1120	300	-24	1	-	0,16
	ВД2	Коридор	ДЫМЪ-РН-7,1-1,1Дн-ДУ	14362	777	132	1	A 132S6	6
2	ПДк2		ВОПЪ-К-800-9/20	7315	327	20	1	_	2
2	ПДш2	Лифтовые шахты	ВОПЪ-К-900-6/40	30824	385	-24	1	_	6
	ПДш4	Тамбур шлюз	FDCP 250	1120	300	-24	1	_	0,16
	ВДЗ	Коридор	ДЫМЪ-РН-8-0,95Дн-ДУ	13690	720	114	1	A112MB6	4
3	ПДк3		ВОПЪ-К-800-9/20	7294	327	20	1	-	2
ر ا	ПДш3	Лифтовые шахты	ВОПЪ-К-900-6/40	31057	384	-24	1,42	_	5,5