



**Сергиево-Посадский городской округ
Московской области**

Утверждена
Распоряжением
Министерства энергетики
Московской области

от «___» _____ 20__ г. № _____

**Схема теплоснабжения
Сергиево-Посадского городского округа Московской области
на период с 2021 до 2040 года**

Обосновывающие материалы. Книга 11

Сведений, составляющих государственную тайну в соответствии с Указом Президента Российской Федерации от 30.11.1995 № 1203 «Об утверждении перечня сведений, отнесенных к государственной тайне», не содержится.

**Заместитель Главы
Сергиево-Посадского городского округа**



С.Ф. Анфилов

Разработчик: ООО «Центр теплоэнергосбережений».
Юр. адрес: 107078, г. Москва, ул. Новая Басманная, д. 19/1, офис 521
Факт. адрес: 107078, г. Москва, ул. Новая Басманная, д. 19/1, офис 521

**Генеральный директор
ООО «ЦТЭС»**



А.Х. Регинский

2021 г.
Москва

Оглавление

| | |
|--|----|
| 11.1. Часть 1. Обоснование метода и результатов обработки данных по отказам участков тепловых сетей (аварийным ситуациям), средней частоты отказов участков тепловых сетей (аварийных ситуаций) в каждой системе теплоснабжения..... | 3 |
| 11.2. Часть 2. Обоснование метода и результатов обработки данных по восстановлению отказавших участков тепловых сетей (участков тепловых сетей, на которых произошли аварийные ситуации), среднего времени восстановления отказавших участков тепловых сетей в каждой системе теплоснабжения | 4 |
| 11.3. Часть 3. Обоснование результатов оценки вероятности отказа (аварийной ситуации) и безотказной (безаварийной) работы системы теплоснабжения по отношению к потребителям, присоединенным к магистральным и распределительным теплопроводам | 5 |
| 11.4. Часть 4. Обоснование результатов оценки коэффициентов готовности теплопроводов к несению тепловой нагрузки..... | 6 |
| 11.5. Часть 5. Обоснование результатов оценки недоотпуска тепловой энергии по причине отказов (аварийных ситуаций) и простоев тепловых сетей и источников тепловой энергии 9 | |
| 11.6. Часть 6. Предложения по применению на источниках тепловой энергии рациональных тепловых схем с дублированными связями и новых технологий, обеспечивающих нормативную готовность энергетического оборудования..... | 12 |
| 11.7. Предложения по установке резервного оборудования..... | 16 |
| 11.8. Предложения по организации совместной работы нескольких источников тепловой энергии на единую тепловую сеть | 17 |
| 11.9. Предложения по резервированию тепловых сетей смежных районов поселения, городского округа | 18 |
| 11.10. Предложения по устройству резервных насосных станций..... | 20 |
| 11.11. Предложения по установке баков-аккумуляторов..... | 21 |
| 11.12. Описание изменений в показателях надежности теплоснабжения за период, предшествующий актуализации схемы теплоснабжения, с учетом введенных в эксплуатацию новых и реконструированных тепловых сетей и сооружений на них..... | 21 |

11.1. Часть 1. Обоснование метода и результатов обработки данных по отказам участков тепловых сетей (аварийным ситуациям), средней частоты отказов участков тепловых сетей (аварийных ситуаций) в каждой системе теплоснабжения

Интенсивность отказов оборудования тепловых сетей должна вычисляться для следующих условий:

- интегральная интенсивность отказов/повреждений в течение года;
- интенсивность отказов/повреждений в течение отопительного периода;
- распределенная интенсивность отказов/повреждений по месяцам отопительного периода;
- интенсивность отказов/повреждений по диаметрам теплопроводов.

Средняя интегральная интенсивность отказов (повреждений) вычислялась следующим образом:

$$\bar{\lambda}_{j,m} = \frac{\sum_{i=1}^{i=N} n_{i,j,m}}{L_{j,m}},$$

где

i – номер зарегистрированного события, состоящего в отказе оборудования тепловой сети;

j – год регистрации события;

m – номер системы теплоснабжения (зоны действия системы теплоснабжения), для которой определяется частота отказов;

N – общее число событий (отказов) за j -й год в зоне действия системы теплоснабжения m ;

$n_{i,j,m}$ – i -й отказ оборудования тепловой сети (участка, ЗРА, НС, и.т.д) в зоне действия системы теплоснабжения m за j -й год;

$L_{j,m}$ – протяженность теплопроводов (прямого и обратного) тепловой сети, км.

В число событий для вычисления средней интегральной интенсивности отказов/повреждений в течение года включаются все зарегистрированные отказы тепловых сетей, после обнаружения которых проведена процедура ремонта (восстановления) оборудования тепловой сети в течение отопительного и неоперативного (в процессе гидравлических испытаний) периодов.

Протяженность тепловых сетей устанавливается по данным о протяженности прямого и обратного теплопроводов тепловой сети, представленных в электронной модели системы теплоснабжения и/или по данным расчета энергетических характеристик тепловых сетей.

Для вычисления интенсивности отказов/повреждений в расчет принимаются все зафиксированные события отказов оборудования тепловых сетей в течение календарного года, в том числе события отказов, которые не приводили к прекращению теплоснабжения потребителей, а также события отказов (повреждения, свищи на теплопроводах) с отложенным ремонтом.

В процессе вычислений предполагается, что протяженность и материальная характеристика тепловых сетей, а также значения тепловых нагрузок потребителей тепловой энергии, остаются неизменными.

Ввиду отсутствия необходимых исходных данных расчет интегральной и приведенной интенсивностей отказов (повреждений), а также интенсивности отказов для разных диаметров теплопроводов в зоне действия системы теплоснабжения города провести не удалось. Поэтому параметры, которые применяются для описания базового состояния по отказам тепловых сетей, для городского округа Сергиев Посад принимаются в соответствии с аналогичными показателями других городов-аналогов за период 2010 – 2017 годов.

В дальнейшем для расчетов вероятности отказов участков тепловых сетей приняты следующие зависимости:

- для описания интенсивности устойчивых отказов тепловых сетей в зависимости от диаметра теплопроводов:

$$\lambda_0 = 0,1 \exp(-2.8D_y),$$

где

D_y - условный диаметр участка тепловой сети, м.

- для описания интенсивности отказов участков тепловых сетей в зависимости от срока службы:

$$\lambda(t) = \lambda_0(0,1\tau)^{\alpha-1}$$

где

λ_0 - интенсивность устойчивых отказов, 1/км/год;

τ - срок эксплуатации участка тепловой сети, лет;

α - параметр распределения Гнеденко-Вейбулла,

где параметр распределения вычисляется как

$$\alpha = \begin{cases} 0,8 & \text{при } 0 < \tau \leq 3 \\ 1 & \text{при } 3 \leq \tau \leq 17 \\ 0,5 \cdot e^{\left(\frac{\tau}{20}\right)} & \text{при } \tau > 17 \end{cases}$$

В таблице 11.1-1 приведены данные расчетов интенсивности устойчивых отказов на участках тепловых сетей с разными диаметрами и интенсивности отказов для участков со сроком эксплуатации 37 лет, рассчитанные с использованием уравнений 1.2 и 1.3.

Таблица 11.1-1 Базовые показатели интенсивности отказов тепловых сетей

| Диаметр участков тепловых сетей, м | Интенсивность устойчивых отказов, 1/км/год | Интенсивность отказов для участков со сроком эксплуатации 37 лет |
|------------------------------------|--|--|
| 0,05 | 0,087 | 1,506 |
| 0,07 | 0,082 | 1,424 |
| 0,08 | 0,080 | 1,385 |
| 0,1 | 0,076 | 1,309 |
| 0,15 | 0,066 | 1,138 |
| 0,2 | 0,057 | 0,99 |
| 0,25 | 0,050 | 0,86 |
| 0,3 | 0,043 | 0,748 |
| 0,35 | 0,038 | 0,650 |
| 0,4 | 0,033 | 0,565 |
| 0,5 | 0,025 | 0,427 |
| 0,6 | 0,019 | 0,323 |
| 0,7 | 0,014 | 0,244 |

11.2. Часть 2. Обоснование метода и результатов обработки данных по восстановлению отказавших участков тепловых сетей (участков тепловых сетей, на которых произошли аварийные ситуации), среднего времени восстановления отказавших участков тепловых сетей в каждой системе теплоснабжения

Одним из важнейших параметров при восстановлении тепловых сетей является продолжительность ремонтов, или ремонтпригодность. Под ремонтпригодностью понимается способность к поддержанию и восстановлению работоспособного состояния

участков тепловых сетей путем обеспечения их ремонта с последующим вводом в эксплуатацию после ремонта. В качестве основного параметра, характеризующего ремонтпригодность теплопровода, принимается время z_p , необходимое для ликвидации повреждения.

Этот параметр зависит от конструкции теплопровода и типа его прокладки (надземный или подземный), от диаметра теплопровода, расстояния между секционирующими задвижками, определяющими объем сетевой воды, которую нужно дренировать до начала ремонта, а затем восполнить после его завершения.

Параметр z_p также зависит от оснащения теплосетевой организации машинами, механизмами и транспортом, которые требуются для выполнения аварийно-восстановительных работ. Как правило, параметр z_p определяется по эксплуатационным данным, характерным для каждого теплоснабжающего предприятия.

В составе данных, представленных предприятиями содержатся:

- дата и время начала ликвидации отказа (отключения теплоснабжения);
- дата и время завершения ликвидации отказа (включения теплоснабжения).

Для определения параметра z_p была рассмотрена выборка данных по анализу повреждений оборудования и трубопроводов тепловых сетей нескольких городов аналогов за период 2014 - 2018 годов. С целью выявления взаимосвязи времени ликвидации повреждения и диаметра теплопровода, а также причин повреждения и времени ликвидации аварии, проводится дисперсионный анализ данных.

Из множества данных были определены коэффициенты a , b , c , необходимые для расчета z_p . Вычисление среднего времени восстановления осуществляется в соответствии с формулой Е.Я. Соколова:

$$z_p = \alpha[1 + (b + cl_{c.з})D^{1,2}]$$

где

α , b , c – постоянные коэффициенты, зависящие от способа укладки теплопровода (подземный, надземный) и его конструкции, а также от способа диагностики места повреждения и уровня организации ремонтных работ;

$l_{c.з}$ – расстояние между секционными задвижками, м;

D – условный диаметр трубопровода, м.

Для расчетов времени продолжительности ремонтов тепловых сетей в зависимости от условных диаметров трубопроводов приняты следующие постоянные в формуле (1.5):

- для надземной прокладки тепловых сетей:
 $\alpha = 4,6; b = 0,9; c = 0,15$
- для подземной прокладки тепловых сетей:
 $\alpha = 4,5; b = 1,0; c = 3,0$

11.3. Часть 3. Обоснование результатов оценки вероятности отказа (аварийной ситуации) и безотказной (безаварийной) работы системы теплоснабжения по отношению к потребителям, присоединенным к магистральным и распределительным теплопроводам

Значения вероятности безотказной работы (далее - ВБР) для нерезервируемых участков тепловой сети в модели рассчитываются относительно тепловых камер (узлов) наиболее удаленных от источников потребителей тепловой энергии.

Чтобы выявить потребителей тепловой энергии с явно наименьшими значениями ВБР всех участков тепловой сети от источника тепловой энергии до конечной точки «пути» теплоносителя (тепловых узлов или пунктов зданий потребителей), необходимо провести анализ на максимальные значения условной материальной характеристики всех участков с подземной прокладкой и с наиболее старыми годами прокладки участков тепловой сети. Значения ВБР

участков тепловой сети с подземной прокладкой при прочих равных условиях окажутся ниже, чем для участков с надземной прокладкой, так как среднее время восстановления поврежденного участка с подземной прокладкой больше, чем с надземной.

Таким образом, наименьшие значения ВБР участков тепловой сети будут иметь те потребители тепловой энергии, у которых суммарная условная материальная характеристика участков с подземной прокладкой окажется максимальной при наличии в «пути» теплоносителя участков с наиболее старыми годами прокладок. В случае, если ВБР участков тепловой сети таких потребителей будет не менее нормативной величины, требуемой в СНиП 41-02-2003 (ВБР тепловых сетей относительно каждого потребителя не должна быть ниже $P_i > 0,9$), можно будет сделать вывод об общей удовлетворительной ВБР всей рассматриваемой тепловой сети от источника до потребителей тепловой энергии.

ВБР рассчитывается для всех теплопроводов (как не резервируемых), реестр которых установлен в электронной модели теплоснабжения городского округа.

11.4. Часть 4. Обоснование результатов оценки коэффициентов готовности теплопроводов к несению тепловой нагрузки

Надежность расчетного уровня теплоснабжения потребителей оценивается коэффициентом готовности K_j , представляющим собой вероятность того, что в произвольный момент времени будет обеспечен расчетный уровень теплоснабжения j -го потребителя (среднее значение доли отопительного сезона, в течение которой теплоснабжение j -го потребителя не нарушается).

В ТС без резервирования величина K_j имеет наибольшее значение по сравнению с резервированной сетью, а P_j наименьшее. Введение в сеть минимальной структурной избыточности и дальнейшее увеличение объема резервирования ведут к повышению надежности обеспечения пониженного уровня теплоснабжения (значение P_j растет), что обусловлено увеличением временного резерва потребителей при отказах элементов резервированной части сети.

Однако одновременно уменьшается надежность обеспечения расчетного уровня, т.е. значение K_j (при норме аварийной подачи тепла меньше единицы по отношению к расчетной, что чаще всего имеет место). Это связано с тем, что в резервированной сети расчетное теплоснабжение потребителя нарушается не только при отказах элементов, входящих в путь его теплоснабжения, но и элементов кольцевой части сети, гидравлически связанной с этим потребителем.

Таким образом, если в тупиковой сети значения P_j удовлетворяют нормативному значению, резервирования сети не требуется. В противном случае должен быть определен такой объем резервирования, при котором значения P_j удовлетворят своему нормативу, а значения K_j своего норматива не нарушат.

Если в сети без резервирования величина показателя K_j меньше нормативного значения, это значит, что масштабы системы завышены и необходимо уменьшить радиус действия и общую длину сети от данного источника.

То же самое необходимо сделать, если при увеличении объема резервирования ТС величина показателя K_j становится меньше нормативного значения, а показатель P_j еще не достиг своего нормативного значения.

В программно-расчетном комплексе ZuluThermo 8.0 с помощью модуля «Надежность» были рассчитаны показатели надежности, в том числе, коэффициенты готовности.

Результаты расчетов перспективных показателей готовности к исправной работе и вероятности безотказной работы систем теплоснабжения от источников тепловой энергии городского округа на 2035 год представлены в электронной модели схемы теплоснабжения.

Минимальные значения перспективных показателей готовности к исправной работе и вероятности безотказной работы систем теплоснабжения от источников тепловой энергии городского округа Сергиев Посад на 2035 год представлены в таблице 11.4-1.

Таблица 11.4-1 - Результаты расчетов перспективных показателей готовности

| Наименование теплоисточника | Вероятность рабочего состояния сети, Рсцт | Коэффициент готовности, Кг | Вероятность безотказной работы, Ртс |
|---|---|-------------------------------|---|
| Котельная Клементьевский поселок | 0,9978 | 0,9985 | 0,9988 |
| Котельная Горбольница | 0,9998 | 0,9999 | 0,9999 |
| Котельная Дом Быта | 0,9998 | 0,9998 | 0,9999 |
| Котельная Очистные сооружения | 0,9998 | 0,9992 | 0,9999 |
| Котельная Семхоз | 0,9998 | 0,9999 | 0,9999 |
| Котельная Ферма | 0,9907 | 0,9986 | 0,9908 |
| Котельная Мишутино | 0,9998 | 0,9998 | 0,9999 |
| Котельная Школа-интернат | 0,9989 | 0,9994 | 0,9990 |
| Котельная Углич | 0,9981 | 0,9932 | 0,9984 |
| Котельная Рабочий поселок | 0,9997 | 0,9987 | 0,9998 |
| Котельная Крышная по адресу: Ново-Угличское ш., 58 | 0,9999 | 1,0000 | 1,0000 |
| Котельная Крышная по адресу: Ново-Угличское ш., 60 | 0,9999 | 1,0000 | 1,0000 |
| Котельная Садовая | 0,9998 | 0,9999 | 0,9999 |
| Котельная ПМК-5 | 0,9997 | 0,9988 | 0,9998 |
| Котельная Трикотажная фабрика | 0,9998 | 0,9994 | 0,9999 |
| Котельная Конкурсный | 0,9998 | 0,9992 | 0,9999 |
| Котельная Наугольное | 0,9999 | 1,0000 | 1,0000 |
| Котельная Бубяково | 0,9999 | 1,0000 | 1,0000 |
| Котельная Птицеград | 0,9998 | 0,9991 | 0,9999 |
| Котельная Совхоз | 0,9998 | 0,9984 | 0,9999 |
| Котельная Скоропусковский поселок | 0,9998 | 0,9988 | 0,9999 |
| Котельная Скобяной поселок | 0,9997 | 0,9987 | 0,9998 |
| Котельная ЖБИ | 0,9998 | 0,9999 | 0,9999 |
| Котельная Автоколонна | 0,9998 | 0,9999 | 0,9999 |
| Котельная №2 | 0,8807 | 0,9398 | 0,8808 |
| Котельная №3 | 0,9998 | 0,9997 | 0,9999 |
| Котельная №5 | 0,9998 | 0,9997 | 0,9999 |
| Котельная №6 | 0,9998 | 0,9981 | 0,9999 |
| Котельная №7 | 0,9998 | 0,9964 | 0,9999 |
| Котельная №8 | 0,9998 | 0,9998 | 0,9999 |
| Котельная №9 | 0,9998 | 0,9997 | 0,9999 |
| Котельная №12 | 0,9998 | 0,9995 | 0,9999 |
| Котельная №14 | 0,9998 | 0,9995 | 0,9999 |
| Котельная №15 | 0,9998 | 0,9999 | 0,9999 |
| Котельная №16 | 0,9998 | 0,9999 | 0,9999 |
| Котельная №17 | 0,9999 | 1,0000 | 1,0000 |
| Котельная №18 | 0,9999 | 1,0000 | 1,0000 |
| Котельная №19 | 0,9999 | 0,9999 | 1,0000 |
| Котельная Мостовик | 0,9998 | 0,9997 | 0,9999 |
| Котельная Васильевское | 0,9998 | 0,9993 | 0,9999 |
| Котельная Лазарево | 0,9999 | 1,0000 | 1,0000 |
| Котельная Марьино | 0,9998 | 0,9997 | 0,9999 |
| Котельная Шабурново | 0,9998 | 0,9997 | 0,9999 |
| Котельная Кузьмино | 0,9997 | 0,9996 | 0,9998 |
| Котельная Константиново, ПМК | 0,9998 | 0,9999 | 0,9999 |
| Котельная Константиново (Школа) | 0,9999 | 0,9999 | 1,0000 |
| Котельная Самоотовино | 0,9998 | 0,9998 | 0,9999 |
| Котельная Закубежье | 0,9998 | 0,9998 | 0,9999 |

| Наименование теплоисточника | Вероятность рабочего состояния сети, Рснт | Коэффициент готовности, Кг | Вероятность безотказной работы, Ргс |
|---|---|-------------------------------|---|
| Котельная Башенка | 0,9999 | 0,9999 | 1,0000 |
| Котельная Мкр. Новый | 0,9998 | 0,9926 | 0,9999 |
| Котельная Сырнево | 0,9999 | 1,0000 | 1,0000 |
| Котельная Лоза, 18а | 0,8305 | 0,9374 | 0,8306 |
| Котельная Лоза, 4а, стр. 1 | 0,9999 | 0,9948 | 1,0000 |
| Котельная Зубцово | 0,9998 | 0,9998 | 0,9999 |
| Котельная Ситники | 0,9999 | 0,9999 | 1,0000 |
| Котельная Здравница (Березка) | 0,9999 | 0,9999 | 1,0000 |
| Котельная Торгашино | 0,9964 | 0,9861 | 0,9965 |
| Котельная Федорцово | 0,9998 | 0,9997 | 0,9999 |
| Котельная Трехселище | 0,9999 | 0,9999 | 1,0000 |
| Котельная Березняки | 0,9993 | 0,9944 | 0,9999 |
| Котельная Бужаниново | 0,9996 | 0,9980 | 0,9999 |
| Котельная Реммаш | 0,9998 | 0,9999 | 0,9999 |
| Котельная №3 г. Краснозаводск | 0,9996 | 0,9989 | 0,9997 |
| Котельная д. Семеново | 0,9996 | 0,9968 | 1,0000 |
| Котельная рп Богородское | 0,9991 | 0,9958 | 0,9994 |
| Котельная с. Муханово | 0,9998 | 0,9998 | 0,9999 |
| Котельная АО «ФНПЦ «НИИ прикладной химии» | 0,9993 | 0,9979 | 0,9996 |
| Котельная ООО «К-ЖБИ» | 0,9999 | 0,9994 | 1,0000 |
| Котельная ФКП «НИЦ РКП» | 0,7991 | 0,9844 | 0,8012 |
| Котельная ФГБУ «Санаторий «Загорские дали» | 0,9998 | 0,9995 | 0,9999 |
| Котельная ООО «ТЕПЛОЭНЕРГОРЕСУРС СП» | 0,9999 | 0,9999 | 1,0000 |
| Котельная ПАО «Электроизолит» | 0,9998 | 0,9999 | 0,9999 |
| Котельная АО «ЦНИИСМ» | 0,9967 | 0,9933 | 0,9982 |
| Котельная АО «СТЭК» | 0,9988 | 0,9979 | 0,9989 |
| Котельная СМЗ «Загорский» | 0,9997 | 0,9993 | 0,9998 |
| Котельная ВНИИИД «Игрушки» | 0,9996 | 0,9933 | 1,0000 |
| Котельная Ильинская | 0,9998 | 0,9998 | 0,9999 |
| Котельная ООО «Экотерм» | 0,9999 | 0,9999 | 1,0000 |
| Котельная ФГБУ «ЦЖКУ» №1 | 0,9999 | 0,9999 | 1,0000 |
| Котельная ФГБУ «ЦЖКУ» №2 | 0,9999 | 0,9999 | 1,0000 |
| Котельная пос. Сватково (Новая БМК) | 0,9999 | 0,9998 | 1,0000 |
| Котельная Путятино (Новая БМК) | 0,9999 | 0,9999 | 1,0000 |
| Котельная пос. Лоза (новая БМК-1) | 0,9999 | 0,9997 | 1,0000 |
| Котельная пос. Лоза (новая БМК-2) | 0,9999 | 0,9998 | 1,0000 |
| Котельная пос. Заречный (Новая БМК-1) | 0,9999 | 0,9999 | 1,0000 |
| Котельная пос. Заречный (Новая БМК-2) | 0,9999 | 0,9999 | 1,0000 |
| Новая котельная Реммаш | 0,9998 | 0,9991 | 0,9999 |
| Новая БМК дер. Селково | 0,9999 | 0,9997 | 1,0000 |
| Новая БМК п. Лесхоз | 0,9998 | 0,9984 | 1,0000 |
| Новая котельная п. Глинково | 0,9983 | 0,9908 | 0,9984 |
| Новая котельная мкр. Скобяной | 0,9999 | 0,9998 | 1,0000 |
| Котельная №11 г.Хотьково (Новая БМК) | 0,9999 | 0,9996 | 1,0000 |
| Новая БМК по ул. Горького | 0,9999 | 0,9736 | 1,0000 |
| Котельная К-1 | 0,9999 | 1,0000 | 1,0000 |
| Котельная К-2 | 0,9999 | 1,0000 | 1,0000 |
| Котельная К-3 | 0,9996 | 0,9996 | 1,0000 |
| Котельная К-4 | 0,9999 | 1,0000 | 1,0000 |
| Котельная К-5 | 0,9999 | 1,0000 | 1,0000 |

| Наименование теплоисточника | Вероятность рабочего состояния сети, Рсст | Коэффициент готовности, Кг | Вероятность безотказной работы, Ртс |
|-----------------------------|---|----------------------------|-------------------------------------|
| Котельная К-6 | 0,9999 | 0,9997 | 1,0000 |
| Котельная К-7 | 0,9994 | 0,9994 | 0,9997 |
| Котельная К-8 | 0,9994 | 0,9995 | 0,9997 |
| Котельная К-9 | 0,9999 | 0,9999 | 1,0000 |
| Котельная К-10 | 0,9999 | 1,0000 | 1,0000 |
| Котельная К-11 | 0,9999 | 1,0000 | 1,0000 |
| Котельная К-12 | 0,9999 | 1,0000 | 1,0000 |
| Котельная К-13 | 0,9999 | 1,0000 | 1,0000 |
| Котельная К-14 | 0,9999 | 1,0000 | 1,0000 |
| Котельная К-15 | 0,9999 | 1,0000 | 1,0000 |
| Котельная К-16 | 0,9999 | 1,0000 | 1,0000 |

11.5. Часть 5. Обоснование результатов оценки недоотпуска тепловой энергии по причине отказов (аварийных ситуаций) и простоев тепловых сетей и источников тепловой энергии

В системах теплоснабжения одним из самых распространенных способов повышения надежности является резервирование участков, суммы участков, целых магистральных выводов или насосных агрегатов, секционирующих задвижек и т.д. А наиболее часто применяемым способом расчета систем теплоснабжения с резервированием – приведение реальной системы теплоснабжения к эквивалентной модели параллельных или последовательно-параллельных соединений участков тепловой сети. Этот метод, конечно, является не единственным, но значительно более простым чем, например, «метод минимальных путей - минимальных сечений».

Выполнив оценку вероятности безотказной работы каждого магистрального теплопровода, легко определить средний (как вероятностную меру) недоотпуск тепла для каждого потребителя, присоединенного к этому магистральному теплопроводу. Вычислив вероятность безотказной работы теплопровода относительно выбранного потребителя и, соответственно, вероятность отказа теплопровода относительно выбранного потребителя недоотпуск рассчитывается как:

$$\Delta Q_n = \bar{Q}_{\text{пр}} \cdot T_{\text{оп}} \cdot q_{\text{тп}}$$

где

$\bar{Q}_{\text{пр}}$ - среднегодовая тепловая мощность теплопотребляющих установок потребителя (либо, по-другому, тепловая нагрузка потребителя), Гкал/ч;

$T_{\text{оп}}$ - продолжительность отопительного периода, час;

$q_{\text{тп}}$ - вероятность отказа теплопровода.

Расчет величины перспективного недоотпуска тепловой энергии вследствие нарушений в подаче тепла приведен в таблице 11.5-1.

Таблица 11.5-1 Величины перспективного недоотпуска тепловой энергии вследствие нарушений в подаче

| Наименование теплоисточника | Вероятность безотказной работы, Ртс | Вероятность отказа теплопровода | Недоотпуск тепла потребителям, Гкал/отопит. период |
|----------------------------------|-------------------------------------|---------------------------------|--|
| Котельная Клементьевский поселок | 0,9988 | 0,0012 | 79,515 |
| Котельная Горбольница | 0,9999 | 0,0001 | 0,040 |

| Наименование теплоисточника | Вероятность безотказной работы, Ртс | Вероятность отказа теплопровода | Недоотпуск тепла потребителям, Гкал/отопит. период |
|---|---|------------------------------------|--|
| Котельная Дом Быта | 0,9999 | 0,0001 | 0,952 |
| Котельная Очистные сооружения | 0,9999 | 0,0001 | 1,128 |
| Котельная Семхоз | 0,9999 | 0,0001 | 0,023 |
| Котельная Ферма | 0,9908 | 0,0092 | 90,121 |
| Котельная Мишутино | 0,9999 | 0,0001 | 0,883 |
| Котельная Школа-интернат | 0,9990 | 0,0010 | 2,357 |
| Котельная Углич | 0,9984 | 0,0016 | 721,809 |
| Котельная Рабочий поселок | 0,9998 | 0,0002 | 60,512 |
| Котельная Крышная по адресу: Ново-Углическое ш., 58 | 1,0000 | 0,0000 | 0,001 |
| Котельная Крышная по адресу: Ново-Углическое ш., 60 | 1,0000 | 0,0000 | 0,001 |
| Котельная Садовая | 0,9999 | 0,0001 | 0,007 |
| Котельная ПМК-5 | 0,9998 | 0,0002 | 5,794 |
| Котельная Трикотажная фабрика | 0,9999 | 0,0001 | 2,389 |
| Котельная Конкурсный | 0,9999 | 0,0001 | 3,961 |
| Котельная Наугольное | 1,0000 | 0,0000 | 0,000 |
| Котельная Бубяково | 1,0000 | 0,0000 | 0,000 |
| Котельная Птицеград | 0,9999 | 0,0001 | 14,598 |
| Котельная Совхоз | 0,9999 | 0,0001 | 10,063 |
| Котельная Скоропусковский поселок | 0,9999 | 0,0001 | 22,490 |
| Котельная Скобяной поселок | 0,9998 | 0,0002 | 43,712 |
| Котельная ЖБИ | 0,9999 | 0,0001 | 0,006 |
| Котельная Автоколонна | 0,9999 | 0,0001 | 0,197 |
| Котельная №2 | 0,8808 | 0,1192 | 1155,827 |
| Котельная №3 | 0,9999 | 0,0001 | 0,308 |
| Котельная №5 | 0,9999 | 0,0001 | 0,457 |
| Котельная №6 | 0,9999 | 0,0001 | 36,652 |
| Котельная №7 | 0,9999 | 0,0001 | 62,333 |
| Котельная №8 | 0,9999 | 0,0001 | 0,100 |
| Котельная №9 | 0,9999 | 0,0001 | 0,358 |
| Котельная №12 | 0,9999 | 0,0001 | 1,164 |
| Котельная №14 | 0,9999 | 0,0001 | 1,047 |
| Котельная №15 | 0,9999 | 0,0001 | 0,003 |
| Котельная №16 | 0,9999 | 0,0001 | 0,014 |
| Котельная №17 | 1,0000 | 0,0000 | 0,001 |
| Котельная №18 | 1,0000 | 0,0000 | 0,000 |
| Котельная №19 | 1,0000 | 0,0000 | 0,002 |
| Котельная Мостовик | 0,9999 | 0,0001 | 1,183 |
| Котельная Васильевское | 0,9999 | 0,0001 | 2,338 |
| Котельная Лазарево | 1,0000 | 0,0000 | 0,000 |
| Котельная Марьино | 0,9999 | 0,0001 | 0,658 |
| Котельная Шабурново | 0,9999 | 0,0001 | 0,832 |
| Котельная Кузьмино | 0,9998 | 0,0002 | 0,988 |
| Котельная Константиново, ПМК | 0,9999 | 0,0001 | 0,103 |
| Котельная Константиново (Школа) | 1,0000 | 0,0000 | 0,089 |
| Котельная Самоотовино | 0,9999 | 0,0001 | 0,409 |
| Котельная Закубежье | 0,9999 | 0,0001 | 0,145 |
| Котельная Башенка | 1,0000 | 0,0000 | 0,041 |
| Котельная Мкр. Новый | 0,9999 | 0,0001 | 33,091 |

| Наименование теплоисточника | Вероятность безотказной работы, Ртс | Вероятность отказа теплопровода | Недоотпуск тепла потребителям, Гкал/отопит. период |
|---|---|------------------------------------|--|
| Котельная Сырнево | 1,0000 | 0,0000 | 0,000 |
| Котельная Лоза, 18а | 0,8306 | 0,1694 | 37,055 |
| Котельная Лоза, 4а, стр. 1 | 1,0000 | 0,0000 | 4,927 |
| Котельная Зубцово | 0,9999 | 0,0001 | 0,277 |
| Котельная Ситники | 1,0000 | 0,0000 | 0,038 |
| Котельная Здравница (Березка) | 1,0000 | 0,0000 | 0,075 |
| Котельная Торгашино | 0,9965 | 0,0035 | 2,032 |
| Котельная Федорцово | 0,9999 | 0,0001 | 0,523 |
| Котельная Трехселище | 1,0000 | 0,0000 | 0,034 |
| Котельная Березняки | 0,9999 | 0,0001 | 23,138 |
| Котельная Бужаниново | 0,9999 | 0,0001 | 7,480 |
| Котельная Реммаш | 0,9999 | 0,0001 | 0,026 |
| Котельная №3 г. Краснозаводск | 0,9997 | 0,0003 | 40,065 |
| Котельная д. Семенково | 1,0000 | 0,0000 | 10,709 |
| Котельная рп Богородское | 0,9994 | 0,0006 | 177,805 |
| Котельная с. Муханово | 0,9999 | 0,0001 | 0,255 |
| Котельная АО «ФНПЦ «НИИ прикладной химии» | 0,9996 | 0,0004 | 97,117 |
| Котельная ООО «К-ЖБИ» | 1,0000 | 0,0000 | 0,132 |
| Котельная ФКП «НИЦ РКП» | 0,8012 | 0,1988 | 2436,273 |
| Котельная ФГБУ «Санаторий «Загорские дали» | 0,9999 | 0,0001 | 5,287 |
| Котельная ООО «ТЕПЛОЭНЕРГОРЕСУРС СП» | 1,0000 | 0,0000 | 0,248 |
| Котельная ПАО «Электроизолит» | 0,9999 | 0,0001 | 1,278 |
| Котельная АО «ЦНИИСМ» | 0,9982 | 0,0018 | 143,177 |
| Котельная АО «СТЭК» | 0,9989 | 0,0011 | 63,799 |
| Котельная СМЗ «Загорский» | 0,9998 | 0,0002 | 11,344 |
| Котельная ВНИИИД «Игрушки» | 1,0000 | 0,0000 | 161,982 |
| Котельная Ильинская | 0,9999 | 0,0001 | 1,188 |
| Котельная ООО «Экотерм» | 1,0000 | 0,0000 | 0,070 |
| Котельная ФГБУ «ЦЖКУ» №1 | 1,0000 | 0,0000 | 0,070 |
| Котельная ФГБУ «ЦЖКУ» №2 | 1,0000 | 0,0000 | 0,070 |
| Котельная пос. Сватково (Новая БМК) | 1,0000 | 0,0000 | 0,660 |
| Котельная Путятино (Новая БМК) | 1,0000 | 0,0000 | 0,031 |
| Котельная пос. Лоза (новая БМК-1) | 1,0000 | 0,0000 | 1,558 |
| Котельная пос. Лоза (новая БМК-2) | 1,0000 | 0,0000 | 0,434 |
| Котельная пос. Заречный (Новая БМК-1) | 1,0000 | 0,0000 | 0,758 |
| Котельная пос. Заречный (Новая БМК-2) | 1,0000 | 0,0000 | 0,001 |
| Новая котельная Реммаш | 0,9999 | 0,0001 | 20,878 |
| Новая БМК дер. Селково | 1,0000 | 0,0000 | 0,780 |
| Новая БМК п. Лесхоз | 1,0000 | 0,0000 | 7,156 |
| Новая котельная п. Глинково | 0,9984 | 0,0016 | 44,351 |
| Новая котельная мкр. | 1,0000 | 0,0000 | 1,631 |

| Наименование теплоисточника | Вероятность безотказной работы, Ртс | Вероятность отказа теплопровода | Недоотпуск тепла потребителям, Гкал/отопит. период |
|---|---|------------------------------------|--|
| Скобяной | | | |
| Котельная №11 г.Хотьково (Новая БМК) | 1,0000 | 0,0000 | 1,728 |
| Новая БМК по ул. Горького | 1,0000 | 0,0000 | 453,310 |
| Котельная К-1 | 1,0000 | 0,0000 | 0,365 |
| Котельная К-2 | 1,0000 | 0,0000 | 0,654 |
| Котельная К-3 | 1,0000 | 0,0000 | 0,065 |
| Котельная К-4 | 1,0000 | 0,0000 | 0,055 |
| Котельная К-5 | 1,0000 | 0,0000 | 0,043 |
| Котельная К-6 | 1,0000 | 0,0000 | 1,167 |
| Котельная К-7 | 0,9997 | 0,0003 | 27,134 |
| Котельная К-8 | 0,9997 | 0,0003 | 14,207 |
| Котельная К-9 | 1,0000 | 0,0000 | 0,001 |
| Котельная К-10 | 1,0000 | 0,0000 | 0,012 |
| Котельная К-11 | 1,0000 | 0,0000 | 0,014 |
| Котельная К-12 | 1,0000 | 0,0000 | 0,010 |
| Котельная К-13 | 1,0000 | 0,0000 | 0,039 |
| Котельная К-14 | 1,0000 | 0,0000 | 0,093 |
| Котельная К-15 | 1,0000 | 0,0000 | 0,084 |
| Котельная К-16 | 1,0000 | 0,0000 | 0,066 |

11.6. Часть 6. Предложения по применению на источниках тепловой энергии рациональных тепловых схем с дублированными связями и новых технологий, обеспечивающих нормативную готовность энергетического оборудования

Применение рациональных тепловых схем, обеспечивающих заданный уровень готовности энергетического оборудования источников теплоты, выполняется на этапе их проектирования. При этом топливо-, электро- и водоснабжение источников теплоты, обеспечивающих теплоснабжение потребителей первой категории, предусматривается по двум независимым вводам от разных источников, а также использование запасов резервного топлива. Источники теплоты, обеспечивающие теплоснабжение потребителей второй и третьей категории, обеспечиваются электро- и водоснабжением по двум независимым вводам от разных источников и запасами резервного топлива. Кроме того, для теплоснабжения потребителей первой категории устанавливаются местные резервные (аварийные) источники теплоты (стационарные или передвижные). При этом допускается резервирование, обеспечивающее в аварийных ситуациях 100%-ную подачу теплоты от других тепловых сетей. При резервировании теплоснабжения промышленных предприятий, как правило, используются местные резервные (аварийные) источники теплоты.

При реализации плана ликвидации мелких котельных, замене их крупными источниками теплоты мелкие котельные, находящиеся в технически исправном состоянии, как правило, оставляются в резерве.

Повышение надежности систем теплоснабжения может быть достигнуто путем использования передвижных котельных, которые при аварии на тепловой сети должны применяться в качестве резервных (аварийных) источников теплоты, обеспечивая подачу тепла как целым кварталам (через центральные тепловые пункты), так и отдельным зданиям, в первую очередь потребителям первой категории. Для целей аварийного теплоснабжения каждая теплоснабжающая организация должна иметь как минимум одну передвижную котельную. Подключение передвижной котельной к центральному тепловому пункту или тепловому пункту здания (потребителя первой категории)

осуществляется через специальные вводы с фланцами, выведенными за пределы здания и отключаемыми от основной системы теплоснабжения задвижками, установленными внутри здания.

Кроме этого, указанные объекты оборудуются вводами для подключения передвижных котельных к источнику электроэнергии мощностью 10-50 кВт (в зависимости от типа котельной).

При авариях в системе электроснабжения надежность теплоснабжения потребителей значительно повышается при использовании в качестве резервных и аварийных источников передвижных электрических станций. Электрическая мощность станций соответствует мощности электрооборудования, включенного для обеспечения рабочего режима котельной и тепловой сети.

Основным преимуществом передвижных котельных при ликвидации аварий является быстрота ввода установок в работу, что в зимний период является решающим фактором.

Время присоединения передвижной котельной к системе отопления и топливно-энергетическим коммуникациям бригадой из 4 человек (два слесаря, электрик, сварщик) составляет примерно 4-8 ч.

Необходимую теплопроизводительность мобильной котельной, применяемой для поддержания в помещениях минимально допустимой температуры воздуха, можно определить из выражений:

$$Q = \dot{Q} \cdot Q_p$$

$$Q = G_p \cdot c \cdot \rho \cdot (t_1^p - t_2^p) \cdot \dot{Q} \cdot 10^{-6}$$

где:

G_p – расчетный расход теплоносителя в системе отопления, м³;

c – теплоемкость воды, ккал/(ч·°C);

ρ – плотность воды, кг/м³;

\dot{Q} – относительный расход тепла, необходимый для поддержания минимально допустимой температуры воздуха в помещениях;

t_1^p и t_2^p – расчетные температуры воды в подающем и обратном трубопроводах системы отопления ($t_1^p = 95$ °C; $t_2^p = 70$ °C).

Q_p – расчетный (максимальный) расход тепла в системе отопления, Гкал/ч.

Гидродинамические давления, создаваемые насосами мобильных котельных, не должны превышать допустимых значений давлений в системе отопления (не более 0,6 МПа по условиям сохранности отопительных приборов).

Мобильную котельную целесообразно подключать непосредственно к системе отопления здания (к патрубкам подающего и обратного трубопроводов после элеватора или подогревателя).

Для обеспечения требуемых температурных условий в зданиях при недостаточной подаче тепла от внешней сети либо при перерывах в подаче, вызванных аварийными ситуациями или плановой остановкой сети на профилактический ремонт, в тепловых пунктах могут устанавливаться пиковые теплоисточники. Используются следующие способы их подключения:

- подключение в тепловых пунктах зданий пиковых газовых котлов, догревающих воду, подаваемую в систему отопления;
- установка в тепловых пунктах зданий пиковых электрических емкостных (теплоаккумулирующих) водоподогревателей;
- потребляющих электроэнергию в ночные часы (при сниженном тарифе на электроэнергию).

Тепловая энергия, накапливаемая в аккумуляторе, выдается в систему отопления в нужное время, обеспечивая дополнительный нагрев теплоносителя. Такое включение способствует выравниванию суточного режима электропотребления.

Схемы таких тепловых пунктов применительно к независимому подключению систем отопления представлены на рисунках 11.1. - 11.4. Данные схемные решения имеют ряд ограничений. Область применения определяется конкретными местными условиями и требует технико-экономического обоснования.

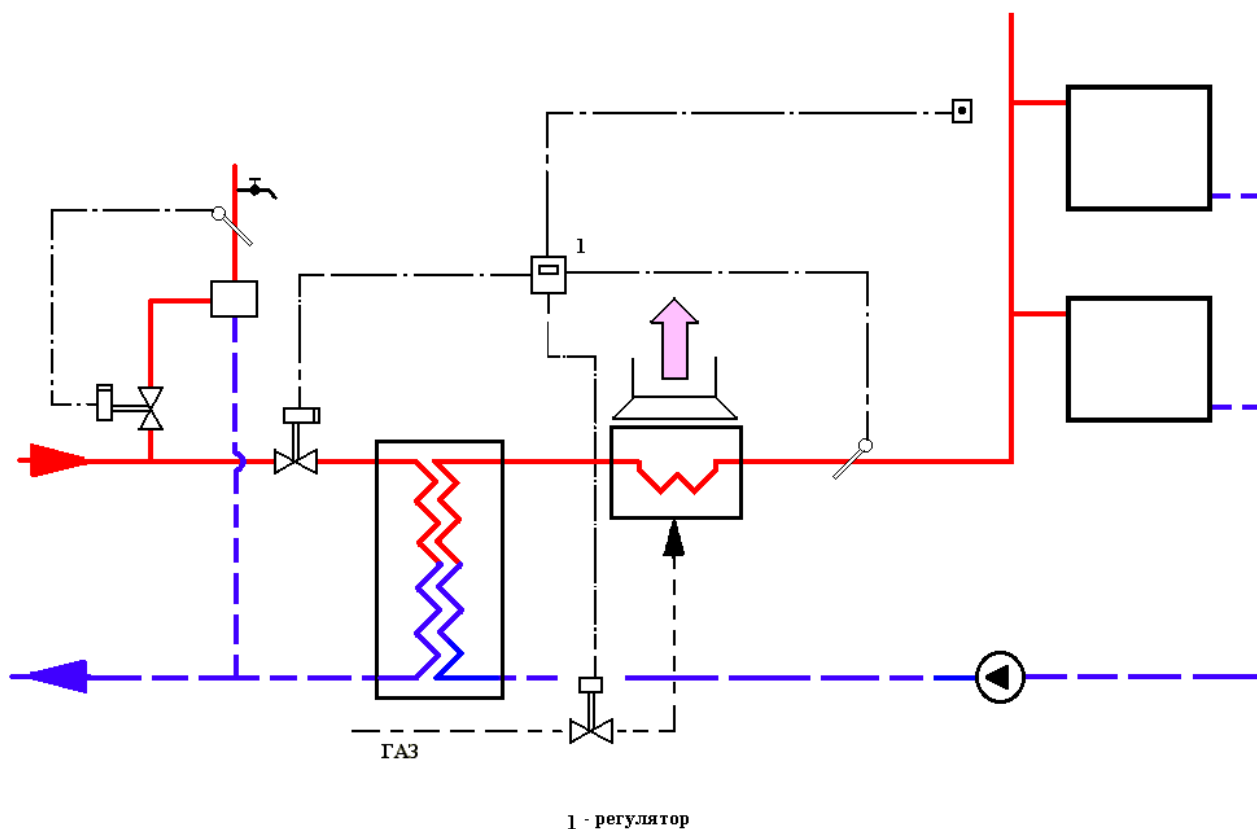


Рисунок 11.6-1 Схема теплового пункта с пиковым газовым котлом

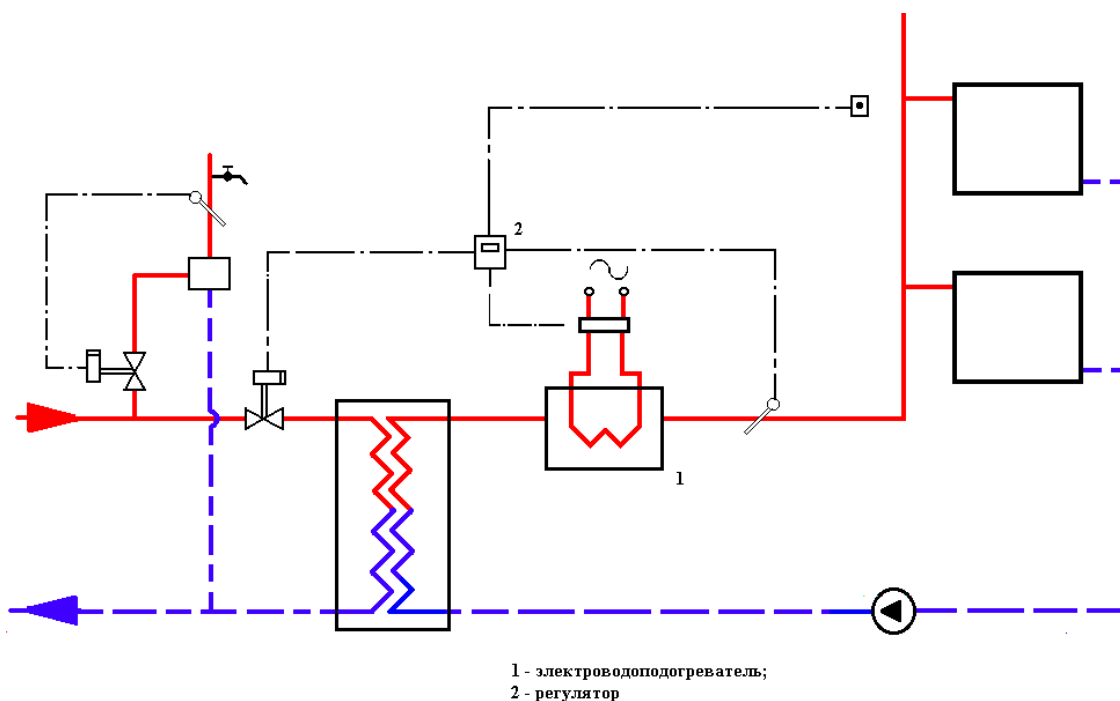


Рисунок 11.6-2 Схема теплового пункта с электроводоподогревателем

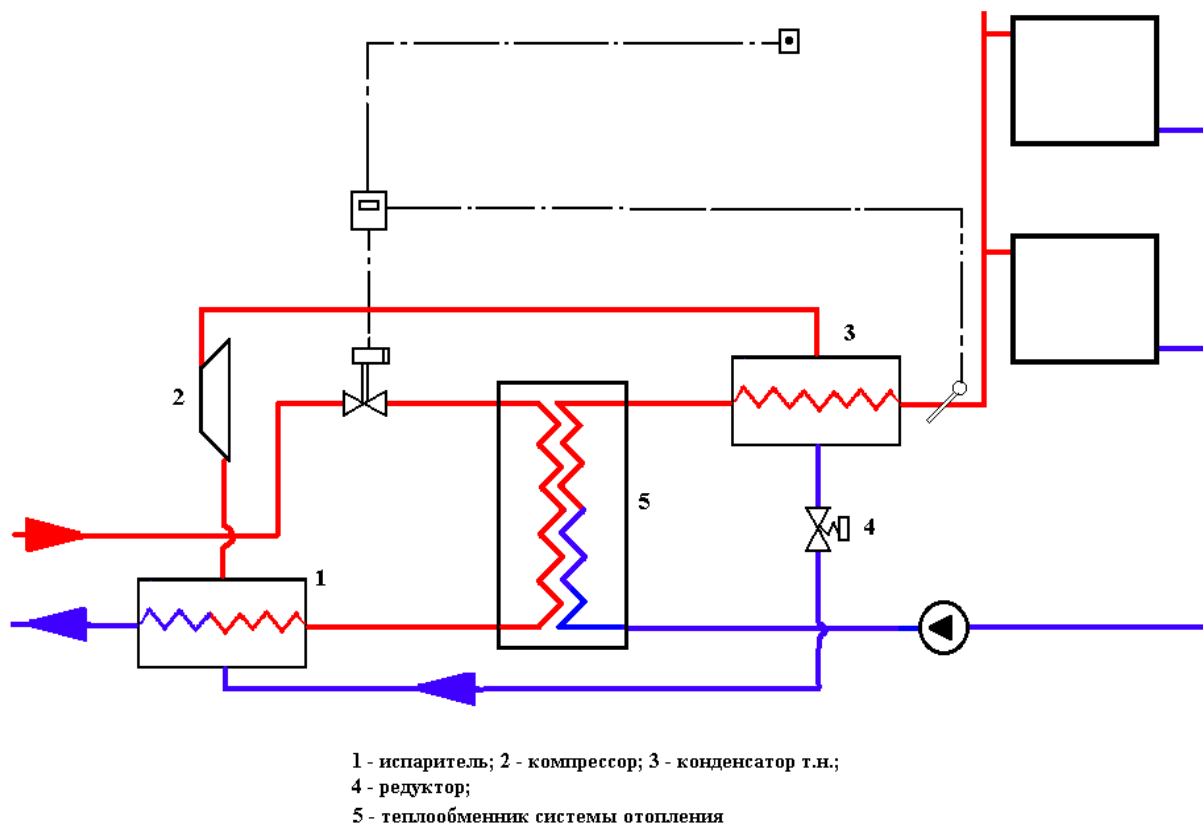


Рисунок 11.6-3 Схема теплового пункта с тепловым насосом с конденсатором на подающем трубопроводе системы отопления

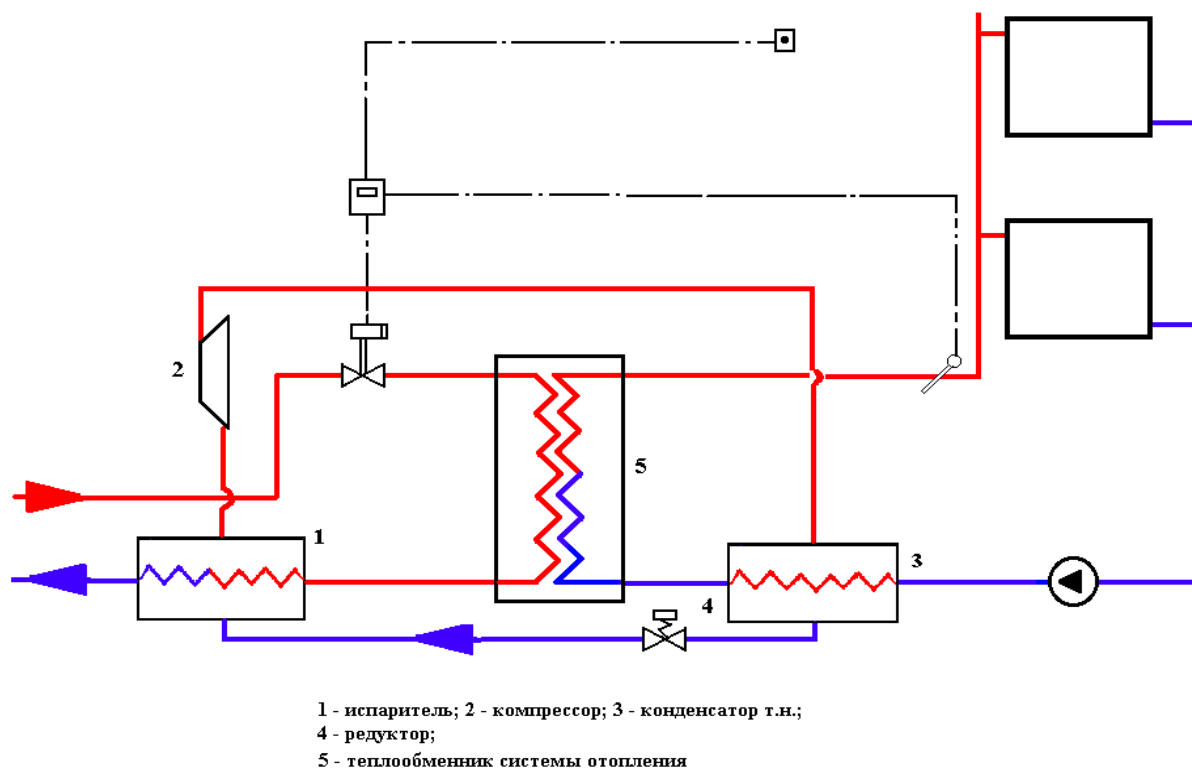


Рисунок 11.6-4 Схема теплового пункта с тепловым насосом с конденсатором на обратном трубопроводе системы отопления

Схема с использованием пиковых газовых котлов позволяет адекватно, без повышенного расхода топлива реагировать на любое изменение параметров теплоносителя в тепловой сети.

Однако, возникают сложности с размещением газовых котлов в существующих зданиях. Наиболее приемлемый вариант технического решения – крышные котельные, меняющие архитектурный облик здания. Массовое внедрение данной схемы ограничивается лимитом пропускной возможности газовых сетей.

Использование проточных водоподогревательных установок сдерживается отсутствием резервных мощностей электроэнергии. Применение емкостных электроподогревателей влечет за собой увеличение потребления электроэнергии на 5-10 % за счёт увеличения теплопотерь. Также резервы аккумулирования тепла ограничены размерами самого аккумулятора. Применение схем с тепловыми насосами (по сравнению с прямым электроподогревом) снижает потребление электроэнергии, но в этом случае наступает ограничение по теплосъёму (температуре обратной воды тепловой сети) и по режимам работы тепловых насосов.

Нарушения в снабжении энергоносителями или нарушение работоспособности технологического оборудования приводят, как правило, только к частичным отказам источников теплоты, которые проявляются в виде снижения температуры или расхода теплоносителя. В случае снижения температуры теплоносителя гидравлические режимы тепловых сетей не изменяются (при условии отсутствия управляющих воздействий со стороны обслуживающего персонала и отсутствии внешних возмущающих воздействий на систему со стороны населения). При этом пропорционально недоотпуску тепла снижается температура в отапливаемых помещениях всех потребителей. Уменьшение же расхода теплоносителя приводит к разрегулировке тепловой сети.

Для предотвращения разрегулировки тепловой сети в аварийных ситуациях устанавливается лимитированная подача теплоносителя всем взаимно резервируемым потребителям. Лимиты подачи теплоносителя определяются по результатам сопоставления трех параметров: времени остывания представительного помещения здания до допустимой температуры, величины допустимого снижения температуры и длительности ремонта головного элемента тепловой сети – теплопровода, поскольку он имеет наибольшую длительность восстановления. При отказе элемента магистральной сети на ЦТП, гидравлически связанных с аварийным участком, автоматические регуляторы расхода, установленные на входных тепломагистралях, перестраивают подачу теплоносителя в сеть на лимитированную. Кроме того, для предотвращения гидравлической разрегулировки распределительных тепловых сетей и систем отопления на ЦТП включаются подмешивающие насосы, которые при снижении температуры теплоносителя доводят его расход в этих сетях до расчетного значения. В этот период отключение нагрузки горячего водоснабжения в ЦТП может поддерживать температуру теплоносителя на расчетном или близком к нему уровне. Для потребителей первой категории предусматривается индивидуальная регулировка в их местных тепловых пунктах.

Применение на источниках тепловой энергии рациональных тепловых схем и новых технологий, обеспечивающих готовность к вводу в работу энергетического оборудования, позволит повысить качество и надежность системы теплоснабжения городского округа Сергиев Посад.

11.7. Предложения по установке резервного оборудования

Согласно положениям СП 124.13330.2012 (Актуализированная редакция СП 124.13330-2012), резервирование источников тепла по основному оборудованию обеспечивается следующим условием выбора котлов: при выходе из строя самого мощного котла производительность оставшихся котлов должна обеспечить покрытие в

зависимости от расчетной температуры наружного воздуха, от 78 до 91% расчетной нагрузки на отопление и вентиляцию для потребителей 2-й и 3-й категорий и 100% расчетной нагрузки потребителей 1-й категории. При возможности, допускается отключение системы горячего водоснабжения. Котельная должна быть обеспечена нормативным запасом аварийного топлива. Электроснабжение котельной производительностью более 10 Гкал/ч фактически должно соответствовать первой категории. При этих условиях строительство двух источников тепла для населенного пункта не является обязательным требованием и обосновывается технико-экономическими соображениями.

Число насосов на источнике теплоснабжения, необходимое для организации надежного и качественного теплоснабжения потребителей, следует принимать:

- сетевых – не менее двух, один из которых является резервным; при пяти рабочих сетевых насосах в одной группе резервный насос допускается не устанавливать;
- подкачивающих и смесительных (в тепловых сетях) – не менее трех, один из которых является резервным, при этом резервный насос предусматривается независимо от числа рабочих насосов;
- подпиточных – в закрытых системах теплоснабжения не менее двух, один из которых является резервным, в открытых системах – не менее трех, один из которых также является резервным;
- в узлах деления водяной тепловой сети на зоны (в узлах расщетки) допускается в закрытых системах теплоснабжения устанавливать один подпиточный насос без резерва, а в открытых системах – один рабочий и один резервный.

Число насосов определяется с учетом их совместной работы на тепловую сеть.

Минимальное число водо-водяных водоподогревателей следует принимать:

- два, параллельно включенных, каждый из которых должен рассчитываться на 100 % тепловой нагрузки – для систем отопления зданий, не допускающих перерывов в подаче теплоты; два, рассчитанных на 75 % тепловой нагрузки каждый – для систем отопления зданий, сооружаемых в районах с расчетной температурой наружного воздуха ниже минус 40 °С;
- один – для остальных систем отопления;
- по одному в каждой ступени подогрева – для систем горячего водоснабжения.

При нагрузке в системе ГВС более 2 МВт – два теплообменника в каждой ступени нагрева рассчитанных на 50 % тепловой нагрузки.

При установке в системах отопления, вентиляции или горячего водоснабжения пароводяных водоподогревателей число их должно приниматься не менее двух, включаемых параллельно, резервные водоподогреватели можно не предусматривать.

Для технологических установок, не допускающих перерывов в подаче теплоты, должны предусматриваться резервные водоподогреватели, рассчитанные на тепловую нагрузку в соответствии с режимом работы технологических установок предприятия.

11.8. Предложения по организации совместной работы нескольких источников тепловой энергии на единую тепловую сеть

Одной из перспективных задач инновационного развития теплоснабжающих систем является объединение нескольких источников тепла для работы на общие тепловые сети и оптимальное перераспределение тепловой нагрузки между ними в процессе эксплуатации. Это позволяет реализовать преимущества централизации теплоснабжения, концентрации мощностей и совместной выработки тепла и электроэнергии.

Организация совместной работы источников на единые тепловые сети предполагает объединение локальных систем с одним или несколькими источниками тепла в единую теплоснабжающую систему с общей тепловой сетью, обеспечивающей параллельное включение в работу на эту сеть всех теплоисточников и распределение тепловой нагрузки между ними в соответствии с их технико-экономической эффективностью и наивыгоднейшим потокораспределением в сети. Объединение нескольких теплоснабжающих систем в единую систему позволит:

- снизить затраты на производство тепловой энергии путем распределения нагрузки в течение отопительного сезона между наиболее экономичными источниками теплоснабжения;
- использовать аккумулирующую способность тепловых сетей;
- повысить надежность теплоснабжения потребителей благодаря взаиморезервированию источников теплоснабжения и тепловых сетей;
- уменьшить резервные мощности.

На территории городского округа Сергиев Посад организации совместной работы нескольких источников тепловой энергии на единую сеть нет.

11.9. Предложения по резервированию тепловых сетей смежных районов поселения, городского округа

В аварийных ситуациях, с учетом положений, изложенных в СП 124.13330.2012 «Тепловые сети» (Актуализированная редакция СП 124.13330-2012), система теплоснабжения и тепловые сети при подземной прокладке в непроходных каналах и бесканальной прокладке должны обеспечивать подачу минимально допустимого количества тепла (таблица 11.9-1) при расчетной температуре на отопление = -10 °С и ниже.

Таблица 11.9-1 - Величина подачи теплоты (%) для обеспечения внутренней температуры воздуха в отапливаемых помещениях не ниже 12 °С в течение ремонтно-восстановительного периода после отказа

| Диаметр труб тепловых сетей, мм | Расчетная температура наружного воздуха для проектирования отопления, °С | | | | |
|---------------------------------|--|----------|----------|----------|----------|
| | минус 10 | минус 20 | минус 30 | минус 40 | минус 50 |
| | Допускаемое снижение подачи теплоты, %, до | | | | |
| 300 | 32 | 50 | 60 | 59 | 64 |
| 400 | 41 | 56 | 65 | 63 | 68 |
| 500 | 49 | 63 | 70 | 69 | 73 |
| 600 | 52 | 68 | 75 | 73 | 77 |
| 700 | 59 | 70 | 76 | 75 | 78 |
| 800-1000 | 66 | 75 | 80 | 79 | 82 |
| 1200-1400 | 71 | 79 | 83 | 82 | 85 |

Период проведения ремонтных работ повышается с увеличением диаметра теплопроводов и протяженности отключаемых участков теплосети, что связано со сливом и заполнением теплопроводов. При этом авария в надземных тепловых сетях обнаруживается и ликвидируется значительно быстрее, чем при подземной канальной прокладке. Также быстрее обнаруживается место аварии при бесканальной прокладке теплопроводов в пенополиуретановой изоляции с системой оперативного дистанционного контроля. С другой стороны, вероятность возникновения аварии заметно уменьшается при снижении протяженности и увеличении диаметра и толщины стенок теплопроводов. Исходя из вышеизложенного, в положениях СП 124.13330.2012 (Актуализированная

редакция СП 124.13330-2012) резервирование тепловых сетей принято обязательным для следующих случаев:

- при наличии у потребителей местного резервного источника тепла;
- для участков надземной прокладки протяженностью менее 5 км (при соответствующем обосновании расстояние может быть увеличено);
- для теплопроводов, прокладываемых в тоннелях и проходных каналах;
- для тепловых сетей диаметром 250 мм и менее (при отсутствии потребителей 1-й категории).

При этом для потребителей 1-й категории в зависимости от ситуации, обязательно резервирование местным аварийным источником тепла или тепловыми сетями от двух источников тепла, или тепловыми сетями от двух выводов одного источника тепла.

Допускается не производить резервирования транзитных теплопроводов от ТЭЦ до вынесенных пиковых котельных, в случае если их производительность обеспечивает в зависимости от расчетной температуры наружного воздуха покрытие от 78 до 91% расчетной нагрузки на отопление и вентиляцию для потребителей 2-й и 3-й категории и 100% расчетной нагрузки потребителей 1-й категории.

Для остальных случаев необходимо рассматривать вопрос резервирования тепловых сетей с учетом конкретной ситуации, сложившейся в данном населенном пункте, а также возможностей эксплуатационной организации.

Основными мероприятиями по резервированию и повышению надежности тепловых сетей является применение следующих технических решений:

- прокладка от источника тепла двух и более головных тепломагистралей, соединенных между собой резервными перемычками (закольцовка тепловых сетей);
- прокладка резервных перемычек между тепловыми сетями двух и более источников тепла (закольцовка тепловых районов);
- монтаж в закольцованном контуре не менее трех секционирующих задвижек (две при врезке контура, одна и более по трассе контура);
- прокладка до абонентов двух резервных теплопроводов;
- прокладка до абонентов реверсивного (третьего) теплопровода;
- уменьшение протяженности участка между секционирующими задвижками;
- монтаж секционирующих задвижек по ходу потока сетевой воды после врезки ответвлений;
- обеспечение минимальной циркуляции сетевой воды в аварийных перемычках;
- соединение теплопроводов транспозицией («перехлест» теплопроводов) на участках со встречными потоками теплоносителя (непосредственно на участках или в камерах).

Прокладка резервных перемычек и дополнительных теплопроводов позволяет отключать аварийные участки без прекращения подачи тепла абонентам. При этом диаметр теплопроводов аварийной перемычки не должен превышать диаметра соединяемых теплопроводов.

Уменьшение протяженности участков между секционирующими задвижками приводит к ускорению обнаружения места аварии и сокращению срока проведения ремонтно-восстановительных работ. При этом общая протяженность участков с ответвлениями между двумя секционирующими задвижками не должна превышать 1500 м. Для транзитных участков без ответвлений расстояние между секционирующими задвижками для теплопроводов 2Ду 600 мм и более при обеспечении спуска и заполнения сетевой водой допускается увеличивать до 3000 м. С учетом незначительной вероятности возникновения аварий рекомендуется ограничивать минимальное расстояние между секционирующими задвижками: для теплопроводов 2Ду 1400-1000 мм - до 400 м; для теплопроводов 2Ду 900-800 мм - до 350 м; для теплопроводов 2Ду 600-700 мм - до 300 м;

для теплопроводов 2Ду 500 мм и менее - до 250 м. При этом в закольцованных тепловых сетях ответвления, присоединенные между такими секционирующими задвижками, целесообразно считать зарезервированными, т.е. на таких участках возможно осуществлять врезку ответвлений без монтажа дополнительных секционирующих задвижек.

Поскольку в тепловых сетях соблюдается определенный порядок укладки теплопроводов (подающий теплопровод располагается справа по движению потока сетевой воды, а обратный слева), это необходимо учитывать при монтаже аварийных перемычек. Поэтому с целью переключения потоков на резервных перемычках при встречных потоках сетевой воды производится соединение теплопроводов транспозицией, т.е. осуществляется «перехлест» теплопроводов.

Монтаж секционирующих задвижек после врезки ответвлений позволяет отключать нижерасположенный аварийный участок без прекращения подачи тепла в ответвление, что приводит к сокращению числа отключаемых абонентов.

При разработке схемы тепловых сетей для нового строительства с собственным источником тепла рекомендуется производить разработку различных вариантов схем с рассмотрением вопроса резервирования. Для источников тепла производительностью 60 Гкал/ч и менее рекомендуется производить разработку только варианта схемы тупиковой разводки (с одним или с двумя выводами) без резервирования тепловых сетей.

Для источников тепла производительностью от 60 до 200 Гкал/ч включительно рекомендуется производить разработку как варианта схемы с тупиковой разводкой без резервирования тепловых сетей, так и вариантов с резервированием тепловых сетей и последующим согласованием одного из них. Для источников тепла производительностью более 200 Гкал/ч рекомендуется производить разработку нескольких вариантов схем с резервированием тепловых сетей.

В случае присоединения объектов нового строительства к существующим источникам тепла и тепловым сетям рекомендуется:

- использовать сложившуюся схему тепловых сетей при отсутствии необходимости увеличения диаметров существующих тепломагистралей;
- осуществлять прокладку новых тепломагистралей с повышением уровня резервирования тепловых сетей при необходимости увеличения диаметров существующих тепломагистралей.

Для протяженных тепловых сетей должна проводиться проверка гидравлического и теплового режима при аварийных ситуациях. При этом поверочный гидравлический расчет тепловых сетей целесообразно производить исходя из условия сохранения напоров на выходе и входе источника тепла, принятых для нормальных условий эксплуатации.

11.10. Предложения по устройству резервных насосных станций

Насосные станции на тепловых сетях предназначены для увеличения располагаемого напора, повышения расхода теплоносителя и изменения давления в трубопроводах тепловой сети. Насосные станции повышают давление в подающем трубопроводе и снижают в обратном.

Автоматизация и телемеханизация насосных станций должны обеспечивать бесперебойную работу станции в отсутствие постоянного обслуживающего персонала. В начальный период эксплуатации (1 - 2 года) насосные станции обычно находятся под постоянным наблюдением эксплуатационного персонала, что необходимо учитывать при компоновке помещений.

В здании насосной станции предусматриваются: машинный зал, в котором размещаются насосные агрегаты; помещение распределительных устройств; щитовое помещение; трансформаторные камеры; мастерская для производства мелкого ремонта; помещения для эксплуатационного персонала; санитарный узел. При компоновке здания

следует учитывать возможность расширения машинного зала. Помещение распределительных устройств, щитовое помещение, трансформаторные камеры располагают с одного торца машинного зала.

Расстояния от насосной станции до жилых и общественных зданий принимаются с учетом норм допустимого уровня шума в жилой застройке.

К зданию насосной станции необходимо предусмотреть подъезд с твердым дорожным покрытием для автомобильного транспорта.

Коллекторы трубопроводов и запорная арматура в насосных станциях тепловых сетей в отличие, например, от насосных станций системы водоснабжения, не резервируются.

11.11. Предложения по установке баков-аккумуляторов

Повышению надежности функционирования систем теплоснабжения в определенной мере способствует применение теплогидроаккумулирующих установок, наличие которых позволяет оптимизировать тепловые и гидравлические режимы тепловых сетей, а также использовать аккумулирующие свойства отапливаемых зданий. Теплоинерционные свойства зданий учитываются МДС 41-6.2000 «Организационно-методические рекомендации по подготовке к проведению отопительного периода и повышению надежности систем коммунального теплоснабжения в городах и населенных пунктах РФ» при определении расчетных расходов на горячее водоснабжение при проектировании систем теплоснабжения из условий темпов остывания зданий при авариях.

Размещение баков-аккумуляторов горячей воды возможно как на источнике теплоты, так и в районах теплопотребления. При этом на источнике теплоты предусматриваются баки-аккумуляторы вместимостью не менее 25 % общей расчетной вместимости системы. Внутренняя поверхность баков защищается от коррозии, а вода в них - от аэрации, при этом предусматривается непрерывное обновление воды в баках.

Для открытых систем теплоснабжения, а также при отдельных тепловых сетях на горячее водоснабжение предусматриваются баки аккумуляторы химически обработанной и деаэрированной подпиточной воды расчетной вместимостью, равной десятикратной величине среднечасового расхода воды на горячее водоснабжение.

В закрытых системах теплоснабжения на источниках теплоты мощностью 100 МВт и более предусматривается установка баков запаса химически обработанной и деаэрированной подпиточной воды вместимостью 3 % объема воды в системе теплоснабжения, при этом обеспечивается обновление воды в баках.

Число баков независимо от системы теплоснабжения принимается не менее двух по 50 % рабочего объема.

В системах центрального теплоснабжения (СЦТ) с теплопроводами любой протяженности от источника теплоты до районов теплопотребления допускается использование теплопроводов в качестве аккумулялирующих емкостей.

11.12. Описание изменений в показателях надежности теплоснабжения за период, предшествующий актуализации схемы теплоснабжения, с учетом введенных в эксплуатацию новых и реконструированных тепловых сетей и сооружений на них

Изменений в показателях надежности теплоснабжения за период, предшествующий актуализации схемы теплоснабжения, с учетом введенных в эксплуатацию новых и реконструированных тепловых сетей и сооружений на них не выявлено.