

СП 41-101-95 проектирование тепловых пунктов.txt
СП 41-101-95

СВОДЫ ПРАВИЛ ПО ПРОЕКТИРОВАНИЮ И СТРОИТЕЛЬСТВУ

ПРОЕКТИРОВАНИЕ ТЕПЛОВЫХ ПУНКТОВ

Design of heat points

Дата введения 1996-07-01

Предисловие

1 РАЗРАБОТАНЫ Техническим комитетом Ассоциации инженеров по отоплению, вентиляции, кондиционированию воздуха, теплоснабжению и строительной теплофизике (АВОК), Агентством по энергосбережению Правительства Москвы, Минстроем России, ВНИПИэнергопромом Минтопэнерго России

2 СОГЛАСОВАНЫ Главным управлением стандартизации, технического нормирования и сертификации Минстроя России

3 ПРИНЯТЫ в качестве свода правил по проектированию и строительству к СНиП 2.04.07-86* "Тепловые сети"

ВВЕДЕНИЕ

Свод правил по проектированию тепловых пунктов содержит дополнительные требования, рекомендации и справочные материалы к действующему нормативному документу – СНиП 2.04.07-86* "Тепловые сети".

В своде правил приведены требования к объемно-планировочным и конструктивным решениям помещений тепловых пунктов, даны рекомендации по расчету и подбору оборудования, приборов учета, контроля и автоматизации, применяемых в ЦТП и ИТП, приведены также сведения по используемым трубам и арматуре.

Применение свода правил будет способствовать принятию более экономичных проектных решений и экономии тепловой энергии.

При разработке свода правил использованы положения действующих нормативных документов, материалы заводов-изготовителей и наиболее эффективные технические решения, принимавшиеся по отдельным объектам в Российской Федерации.

По мере накопления опыта проектирования, строительства и эксплуатации тепловых пунктов будет определена эффективность установленных положений, на основании которых будут внесены необходимые изменения в свод правил и нормативные документы.

Замечания и предложения по совершенствованию свода правил следует направлять в Главтехнормирование Минстроя России.

1. ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

1.1 Настоящие правила дополняют и развивают требования по проектированию тепловых пунктов, содержащиеся в СНиП 2.04.07-86* "Тепловые сети".

Правила следует использовать при проектировании вновь строящихся и реконструируемых тепловых пунктов, предназначенных для присоединения к тепловым сетям систем отопления, вентиляции, кондиционирования воздуха, горячего водоснабжения и технологических теплоиспользующих установок промышленных и сельскохозяйственных предприятий, жилых и общественных зданий.

В тех случаях, когда может быть принято несколько различных технических решений, следует производить экономический расчет с

СП 41-101-95 Проектирование тепловых пунктов.txt
учетом уровня цен, долговечности и надежности конструкций, социальных и экологических факторов, а также требований заказчика.

1.2 Правила распространяются на тепловые пункты с параметрами теплоносителя: горячая вода с рабочим давлением до 2,5 МПа и температурой до 200 °С, пар с рабочим давлением в пределах условного давления до 6,3 МПа и температурой до 440 °С.

Правила распространяются на проектирование тепловых пунктов в границах: от запорной арматуры тепловой сети и хозяйственно-питьевого водопровода на вводе в тепловой пункт до запорной арматуры (включительно) местных систем отопления, вентиляции, кондиционирования воздуха, горячего водоснабжения и технологических потребителей, расположенной в помещении теплового пункта.

1.3 В тепловых пунктах предусматривается размещение оборудования, арматуры, приборов контроля, управления и автоматизации, посредством которых осуществляется:

- преобразование вида теплоносителя или его параметров;

- контроль параметров теплоносителя;

- регулирование расхода теплоносителя и распределение его по системам потребления теплоты;

- отключение систем потребления теплоты;

- защита местных систем от аварийного повышения параметров теплоносителя;

- заполнение и подпитка систем потребления теплоты;

- учет тепловых потоков и расходов теплоносителя и конденсата;

- сбор, охлаждение, возврат конденсата и контроль его качества;

- аккумулирование теплоты;

- водоподготовка для систем горячего водоснабжения.

В тепловом пункте в зависимости от его назначения и конкретных условий присоединения потребителей могут осуществляться все перечисленные функции или только их часть.

1.4 Тепловые пункты подразделяются на:

- индивидуальные тепловые пункты (ИТП) – для присоединения систем отопления, вентиляции, горячего водоснабжения и технологических теплоиспользующих установок одного здания или его части;

- центральные тепловые пункты (ЦТП) – то же, двух зданий или более.

Допускается устройство ЦТП для присоединения систем теплоснабжения одного здания, если для этого здания требуется устройство нескольких ИТП.

1.5 Устройство ИТП обязательно для каждого здания независимо от наличия ЦТП, при этом в ИТП предусматриваются только те функции, которые необходимы для присоединения систем потребления теплоты данного здания и не предусмотрены в ЦТП.

1.6 Для промышленных и сельскохозяйственных предприятий при теплоснабжении от внешних источников теплоты и числе зданий более одного устройство ЦТП является обязательным, а при теплоснабжении

СП 41-101-95 Проектирование тепловых пунктов.txt
от собственных источников теплоты необходимость сооружения ЦТП следует определять в зависимости от конкретных условий теплоснабжения.

Мощность ЦТП не регламентируется.

1.7 Для жилых и общественных зданий необходимость устройства ЦТП определяется конкретными условиями теплоснабжения района строительства на основании технико-экономических расчетов. В закрытых системах теплоснабжения рекомендуется предусматривать один ЦТП на микрорайон или группу зданий с расходом теплоты в пределах 12-35 МВт (по сумме максимального теплового потока на отопление и среднего теплового потока на горячее водоснабжение).

При теплоснабжении от котельных мощностью 35 МВт и менее рекомендуется предусматривать в зданиях только ИТП.

1.8 Теплоснабжение промышленных и сельскохозяйственных предприятий от ЦТП, обслуживающих жилые и общественные здания, предусматривать не рекомендуется.

1.9 В состав проекта теплового пункта включается технический паспорт, содержащий:

краткое описание схем присоединения потребителей теплоты;

расчетные расходы теплоты и теплоносителей по каждой системе (для горячего водоснабжения – средний и максимальный), МВт;

виды теплоносителей и их параметры (рабочее давление, МПа, температуру, °С) на входе и на выходе из теплового пункта;

давление в трубопроводе на вводе и выводе хозяйственно-питьевого водопровода, МПа;

тип водоподогревателей, поверхность их нагрева, кв.м, число секций или пластин по ступеням нагрева и потери давления по обеим средам;

тип, количество, характеристики и мощность насосного оборудования;

тип, количество и производительность оборудования для обработки воды для систем горячего водоснабжения;

количество и установленную вместимость баков-аккумуляторов горячего водоснабжения и конденсатных баков, куб.м;

тип и число приборов регулирования и приборов учета количества теплоты и воды, потери давления в регулирующих клапанах;

установленную суммарную мощность электрооборудования, ожидаемое годовое потребление тепловой и электрической энергии;

общую площадь, кв.м, и строительный объем, куб.м, помещений теплового пункта.

2. ОБЪЕМНО-ПЛАНИРОВОЧНЫЕ И КОНСТРУКТИВНЫЕ РЕШЕНИЯ

2.1 Тепловые пункты по размещению на генеральном плане подразделяются на отдельно стоящие, пристроенные к зданиям и сооружениям и встроенные в здания и сооружения.

2.2 Объемно-планировочные и конструктивные решения тепловых пунктов должны удовлетворять требованиям СНиП 2.09.02-85*. При размещении встроенных и пристроенных тепловых пунктов должны соблюдаться также требования СНиП на проектирование зданий, в которых они размещаются или к которым они пристроены.

2.3 При выборе материалов для строительных конструкций тепловых пунктов следует принимать влажный режим помещения согласно СНиП II-3-79* (изд. 1995 г.).

2.4 Для защиты строительных конструкций от коррозии должны применяться антикоррозионные материалы в соответствии с требованиями СНиП 2.03.11-85.

2.5 Здания отдельно стоящих и пристроенных тепловых пунктов должны быть I, II или IIIa степеней огнестойкости.

В ограждающих конструкциях помещений не допускается применение силикатного кирпича.

Внешние формы, материал и цвет наружных ограждающих конструкций рекомендуется выбирать, учитывая архитектурный облик расположенных вблизи зданий и сооружений или зданий, к которым тепловые пункты пристраиваются.

2.6 К центральным тепловым пунктам следует предусматривать проезды с твердым покрытием и площадки для временного складирования оборудования при производстве ремонтных работ.

2.7 В ЦТП с постоянным обслуживающим персоналом следует предусматривать уборную с умывальником, шкаф для хранения одежды, место для приема пищи.

При невозможности обеспечить самотечный отвод стоков от уборной в канализационную сеть санузел в ЦТП допускается не предусматривать при обеспечении возможности использовать уборную в ближайших к тепловому пункту зданиях, но не далее 50 м.

2.8 Индивидуальные тепловые пункты должны быть встроенными в обслуживаемые ими здания и размещаться в отдельных помещениях на первом этаже у наружных стен здания. Допускается размещать ИТП в технических подпольях или в подвалах зданий и сооружений.

2.9 Центральные тепловые пункты (ЦТП) следует, как правило, предусматривать отдельно стоящими. Рекомендуется блокировать их с другими производственными помещениями.

Допускается предусматривать ЦТП пристроенными к зданиям или встроенными в общественные, административно-бытовые или производственные здания и сооружения.

2.10 При размещении тепловых пунктов, оборудованных насосами, внутри жилых, общественных, административно-бытовых зданий, а также в производственных зданиях, к которым предъявляются повышенные требования по допустимым уровням шума и вибрации в помещениях и на рабочих местах, должны выполняться требования разд.10.

2.11 Здания отдельно стоящих и пристроенных тепловых пунктов должны предусматриваться одноэтажными, допускается сооружать в них подвалы для размещения оборудования, сбора, охлаждения и перекачки конденсата и сооружения канализации.

Отдельно стоящие тепловые пункты допускается предусматривать подземными при условии:

отсутствия грунтовых вод в районе строительства и герметизации вводов инженерных коммуникаций в здание теплового пункта, исключающей возможность затопления теплового пункта канализационными, паводковыми и другими водами;

обеспечения самотечного отвода воды из трубопроводов теплового пункта;

СП 41-101-95 Проектирование тепловых пунктов.txt
обеспечения автоматизированной работы оборудования теплового пункта без постоянного обслуживающего персонала с аварийной сигнализацией и частичным дистанционным управлением с диспетчерского пункта.

2.12 По взрывопожарной и пожарной опасности помещения тепловых пунктов следует относить к категории Д.

2.13 Тепловые пункты допускается размещать в производственных помещениях категорий Г и Д, а также в технических подвалах и подпольях жилых и общественных зданий. При этом помещения тепловых пунктов должны отделяться от этих помещений ограждениями (перегородками), предотвращающими доступ посторонних лиц в тепловой пункт.

2.14 При разработке объемно-планировочных и конструктивных решений отдельно стоящих и пристроенных зданий тепловых пунктов, предназначенных для промышленных и сельскохозяйственных предприятий, рекомендуется предусматривать возможность их последующего расширения.

2.15 Встроенные в здания тепловые пункты следует размещать у наружных стен зданий на расстоянии не более 12 м от выхода из этих зданий.

2.16 Из встроенных в здания тепловых пунктов должны предусматриваться выходы:

при длине помещения теплового пункта 12 м и менее и расположении его на расстоянии менее 12 м от выхода из здания наружу – один выход наружу через коридор или лестничную клетку;

при длине помещения теплового пункта 12 м и менее и расположении его на расстоянии более 12 м от выхода из здания – один самостоятельный выход наружу;

при длине помещения теплового пункта более 12 м – два выхода, один из которых должен быть непосредственно наружу, второй – через коридор или лестничную клетку.

Помещения тепловых пунктов с теплоносителем паром давлением более 1,0 МПа должны иметь не менее двух выходов независимо от габарита помещения.

2.17 В подземных отдельно стоящих или пристроенных тепловых пунктах допускается второй выход предусматривать через пристроенную шахту с люком или через люк в перекрытии, а в тепловых пунктах, размещаемых в технических подпольях или подвалах зданий, – через люк в стене.

2.18 Двери и ворота из теплового пункта должны открываться из помещения или здания теплового пункта от себя.

2.19 Оборудование тепловых пунктов рекомендуется применять в блочном исполнении, для чего необходимо:

принимать водоподогреватели, насосы и другое оборудование в блоках заводской готовности;

принимать укрупненные монтажные блоки трубопроводов;

укрупнять технологически связанное между собой оборудование в транспортабельные блоки с трубопроводами, арматурой, КИП, электротехническим оборудованием и тепловой изоляцией.

2.20 Минимальные расстояния в свету от строительных конструкций до трубопроводов, оборудования, арматуры, между поверхностями теплоизоляционных конструкций смежных трубопроводов,

СП 41-101-95 Проектирование тепловых пунктов.txt
а также ширину проходов между строительными конструкциями и оборудованием (в свету) следует принимать по прил.1.

2.21 Высоту помещений от отметки чистого пола до низа выступающих конструкций перекрытия (в свету) рекомендуется принимать не менее, м: для наземных ЦТП – 4,2; для подземных – 3,6; для ИТП – 2,2.

При размещении ИТП в подвальных и цокольных помещениях, а также в технических подпольях зданий допускается принимать высоту помещений и свободных проходов к ним не менее 1,8 м.

2.22 В центральном тепловом пункте следует предусматривать монтажную (ремонтную) площадку.

Размеры монтажной площадки в плане следует определять по габариту наиболее крупной единицы оборудования (кроме баков вместимостью более 3 куб.м) или блока оборудования и трубопроводов, поставляемого для монтажа в собранном виде, с обеспечением прохода вокруг него не менее 0,7 м.

Для производства мелкого ремонта оборудования, приборов и арматуры следует предусматривать место для установки верстака.

2.23 Конденсатные баки и баки-аккумуляторы вместимостью более 3 куб.м следует устанавливать вне помещения тепловых пунктов на открытых площадках. При этом должны предусматриваться тепловая изоляция баков, устройство гидрозатворов, встроенных непосредственно в бак, а также устройство ограждений высотой не менее 1,6 м на расстоянии не более 1,5 м от поверхности баков, предотвращающих доступ посторонних лиц к бакам.

2.24 Для монтажа оборудования, габариты которого превышают размеры дверей, в наземных тепловых пунктах следует предусматривать монтажные проемы или ворота в стенах.

При этом размеры монтажного проема и ворот должны быть на 0,2 м больше габарита наибольшего оборудования или блока трубопроводов.

2.25 Предусматривать проемы для естественного освещения тепловых пунктов не требуется.

2.26 Для перемещения оборудования и арматуры или неразъемных частей блоков оборудования следует предусматривать инвентарные подъемно-транспортные устройства.

Стационарные подъемно-транспортные устройства следует предусматривать:

при массе перемещаемого груза от 150 кг до 1 т – монорельсы с ручными талями и кошками или краны подвесные ручные однобалочные;

то же, более 1 до 2 т – краны подвесные ручные однобалочные;

то же, более 2 т – краны подвесные электрические однобалочные.

Допускается предусматривать возможность использования передвижных малогабаритных подъемно-транспортных средств при условии обеспечения въезда и передвижения транспортных средств по тепловому пункту.

Средства механизации могут быть уточнены проектной организацией при разработке проекта для конкретных условий.

2.27 Для стока воды полы следует проектировать с уклоном 0,01 в сторону трапа или водосборного приемка. Минимальные размеры водосборного приемка должны быть, как правило, в плане не менее 0,5х0,5 м при глубине не менее 0,8 м. Приемок должен быть перекрыт

СП 41-101-95 Проектирование тепловых пунктов.txt
съемной решеткой.

2.28 В помещениях тепловых пунктов следует предусматривать отделку ограждений долговечными, влагостойкими материалами, допускающими легкую очистку, при этом необходимо выполнить:

- штукатурку наземной части кирпичных стен;
- затирку цементным раствором заглубленной части бетонных стен;
- расшивку швов панельных стен;
- побелку потолков;
- бетонное или плиточное покрытие полов.

Стены тепловых пунктов покрываются плитками или окрашиваются на высоту 1,5 м от пола масляной или другой водостойкой краской, выше 1,5 м от пола – клеевой или другой подобной краской.

2.29 В тепловых пунктах следует предусматривать открытую прокладку труб. Допускается прокладка труб в каналах, верх перекрытия которых совмещается с уровнем чистого пола, если по этим каналам не происходит попадания в тепловой пункт взрывоопасных или горючих газов и жидкостей.

Каналы должны иметь съёмные перекрытия единичной массой не более 30 кг.

Дно каналов должно иметь продольный уклон не менее 0,02 в сторону водосборного приемка.

2.30 Для обслуживания оборудования и арматуры, расположенных на высоте от 1,5 до 2,5 м от пола, должны предусматриваться передвижные или переносные конструкции (площадки). В случаях невозможности создания проходов для передвижных площадок, а также для обслуживания оборудования и арматуры, расположенных на высоте 2,5 м и более, необходимо предусматривать стационарные площадки шириной 0,6 м с ограждениями и постоянными лестницами. Расстояние от уровня стационарной площадки до потолка должно быть не менее 1,8 м.

2.31 В помещениях тепловых пунктов допускается размещать оборудование систем хозяйственно-питьевого и противопожарного водоснабжения здания, в том числе насосные установки, а в помещениях пристроенных и встроенных тепловых пунктов – также оборудование приточных вентиляционных систем, обслуживающих производственные помещения категорий В, Г, Д по взрывопожарной опасности и административно-бытовые помещения.

2.32 Минимальное расстояние от края подвижных опор до края опорных конструкций (траверс, кронштейнов, опорных подушек) трубопроводов должно обеспечивать максимально возможное смещение опоры в боковом направлении с запасом не менее 50 мм. Кроме того, минимальное расстояние от края траверсы или кронштейна до оси трубы должно быть не менее 1,0 (где – условный диаметр трубы).

2.33 Расстояние от поверхности теплоизоляционной конструкции трубопровода до строительных конструкций здания или до поверхности теплоизоляционной конструкции другого трубопровода должно быть в свету не менее 30 мм с учетом перемещения трубопровода.

2.34 В тепловых пунктах допускается к трубопроводам большего диаметра крепить трубопроводы меньшего диаметра при расчете труб на прочность.

2.35 Прокладку водопровода следует предусматривать в одном ряду или под трубопроводами тепловых сетей, при этом необходимо

СП 41-101-95 Проектирование тепловых пунктов.txt
выполнять тепловую изоляцию водопровода для исключения образования конденсата на поверхности водопроводных труб.

2.36 В тепловых пунктах подающий трубопровод следует располагать справа от обратного трубопровода (по ходу теплоносителя в подающем трубопроводе) при прокладке трубопроводов в одном ряду.

3. ПРИСОЕДИНЕНИЕ СИСТЕМ ПОТРЕБЛЕНИЯ ТЕПЛОТЫ К ТЕПЛОВЫМ СЕТЯМ

3.1 Присоединение систем потребления теплоты следует выполнять с учетом гидравлического режима работы тепловых сетей (пьезометрического графика) и графика изменения температуры теплоносителя в зависимости от изменения температуры наружного воздуха.

3.2 Расчетная температура воды в подающих трубопроводах водяных тепловых сетей после ЦТП при присоединении систем отопления зданий по зависимой схеме должна приниматься равной расчетной температуре воды в подающем трубопроводе тепловых сетей до ЦТП, но не выше 150 °С.

3.3 Системы отопления, вентиляции и кондиционирования воздуха должны присоединяться к двухтрубным водяным тепловым сетям, как правило, по зависимой схеме.

По независимой схеме, предусматривающей установку водоподогревателей, допускается присоединять: системы отопления 12-этажных зданий и выше (или более 36 м); системы отопления, вентиляции и кондиционирования воздуха зданий при гидравлических условиях, изложенных в п.3.5, а также системы отопления зданий в открытых системах теплоснабжения при невозможности обеспечения требуемого качества воды.

3.4 Системы отопления зданий следует присоединять к тепловым сетям:

непосредственно при совпадении гидравлического и температурного режимов тепловой сети и местной системы. При этом следует учитывать требования прил.11 СНиП 2.04.05-91* и обеспечивать неевскипаемость перегретой воды при динамическом и статическом режимах системы;

через элеватор при необходимости снижения температуры воды в системе отопления и располагаемом напоре перед элеватором, достаточном для его работы;

через смесительные насосы при необходимости снижения температуры воды в системе отопления и располагаемом напоре, недостаточном для работы элеватора, а также при осуществлении автоматического регулирования системы.

3.5 При присоединении систем отопления и вентиляции к тепловым сетям по зависимой схеме для открытой и закрытой систем теплоснабжения в соответствии с пьезометрическим графиком следует предусматривать:

а) при располагаемом напоре в тепловой сети перед тепловым пунктом, недостаточном для преодоления гидравлического сопротивления трубопроводов и оборудования теплового пункта и систем потребления теплоты после ТП, – подкачивающие насосы на обратном трубопроводе перед выходом из теплового пункта. Если при этом давление в обратном трубопроводе присоединяемых систем будет ниже статического давления в этих системах, подкачивающий насос должен устанавливаться на подающем трубопроводе;

б) при давлении в подающем трубопроводе тепловой сети перед тепловым пунктом, недостаточном для обеспечения неевскипания воды

СП 41-101-95 Проектирование тепловых пунктов.txt
(при расчетной температуре) в верхних точках присоединенных систем потребления теплоты, – подкачивающие насосы на подающем трубопроводе на вводе в тепловой пункт;

в) при давлении в подающем трубопроводе тепловой сети перед тепловым пунктом ниже статического давления в системах потребления теплоты – подкачивающие насосы на подающем трубопроводе на вводе в тепловой пункт и регулятор давления "до себя" на обратном трубопроводе на выходе из теплового пункта;

г) при статическом давлении в тепловой сети ниже статического давления в системах потребления теплоты – регулятор давления "до себя" на обратном трубопроводе на выходе из теплового пункта, а на подающем трубопроводе на вводе в тепловой пункт – обратный клапан;

д) при давлении в обратном трубопроводе тепловой сети после теплового пункта ниже статического давления в системах потребления теплоты при различных режимах работы сети (в том числе при максимальном водоразборе из обратного трубопровода в открытых системах водоснабжения) – регулятор давления "до себя" на обратном трубопроводе на выходе из теплового пункта;

е) при давлении в обратном трубопроводе тепловой сети после теплового пункта, превышающем допустимое давление для систем потребления теплоты, – отсекающий клапан на подающем трубопроводе на вводе в тепловой пункт, а на обратном трубопроводе на выходе из теплового пункта – подкачивающие насосы с предохранительным клапаном;

ж) при статическом давлении в тепловой сети, превышающем допустимое давление для систем потребления теплоты, – отсекающий клапан на подающем трубопроводе после входа в тепловой пункт, а на обратном трубопроводе перед выходом из теплового пункта – предохранительный и обратный клапаны.

3.6 К одному элеватору присоединяется, как правило, одна система отопления. Допускается присоединять к одному элеватору несколько систем отопления с увязкой гидравлических режимов этих систем.

3.7 Смесительные насосы для систем отопления устанавливаются:

а) на перемычке между подающим и обратным трубопроводами при располагаемом напоре перед узлом смешения, достаточном для преодоления гидравлического сопротивления системы отопления и тепловых сетей после ЦТП, и при давлении в обратном трубопроводе тепловой сети после теплового пункта не менее чем на 0,05 МПа выше статического давления в системе отопления;

б) на обратном трубопроводе перед узлом смешения или на подающем трубопроводе после узла смешения при располагаемом напоре перед узлом смешения, недостаточном для преодоления гидравлического сопротивления, указанного в подпункте "а", при этом в качестве смесительных насосов могут быть использованы подкачивающие насосы, предусматриваемые в соответствии с пп.3.5, а, б, в, е.

3.8 Системы вентиляции и кондиционирования воздуха зданий присоединяются к тепловым сетям:

непосредственно – когда не требуется изменения расчетных параметров теплоносителя;

через смесительные насосы – при необходимости снижения температуры воды в системах вентиляции и кондиционирования воздуха; для поддержания постоянной температуры воды, поступающей в калориферы второго подогрева систем кондиционирования воздуха, а также для обеспечения невоскисания воды в верхних точках трубопроводов и калориферов систем вентиляции и кондиционирования

СП 41-101-95 Проектирование тепловых пунктов.txt
воздуха (если не установлены подкачивающие насосы для других систем по п.3.5, 6).

Места установки смесительных насосов для систем вентиляции выбираются аналогично смесительным насосам для систем отопления по п.3.7.

3.9 В тепловых пунктах потребителей теплоты с зависимым присоединением систем отопления, вентиляции и кондиционирования воздуха, в которых режим теплоснабжения не обеспечивается принятым на источнике теплоты центральным качественным регулированием отпуска теплоты, следует предусматривать корректирующие насосы или регулируемые элеваторы, осуществляющие снижение температуры воды после ЦТП или ИТП в соответствии с графиками температур теплоносителя в этих системах. При этом изменение температуры воды производится автоматически регулятором подачи теплоты.

Корректирующие насосы устанавливаются, как правило, на перемычке между подающим и обратным трубопроводами после отбора воды из подающего трубопровода и до отбора воды из обратного трубопровода на водоподогреватели или смесительные устройства горячего водоснабжения. Периоды работы этих насосов определяются в зависимости от принятого на источнике теплоты графика регулирования отпуска теплоты, схемы присоединения водоподогревателей горячего водоснабжения, расчетного графика температур воды в сетях после ЦТП и расчетных температур внутреннего воздуха в помещениях. Они могут быть также совмещены с подкачивающими насосами, устанавливаемыми по п.3.5.

3.10 В тепловых пунктах потребителей теплоты с независимым присоединением систем отопления, вентиляции и кондиционирования воздуха для регулирования в соответствии с расчетным графиком температуры воды после водоподогревателей следует предусматривать регулятор подачи теплоты на отопление.

Циркуляционные насосы при независимой системе теплоснабжения устанавливаются на обратном трубопроводе от систем отопления, вентиляции и кондиционирования воздуха перед водоподогревателем.

3.11 Общественное здание с тепловым потоком на вентиляцию более 0,5 МВт следует присоединять к тепловым сетям в ЦТП отдельно от жилых и общественных зданий с тепловым потоком на вентиляцию менее 0,5 МВт каждое. ИТП такого общественного здания должен обеспечивать работоспособность всех систем теплоснабжения здания.

Предусматривать самостоятельные трубопроводы от ЦТП к зданию для присоединения отдельно систем вентиляции не рекомендуется.

3.12 При присоединении к ЦТП группы зданий с независимым присоединением систем отопления и вентиляции следует предусматривать установку в ЦТП общего водоподогревателя.

Расчетная температура воды после водоподогревателя в этом случае должна приниматься в зависимости от радиуса действия тепловых сетей после теплового пункта, как правило, на 10–30 °С ниже принятой в сетях до водоподогревателя со смесительным устройством в ИТП, обеспечивающим требуемое снижение температуры воды в системах отопления.

3.13 Заполнение и подпитку водяных тепловых сетей после ЦТП и систем потребления теплоты, присоединяемых к тепловым сетям по независимой схеме, следует предусматривать водой из обратного трубопровода тепловой сети подпиточным насосом или без него, если давление в обратном трубопроводе тепловой сети достаточно для заполнения местной системы.

При обосновании допускается подпитка указанных систем из

Page 10

СП 41-101-95 Проектирование тепловых пунктов.txt
подающего трубопровода тепловой сети с обеспечением защиты этих систем от превышения в них давления и температуры воды, а в открытых системах теплоснабжения – и из системы горячего водоснабжения.

Подпитка водой из водопровода не допускается.

3.14 Схема присоединения водоподогревателей горячего водоснабжения (рис.1-8) в закрытых системах теплоснабжения выбирается в зависимости от соотношения максимального потока теплоты на горячее водоснабжение и максимального потока теплоты на отопление :

- одноступенчатая схема (рис.1,7);
- двухступенчатая схема (рис.2-6,8).

Рис.1. Одноступенчатая система присоединения водоподогревателей горячего водоснабжения с автоматическим регулированием расхода теплоты на отопление и зависимым присоединением систем отопления в ЦТП и ИТП

1 – водоподогреватель горячего водоснабжения; 2 – повысительно-циркуляционный насос горячего водоснабжения (пунктиром – циркуляционный насос); 3 – регулирующий клапан с электроприводом; 4 – регулятор перепада давлений (прямого действия); 5 – водомер для холодной воды; 6 – регулятор подачи теплоты на отопление, горячее водоснабжение и ограничения максимального расхода сетевой воды на ввод; 7 – обратный клапан;
8 – корректирующий подмешивающий насос; 9 – теплосчетчик; 10 – датчик температуры; 11 – датчик расхода воды; 12 – сигнал ограничения максимального расхода воды из тепловой сети на ввод;
13 – датчик давления воды в трубопроводе

Рис. 2. Двухступенчатая схема присоединения водоподогревателей горячего водоснабжения для жилых и общественных зданий и жилых микрорайонов с зависимым присоединением систем отопления в ЦТП и ИТП

а – схема с самостоятельным регулятором ограничения расхода сетевой воды на ввод;
б – фрагмент схемы с совмещением функций регулирования расхода теплоты на отопление, горячее водоснабжение и ограничения расхода сетевой воды в одном регуляторе

1-13 – см. рис.1; 14 – регулятор ограничения максимального расхода воды на ввод (прямого действия);
14а – датчик расхода воды в виде сужающего устройства (камерная диафрагма); 15 – регулятор подачи теплоты на отопление; 16 – задвижка, нормально закрытая; 17 – регулятор подачи теплоты на горячее водоснабжение (прямого действия)

Рис. 3. Двухступенчатая схема присоединения водоподогревателей горячего водоснабжения для промышленных зданий и промплощадок с зависимым присоединением систем отопления в ЦТП

1-17 – см. рис.1, 2; 18 – сигнал включения насоса при закрытии клапана К-2; 19 – регулятор перепада давлений (электронный)

Рис.4. Двухступенчатая схема присоединения водоподогревателей горячего водоснабжения для жилых и общественных зданий и жилых микрорайонов с независимым присоединением систем отопления в ЦТП и ИТП

1-19 – см. рис.1-3; 20 – водоподогреватель отопления; 21 – водомер
горячеводный;
22 – подпиточный насос отопления; 23 – регулятор подпитки; 24 –
предохранительный клапан;
25 – циркуляционный насос отопления

Рис.5. Двухступенчатая схема присоединения водоподогревателей
горячего
водоснабжения в ИТП с водоструйным элеватором и автоматическим
регулированием расхода теплоты на отопление
(пример учета теплоты по водомерам)

1-25 – см. рис.1-4; 26 – водоструйный элеватор

Рис.6. Двухступенчатая схема присоединения водоподогревателей
горячего
водоснабжения в ИТП с зависимым присоединением систем отопления
и пофасадным автоматическим регулированием
расхода теплоты на отопление

1-25 – см. рис.1-4

Рис.7. Одноступенчатая схема присоединения водоподогревателей
горячего
водоснабжения с зависимым присоединением систем отопления при
отсутствии регуляторов расхода теплоты на отопление в ЦТП и ИТП

1-21 – см. рис.1-4

Рис.8. Двухступенчатая схема присоединения водоподогревателей
горячего
водоснабжения с зависимым присоединением систем отопления при
отсутствии
регуляторов расхода теплоты на отопление в ЦТП и ИТП

1-21 – см. рис.1-4

При этом для схем, указанных на рис.1-6, предусматривается
автоматическое ограничение максимального расхода воды из тепловой
сети на ввод и регулирование расхода теплоты на отопление.

Схемы, указанные на рис.7 и 8, применяются при отсутствии
регуляторов расхода теплоты на отопление. Для этих схем применяется
стабилизация расхода воды на отопление, осуществляемая регулятором
перепада давлений (поз. 4).

3.15 В схемах, указанных на рис.2 и 4 (с ограничением
максимального расхода воды на ввод для жилых и общественных зданий
с присоединением их к тепловым сетям через ЦТП и с максимальным
тепловым потоком на вентиляцию не более 15% максимального
теплового потока на отопление), при определении максимального
расхода воды из тепловой сети на ввод следует исходить из
максимальных тепловых потоков на отопление и вентиляцию и среднего
теплового потока на горячее водоснабжение в средние сутки за неделю
отопительного периода. Ограничение подачи теплоносителя для этих
схем следует выполнять путем прикрытия клапана, регулирующего
подачу теплоносителя на отопление и вентиляцию.

3.16 В схемах, указанных на рис.1 и 3 (с ограничением
максимального расхода воды на ввод для производственных зданий, а
также для общественных зданий с присоединением их к тепловым сетям
через ЦТП и с тепловым потоком на вентиляцию и кондиционирование
воздуха более 15% максимального теплового потока на отопление),
при определении максимального расхода воды из тепловой сети на ввод
следует исходить из максимальных тепловых потоков на отопление,
вентиляцию и горячее водоснабжение: – при отсутствии
баков-аккумуляторов на горячее водоснабжение или среднего теплового

СП 41-101-95 Проектирование тепловых пунктов.txt
потока на горячее водоснабжение, – при наличии баков-аккумуляторов. В этом случае ограничение подачи теплоносителя на ввод следует выполнять путем прикрытия клапана, регулирующего подачу теплоносителя на водоподогреватель горячего водоснабжения.

3.17 Схемы, указанные на рис.1, 2, 4, могут применяться также и в ИТП, при этом подающий трубопровод системы вентиляции подключается до клапана, регулирующего подачу теплоты на отопление.

3.18 На рис.5 и 6 приведены двухступенчатые схемы присоединения водоподогревателей горячего водоснабжения в ИТП с центральным автоматическим регулированием подачи теплоты на отопление с помощью водоструйного элеватора с регулирующей иглой и с пофасадным автоматическим регулированием подачи теплоты на отопление (см. рис.6).

Автоматическое регулирование подачи теплоты на отопление в ИТП может быть применено также для одноступенчатой схемы присоединения водоподогревателей горячего водоснабжения по рис.1.

3.19 При применении одноступенчатой схемы по рис.7 перемычка с задвижкой открыта в отопительный период при соотношении (водоподогреватель работает по предвключенной схеме), а перемычка с задвижкой предусматривается для работы в летний период; при соотношении перемычка с задвижкой не требуется, и водоподогреватель работает в течение всего года по параллельной схеме.

При применении двухступенчатой схемы по рис.8 для жилых и общественных зданий с максимальным тепловым потоком на вентиляцию менее 15% максимального теплового потока на отопление водоподогреватель 2-й ступени в отопительный период работает по перемычке с задвижкой (по предвключенной схеме), а перемычка с задвижкой Б предусматривается для работы в летний период. При применении этой схемы в производственных зданиях или на группу общественных зданий с тепловым потоком на вентиляцию более 15% теплового потока на отопление перемычка с задвижкой в схеме на рис.8 не предусматривается, водоподогреватель работает в наличии всего года по перемычке с задвижкой по смешанной схеме.

3.20 Приведенные схемы присоединения потребителей теплоты к тепловым сетям не охватывают всех возможных вариантов. Могут применяться также другие схемы присоединения потребителей теплоты к тепловым сетям, обеспечивающие минимальный расход воды в тепловых сетях, экономию теплоты за счет применения регуляторов расхода теплоты и ограничителей максимального расхода сетевой воды, корректирующих насосов или элеваторов с автоматическим регулированием, снижающих температуру воды, поступающей в системы отопления, вентиляции и кондиционирования воздуха.

3.21 При теплоснабжении от котельной мощностью 35 МВт и менее при технико-экономическом обосновании допускается присоединение к тепловым сетям водоподогревателей систем горячего водоснабжения по одноступенчатой схеме (см. рис.1 и 7) независимо от соотношения тепловых нагрузок систем горячего водоснабжения и отопления.

3.22 В закрытых системах теплоснабжения при присоединении к тепловым сетям систем горячего водоснабжения с циркуляционным трубопроводом (см. рис.1-8) должны предусматриваться циркуляционные или повысительно-циркуляционные насосы в соответствии с требованиями СНиП 2.04.01-85.

3.23 При двухступенчатых схемах присоединения водоподогревателей систем горячего водоснабжения с принудительной циркуляцией воды циркуляционный трубопровод рекомендуется присоединять к трубопроводу нагреваемой воды между водоподогревателями I и II ступеней, а при параллельной схеме присоединения – к трубопроводу холодной водопроводной воды или к

СП 41-101-95 Проектирование тепловых пунктов.txt
трубопроводу нагреваемой воды между секциями водоподогревателя.

3.24 Горячее водоснабжение в открытых системах теплоснабжения должно присоединяться к подающему и обратному трубопроводам двухтрубных водяных тепловых сетей через регулятор смешения воды (рис.9) для подачи в систему горячего водоснабжения воды заданной температуры.

Рис.9. Схемы присоединения систем горячего водоснабжения и отопления в ИТП
при зависимом (а) присоединении системы отопления через элеватор (пунктиром – с циркуляционным насосом)
с учетом теплоты по тепломеру и независимом (б) – с учетом теплоты по водомеру

1-26 – см. рис.1-5; 27 – регулятор смешения горячей воды; 28 – тепломер двухпоточный трехточечный; 29 – дроссельная диафрагма

Отбор воды для горячего водоснабжения из трубопроводов и приборов систем отопления не допускается.

3.25 В открытых системах теплоснабжения циркуляционный трубопровод системы горячего водоснабжения рекомендуется присоединять к обратному трубопроводу тепловой сети после отбора воды в систему горячего водоснабжения (рис.9, а); при этом на трубопроводе между местом отбора воды и местом подключения циркуляционного трубопровода должна предусматриваться диафрагма, рассчитанная на гашение напора, равного сопротивлению системы горячего водоснабжения в циркуляционном режиме.

3.26 В открытых системах теплоснабжения при давлении в обратном трубопроводе тепловой сети, недостаточном для подачи воды в систему горячего водоснабжения, на трубопроводе горячей воды после регулятора смешения следует предусматривать повысительно-циркуляционный насос (рис.9, б). При этом установка диафрагмы, предусмотренной п.3.25, не требуется.

3.27 Горячее водоснабжение для технологических нужд допускается предусматривать из системы горячего водоснабжения для хозяйственно-бытовых нужд, если параметры воды в системе хозяйственно-питьевого водопровода удовлетворяют требованиям технологического потребителя, при условии:

наличия горячей воды питьевого качества для технологических процессов;

отсутствия производственного водопровода с качеством воды, пригодным для данного технологического процесса.

3.28 При теплоснабжении от одного теплового пункта производственного или общественного здания, имеющего различные системы потребления теплоты, каждую из них следует присоединять по самостоятельным трубопроводам от распределительного (подающего) и сборного (обратного) коллекторов. Допускается присоединять к одному общему трубопроводу системы теплоснабжения, работающие при различных режимах, удаленные от теплового пункта более чем на 200 м, с проверкой работы этих систем при максимальных и минимальных расходах и параметрах теплоносителя.

3.29 Обратный трубопровод от систем вентиляции присоединяется перед водоподогревателем горячего водоснабжения I ступени.

При этом, если потери давления по сетевой воде в водоподогревателе I ступени превысят 50 кПа, оборудуется перемычка вокруг водоподогревателя, на которой устанавливаются дроссельная диафрагма или регулирующий клапан, рассчитанные на то, чтобы потери давления в водоподогревателе не превышали расчетной величины.

3.30 К паровым тепловым сетям потребители теплоты могут присоединяться: по зависимой схеме – с непосредственной подачей пара в системы теплоснабжения с изменением или без изменения параметров пара; по независимой схеме – через пароводяные подогреватели.

Использование для целей горячего водоснабжения паровых водонагревателей барботажного типа не допускается.

3.31 При необходимости изменения параметров пара должны предусматриваться редукционно-охладительные, редукционные или охладительные установки.

Размещение этих устройств, а также установок сбора, охлаждения и возврата конденсата в ЦТП или в ИТП следует предусматривать на основании технико-экономического расчета в зависимости от числа потребителей и расхода пара со сниженными параметрами, количества возвращаемого конденсата, а также расположения потребителей пара на территории предприятия.

3.32 При проектировании систем сбора и возврата конденсата следует руководствоваться требованиями разд. 3 СНиП 2.04.07-86*.

3.33 В тепловых пунктах с установками сбора, охлаждения и возврата конденсата должны предусматриваться мероприятия по использованию теплоты конденсата путем:

охлаждения конденсата в водоподогревателях с использованием нагретой воды для хозяйственно-бытовых или технологических потребителей горячей воды;

получения пара вторичного вскипания в расширительных баках с использованием его для технологических потребителей пара низкого давления.

3.34 В тепловых пунктах, в которые возможно поступление загрязненного конденсата, должна предусматриваться проверка качества конденсата в каждом сборном баке и на дренажных трубопроводах. Способы контроля устанавливаются в зависимости от характера загрязнения и схемы водоподготовки на источнике теплоснабжения паром.

3.35 На трубопроводах тепловых сетей и конденсатопроводах при необходимости поглощения избыточного напора должны предусматриваться регуляторы давления или дроссельные диафрагмы.

4 ОБОРУДОВАНИЕ, ТРУБОПРОВОДЫ, АРМАТУРА И ТЕПЛОВАЯ ИЗОЛЯЦИЯ

ВОДОПОДОГРЕВАТЕЛИ

4.1 В тепловых пунктах следует применять водяные горизонтальные секционные кожухотрубные или пластинчатые водоподогреватели либо паровые горизонтальные многоходовые водоподогреватели.

В качестве кожухотрубных секционных водоподогревателей рекомендуется применять водо-водяные подогреватели по ГОСТ 27590, состоящие из секций кожухотрубного типа с блоком опорных перегородок для теплоносителя давлением до 1,6 МПа и температурой до 150 °С. В качестве пластинчатых применялись водоподогреватели по ГОСТ 15518. Однако они не предназначались специально для работы в системах теплоснабжения. Они громоздки и менее эффективны по сравнению с конструкциями таких фирм, как Альфа-Лаваль, СВЕП, АРВ, Цететерм и др. Но зарубежные фирмы не раскрывают методики подбора водоподогревателей, поэтому в прил.8 даны только общие характеристики рекомендуемых к применению в тепловых пунктах пластинчатых водоподогревателей перечисленных фирм.

4.2 Для систем горячего водоснабжения допускается применять емкостные водоподогреватели с использованием их в качестве баков-аккумуляторов горячей воды в системах горячего водоснабжения при условии соответствия их вместимости требуемой по расчету вместимости баков-аккумуляторов.

4.3 Для водо-водяных подогревателей следует принимать противоточную схему потоков теплоносителей.

Для горизонтальных секционных кожухотрубных водоподогревателей греющая вода из тепловой сети должна поступать: для водоподогревателей систем отопления – в трубки, для водоподогревателей систем горячего водоснабжения – в межтрубное пространство.

Для пластинчатых теплообменников нагреваемая вода должна проходить вдоль первой и последней пластин.

Для пароводяных подогревателей пар должен поступать в межтрубное пространство.

4.4 Для систем горячего водоснабжения горизонтальные секционные кожухотрубные водоподогреватели должны применяться с латунными трубками, а емкостные – с латунными или со стальными змеевиками. Для пластинчатых теплообменников должны применяться пластины из нержавеющей стали по ГОСТ 15518.

4.5 Расчет поверхности нагрева водо-водяных подогревателей для систем отопления проводится при температуре воды в тепловой сети, соответствующей расчетной температуре наружного воздуха для проектирования отопления, а для систем горячего водоснабжения – при температуре воды в подающем трубопроводе тепловой сети, соответствующей точке излома графика температуры воды или минимальной температуре воды, если отсутствует излом графика температур.

Методика определения расчетной тепловой производительности водоподогревателей отопления и горячего водоснабжения, методика определения параметров для расчета водоподогревателей систем отопления и горячего водоснабжения при различных схемах присоединения водоподогревателей приведены в прил.2-6, а в прил.7, 8 приведены тепловой и гидравлический расчеты водо-водяных подогревателей различных конструкций.

4.6 Каждый пароводяной подогреватель должен быть оборудован конденсатоотводчиком или регулятором перелива для отвода конденсата, штуцерами с запорной арматурой для выпуска воздуха и спуска воды и предохранительным клапаном, предусматриваемым в соответствии с требованиями "Правил устройства и безопасной эксплуатации сосудов, работающих под давлением" Госгортехнадзора. Тепловой и гидравлический расчет пароводяных подогревателей приведен в прил.9.

4.7 Емкостные водоподогреватели должны быть оборудованы предохранительными клапанами, устанавливаемыми со стороны нагреваемой среды, а также воздушными и спускными устройствами.

4.8 Число водо-водяных водоподогревателей следует принимать:

для систем горячего водоснабжения – два параллельно включенных водоподогревателя в каждой ступени подогрева, рассчитанных на 50% производительности каждый;

для систем отопления зданий и сооружений, не допускающих перерывов в подаче теплоты, – два параллельно включенных водоподогревателя, каждый из которых должен рассчитываться на 100% производительности.

При максимальном тепловом потоке на горячее водоснабжение до 2 МВт или при возможности подключения передвижных водоподогревательных установок допускается предусматривать в каждой ступени подогрева один водоподогреватель горячего водоснабжения, кроме зданий, не допускающих перерывов в подаче теплоты на горячее водоснабжение.

Для промышленных и сельскохозяйственных предприятий установка двух параллельно включенных водоподогревателей в каждой ступени горячего водоснабжения для хозяйственно-бытовых нужд может предусматриваться только для производств, не допускающих перерывов в подаче горячей воды.

При установке для систем отопления, вентиляции и горячего водоснабжения пароводяных водоподогревателей число их должно приниматься не менее двух, включаемых параллельно, резервные водоподогреватели не предусматриваются.

Для технологических установок, не допускающих перерывов в подаче теплоты, должны предусматриваться резервные водоподогреватели. Расчетная производительность резервных водоподогревателей должна приниматься в соответствии с режимом работы технологических установок предприятия.

НАСОСЫ

4.9 При выборе подкачивающих насосов, устанавливаемых в соответствии с требованиями п.3.5, следует принимать:

подачу насоса – по расчетному расходу воды на вводе в тепловой пункт (прил.10);

напор – в зависимости от расчетного давления в тепловой сети и требуемого давления в присоединяемых системах потребления теплоты.

4.10 При выборе смесительных насосов для систем отопления, устанавливаемых в соответствии с требованиями пп.3.4 и 3.7, в ИТП следует принимать:

а) при установке насоса на перемычке между подающим и обратным трубопроводами системы отопления:

напор – на 2–3 м больше потерь давления в системе отопления;

подачу насоса , кг/ч, – по формуле

где – расчетный максимальный расход воды на отопление из тепловой сети, кг/ч, определяется по формуле

где – максимальный тепловой поток на отопление, Вт;

– удельная теплоемкость воды, кДж/(кг·°С);

– коэффициент смешения, определяемый по формуле

где – температура воды в подающем трубопроводе тепловой сети при расчетной температуре наружного воздуха для проектирования отопления , °С;

– то же, в подающем трубопроводе системы отопления, °С;

– то же, в обратном трубопроводе от системы отопления, °С;

б) при установке насоса на подающем или обратном трубопроводе системы отопления:

напор – в зависимости от давления в тепловой сети и

СП 41-101-95 Проектирование тепловых пунктов.txt
требуемого давления в системе отопления с запасом в 2-3 м;

подачу насоса , кг/ч, – по формуле

4.11 Смесительные насосы для систем вентиляции, устанавливаемые в соответствии с п.3.8, следует принимать по п.4.10, подставляя в формулах (1) и (4) вместо расчетный расход воды на вентиляцию, определяемый по формуле

где – максимальный тепловой поток на вентиляцию, Вт;

– температура воды в подающем трубопроводе, поступающей в калориферы, при расчетной температуре наружного воздуха, °С;

– то же, в обратном трубопроводе после калориферов, °С.

Коэффициент смешения следует определять по формуле (3), принимая вместо и требуемые температуры воды в трубопроводах до и после калориферов системы вентиляции при расчетной температуре наружного воздуха.

4.12 При выборе циркуляционных насосов для систем отопления и вентиляции, устанавливаемых в соответствии с требованиями п.3.10, следует принимать:

подачу насоса – по расчетным расходам воды в системе отопления и вентиляции, определенным по формулам прил.3;

напор – при установке насосов в ИТП – по сумме потерь давления в водоподогревателях и в системах отопления и вентиляции, а при установке насосов в ЦТП дополнительно следует учитывать потери давления в тепловых сетях от ЦТП до наиболее удаленных ИТП.

4.13 При выборе корректирующих насосов, устанавливаемых в соответствии с требованиями п.3.9, следует принимать:

подачу насоса – по расчетному расходу воды в системе, на трубопроводах которой он устанавливается;

напор – по минимально необходимому располагаемому напору в месте присоединения данных насосов, включая сопротивление трубопровода и регулирующих устройств переключки.

4.14 При выборе подпиточных насосов, устанавливаемых в соответствии с требованиями п.3.13, следует принимать:

подачу насоса – в размере 20% объема воды, находящейся в трубопроводах тепловой сети и систем отопления, подключенных к водоподогревателю;

напор – из условия поддержания статического давления в системах отопления и вентиляции с проверкой работы систем в отопительный период исходя из пьезометрических графиков.

4.15 Число насосов, указанных в пп.4.9-4.14, следует принимать не менее двух, один из которых является резервным.

В ИТП при использовании бесфундаментных циркуляционных насосов последние допускается устанавливать без резерва (второй насос хранится на складе).

При установке корректирующих смешительных насосов на переключке допускается принимать два насоса, по 50% требуемой подачи каждый, без резерва.

4.16 При подборе подкачивающих, смешительных и циркуляционных насосов расчетная подача их должна быть в пределах 0,7-1,1 подачи при максимальном КПД для данного типа насосов. При больших

СП 41-101-95 Проектирование тепловых пунктов.txt
фактических расходах воды рекомендуется увеличивать гидравлическое сопротивление системы за счет установки дроссельных диафрагм или применять насос с регулируемым электроприводом.

ДИАФРАГМЫ И ЭЛЕВАТОРЫ

4.17 Диаметр отверстий дроссельных диафрагм, мм, устанавливаемых в соответствии с требованиями пп.3.26, 3.29 и 3.35, следует определять по формуле

где Q – расчетный расход воды в трубопроводе, т/ч;

H – напор, гасимый дроссельной диафрагмой, м.

Минимальный диаметр отверстия дроссельной диафрагмы должен приниматься равным 3 мм.

При необходимости следует устанавливать последовательно две диафрагмы соответственно с большими диаметрами отверстий; при этом расстояние между диафрагмами должно приниматься не менее 10 трубопровода (D – условный диаметр трубопровода, мм).

4.18 Диаметр горловины элеватора, мм, следует определять по формуле

где Q – расчетный расход воды на отопление из тепловой сети, т/ч, определяемый по формуле (2);

K – коэффициент смешения, определяемый по формуле (3);

H – потери напора в системе отопления после элеватора при расчетном расходе воды, м.

При выборе элеватора следует принимать стандартный элеватор с ближайшим меньшим диаметром горловины.

4.19 Минимально необходимый напор, м, перед элеватором для преодоления гидравлического сопротивления элеватора и присоединенной к нему системы отопления (без учета гидравлического сопротивления трубопроводов, оборудования, приборов и арматуры до места присоединения элеватора) допускается определять по приближенной формуле

4.20 Диаметр сопла элеватора, мм, следует определять по формуле

где H – напор перед элеватором, определяемый по пьезометрическому графику, м.

Диаметр сопла следует определять с точностью до десятых долей миллиметра с округлением в меньшую сторону и принимать не менее 3 мм. Если напор превышает напор, определенный по формуле (8), в два раза и более, а также в случае когда диаметр сопла, определенный по формуле (9), получается менее 3 мм, избыток напора следует гасить регулирующим клапаном или дроссельной диафрагмой, устанавливаемыми перед элеватором. Диаметр отверстия диафрагмы должен определяться по формуле (6).

4.21 Перед элеватором на подающем трубопроводе рекомендуется предусматривать прямую вставку длиной 0,25 м на фланцах.

Диаметр вставки следует принимать равным диаметру трубопровода.

БАКИ И ГРЯЗЕВИКИ

4.22 Баки-аккумуляторы для систем горячего водоснабжения у потребителей следует проектировать в соответствии со СНиП

2.04.01-85.

Баки-аккумуляторы, устанавливаемые в ЦТП жилых районов, должны рассчитываться на выравнивание суточного графика расхода воды за сутки наибольшего водопотребления. При этом вместимость баков-аккумуляторов рекомендуется принимать исходя из условий расчета производительности водоподогревателей по среднему потоку теплоты на горячее водоснабжение.

Вместимость баков-аккумуляторов, устанавливаемых на промышленных и сельскохозяйственных предприятиях, должна приниматься в соответствии с требованиями СНиП 2.04.01-85.

Баки-аккумуляторы, работающие под давлением выше 0,07 МПа, должны соответствовать требованиям "Правил устройства и безопасной эксплуатации сосудов, работающих под давлением" Госгортехнадзора.

4.23 В закрытых системах сбора, охлаждения и возврата конденсата должны приниматься баки, конструкция которых рассчитана на рабочее давление от 0,015 до 0,3 МПа, а в открытых системах – на атмосферное давление (под налив).

4.24 Рабочую вместимость и число сборных баков конденсата следует принимать в соответствии с требованиями разд.3 СНиП 2.04.07-86*.

4.25 Конденсатные баки должны быть цилиндрической формы.

Применение прямоугольных баков допускается только для отстоя конденсата при условии невозможности появления в баке избыточного давления.

4.26 Днища конденсатных баков, как правило, должны приниматься сферической формы. Допускается применение днищ эллиптической и конической форм, при этом неотбортованные конические днища должны иметь общий центральный угол не более 45°.

4.27 В конденсатных баках должен предусматриваться люк диаметром в свету не менее 0,6 м.

4.28 Конденсатные баки должны быть оборудованы постоянными лестницами снаружи, а при высоте бака более 1,5 м – также и внутри бака.

4.29 Конденсатные баки должны быть оборудованы: указателями уровня, предохранительными устройствами от повышенного давления и, при необходимости, штуцерами с кранами и холодильниками для отбора проб.

В качестве предохранительных устройств в баках должны, как правило, применяться предохранительные клапаны; гидрозатворы рекомендуется применять при рабочем давлении в баке не более 15 кПа.

Для баков, работающих под налив, предохранительные устройства не предусматриваются; эти баки должны быть оборудованы штуцером для сообщения с атмосферой без установки на нем запорной арматуры; условные проходы этих штуцеров следует принимать по табл.1.

Таблица 1

Вместимость конденсатных баков, куб.м	1	2; 3	5	10	15; 20	25	40; 50	60	75	100; 125	150; 200
Условный	50	70	80	100	125	150	200	250	300	350	400

Трубы, рекомендуемые для применения, приведены в прил.11.

Кроме того, для сетей горячего водоснабжения в закрытых системах теплоснабжения следует применять оцинкованные трубы по ГОСТ 3262, ту 14-3-482, ту 14-3-1428 и другие с толщиной цинкового покрытия не менее 30 мкм или эмалированные, а также неметаллические трубы, удовлетворяющие санитарным требованиям.

Для сетей горячего водоснабжения открытых систем теплоснабжения допускается применять неоцинкованные трубы.

4.39 Расположение и крепление трубопроводов внутри теплового пункта не должны препятствовать свободному перемещению эксплуатационного персонала и подъемно-транспортных устройств.

4.40 Для трубопроводов условным диаметром 25 мм и более в тепловых пунктах рекомендуется применять изделия и детали трубопроводов, опоры и подвески трубопроводов, а также баки расширительные и конденсатные по рабочим чертежам, разработанным Энергомонтажпроектом для тепловых сетей с параметрами теплоносителя:

МПа, - для воды;

МПа, - для пара.

Перечень выпусков типовой документации на конструкции, изделия и узлы зданий и сооружений серии 45.903-13 "Изделия и детали трубопроводов тепловых сетей. Рабочие чертежи" приведен в прил.12.

4.41 Для компенсации тепловых удлинений трубопроводов в тепловых пунктах рекомендуется использовать углы поворотов трубопроводов (самокомпенсация). Установку на трубопроводах П-образных, линзовых, сильфонных, сальниковых компенсаторов следует предусматривать при невозможности компенсации тепловых удлинений за счет самокомпенсации.

4.42 Запорная арматура предусматривается:

на всех подающих и обратных трубопроводах тепловых сетей на вводе и выводе их из тепловых пунктов;

на всасывающем и нагнетательном патрубках каждого насоса;

на подводящих и отводящих трубопроводах каждого водоподогревателя.

В остальных случаях необходимость установки запорной арматуры определяется проектом. При этом число запорной арматуры на трубопроводах должно быть минимально необходимым, обеспечивающим надежную и безаварийную работу. Установка дублирующей запорной арматуры допускается при обосновании.

4.43 На вводе тепловых сетей в ЦТП должна применяться стальная запорная арматура, а на выводе из ЦТП допускается предусматривать арматуру из ковкого или высокопрочного чугуна.

Запорную арматуру на вводе в ИТП с суммарной тепловой нагрузкой на отопление и вентиляцию 0,2 МВт и более рекомендуется применять стальную.

В пределах тепловых пунктов допускается предусматривать арматуру из ковкого, высокопрочного и серого чугуна в соответствии с "Правилами устройства и безопасной эксплуатации трубопроводов пара и горячей воды" Госгортехнадзора (прил.13).

На спускных, продувочных и дренажных устройствах применять

СП 41-101-95 Проектирование тепловых пунктов.txt
арматуру из серого чугуна не допускается.

При установке чугунной арматуры в тепловых пунктах должна предусматриваться защита ее от напряжений изгиба. В тепловых пунктах допускается также применение арматуры из латуни и бронзы.

4.44 Принимать запорную арматуру в качестве регулирующей не допускается.

4.45 Не допускается размещение арматуры, дренажных устройств, фланцевых и резьбовых соединений в местах прокладки трубопроводов над дверными и оконными проемами, а также над воротами.

4.46 В подземных отдельно стоящих ЦТП должна предусматриваться на вводе трубопроводов тепловой сети запорная арматура с электроприводом независимо от диаметра трубопровода.

4.47 Предохранительные устройства должны быть рассчитаны и отрегулированы так, чтобы давление в защищенном элементе не превышало расчетное более чем на 10%, а при расчетном давлении до 0,5 МПа – не более чем на 0,05 МПа. Расчет пропускной способности предохранительных устройств должен производиться согласно ГОСТ 24570.

4.48 Отбор теплоносителя от патрубка, на котором установлено предохранительное устройство, не допускается. Установка запорной арматуры непосредственно у предохранительных устройств не допускается.

Предохранительные клапаны должны иметь отводящие трубопроводы, предохраняющие обслуживающий персонал от ожогов при срабатывании клапанов. Эти трубопроводы должны быть защищены от замерзания и оборудованы дренажами для слива скапливающегося в них конденсата. Установка запорных органов на них не допускается.

4.49 Для промывки и опорожнения систем потребления теплоты на их обратных трубопроводах до запорной арматуры (по ходу теплоносителя) предусматривается установка штуцера с запорной арматурой. Диаметр штуцера следует определять расчетом в зависимости от вместимости и необходимого времени опорожнения систем.

4.50 На трубопроводах следует предусматривать устройство штуцеров с запорной арматурой:

в высших точках всех трубопроводов – условным диаметром не менее 15 мм для выпуска воздуха (воздушники);

в низших точках трубопроводов воды и конденсата, а также на коллекторах – условным диаметром не менее 25 мм для спуска воды (спускники).

4.51 В тепловых пунктах не допускается предусматривать пусковые перемычки между подающим и обратным трубопроводами тепловых сетей.

4.52 Предусматривать обводные трубопроводы для насосов (кроме подкачивающих), элеваторов, регулирующих клапанов, грязевиков и приборов для учета тепловых потоков и расхода воды не допускается.

4.53 На паропроводе должны предусматриваться пусковые (прямые) и постоянные (через конденсатоотводчик) дренажи в соответствии с требованиями разд. 9 СНиП 2.04.07-86*.

Пусковые дренажи должны устанавливаться:

перед запорной арматурой на вводе паропровода в тепловой пункт;

на распределительном коллекторе;

после запорной арматуры на ответвлениях паропроводов при уклоне ответвления в сторону запорной арматуры (в нижних точках паропровода).

Постоянные дренажи должны устанавливаться в нижних точках паропровода.

4.54 При проектировании систем сбора конденсата необходимо учитывать возможность попадания в эти системы пролетного пара в количестве 2-5% объема возвращаемого конденсата.

4.55 Устройства для отвода конденсата из пароводяных водоподогревателей (конденсатоотводчики или регуляторы перелива – по п.4.6) и паропроводов (конденсатоотводчики – по п.4.53) должны размещаться ниже точек отбора конденсата и соединяться с ними вертикальными или горизонтальными трубопроводами с уклоном не менее 0,1 в сторону устройства для отбора конденсата.

4.56 Регуляторы перелива и конденсатоотводчики должны иметь обводные трубопроводы, обеспечивающие возможность сброса конденсата помимо этих устройств.

В случаях когда имеется противодействие в трубопроводах для сбора конденсата, должна предусматриваться установка обратного клапана на конденсатопроводе после обводного трубопровода. Обратный клапан должен быть установлен на обводном трубопроводе, если в конструкции конденсатоотводчика предусмотрен обратный клапан.

4.57 При выборе конденсатоотводчиков следует принимать:

расход конденсата после пароводяных водоподогревателей – равным максимальному расходу пара с коэффициентом 1,2, а для дренажа паропроводов – равным максимальному количеству конденсирующегося пара на дренируемом участке паропровода с коэффициентом 2;

давление в трубопроводе перед конденсатоотводчиком, МПа, – равным 0,95 давления пара перед водоподогревателем или равным давлению пара в точке дренажа паропровода;

давление в трубопроводе после конденсатоотводчика, МПа, – определяется по формуле

где α – коэффициент, учитывающий потерю давления в конденсатоотводчике и при отсутствии данных принимаемый равным 0,6.

При свободном сливе конденсата давление на выходе из трубопровода принимается равным 0,01 МПа, а при сливе в открытый бак – равным 0,02 МПа.

4.58 Обратные клапаны, кроме случаев, указанных в пп.3.5 и 4.56, предусматриваются:

а) на циркуляционном трубопроводе системы горячего водоснабжения перед присоединением его к обратному трубопроводу тепловых сетей в открытых системах теплоснабжения или к водоподогревателям в закрытых системах теплоснабжения;

б) на трубопроводе холодной воды перед водоподогревателями системы горячего водоснабжения за водомерами по ходу воды;

в) на ответвлении от обратного трубопровода тепловой сети перед регулятором смешения в открытой системе теплоснабжения;

г) на трубопроводе перемычки между подающим и обратным

СП 41-101-95 Проектирование тепловых пунктов.txt
трубопроводами систем отопления или вентиляции при установке смесительных или корректирующих насосов на подающем или обратном трубопроводе этих систем;

д) на нагнетательном патрубке каждого насоса до задвижки при установке более одного насоса;

е) на обводном трубопроводе у подкачивающих насосов;

ж) на подпиточном трубопроводе системы отопления при отсутствии на нем насоса.

Не следует предусматривать обратные клапаны, дублирующие обратные клапаны, устанавливаемые за насосами.

4.59 Диаметр труб гидрозатвора, мм, следует определять при условии свободного слива конденсата по формуле

где - расчетный расход конденсата, т/ч.

Высота защитного столба конденсата в гидрозатворе должна приниматься в зависимости от давления в конденсатном баке, водоподогревателе или расширительном баке по табл.2.

Таблица 2

Давление, МПа	Высота столба конденсата, м
0,01	1,2
0,02	2,25
0,03	3,3
0,04	4,4
0,05	5,5

4.60 Площадь поперечного сечения корпуса распределительного коллектора принимается не менее суммы площадей поперечных сечений отводящих трубопроводов, а сборного коллектора - площадей сечений подводящих трубопроводов.

4.61 Для коллекторов диаметром более 500 мм применение плоских накладных приварных заглушек не допускается, должны применяться заглушки плоские приварные с ребрами или эллиптические.

4.62 Нижняя врезка отводящих и подводящих трубопроводов в коллектор не рекомендуется.

Врезки подводящего трубопровода распределительного коллектора и отводящего трубопровода сборного коллектора следует предусматривать около неподвижной опоры.

4.63 Коллектор устанавливается с уклоном 0,002 в сторону спускного штуцера.

4.64 Предохранительные клапаны на коллекторах следует предусматривать в соответствии с требованиями "Правил устройства и безопасной эксплуатации сосудов, работающих под давлением" Госгортехнадзора при условном проходе коллекторов более 150 мм и в соответствии с "Правилами безопасной эксплуатации трубопроводов пара и горячей воды" Госгортехнадзора при условном проходе 150 мм и менее.

ТЕПЛОВАЯ ИЗОЛЯЦИЯ

4.65 Для трубопроводов, арматуры, оборудования и фланцевых соединений должна предусматриваться тепловая изоляция, обеспечивающая температуру на поверхности теплоизоляционной конструкции, расположенной в рабочей или обслуживаемой зоне помещения, для теплоносителей с температурой выше 100 °С – не более 45 °С, а с температурой ниже 100 °С – не более 35 °С (при температуре воздуха помещения 25 °С).

При проектировании тепловой изоляции оборудования и трубопроводов тепловых пунктов должны выполняться требования СНиП 2.04.14-88 "Тепловая изоляция оборудования и трубопроводов", а также требования к тепловой изоляции, содержащиеся в других действующих нормативных документах.

4.66 Материалы и изделия для теплоизоляционных конструкций трубопроводов, арматуры и оборудования тепловых пунктов, встроенных в жилые и общественные здания, должны приниматься негорючие. В качестве унифицированных могут применяться теплоизоляционные конструкции по "Типовым проектным решениям по применению теплоизоляционных конструкций для трубопроводов и оборудования тепловых электростанций" (прил.14).

До начала выполнения проектной документации по тепловой изоляции для конкретного объекта по основному варианту типовых теплоизоляционных конструкций рекомендуется согласовать поставку применяемых материалов с организацией, выполняющей теплоизоляционные работы.

4.67 Толщина основного теплоизоляционного слоя для арматуры и фланцевых соединений принимается равной толщине основного теплоизоляционного слоя трубопровода, на котором они установлены.

Применять асбестоцементную штукатурку в качестве покровного слоя теплоизоляционных конструкций с последующей окраской масляной краской допускается только для небольших объемов работ.

4.68 В зависимости от назначения трубопровода и параметров среды поверхность трубопровода должна быть окрашена в соответствующий цвет и иметь маркировочные надписи в соответствии с требованиями "Правил устройства и безопасной эксплуатации трубопроводов пара и горячей воды" Госгортехнадзора.

Окраска, условные обозначения, размеры букв и расположение надписей должны соответствовать ГОСТ 14202. Пластинчатые теплообменники следует окрашивать термостойкой эмалью.

5 ВОДОПОДГОТОВКА

5.1 Для защиты от коррозии и накипобразования трубопроводов и оборудования централизованных систем горячего водоснабжения, присоединяемых к тепловым сетям по закрытой системе теплоснабжения (через водоподогреватели), в тепловых пунктах предусматривается при необходимости обработка воды.

Защиту трубопроводов горячего водоснабжения от внутренней коррозии следует осуществлять также путем использования труб с защитными покрытиями, преимущественно эмалированными, которые обеспечивают самую высокую эффективность. Оцинкованные трубы должны применяться более ограниченно, в зависимости от коррозионных показателей водопроводной нагретой воды или в сочетании с противокоррозионной обработкой в тепловых пунктах. Внутреннюю разводку труб систем горячего водоснабжения от стояков к потребителям рекомендуется осуществлять термостойкими трубами из полимерных материалов.

5.2 Обработку воды следует предусматривать в зависимости от качества воды, подаваемой из сетей хозяйственно-питьевого водопровода, материала труб и оборудования систем горячего водоснабжения, принятых в проекте, а также результатов технико-экономических обоснований.

5.3 Качество воды, поступающей в систему горячего водоснабжения, должно удовлетворять требованиям ГОСТ 2874.

Противокоррозионная и противонакипная обработка воды, подаваемой потребителям, не должна ухудшать ее качество, указанное в ГОСТ 2874.

5.4 Реагенты и материалы, применяемые для обработки воды, имеющие непосредственный контакт с водой, поступающей в систему горячего водоснабжения, должны быть разрешены Минздравом России для использования в практике хозяйственно-питьевого водоснабжения.

5.5 Способ обработки воды следует выбирать в соответствии с прил.15.

При исходной воде с положительным индексом насыщения, карбонатной жесткостью не более 4 мг-экв/л, суммарным содержанием хлоридов и сульфатов не более 50 мг/л, содержанием железа не более 0,3 мг/л обработку воды в тепловых пунктах предусматривать не требуется.

5.6 Обработку воды в соответствии с требованиями прил.15 следует, как правило, предусматривать в ЦТП. В ИТП допускается применение магнитной, силикатной и ультразвуковой обработки воды. Обработку воды следует предусматривать для защиты трубок водоподогревателей горячего водоснабжения от карбонатного накипобразования путем применения магнитной или ультразвуковой обработки.

5.7 Обезжелезивание воды должно предусматриваться в осветлительных фильтрах (следует использовать стандартные катионитные фильтры, загружаемые сульфоглем).

Вода, поступающая в обезжелезивающие фильтры, должна содержать не менее 0,6 мг на 1 мг двухвалентного железа, содержащегося в воде.

При отсутствии в воде необходимого количества кислорода следует проводить аэрацию воды подачей сжатого воздуха или добавлением атмосферного воздуха с помощью эжектора в трубопровод перед фильтром до содержания кислорода не более 0,9 мг на 1 мг двухвалентного железа.

Характеристики фильтрующего слоя и технологические показатели осветлительных фильтров приведены в прил.16.

5.8 Магнитную обработку воды надлежит осуществлять в электромагнитных аппаратах или в аппаратах с постоянными магнитами.

5.9 При выборе обезжелезивающих фильтров и магнитных аппаратов следует принимать:

производительность – по максимальному часовому расходу воды на горячее водоснабжение, т/ч;

количество – по требуемой производительности без резерва.

5.10 Напряженность магнитного поля в рабочем зазоре магнитного аппарата не должна превышать .

В случае применения электромагнитных аппаратов необходимо предусматривать контроль напряженности магнитного поля по силе

тока.

5.11 Для деаэрации воды должны приниматься термические деаэраторы по ГОСТ 16860, как правило, струйные вертикальные.

Для вакуумной деаэрации допускается использовать деаэраторы со струйными тарельчатыми колонками при исходной воде с карбонатной жесткостью от 2 до 4 мг-экв/л или с колонками с насадочными керамическими кольцами при воде с карбонатной жесткостью до 2 мг-экв/л, при воде с карбонатной жесткостью от 4 до 7 мг-экв/л должны использоваться деаэраторы со струйными тарельчатыми колонками в сочетании с магнитной обработкой воды.

В атмосферных деаэраторах при исходной воде с карбонатной жесткостью до 2 мг-экв/л допускается применять струйные тарельчатые колонки.

5.12 Производительность деаэратора, т/ч, принимается по среднему расходу воды на горячее водоснабжение. Число деаэраторов должно быть минимальным, без резерва.

5.13 Размещение деаэрационных колонок вне помещения на открытом воздухе не рекомендуется.

5.14 При деаэрации воды в качестве деаэрационных баков следует предусматривать безнапорные (открытые) баки-аккумуляторы. Если последние требуются в системе горячего водоснабжения, установка деаэраторных баков не рекомендуется.

5.15 В тепловых пунктах с деаэраторной установкой следует предусматривать возможность подачи воды в систему горячего водоснабжения помимо деаэратора.

5.16 Высоту установки деаэраторной колонки с открытым баком-аккумулятором следует принимать из условия, обеспечивающего поступление деаэрированной воды самотеком на колонки в бак при наивысшем уровне воды в баке.

5.17 Вода из деаэрационной колонки в бак-аккумулятор подается в нижнюю часть бака под минимальный уровень воды по трубам с отверстиями. Отверстия располагаются вдоль трубы в горизонтальной плоскости.

5.18 Обязательными элементами вакуумного деаэратора являются охладитель выпара и газоотсасывающее устройство для отвода неконденсирующихся газов и поддержания вакуума в деаэраторе.

В качестве газоотсасывающего устройства следует предусматривать водоструйные эжекторы с насосами и баком рабочей воды. Допускается вместо водоструйных эжекторов с насосами применять вакуум-насосы.

Число насосов и эжекторов следует предусматривать не менее двух к каждой деаэрационной колонке, один из которых является резервным.

5.19 Для защиты внутренней поверхности баков-аккумуляторов от коррозии и деаэрированной воды в них от аэрации, как правило, следует применять герметизирующую жидкость марки АГ-4И. При этом в конструкции бака следует предусматривать устройство, исключающее попадание герметизирующей жидкости в систему горячего водоснабжения.

Допускается применять комбинацию защиты баков от коррозии и воды от аэрации с помощью антикоррозионных покрытий (например, на основе цинксиликатной композиции "Барьер IP"), а также катодной защиты, металлизационных покрытий в сочетании с антиаэрационными плавающими шариками, изготовленными из вспенивающегося полимерного

материала.

При отсутствии вакуумной деаэрации защиты воды в баках от аэрации не требуется, а внутренняя поверхность баков должна быть защищена от коррозии за счет применения защитных покрытий или катодной защиты.

5.20 Силикатную обработку воды и ее подщелачивание, осуществляемые совместно с деаэрацией (см. прил.15), следует предусматривать путем добавления в исходную воду раствора жидкого натриевого стекла, изготавливаемого по ГОСТ 13078.

Силикатный модуль жидкого натриевого стекла должен быть в пределах 2,8-3,2, при этом меньшее значение модуля следует принимать при исходной воде с отрицательным индексом насыщения, большее – с положительным индексом насыщения. Допускается применение высокомодульного жидкого стекла с силикатным модулем 3,8-4,2 фирмы "Картэк".

Предельно допустимая концентрация (ПДК) соединений кремния 50 мг/л (в пересчете на SiO_2). В указанную величину входят начальная концентрация в исходной воде и доза вводимого жидкого натриевого стекла.

Подщелачивание допускается также осуществлять другими реагентами, удовлетворяющими требованию п.5.4 настоящего свода правил.

5.21 Дозу жидкого натриевого стекла, вводимого для силикатной обработки воды, следует принимать по прил.17.

Для подщелачивания воды следует предусматривать введение в исходную воду жидкого натриевого стекла в количестве 2,8 мг (в пересчете на SiO_2) на 1 мг связываемой углекислоты (CO_2), но не выше 50 мг/л с учетом начальной концентрации в исходной воде.

5.22 Дозирование раствора жидкого натриевого стекла для силикатной обработки и подщелачивания воды предусматривается с помощью вытеснительного шайбового дозатора, устанавливаемого без резерва. Допускается применение автоматизированных плунжерных насосов-дозаторов.

5.23 Место ввода раствора жидкого натриевого стекла в воду следует предусматривать:

при карбонатной жесткости исходной воды до 4 мг-экв/л – в трубопровод холодной воды до водоподогревателя;

при карбонатной жесткости более 4 мг-экв/л и наличии циркуляционного трубопровода в системе централизованного горячего водоснабжения – в трубопровод нагреваемой воды непосредственно перед подсоединением циркуляционного трубопровода, а при отсутствии циркуляционного трубопровода – в трубопровод горячей воды после водоподогревателя.

5.24 Для технологического контроля качества обработанной воды необходимо предусматривать устройство штуцеров с кранами условным диаметром $\varnothing 15$ мм на трубопроводах обработанной воды.

На пробоборных трубопроводах должны предусматриваться холодильники для охлаждения проб до 40 °С. В случаях контроля содержания в воде растворенного кислорода и железа штуцер отбора проб, подводный трубопровод и змеевик холодильника, должны предусматриваться из коррозионно-стойких материалов.

6 ОТОПЛЕНИЕ, ВЕНТИЛЯЦИЯ, ВОДОПРОВОД И КАНАЛИЗАЦИЯ

6.1 При проектировании отопления, вентиляции, водопровода и

СП 41-101-95 Проектирование тепловых пунктов.txt
канализации тепловых пунктов следует выполнять требования СНиП 2.04.05-91*, СНиП 2.04.01-85, а также указания настоящего раздела.

6.2 Отопление помещений не предусматривается, если имеющиеся в них тепловыделения от оборудования и трубопроводов достаточны для обогрева этих помещений.

При необходимости устройства систем отопления отдельно стоящих тепловых пунктов эти системы следует присоединять к трубопроводам тепловых сетей на выходе из теплового пункта с установкой диафрагмы для гашения избыточного напора.

6.3 В тепловых пунктах должна предусматриваться приточно-вытяжная вентиляция, рассчитанная на воздухообмен, определяемый по тепловыделениям от трубопроводов и оборудования.

Температура воздуха в рабочей зоне в холодный и переходный периоды года должна быть не более 28 °С, в теплый период года – не более чем на 5 °С выше расчетной температуры наружного воздуха по параметрам А.

При размещении тепловых пунктов в жилых и общественных зданиях следует производить проверочный расчет тепlopоступлений из помещения теплового пункта в смежные с ним помещения. В случае превышения в этих помещениях допустимой температуры воздуха следует предусматривать мероприятия по дополнительной теплоизоляции ограждающих конструкций смежных помещений.

6.4 Прочистку трубопроводов в тепловых пунктах и систем потребления теплоты следует производить водопроводной водой или сжатым воздухом.

6.5 Опорожнение трубопроводов и оборудования тепловых пунктов и систем потребления теплоты должно осуществляться самотеком в канализацию с разрывом струи через воронку, раковину или водосборный приямок. При невозможности обеспечить опорожнение систем самотеком должен предусматриваться ручной насос или насос с электроприводом.

Опорожнение конденсатных баков предусматривается по напорным конденсатопроводам, в водосборный приямок допускается предусматривать слив конденсата, оставшегося в баке ниже уровня всасывающих патрубков насосов.

6.6 В полу теплового пункта следует предусматривать трап, если отметки системы канализации, водостока или попутного дренажа тепловых сетей позволяют осуществлять самотечный отвод случайных вод в эти системы, или водосборный приямок при невозможности самотечного отвода случайных вод.

6.7 Для откачки воды из водосборного приямка в систему канализации, водостока или попутного дренажа должен предусматриваться один дренажный насос (без резерва). В подземных тепловых пунктах должны предусматриваться два дренажных насоса с электроприводами, один из которых – резервный. Насос, предназначенный для откачки воды из водосборного приямка, не допускается использовать для промывки систем потребления теплоты.

7 ЭЛЕКТРОСНАБЖЕНИЕ И ЭЛЕКТРООБОРУДОВАНИЕ

7.1 При проектировании электроснабжения и электрооборудования тепловых пунктов следует руководствоваться требованиями "Правил устройства электроустановок" (ПУЭ) и указаниями настоящего раздела.

7.2 Тепловые пункты в части надежности электроснабжения следует относить к электроприемникам II категории при установке в них подкачивающих смесительных и циркуляционных насосов систем отопления, вентиляции и горячего водоснабжения, а также запорной

СП 41-101-95 Проектирование тепловых пунктов.txt
арматуры при телеуправлении.

7.3 В тепловых пунктах следует предусматривать рабочее искусственное освещение для VI разряда зрительной работы и аварийное освещение.

7.4 Электрические сети должны обеспечивать возможность работы сварочных аппаратов и ручного электромеханического инструмента.

7.5 Местное управление задвижками с электроприводами и насосами для подземных ЦТП должно дублироваться дистанционным управлением со щита, расположенного на высоте не ниже планировочной отметки земли.

7.6 Электрооборудование должно отвечать требованиям ПУЭ для работы во влажных помещениях, а в подземных встроенных и пристроенных тепловых пунктах – в сырых помещениях.

7.7 Для металлических частей электроустановок, не находящихся под напряжением, должно быть предусмотрено заземление.

8 АВТОМАТИЗАЦИЯ И КОНТРОЛЬ

8.1 Средства автоматизации и контроля должны обеспечивать работу тепловых пунктов без постоянного обслуживающего персонала (с пребыванием персонала не более 50% рабочего времени).

8.2 Автоматизация тепловых пунктов закрытых и открытых систем теплоснабжения должна обеспечивать:

поддержание заданной температуры воды, поступающей в систему горячего водоснабжения;

регулирование подачи теплоты (теплового потока) в системы отопления в зависимости от изменения параметров наружного воздуха с целью поддержания заданной температуры воздуха в отапливаемых помещениях;

ограничение максимального расхода воды из тепловой сети на тепловой пункт путем прикрытия клапана регулятора расхода теплоты на отопление закрытых систем теплоснабжения для отдельных жилых и общественных зданий и микрорайонов с максимальным тепловым потоком на вентиляцию менее 15% максимального теплового потока на отопление либо путем прикрытия клапана регулятора температуры воды, поступающей в систему горячего водоснабжения в тепловых пунктах открытых систем теплоснабжения и закрытых систем теплоснабжения промышленных зданий, а также жилых микрорайонов и общественных зданий с максимальным тепловым потоком на вентиляцию более 15% максимального теплового потока на отопление. Допускается ограничение максимального расхода воды из тепловой сети на тепловой пункт путем установки специального регулятора с клапаном на подающем трубопроводе. Эту же роль выполняет регулятор постоянства расхода воды, устанавливаемый на перемычке II ступени водоподогревателя (см. рис.8) при отсутствии регуляторов расхода теплоты на отопление и закрытой задвижке перемычки Б;

поддержание требуемого перепада давлений воды в подающем и обратном трубопроводах тепловых сетей на вводе в ЦТП или ИТП при превышении фактического перепада давлений над требуемым более чем на 200 кПа;

минимальное заданное давление в обратном трубопроводе системы отопления при возможном его снижении;

поддержание требуемого перепада давлений воды в подающем и обратном трубопроводах систем отопления в закрытых системах теплоснабжения при отсутствии регуляторов расхода теплоты на отопление (см. рис.7, 8), а также установке корректирующих насосов,

СП 41-101-95 проектирование тепловых пунктов.txt
характеризующихся изменением напора в пределах более 20% (в диапазоне рабочих расходов), на переключке между обратным и подающим трубопроводами тепловой сети (см. рис.1, 2);

включение и выключение подпиточных устройств для поддержания статического давления в системах теплоснабжения при их независимом присоединении;

защиту систем потребления теплоты от повышения давления или температуры воды в трубопроводах этих систем при возможности превышения допустимых параметров;

поддержание заданного давления воды в системе горячего водоснабжения;

включение и выключение корректирующих насосов;

блокировку включения резервного насоса при отключении рабочего;

защиту системы отопления от опорожнения;

прекращение подачи воды в бак-аккумулятор или в расширительный бак при независимом присоединении систем отопления по достижении верхнего уровня в баке и включение подпиточных устройств при достижении нижнего уровня;

включение и выключение дренажных насосов в подземных тепловых пунктах по заданным уровням воды в дренажном приемке.

Примечание – Автоматизацию деаэрационных установок рекомендуется предусматривать в соответствии со СНиП II-52-76.

8.3 Для учета расхода тепловых потоков и расхода воды потребителями должны предусматриваться приборы учета тепловой энергии в соответствии с "Правилами учета отпуска тепловой энергии".

8.4 При независимом присоединении систем отопления к тепловым сетям следует предусматривать горячеводный водомер на трубопроводе для подпитки систем.

8.5 Расходомеры и водомеры должны рассчитываться на максимальный часовой расход теплоносителя по прил.10 и подбираться так, чтобы стандартное значение верхнего предела измерения было ближайшим по отношению к значению максимального часового расхода.

8.6 Применение в открытых системах теплоснабжения и системах горячего водоснабжения ртутных дифманометров не допускается.

8.7 Длина прямых участков трубопровода до и после измерительных устройств расходомеров должна определяться в соответствии с инструкциями на приборы.

8.8 При подаче от источника теплоты потребителю пара нескольких различных параметров допускается для учета возвращаемого конденсата предусматривать один расходомер на общем конденсатопроводе после конденсатных насосов.

8.9 В тепловых пунктах с расходом теплоты более 2,3 МВт, как правило, должны предусматриваться следующие контрольно-измерительные приборы:

а) манометры самопишущие – после запорной арматуры на вводе в тепловой пункт подающего и обратного трубопроводов водяных тепловых сетей, паропроводов и конденсатопроводов;

б) манометры показывающие:

до запорной арматуры на вводе в тепловой пункт трубопроводов водяных тепловых сетей, паропроводов и конденсатопроводов;

на распределительном и сборном коллекторах водяных тепловых сетей и паропроводов;

после узла смешения;

на паропроводах до и после редукционных клапанов;

на трубопроводах водяных тепловых сетей и паропроводах до и после регуляторов давления;

на подающих трубопроводах после запорной арматуры на каждом ответвлении к системам потребления теплоты и на обратных трубопроводах до запорной арматуры – из систем потребления теплоты;

в) штуцеры для манометров – до и после грязевиков, фильтров и водомеров;

г) термометры самопишущие – после запорной арматуры на вводе в тепловой пункт трубопроводов водяных тепловых сетей, паропроводов и конденсатопроводов;

д) термометры показывающие:

на распределительном и сборном коллекторах водяных тепловых сетей и паропроводов;

на трубопроводах водяных тепловых сетей после узла смешения;

на подающих и обратных трубопроводах из каждой системы потребления теплоты по ходу воды перед задвижкой.

8.10 В тепловых пунктах с расходом теплоты до 2,3 МВт должны предусматриваться:

а) манометры показывающие:

после запорной арматуры на вводе в тепловой пункт трубопроводов водяных тепловых сетей, паропроводов и конденсатопроводов;

после узла смешения;

до и после регуляторов давления на трубопроводах водяных тепловых сетей и паропроводов;

на паропроводах до и после редукционных клапанов;

на подающих трубопроводах после запорной арматуры на каждом ответвлении к системам потребления теплоты и на обратных трубопроводах до запорной арматуры – из систем потребления теплоты;

б) штуцеры для манометров:

до запорной арматуры на вводе в тепловой пункт трубопроводов водяных тепловых сетей, паропроводов и конденсатопроводов;

до и после грязевиков, фильтров и водомеров;

в) термометры показывающие:

после запорной арматуры на вводе в тепловой пункт трубопроводов водяных тепловых сетей, паропроводов и конденсатопроводов;

СП 41-101-95 Проектирование тепловых пунктов.txt
на трубопроводах водяных тепловых сетей после узла смешения;

на обратных трубопроводах из систем потребления теплоты по ходу воды перед задвижками.

8.11 Показывающие манометры и термометры должны предусматриваться на входе и выходе трубопроводов греющей и нагреваемой воды для каждой ступени водоподогревателей систем горячего водоснабжения и отопления.

8.12 Показывающие манометры должны предусматриваться перед всасывающими и после нагнетательных патрубков насосов.

8.13 При установке самопишущих термометров и манометров следует предусматривать кроме них на тех же трубопроводах штуцеры для показывающих манометров и гильзы для термометров.

8.14 В случаях когда приборы учета расхода теплоты комплектуются самопишущими или показывающими расходомерами, термометрами и манометрами, предусматривать дублирующие контрольно-измерительные приборы не следует.

8.15 Автоматизацию и контроль установок сбора и возврата конденсата следует предусматривать в объеме, указанном в СНиП 2.04.07-86* для конденсатных насосов.

8.16 Для деаэрационных установок следует предусматривать следующие контрольно-измерительные приборы: термометры показывающие; указатели уровня воды в баках; манометры показывающие и самопишущие.

8.17 На местном щите управления следует предусматривать световую сигнализацию о включении резервных насосов и достижении следующих предельных параметров:

температуры воды, поступающей в систему горячего водоснабжения (минимальная – максимальная);

давления в обратных трубопроводах систем отопления каждого здания или в обратном трубопроводе распределительных сетей отопления на выходе из ЦТП (минимальные – максимальные);

минимального перепада давлений в подающем и обратном трубопроводах тепловой сети на входе и на выходе из ЦТП;

уровней воды или конденсата в баках и водосборных приемках.

При применении регуляторов расхода теплоты на отопление следует предусматривать сигнализацию о превышении заданной величины отклонения регулируемого параметра.

8.18 Методика расчета графиков регулирования подачи теплоты на отопление у потребителей, поддерживаемых системой автоматизации, предусматриваемой в тепловых пунктах, приведена в прил.18. При расчете этих графиков следует учитывать принятый режим регулирования отпуска теплоты на источнике, внутренние тепловыделения в помещениях зданий и сооружений, метеорологические условия и др.

9 ДИСПЕТЧЕРИЗАЦИЯ И СВЯЗЬ

9.1 Дистанционный контроль за работой оборудования и параметрами теплоносителя осуществляется в диспетчерских пунктах предприятия тепловых сетей, объединенной диспетчерской службе (ОДС) жилого района, промышленного и сельскохозяйственного предприятия или на щите управления источника теплоты.

При теплоснабжении от котельных мощностью 35 МВт и менее

СП 41-101-95 Проектирование тепловых пунктов.txt
диспетчеризацию предусматривать не рекомендуется.

9.2 Диспетчеризация осуществляется:

аварийно-предупредительной сигнализацией путем передачи одного общего светозвукового сигнала о нарушениях режимов работы, предусмотренной в п.8.17;

дистанционным управлением;

телемеханизацией, как правило, в телемеханизированных системах теплоснабжения.

При отсутствии ОДС на промышленном или сельскохозяйственном предприятии следует предусматривать аварийно-предупредительную сигнализацию из индивидуальных тепловых пунктов в ЦТП.

9.3 Дистанционное управление следует предусматривать при обосновании для клапанов, регулирующих расход теплоты на отопление и горячее водоснабжение, в соответствии с пп.3.9, 3.10, 3.15 и 3.16 и для другой арматуры и оборудования.

9.4 При телемеханизации предусматриваются:

а) телеизмерение по вызову следующих параметров теплоносителя:

температуры воды в подающем трубопроводе тепловой сети на входе в ЦТП или ИТП при отсутствии ЦТП. Для жилых и общественных зданий телеизмерение температуры предусматривается одно на все ЦТП и ИТП в данном микрорайоне при теплоснабжении от одного источника теплоты;

температуры воды в подающем и обратном трубопроводах системы отопления каждого здания;

б) телесигнализация путем передачи одного общего светозвукового сигнала о нарушениях режимов работы, предусмотренного п.8.17;

в) телеуправление при обосновании в объеме, указанном в п.9.3.

9.5 Для тепловых пунктов при расходе теплоты 2,3 МВт и более следует предусматривать телефонную связь с диспетчерским пунктом.

10 ТРЕБОВАНИЯ ПО СНИЖЕНИЮ УРОВНЕЙ ШУМА И ВИБРАЦИИ ОТ РАБОТЫ НАСОСНОГО ОБОРУДОВАНИЯ

10.1 Требования настоящего раздела должны соблюдаться в целях предотвращения превышения уровней шума и вибрации, допускаемых ГОСТ 12.1.003, ГОСТ 12.1.012 и СНиП II-12-77 в зданиях со встроенными тепловыми пунктами и близлежащих к тепловым пунктам.

Примечание – Требования настоящего раздела распространяются на тепловые пункты промышленных и сельскохозяйственных предприятий, если они предусмотрены техническим заданием на проектирование теплового пункта.

10.2 Тепловые пункты, оборудуемые насосами, не допускается размещать смежно, под или над помещениями жилых квартир, спальных и игровых детских дошкольных учреждений, спальными помещениями школ-интернатов, гостиниц, общежитий, санаториев, домов отдыха, пансионатов, палатами и операционными больниц, помещениями с длительным пребыванием больных, кабинетами врачей, зрительными залами зрелищных предприятий, за исключением тех пунктов, где устанавливаются бесфундаментные насосы, обеспечивающие уровень звукового давления в смежных помещениях, не превышающий допустимый по СНиП II-12-77.

Примечание – На тепловые пункты, в которых предусматривается установка бесфундаментных насосов, требования настоящего раздела не распространяются.

10.3 Минимальное расстояние в свету от отдельно стоящих наземных ЦТП до наружных стен помещений, перечисленных в п.10.2, должно приниматься не менее 25 м.

10.4 Наружные ограждающие конструкции наземных тепловых пунктов должны иметь величину изоляции от воздушного шума, определяемую в соответствии со СНиП II-12-77.

10.5 Наружные двери и ворота тепловых пунктов не должны, как правило, быть направлены в сторону помещений, перечисленных в п.10.2, и должны иметь уплотнение притворов с допускаемым зазором по периметру не более 1 м. Допускается размещать наружные двери и ворота в стенах тепловых пунктов, обращенных в сторону наиболее удаленного из указанных помещений.

10.6 Необходимость применения глушителей шума на вентиляционных проемах в наружных ограждениях, звукопоглощающей облицовки стен и потолка и выбор их конструкции должны определяться расчетом.

Звукопоглощающая облицовка должна предусматриваться из негорючих материалов.

10.7 В отдельно стоящих тепловых пунктах толщина бетонного пола должна приниматься не менее 0,2 м по песчаной подсыпке толщиной не менее 0,2 м. При этом в наземных тепловых пунктах пол должен отделяться от наружных ограждающих конструкций зазором шириной не менее 0,05 м с заполнением его песком.

10.8 В отдельно стоящих тепловых пунктах рекомендуется предусматривать жесткое крепление насосов к фундаменту, а во встроенных и пристроенных тепловых пунктах насосы следует устанавливать на виброизолирующие основания, как правило, с пружинными виброизоляторами.

Для соединения трубопроводов с патрубками насосов должны предусматриваться гибкие вставки длиной не менее 1 м, устанавливаемые, как правило, в горизонтальной плоскости. В качестве гибких вставок при температуре теплоносителя до 100 °С рекомендуется принимать резиновые напорные рукава с текстильным каркасом по ГОСТ 18698.

В отдельно стоящих тепловых пунктах гибкие вставки допускается не предусматривать.

10.9 В местах ввода трубопроводов, идущих от отдельно стоящих или пристроенных тепловых пунктов, в здания жесткая заделка труб в стены и фундаменты этих зданий не допускается.

Размеры отверстий для пропуска труб через стены и фундаменты должны обеспечивать зазор между поверхностями теплоизоляционной конструкции трубы и строительной конструкцией здания. Для заделки зазора следует применять эластичные водогазонепроницаемые материалы.

Неподвижные опоры на этих трубопроводах должны размещаться на расстоянии не менее чем 2 м от наружной стены здания.

10.10 Во встроенных и пристроенных тепловых пунктах под опоры трубопроводов и оборудования при их креплении к строительным конструкциям здания необходимо предусматривать виброизолирующие прокладки, в качестве которых рекомендуется применять резиновые виброизоляторы (коврики).

11 ДОПОЛНИТЕЛЬНЫЕ ТРЕБОВАНИЯ К ПРОЕКТИРОВАНИЮ ТЕПЛОВЫХ ПУНКТОВ
В ОСОБЫХ ПРИРОДНЫХ И КЛИМАТИЧЕСКИХ УСЛОВИЯХ СТРОИТЕЛЬСТВА

ОБЩИЕ ТРЕБОВАНИЯ

11.1 При проектировании тепловых пунктов в районах с сейсмичностью 8 баллов и более, на вечноммерзлых грунтах, на подрабатываемых территориях и в районах с просадочными от замачивания грунтами II типа необходимо соблюдать требования СНиП 2.02.01-83, СНиП II-7-81* (изд. 1995 г.), СНиП 2.02.04-88.

При размещении баков на просадочных грунтах II типа следует соблюдать также требования СНиП 2.04.02-84*.

Примечание – При просадочных грунтах I типа тепловые пункты проектируются без учета требований данного раздела.

РАЙОНЫ С СЕЙСМИЧНОСТЬЮ 8 И 9 БАЛЛОВ

11.2 Расчетная сейсмичность для зданий тепловых пунктов должна приниматься одинаковой с установленной расчетной сейсмичностью для зданий, обслуживаемых тепловым пунктом.

11.3 Высота зданий наземных тепловых пунктов не должна превышать 4 м.

11.4 Запорная, регулирующая и предохранительная арматура независимо от параметров теплоносителей и диаметров труб должна приниматься стальной.

11.5 В местах присоединения трубопроводов к насосам, водоподогревателям и бакам должны предусматриваться конструкции компенсационных устройств, обеспечивающие продольные и угловые перемещения трубопроводов. Допускается применение гибких вставок по п.10.8 настоящего свода правил.

11.6 В местах прохода трубопроводов тепловых сетей через фундаменты и стены зданий тепловых пунктов зазор между поверхностью теплоизоляционной конструкции трубы, верхом и стенками проема должен предусматриваться не менее 0,2 м.

Для заделки зазора следует применять эластичные водогазонепроницаемые материалы.

РАЙОНЫ ВЕЧНОМЕРЗЛЫХ ГРУНТОВ

11.7 При расчете трубопроводов на самокомпенсацию тепловых удлинений с целью повышения гибкости участков трубопроводов между неподвижными опорами расчетное тепловое удлинение участка следует увеличивать на 20%.

11.8 Здания и сооружения тепловых пунктов следует проектировать надземными с вентилируемыми подпольями.

11.9 Прокладку трубопроводов следует предусматривать выше уровня пола. Устройство в полу каналов и прямков не допускается.

11.10 Для опорожнения оборудования и трубопроводов теплового пункта и систем потребления теплоты следует предусматривать систему дренажа и слива воды, исключаящую воздействие теплоты на грунт.

11.11 Число параллельно работающих водоподогревателей для систем отопления должно быть не менее двух, рассчитанных на 75% производительности каждый, а для системы отопления зданий и сооружений, не допускающих перерывов в подаче теплоты, – на 100%.

11.12 При применении арматуры общепромышленного назначения и

СП 41-101-95 Проектирование тепловых пунктов.txt
крепежа, изготовленного из углеродистой стали, должны соблюдаться мероприятия, исключающие возможность снижения температуры стали ниже минус 30 °С при транспортировании, хранении, монтаже и эксплуатации.

11.13 Заглубление баков горячей воды и конденсатных баков ниже планировочных отметок земли при строительстве на вечномёрзлых грунтах по принципу I (с сохранением мерзлого состояния грунтов) не допускается.

ПОДРАБАТЫВАЕМЫЕ ТЕРРИТОРИИ

11.14 При проектировании тепловых пунктов на подрабатываемых территориях должны соблюдаться требования пп.11.4-11.6.

11.15 Усилия от неподвижных опор не должны передаваться на конструкцию зданий.

ПРОСАДОЧНЫЕ ОТ ЗАМАЧИВАНИЯ ГРУНТЫ

11.16 Под полами тепловых пунктов и баками следует предусматривать уплотнение грунта на глубину 2,0-2,5 м. Контур уплотненного грунта основания должен быть больше габаритов сооружения не менее чем на 3,0 м в каждую сторону.

Полы должны быть водонепроницаемыми и иметь уклон не менее 0,01 м в сторону водосборного водонепроницаемого приямка.

В местах сопряжения полов со стенами должны предусматриваться водонепроницаемые плинтусы на высоту 0,1-0,2 м.

11.17 Расстояние от баков-аккумуляторов и конденсатных баков, размещаемых вне тепловых пунктов, до зданий и сооружений должно быть: при грунтовых условиях II типа (с водопроницаемыми подстилающими грунтами) не менее 1,5 толщины просадочного слоя; при грунтовых условиях II типа (с водонепроницаемыми подстилающими грунтами) не менее трех толщин просадочного слоя, но не более 40 м.

11.18 Прокладку трубопроводов следует предусматривать, как правило, выше уровня пола.

Допускается прокладка трубопроводов в водонепроницаемых каналах.

11.19 В местах прохода тепловых сетей через фундаменты или стены зданий тепловых пунктов зазор между поверхностью теплоизоляционной конструкции трубопровода и верхом (низом) отверстия должен предусматриваться с учетом возможной просадки здания или сооружения.

ПРИЛОЖЕНИЕ 1

МИНИМАЛЬНЫЕ РАССТОЯНИЯ В СВЕТУ ОТ СТРОИТЕЛЬНЫХ КОНСТРУКЦИЙ
ДО ТРУБОПРОВОДОВ, ОБОРУДОВАНИЯ, АРМАТУРЫ, МЕЖДУ ПОВЕРХНОСТЯМИ
ТЕПЛОИЗОЛЯЦИОННЫХ КОНСТРУКЦИЙ СМЕЖНЫХ ТРУБОПРОВОДОВ,
А ТАКЖЕ ШИРИНА ПРОХОДОВ

Таблица 1

Минимальные расстояния в свету от трубопроводов до строительных конструкций и до смежных трубопроводов

	Расстояние от поверхности теплоизоляционной конструкции трубопроводов,
--	--

СП 41-101-95 проектирование тепловых пунктов.txt
мм, не менее

Условный диаметр трубопроводов, мм	до стены	до перекрытия	до пола	до поверхности теплоизоляционной конструкции смежного трубопровода	
				по вертикали	по горизонтали
25-80	150	100	150	100	100
100-250	170	100	200	140	140
300-350	200	120	200	160	160
400	200	120	200	160	200
500-700	200	120	200	200	200
800	250	150	250	200	250
900	250	150	300	200	250
1000 - 1400	350	250	350	300	300
Примечание - При реконструкции тепловых пунктов с использованием существующих строительных конструкций допускается отступление от размеров, указанных в данной таблице, но с учетом требований п.2.33.					

Таблица 2

Минимальная ширина проходов

Наименование оборудования и строительных конструкций, между которыми предусматриваются проходы	ширина проходов в свету, мм, не менее
--	---------------------------------------

СП 41-101-95 проектирование тепловых пунктов.txt

Между насосами с электродвигателями напряжением до 1000 В	1,0
То же, 1000 В и более	1,2
Между насосами и стеной	1,0
Между насосами и распределительным щитом или щитом КИПИА	2,0
Между выступающими частями оборудования (водоподогревателей, грязевиков, элеваторов и др.) или выступающими частями оборудования и стеной	0,8
От пола или перекрытия до поверхности теплоизоляционных конструкций трубопроводов	0,7
Для обслуживания арматуры и компенсаторов (от стены до фланца арматуры или до компенсатора) при диаметре труб, мм:	
до 500	0,6
от 600 до 900	0,7
При установке двух насосов с электродвигателями на одном фундаменте без прохода между ними, но с обеспечением вокруг двойной установки проходов	1,0

Таблица 3

Минимальное расстояние в свету между трубопроводами и строительными конструкциями

Наименование	Расстояние в свету, мм, не менее
От выступающих частей арматуры или оборудования (с учетом теплоизоляционной конструкции) до стены	200
От выступающих частей насосов с электродвигателями напряжением до 1000 В с диаметром напорного патрубка не более 100 мм (при	300

установке у стены без прохода) до стены		
+ Между выступающими частями насосов и электродвигателей при установке двух насосов с электродвигателями на одном фундаменте у стены без прохода	300	
+ От фланца задвижки на ответвлении до поверхности теплоизоляционной конструкции основных труб	100	
+ От выдвинутого шпинделя задвижки (или штурвала) до стены или перекрытия при мм	100	
+ То же, при мм	200	
+ От пола до низа теплоизоляционной конструкции арматуры	100	
+ От стены или от фланца задвижки до штуцеров для выпуска воды или воздуха	100	
+ От пола или перекрытия до поверхности теплоизоляционной конструкции труб ответвлений	300	
+-----+-----+-----+		

ПРИЛОЖЕНИЕ 2

МЕТОДИКА ОПРЕДЕЛЕНИЯ РАСЧЕТНОЙ ТЕПЛОВОЙ ПРОИЗВОДИТЕЛЬНОСТИ
ВОДОПОДОГРЕВАТЕЛЕЙ ОТОПЛЕНИЯ И ГОРЯЧЕГО ВОДОСНАБЖЕНИЯ

1. Расчетную тепловую производительность водоподогревателей, Вт, следует принимать по расчетным тепловым потокам на отопление, вентиляцию и горячее водоснабжение, приведенным в проектной документации зданий и сооружений.

При отсутствии проектной документации допускается определять расчетные тепловые потоки в соответствии с указаниями СНиП 2.04.07-86* (по укрупненным показателям).

2. Расчетную тепловую производительность водоподогревателей для систем отопления следует определять при расчетной температуре наружного воздуха для проектирования отопления, °С, и принимать по максимальным тепловым потокам, определяемым в соответствии с указанием п.1.

При независимом присоединении систем отопления и вентиляции через общий водоподогреватель расчетная тепловая производительность водоподогревателя, Вт, определяется по сумме максимальных тепловых потоков на отопление и вентиляцию:

.

3. Расчетную тепловую производительность водоподогревателей, Вт, для систем горячего водоснабжения с учетом потерь теплоты

СП 41-101-95 Проектирование тепловых пунктов.txt
подающими и циркуляционными трубопроводами, Вт, следует определять при температурах воды в точке излома графика температур воды в соответствии с указаниями п.1, а при отсутствии проектной документации – по тепловым потокам, определяемым по следующим формулам:

при наличии баков-аккумуляторов нагреваемой воды у потребителей – по среднему тепловому потоку на горячее водоснабжение за отопительный период, определяемому по п.3.13, а СНиП 2.04.01-85, по формуле или в зависимости от принятого запаса теплоты в баках по прил.7 и 8 указанной главы (или по СНиП 2.04.07-86* –);

при отсутствии баков-аккумуляторов нагреваемой воды у потребителей – по максимальным тепловым потокам на горячее водоснабжение, определяемым по п.3.13,6 СНиП 2.04.01-85, (или по СНиП 2.04.07-86* –).

4. При отсутствии данных о величине потерь теплоты трубопроводами систем горячего водоснабжения допускается тепловые потоки на горячее водоснабжение, Вт, определять по формулам:

при наличии баков-аккумуляторов

при отсутствии баков-аккумуляторов

где – коэффициент, учитывающий потери теплоты трубопроводами систем горячего водоснабжения, принимаемый по табл. 1.

Таблица 1

Типы систем горячего водоснабжения	коэффициент, учитывающий потери теплоты трубопроводами,	
	при наличии тепловых сетей горячего водоснабжения после ЦТП	без тепловых сетей горячего водоснабжения
С изолированными стояками без полотенцесушителей	0,15	0,1
То же, с полотенцесушителями	0,25	0,2
С неизолированными стояками и полотенцесушителями	0,35	0,3

При отсутствии данных о количестве и характеристике водоразборных приборов часовой расход горячей воды для жилых районов допускается определять по формуле

где – коэффициент часовой неравномерности водопотребления, принимаемый по табл.2.

Примечание – Для систем горячего водоснабжения, обслуживающих

СП 41-101-95 Проектирование тепловых пунктов.txt
одновременно жилые и общественные здания, коэффициент часовой неравномерности следует принимать по сумме численности жителей в жилых зданиях и условной численности жителей в общественных зданиях, определяемой по формуле

где $\bar{q}$ – средний расход воды на горячее водоснабжение за отопительный период, кг/ч, для общественных зданий, определяемый по СНиП 2.04.01-85.

При отсутствии данных о назначении общественных зданий допускается при определении коэффициента часовой неравномерности по табл. 2 условно численность жителей принимать с коэффициентом 1,2.

Таблица 2

Численность жителей	150	250	350	500	700	1000	1500	2000
Коэффициент часовой неравномерности водопотребления	5,15	4,5	4,1	3,75	3,5	3,27	3,09	2,97

Продолжение табл. 2

Численность жителей	2500	3000	4000	5000	6000	7500	10000	20000
Коэффициент часовой неравномерности водопотребления	2,9	2,85	2,78	2,74	2,7	2,65	2,6	2,4

ПРИЛОЖЕНИЕ 3

МЕТОДИКА ОПРЕДЕЛЕНИЯ ПАРАМЕТРОВ ДЛЯ РАСЧЕТА ВОДОПОДОГРЕВАТЕЛЕЙ ОТОПЛЕНИЯ

1. Расчет поверхности нагрева водоподогревателей отопления, кв.м, проводится при температуре воды в тепловой сети, соответствующей расчетной температуре наружного воздуха для проектирования отопления, и на расчетную производительность, определенную по прил.2, по формуле

2. Температуру нагреваемой воды следует принимать:

на входе в водоподогреватель – равной температуре воды в обратном трубопроводе систем отопления при температуре наружного воздуха ;

на выходе из водоподогревателя – равной температуре воды в подающем трубопроводе тепловых сетей за ЦТП или в подающем трубопроводе системы отопления при установке водоподогревателя в ИТП при температуре наружного воздуха .

Примечание – При независимом присоединении систем отопления и вентиляции через общий водоподогреватель температуру нагреваемой воды в обратном трубопроводе на входе в водоподогреватель следует определять с учетом температуры воды после присоединения трубопровода системы вентиляции. При расходе теплоты на вентиляцию

СП 41-101-95 Проектирование тепловых пунктов.txt
не более 15% суммарного максимального часового расхода теплоты на отопление допускается температуру нагреваемой воды перед водоподогревателем принимать равной температуре воды в обратном трубопроводе системы отопления.

3. Температуру греющей воды следует принимать:

на входе в водоподогреватель – равной температуре воды в подающем трубопроводе тепловой сети на вводе в тепловой пункт при температуре наружного воздуха ;

на выходе из водоподогревателя – на 5–10 °С выше температуры воды в обратном трубопроводе системы отопления при расчетной температуре наружного воздуха .

4. Расчетные расходы воды и , кг/ч, для расчета водоподогревателей систем отопления следует определять по формулам:

греющей воды

нагреваемой воды

При независимом присоединении систем отопления и вентиляции через общий водоподогреватель расчетные расходы воды и , кг/ч, следует определять по формулам:

греющей воды

нагреваемой воды

где , – соответственно максимальные тепловые потоки на отопление и вентиляцию, Вт.

5. Температурный напор , °С, водоподогревателя отопления определяется по формуле

6. Коэффициент теплопередачи в зависимости от конструкции водоподогревателя следует определять по прил.7–9.

ПРИЛОЖЕНИЕ 4

МЕТОДИКА ОПРЕДЕЛЕНИЯ ПАРАМЕТРОВ ДЛЯ РАСЧЕТА ВОДОПОДОГРЕВАТЕЛЕЙ ГОРЯЧЕГО ВОДОСНАБЖЕНИЯ, ПРИСОЕДИНЕННЫХ ПО ОДНОСТУПЕНЧАТОЙ СХЕМЕ

1. Расчет поверхности нагрева водоподогревателей горячего водоснабжения следует производить (см. рис.1) при температуре воды в подающем трубопроводе тепловой сети, соответствующей точке излома графика температур воды, или при минимальной температуре воды, если отсутствует излом графика температур, и по расчетной производительности, определенной по прил.2

где определяется при наличии баков-аккумуляторов по формуле (1) прил.2, а при отсутствии баков-аккумуляторов – по формуле (2) прил.2.

2. Температуру нагреваемой воды следует принимать: на входе в водоподогреватель – равной 5 °С, если отсутствуют эксплуатационные данные; на выходе из водоподогревателя – равной 60 °С, а при вакуумной деаэрации – 65 °С.

3. Температуру греющей воды следует принимать: на входе в водоподогреватель – равной температуре воды в подающем трубопроводе тепловой сети на вводе в тепловой пункт при температуре наружного воздуха в точке излома графика температур воды; на выходе из водоподогревателя – равной 30 °С.

4. Расчетные расходы воды и , кг/ч, для расчета водоподогревателя горячего водоснабжения следует определять по

формулам:

греющей воды

нагреваемой воды

5. Температурный напор водоподогревателя горячего водоснабжения определяется по формуле

6. Коэффициент теплопередачи в зависимости от конструкции водоподогревателя следует определять по прил.7-9.

ПРИЛОЖЕНИЕ 5

МЕТОДИКА ОПРЕДЕЛЕНИЯ ПАРАМЕТРОВ ДЛЯ РАСЧЕТА ВОДОПОДОГРЕВАТЕЛЕЙ ГОРЯЧЕГО ВОДОСНАБЖЕНИЯ, ПРИСОЕДИНЕННЫХ ПО ДВУХСТУПЕНЧАТОЙ СХЕМЕ

Методика расчета водоподогревателей горячего водоснабжения, присоединенных к тепловой сети по двухступенчатой схеме (см. рис.2-4) с ограничением максимального расхода сетевой воды на ввод, применяемая до настоящего времени, основана на косвенном методе, по которому тепловая производительность I ступени водоподогревателей определяется балансовой нагрузкой горячего водоснабжения, а II ступени – по разнице нагрузок между расчетной и нагрузкой I ступени. При этом не соблюдается принцип непрерывности: температура нагреваемой воды на выходе из водоподогревателя I ступени не совпадает с температурой той же воды на входе во II ступень, что затрудняет ее использование для машинного счета.

Новая методика расчета более логична для двухступенчатой схемы с ограничением максимального расхода сетевой воды на ввод. Она основана на том положении, что в час максимального водоразбора при расчетной для подбора водоподогревателей температуре наружного воздуха, соответствующей точке излома центрального температурного графика, возможно прекращение подачи теплоты на отопление, и вся сетевая вода поступает на горячее водоснабжение.

Для выбора необходимого типоразмера и числа секций кожухотрубного либо числа пластин и числа ходов пластинчатого водоподогревателей следует определить поверхность нагрева по расчетной производительности и температурам греющей и нагреваемой воды из теплового расчета в соответствии с нижеприведенными формулами.

1. Расчет поверхности нагрева, кв.м, водоподогревателей горячего водоснабжения должен производиться при температуре воды в подающем трубопроводе тепловой сети, соответствующей точке излома графика температур воды, или при минимальной температуре воды, если отсутствует излом графика температур, так как при этом режиме будет минимальный перепад температур и значений коэффициента теплопередачи, по формуле

где – расчетная тепловая производительность водоподогревателей горячего водоснабжения, определяется по прил.2;

– коэффициент теплопередачи, Вт/(кв.м · °С), определяется в зависимости от конструкции водоподогревателей по прил.7-9;

– среднелогарифмическая разность температур между греющей и нагреваемой водой (температурный напор), °С, определяется по формуле (18) настоящего приложения.

2. Распределение расчетной тепловой производительности водоподогревателей между I и II ступенями осуществляется исходя из условия, что нагреваемая вода во II ступени догревается до температуры =60 °С, а в I ступени – до температуры, определяемой технико-экономическим расчетом или принимаемой на 5 °С менее температуры сетевой воды в обратном трубопроводе в точке излома

графика.

Расчетная тепловая производительность водоподогревателей I и II ступеней, Вт, определяется по формулам:

3. Температура нагреваемой воды, °С, после I ступени определяется по формулам:

при зависимом присоединении системы отопления

при независимом присоединении системы отопления

4. Максимальный расход нагреваемой воды, кг/ч, проходящей через I и II ступени водоподогревателя, следует рассчитывать исходя из максимального теплового потока на горячее водоснабжение, определяемого по формуле 2 прил.2, и нагрева воды до 60 °С во II ступени:

5. Расход греющей воды, кг/ч:

а) для тепловых пунктов при отсутствии вентиляционной нагрузки расход греющей воды принимается одинаковым для I и II ступеней водоподогревателей и определяется:

при регулировании отпуска теплоты по совмещенной нагрузке отопления и горячего водоснабжения – по максимальному расходу сетевой воды на горячее водоснабжение (формула (7)) либо по максимальному расходу сетевой воды на отопление (формула (8)):

В качестве расчетной принимается большая из полученных величин;

при регулировании отпуска теплоты по нагрузке отопления расчетный расход греющей воды определяется по формуле

$$; \quad (9)$$

$$. \quad (10)$$

При этом следует проверять температуру греющей воды на выходе из водоподогревателя I ступени при по формуле

$$. \quad (11)$$

В случае если температура, определенная по формуле (11), получилась ниже 15 °С, то следует принимать равной 15 °С, а расход греющей воды пересчитать по формуле

$$; \quad (12)$$

б) для тепловых пунктов при наличии вентиляционной нагрузки расход греющей воды принимается:

для I ступени

$$; \quad (13)$$

для II ступени

$$. \quad (14)$$

6. Температура греющей воды, °С, на выходе из водоподогревателя II ступени :

$$. \quad (15)$$

7. Температура греющей воды, °С, на входе в водоподогреватель I ступени :

$$t_{гв, вх} = t_{гв, вы} + \Delta t_{ср} \quad (16)$$

8. Температура греющей воды, °С, на выходе из водоподогревателя I ступени :

$$t_{гв, вы} = t_{гв, вх} - \Delta t_{ср} \quad (17)$$

9. Среднелогарифмическая разность температур между греющей и нагреваемой водой, °С:

$$\Delta t_{ср} = \frac{t_{гв, вх} - t_{гв, вы}}{\ln \frac{t_{гв, вх} - t_{нв, вх}}{t_{гв, вы} - t_{нв, вх}}} \quad (18)$$

ПРИЛОЖЕНИЕ 6

МЕТОДИКА ОПРЕДЕЛЕНИЯ ПАРАМЕТРОВ ДЛЯ РАСЧЕТА ВОДОПОДОГРЕВАТЕЛЕЙ ГОРЯЧЕГО ВОДОСНАБЖЕНИЯ, ПРИСОЕДИНЕННЫХ ПО ДВУХСТУПЕНЧАТОЙ СХЕМЕ СО СТАБИЛИЗАЦИЕЙ РАСХОДА ВОДЫ НА ОТОПЛЕНИЕ

1. Поверхность нагрева водоподогревателей (см. рис.8) горячего водоснабжения, кв.м, определяется при температуре воды в подающем трубопроводе тепловой сети, соответствующей точке излома графика температур воды, или при минимальной температуре воды, если отсутствует излом графика температур, так как при этом режиме будет минимальный перепад температур и значений коэффициента теплопередачи, по формуле

$$F = \frac{Q_{гв}}{k \cdot \Delta t_{ср}} \quad (1)$$

где $Q_{гв}$ – расчетная тепловая производительность водоподогревателей горячего водоснабжения, Вт, определяется по прил.2;

$\Delta t_{ср}$ – среднелогарифмическая разность температур между греющей и нагреваемой водой, °С, определяется по прил.5;

k – коэффициент теплопередачи, Вт/(кв.м · °С), определяется в зависимости от конструкции водоподогревателей по прил.7-9.

2. Тепловой поток на II ступень водоподогревателя, Вт, при двухступенчатой схеме присоединения водоподогревателей горячего водоснабжения (по рис.8), необходимый только для вычисления расхода греющей воды, при максимальном тепловом потоке на вентиляцию не более 15% максимального теплового потока на отопление определяется по формулам:

при отсутствии баков-аккумуляторов нагреваемой воды

$$Q_{гв, II} = Q_{от} + Q_{вент} \quad (2)$$

при наличии баков-аккумуляторов нагреваемой воды

$$Q_{гв, II} = Q_{от} + Q_{вент} + Q_{б-ак} \quad (3)$$

где $Q_{от}$ – тепловые потери трубопроводов систем горячего водоснабжения, Вт.

При отсутствии данных о величине тепловых потерь трубопроводами систем горячего водоснабжения тепловой поток на II ступень водоподогревателя, Вт, допускается определять по формулам:

при отсутствии баков-аккумуляторов нагреваемой воды

СП 41-101-95 проектирование тепловых пунктов.txt
 ; (4)

при наличии баков-аккумуляторов нагреваемой воды

, (5)

где - коэффициент, учитывающий потери теплоты трубопроводами систем горячего водоснабжения, принимается по прил.2.

3. Распределение расчетной тепловой производительности водоподогревателей между I и II ступенями, определение расчетных температур и расходов воды для расчета водоподогревателей следует принимать по таблице.

Наименование расчетных величин	Область применения схемы (по рис.8)	
	производственные здания, группа жилых и общественных зданий с максимальным тепловым потоком на вентиляцию более 15% максимального теплового потока на отопление	жилые и общественные здания с максимальным тепловым потоком на вентиляцию не более 15% максимального теплового потока на отопление
1	2	3
I ступень двухступенчатой схемы		
Расчетная тепловая производительность I ступени водоподогревателя		
Температура нагреваемой воды, °С, на входе в водоподогреватель	, при вакуумной деаэрации + 5	
То же, на выходе из водоподогревателя		
Температура греющей воды, °С, на входе в водоподогреватель		
То же, на выходе из водоподогревателя		
Расход нагреваемой воды, кг/ч	Без баков-аккумуляторов	

		С	
		баками-аккумуляторами	
Расход греющей воды, кг/ч			
II ступень двухступенчатой схемы			
Расчетная тепловая производительность II ступени водоподогревателя			
Температура нагреваемой воды, °С, на входе в водоподогреватель	С баками-аккумуляторами	Без баков-аккумуляторов	
То же, на выходе из водоподогревателя	= 60 °С		
Температура греющей воды, °С, на входе в водоподогреватель			
То же, на выходе из водоподогревателя			
Расход нагреваемой воды, кг/ч	Без баков-аккумуляторов		
Расход греющей воды, кг/ч	С баками-аккумуляторами при отсутствии циркуляции	С баками-аккумуляторами при наличии циркуляции	
Примечания			
1 При независимом присоединении систем отопления вместо следует принимать .			
2 Величина			

недогрева	в	I
степени	,	°С,
принимается:		с
баками-аккумуляторами		
=5	°С,	при
отсутствии		
баков-аккумуляторов		
=10	°С.	
3		При
определении		
расчетного	расхода	
греющей воды	для	I
степени		
водоподогревателя		
расход	воды	от
систем вентиляции	не	
учитывается.		
4	Температуру	
нагреваемой воды	на	
выходе	из	
подогревателя	в	ЦТП
и в ИТП	следует	
принимать равной	60	
°С, а в ЦТП с		
вакуумной деаэрацией		
- =65	°С.	
5	Величина	
теплового потока	на	
отопление в	точке	
излома	графика	
температур		
определяется	по	
формуле		
.		

ПРИЛОЖЕНИЕ 7

ТЕПЛОВОЙ И ГИДРАВЛИЧЕСКИЙ РАСЧЕТ ГОРИЗОНТАЛЬНЫХ
СЕКЦИОННЫХ КОЖУХОТРУБНЫХ ВОДО-ВОДЯНЫХ ПОДОГРЕВАТЕЛЕЙ

Горизонтальные секционные скоростные водоподогреватели по ГОСТ 27590 с трубной системой из прямых гладких или профилированных труб отличаются тем, что для устранения прогиба трубок устанавливаются двухсекторные опорные перегородки, представляющие собой часть трубной решетки. Такая конструкция опорных перегородок облегчает установку трубок и их замену в условиях эксплуатации, так как отверстия опорных перегородок расположены соосно с отверстиями трубных решеток.

Каждая опора установлена со смещением относительно друг друга на 60 °С, что повышает турбулизацию потока теплоносителя, проходящего по межтрубному пространству, и приводит к увеличению коэффициента теплоотдачи от теплоносителя к стенке трубок, а соответственно - возрастает теплосъем с 1 кв.м поверхности нагрева. Используются латунные трубки наружным диаметром 16 мм, толщиной стенки 1 мм по ГОСТ 21646 и ГОСТ 494.

Еще большее увеличение коэффициента теплопередачи достигается применением в трубном пучке вместо гладких латунных трубок профилированных, которые изготавливаются из тех же трубок путем выдавливания на них роликом поперечных или винтовых канавок, что приводит к турбулизации пристенного потока жидкости внутри трубок.

Водоподогреватели состоят из секций, которые соединяются между собой калачами по трубному пространству и патрубками – по межтрубному (рис.1-4 настоящего приложения). Патрубки могут быть разъемными на фланцах или неразъемными сварными. В зависимости от конструкции водоподогреватели для систем горячего водоснабжения имеют следующие условные обозначения: для разъемной конструкции с гладкими трубками – РГ, с профилированными – РП; для сварной конструкции – соответственно СГ, СП (направление потоков теплообменивающихся сред приведено в п.4.3 настоящего свода правил).

Рис.1. Общий вид горизонтального секционного кожухотрубного водоподогревателя с опорами-турбулизаторами

Рис.2. Конструктивные размеры водоподогревателя

1 – секция; 2 – калач; 3 – переход; 4 – блок опорных перегородок;
5 – трубы; 6 – перегородка опорная; 7 – кольцо; 8 – пруток;

Рис.3. Калач соединительный

Рис.4. Переход

Пример условного обозначения водоподогревателя разъемного типа с наружным диаметром корпуса секции 219 мм, длиной секции 4 м, без компенсатора теплового расширения, на условное давление 1,0 МПа, с трубной системой из гладких труб из пяти секций, климатического исполнения УЗ: ПВ 219 х 4-1. О-РГ-5-УЗ ГОСТ 27590.

Технические характеристики водоподогревателей приведены в табл.1, а номинальные габариты и присоединительные размеры – в табл.2 настоящего приложения.

Таблица 1

Технические характеристики водоподогревателей по ГОСТ 27590

	На-	Чис-	Пло-	Пло-	Экви-	Поверхность	Тепловая
Масса,	руж- ный диа- метр	ло	щадь	щадь	валент-	нагрева	
производительность	кор- пуса сек- ции	кг	тру-	сече-	сечения	ный	
			бок	ния	трубок	диа-	секции
	мм		в	меж-	, кв.м	метр	, кВт, секции
			сек-	труб-		межт-	при
			ции	ного		руб-	длине, м
			,	про-		ного	
			шт.	стран-		прост-	
				ства		ран-	
				, кв.м		ства	
						, м	

СП 41-101-95 проектирование тепловых пунктов.txt										
300	630	400	840	338,0	594,4	97,3	113,0	43,0	34,5	
Примечания										
1 Наружный диаметр трубок 16 мм, внутренний - 14 мм.										
2 Тепловая производительность определена при скорости воды внутри трубок 1 м/с, равенстве расходов теплообменивающихся сред и температурном напоре 10 °С (температурный перепад по греющей воде 70-15 °С, нагреваемой - 5-60 °С).										
3 Гидравлическое сопротивление в трубках не более 0,004 мПа для гладкой трубки и 0,008 мПа - для профилированной при длине секции 2 м и соответственно не более 0,006 мПа и 0,014 мПа при длине секции 4 м; в межтрубном пространстве гидравлическое сопротивление равно 0,007 мПа при длине секции 2 м и 0,009 мПа при длине секции 4 м.										
4 Масса определена при рабочем давлении 1 МПа.										
5 Тепловая производительность дана для сравнения с подогревателями других типоразмеров или типов.										

Таблица 2

СП 41-101-95 проектирование тепловых пунктов.txt
Номинальные габариты и присоединительные размеры
водоподогревателей, мм

												по рис.4
Наруж- ный диаметр корпуса секции , мм										испол- нение по рис.3		
										1	3	
57	160	45	145	145	45	200	100	2225;4225		133	146	70
76	180	57	160	160	57	200	100	2265;4265		143	178	80
89	195	76	180	180	76	240	120	2320;4320		170	217	85
114	215	89	195	195	89	300	150	2350;4350	2000;	210	250	90
168	280	114	215	245	133	400	200	2490;4490	4000	310	340	140
219	325	168	280	280	168	500	250	2610;4610		415	450	150
273	390	219	335	335	219	600	300	2800;4800		512	600	190
325	440	219	335	390	273	600	300	2800;4800		600	600	190

Методика расчета водоподогревателей
горячего водоснабжения

1. Для выбора необходимого типоразмера водоподогревателя предварительно задаемся оптимальной скоростью нагреваемой воды в трубках, равной $v=1$ м/с, и исходя из двухпоточной компоновки каждой ступени определяем необходимое сечение трубок водоподогревателя, кв.м, по формуле

$$F = \frac{G}{3600 \cdot v} \quad (1)$$

В соответствии с полученной величиной и по табл.1 выбираем необходимый типоразмер водоподогревателя.

2. Для выбранного типоразмера водоподогревателя определяем фактические скорости воды в трубках и межтрубном пространстве каждого водоподогревателя при двухпоточной компоновке по формулам:

;

$$(2)$$

.

$$(3)$$

3. Коэффициент теплоотдачи, Вт/(кв.м·°С), от греющей воды к стенке трубы определяется по формуле

$$\alpha_{\text{от}}, \quad (4)$$

где

$$\alpha_{\text{от}}, \quad (5)$$

Эквивалентный диаметр межтрубного пространства, м, определяется по формуле

$$d_{\text{экв}}, \quad (6)$$

Для выбранного типоразмера водоподогревателя принимается по табл.1.

4. Коэффициент теплопередачи, Вт/(кв.м·°С), от стенки трубы к нагреваемой воде определяется по формуле

$$\alpha_{\text{ст}}, \quad (7)$$

где

$$\alpha_{\text{ст}}, \quad (8)$$

5. Коэффициент теплопередачи водоподогревателя, Вт/(кв.м·°С), следует определять по формуле

$$\alpha_{\text{в}}, \quad (9)$$

где $\alpha_{\text{в}}$ – коэффициент эффективности теплообмена: для гладкотрубных водоподогревателей с опорами в виде полок $\alpha_{\text{в}} = 0,95$, для гладкотрубных с блоком опорных перегородок $\alpha_{\text{в}} = 1,2$, для профилированных и с блоком опорных перегородок $\alpha_{\text{в}} = 1,65$;

$\alpha_{\text{з}}$ – коэффициент, учитывающий загрязнение поверхности труб в зависимости от химических свойств воды, принимается $\alpha_{\text{з}} = 0,8-0,95$.

6. При заданной величине расчетной производительности водоподогревателя по полученным значениям коэффициента теплопередачи и среднелогарифмической разности температур определяется необходимая поверхность нагрева водоподогревателя по формуле (1) прил.5.

7. Число секций водоподогревателя в одном потоке, шт., исходя из двухпоточной компоновки определяется по формуле

$$n, \quad (10)$$

Если величина, полученная по формуле (10), имеет дробную часть, составляющую более 0,2, число секций следует округлять в большую сторону.

8. Потери давления, кПа, в водоподогревателях следует определять по формулам:

для нагреваемой воды, проходящей в гладких трубах:

а) при длине секции 4 м

$$\Delta P_{\text{г}}, \quad (11)$$

б) при длине секции 2 м

$$\Delta P_{\text{г}}, \quad (12)$$

где $\alpha_{\text{н}}$ – коэффициент, учитывающий накипеобразование; принимается по опытным данным, при их отсутствии – следует принимать $\alpha_{\text{н}} = 2...3$;

для нагреваемой воды, проходящей в профилированных трубках, в формулах (11) и (12) вводится повышающий коэффициент 3;

для греющей воды, проходящей в межтрубном пространстве:

$$\dots (13)$$

Коэффициент приведен в табл.3.

Таблица 3

Наружный диаметр корпуса секции, мм	Значение коэффициента	
	при длине секции, м	
	2	4
57	25	30
76	25	30
89	25	30
114	18	25
168	11	25
219	11	20
273	11	20
325	11	20

Пример расчета для двухступенчатой схемы присоединения водоподогревателей горячего водоснабжения с ограничением максимального расхода воды из тепловой сети на ввод и регулированием подачи теплоты на отопление

Выбрать и рассчитать водоподогревательную установку для системы горячего водоснабжения центрального теплового пункта на 1516 условных квартир (заселенность – 3,5 чел. на квартиру), оборудованную водоподогревателями, состоящими из секций кожухотрубного типа с трубной системой из прямых гладких трубок и блоками опорных перегородок по ГОСТ 27590.

Водоподогреватели присоединены к тепловой сети по двухступенчатой смешанной схеме с ограничением максимального расхода воды из тепловой сети на ввод.

Система отопления присоединена к тепловым сетям по зависимой схеме с автоматическим регулированием подачи теплоты.

Баки-аккумуляторы нагреваемой воды как в ЦТП, так и у потребителей отсутствуют.

Исходные данные:

1. Регулирование отпуска теплоты в системе централизованного теплоснабжения принято центральное, качественное по совмещенной

СП 41-101-95 проектирование тепловых пунктов.txt
нагрузке отопления и горячего водоснабжения.

2. Температура теплоносителя (греющей воды) в тепловой сети в соответствии с принятым для данной системы теплоснабжения графиком изменения температуры воды в зависимости от температуры наружного воздуха принята:

при расчетной температуре наружного воздуха для проектирования отопления $= -26^{\circ}\text{C}$:

в подающем трубопроводе $= 150^{\circ}\text{C}$;

в обратном трубопроводе $= 70^{\circ}\text{C}$;

в точке излома графика температуры $^{\circ}\text{C}$:

в подающем трубопроводе $^{\circ}\text{C}$;

в обратном трубопроводе $^{\circ}\text{C}$.

3. Температура холодной водопроводной (нагреваемой) воды в отопительный период, поступающей в водоподогреватель I ступени, $= 2^{\circ}\text{C}$ (по данным эксплуатации).

4. Температура воды, поступающей в систему горячего водоснабжения на выходе из II ступени водоподогревателя, $= 60^{\circ}\text{C}$.

5. Максимальный тепловой поток на отопление потребителей, присоединенных к ЦТП, Вт.

6. Расчетная тепловая производительность водоподогревателей Вт.

7. Максимальный расчетный секундный расход воды на горячее водоснабжение $= 21,6$ л/с.

Порядок расчета:

1. Максимальный расход сетевой воды на отопление

кг/ч.

2. Максимальный расход греющей воды на горячее водоснабжение

кг/ч.

3. Для ограничения максимального расхода сетевой воды на ЦТП в качестве расчетного принимается больший из двух расходов, полученных по пп.1, 2

кг/ч.

4. Максимальный расход нагреваемой воды через I и II ступени водоподогревателя

кг/ч.

5. Температура нагреваемой воды за водоподогревателем I ступени

$^{\circ}\text{C}$.

6. Расчетная производительность водоподогревателя I ступени

Вт.

7. Расчетная производительность водоподогревателя II ступени

8. Температура греющей воды на выходе из водоподогревателя II ступени и на входе в водоподогреватель I ступени

°С.

9. Температура греющей воды на выходе из водоподогревателя I ступени

°С.

10. Среднелогарифмическая разность температур между греющей и нагреваемой водой для I ступени водоподогревателя

°С.

11. Среднелогарифмическая разность температур между греющей и нагреваемой водой для II ступени водоподогревателя

12. В соответствии с п.1 настоящего приложения определяем необходимое сечение трубок водоподогревателя при скорости воды в трубках $=1$ м/с и двухпоточной схеме включения

кв.м.

По табл. 1 настоящего приложения и полученной величине подбираем тип водоподогревателя со следующими характеристиками:

$= 0,0093$ кв. м;

$= 219$ мм;

$= 0,02139$ кв.м;

$=0,0224$ м;

$=11,51$ кв.м (при длине секции 4 м);

мм.

13. Скорость воды в трубках при двухпоточной компоновке

м/с.

14. Скорость воды в межтрубном пространстве при двухпоточной компоновке

м/с.

15. Расчет водоподогревателя I ступени:

а) средняя температура греющей воды

°С;

б) средняя температура нагреваемой воды

°С;

в) коэффициент теплопередачи от греющей воды к стенке трубки

г) коэффициент теплоотдачи от стенки трубки к нагреваемой воде

д) коэффициент теплопередачи при $=0,9$

Вт/(кв.м · °С).

СП 41-101-95 Проектирование тепловых пунктов.txt
Коэффициент принят равным 1,2 для гладких трубок;

е) требуемая поверхность нагрева водоподогревателя I ступени
кв.м;

ж) число секций водоподогревателя I ступени при длине секции 4
м
секции.

Принимаем 5 секций в одном потоке; действительная поверхность нагрева будет $=11,51 \times 2 \cdot 5 = 115$ кв.м.

16. Расчет водоподогревателя II ступени:

а) средняя температура греющей воды
°C;

б) средняя температура нагреваемой воды
°C;

в) коэффициент теплопередачи от греющей воды к стенке трубки

г) коэффициент теплоотдачи от стенки трубки к нагреваемой воде

д) коэффициент теплопередачи при $=0,9$
Вт/(кв.м · °C);

е) требуемая поверхность нагрева водоподогревателя II ступени
кв.м;

ж) число секций водоподогревателя II ступени
секции.

Принимаем 2 секции в одном потоке, действительная поверхность нагрева будет $=11,51 \times 2 \cdot 2 = 46$ кв.м.

В результате расчета получилось по 2 секции в каждом водоподогревателе II ступени и 5 – в каждом водоподогревателе I ступени суммарной поверхностью нагрева 161 кв.м.

17. Потери давления в водоподогревателях (7 последовательных секций в каждом потоке):

для воды, проходящей в трубках (с учетом $=2$)
кПа;

для воды, проходящей в межтрубном пространстве
кПа.

Коэффициент принимается по табл. 3 настоящего приложения.

При применении водоподогревателя с профилированными трубками необходимое число секций в I ступени составит 3 секции, а во II – 2 секции в одном потоке. Потери давления по нагреваемой воде с коэффициентом $=2$ составляют 300 кПа.

В 1994 г. на московском заводе "Сатэкс" освоен выпуск кожухотрубных многоходовых водоподогревателей с I и II ступенями нагрева в одном корпусе (рис.5), технические характеристики которых

СП 41-101-95 Проектирование тепловых пунктов.txt
 приведены в табл.4 настоящего приложения. Тепловая
 производительность определена для условий, близких к реальным в
 системе теплоснабжения:

для водоподогревателей горячего водоснабжения: температурный
 перепад по греющей воде 70-30 °С, по нагреваемой - 5-60 °С,
 максимальные потери давления по нагреваемой воде, направляемой по
 трубкам, - 27-36 кПа (ИТП-ЦТП);

для водоподогревателей отопления: температурный перепад по
 греющей воде - 150-76 °С, по нагреваемой, направляемой по
 межтрубному пространству, при применении в ИТП - 105-70 °С и
 максимальной потере давления - 30 кПа; при применении в ЦТП -
 120-70 °С и максимальной потере давления - 60 кПа (потери давления
 приняты везде для нового, чистого теплообменника).

Рис.5. Общий вид горизонтального многоходового кожухотрубного
 водоподогревателя

- а - общий вид; б - разрез по секциям: 1 - вход холодной воды - I
 ступень; 2 - выход теплоносителя - I ступень;
 3 - выход горячей воды - I ступень; 4 - выход горячей воды - II
 ступень; 5 - вход теплоносителя - I ступень;
 6 - вход теплоносителя - II ступень; 7 - выход теплоносителя - II
 ступень; 8 - вход холодной воды - II ступень;
 в, г - конструктивные размеры: 1 - секции; 2 - соединительная
 камера межтрубного пространства;
 3 - то же, трубного; 4 - трубная доска; 5 - шарнир;

Таблица 4

Технические характеристики горизонтальных многоходовых,
 кожухотрубных водоподогревателей
 с профилированной трубкой для систем отопления и горячего
 водоснабжения

Потери				Площадь							
давления				сечения							
Обозначение	Тепло-	Пло-	Чис-	трубок,	меж-	Раз-	Экви-				
Наруж-Габариты	вая	щадь	по	по Макси-	коэф-	мер	вале-	ный			
са, кг	туб-	меж-	маль-	фици-	туб-	туб-	нтный	диа-			
	мощ-	повер-	хо-	ент	ного	прос-	ки	метр			
	кам,	туб-	ный	дов	прос-	тран-	, мм	метр,	кор-		
	ность,	хности	рас-	тепло-	тран-	ства, м		мм	пуса,		
	кВт	ному	(сек-	пере-	ства, м				, мм		
		прос-	ход	дачи,							
		рева,	ций)	Вт/							
		тран-	наг-	м/ч							
		м	рева-								
		ству,	емой	(м·°С)							
		кПа	воды,								
			м/ч								

СП 41-101-95 проектирование тепловых пунктов.txt

10	1	11	2	12	3	13	4	14	5	15	6	7	8	9	
Теплообменники многоходовые для отопления в ИТП (параметры теплоносителей 150-76/105-70 °С, нагреваемая вода по межтрубному пространству)															
+															
ТМПО 0,55х2,51х0,73 76х2-1,0-5-уз			270 350		3,25 20	5 29		0,00108 6,7	0,00233 5180		14/16	0,0164	500		
+															
ТМПО 0,62х2,53х0,80 89х2-1,0-5-уз			380 500		4,65 19	5 29		0,00154 9,4	0,00327 5120		14/16	0,0172	565		
+															
ТМПО 0,73х2,59х0,94 114х2-1,0-5-уз			585 700		8,95 13	5 29		0,00293 14,4	0,0050 4760		14/16	0,0155	670		
+															
ТМПО 0,73х2,65х1,07 133х2-1,0-5-уз			880 900		10,80 15	5 29		0,0040 21,6	0,0075 -		14/16	0,0197	670		
+															
ТМПО 0,95х2,69х1,20 168х2-1,0-5-уз			1430 1020		17,45 19	5 29		0,0057 35,1	0,0122 5080		14/16	0,0190	895		
+															
Теплообменники многоходовые для горячего водоснабжения в ИТП (параметры															

СП 41-101-95 проектирование тепловых пунктов.txt

теплоносителей 70-30/5-60 °С, нагреваемая вода по трубкам)									
+									
ТМПГ 0,55х2,51х0,73 76х2-1,0-7-уз	200 400	4,55 27	7 16	0,00108 3,1	0,00233 3090	14/16	0,0164	500	
+									
ТМПГ 0,62х2,53х0,8 89х2-1,0-7-уз	280 560	6,51 27	7 17	0,00154 4,4	0,00327 3100	14/16	0,0172	565	
+									
ТМПГ 0,73х2,59х0,94 114х2-1,0-7-уз	540 760	12,53 27	7 26	0,00293 8,4	0,0050 3430	14/16	0,0155	670	
+									
ТМПГ 0,73х2,65х1,07 133х2-1,0-7-уз	735 960	15,12 27	7 22	0,0040 11,5	0,0075 -	14/16	0,0197	670	
+									
ТМПГ 0,95х2,69х1,21 168х2-1,0-7-уз	1050 1140	24,43 27	7 16	0,0057 16,4	0,0122 3050	14/16	0,0190	895	
+									
Теплообменники многоходовые для отопления в ЦТП									
+									
(параметры теплоносителей 150-76/120-70 °С, нагреваемая вода по межтрубному пространству)									
+									
ТМПО 0,73х4,69х0,94 168х4-1,0-4-уз	2550 1220	27,92 76	4 60	0,0057 43,9	0,0122 6920	14/16	0,0190	670	

Age Group	Total (%)	Gender (%)
18-29	85	85
30-49	80	80
50-64	75	75
65+	70	70

ТМПО	4470	46,0	4	0,00939	0,02139	14/16	0,0224	895
0,95x4,74x1,20	2240	85	60	77,0	6915			
219x4-1,0-4-y3								

Response	Percentage
U.S. should take action (Strongly agree)	65%
U.S. should take action (Agree)	25%
U.S. should not take action (Disagree)	10%
U.S. should not take action (Strongly disagree)	5%

ТМПО	6420	82,24	4	0,01679	0,03077	14/16	0,0191	1010
1,10x4,83x1,31	2800	55	60	110,8	6590			
273x4-1,0-4-y3								

[illegible]

Теплообменники
многоходовые
для горячего
водоснабжения в
ЦТП при
двухпоточной
схеме
(параметры, как
и в ИТП)

ТМПГ	1350	28,64	4+4	2x0,00293	2x0,0050	14/16	0,0155	2x565
2,15x4,59x0,84	1560	36	49	21,1	3810			
114x4-1,0-4+4-y3								

Category	Percentage
U.S. should take action	85%
U.S. should not take action	15%
U.S. should take action (Yes)	85%
U.S. should take action (No)	15%
U.S. should not take action (Yes)	15%
U.S. should not take action (No)	85%

ТМΠΓ	1840	34,56	4+4	2x0,0040	2x0,0075	14/16	0,0197	2x565
2,25x4,64x0,90	2000	36	32	28,8	-			
133x4-1,0-4+4-y3								

Category	Percentage
U.S. should take action	85%
U.S. should not take action	15%

ТМПГ	2620	55,84	4+4	2x0,0057	2x0,0122	14/16	0,0190	2x670
2,35x4,69x0,94	2440	36	25	41,0	3360			
168x4-1,0-4+4-y3								

Category	Percentage
U.S. should take action	85%
U.S. should not take action	15%

ТМПГ	4310	92,0	4+4	2x0,00939	2x0,02139	14/16	0,0224	2x895
2,8x4,74x1,20	4480	36	28	67,6	3200			
210x4-1,0-4+4-y3								

Category	Percentage
U.S. should take action	85%
U.S. should not take action	15%

ТМПГ		7710	164,48	4+4					
2x0,01679	2x0,03077	14/16	0,0191	2x1010	3,0x4,83x1,31	5600	36	34	
120,9	3610								

|273x4-1,0-4+4-y3|

+

Теплообменники
многоходовые
для горячего
водоснабжения в
ЦТП при
однопоточной
схеме
(параметры, как
и в ИТП)

+

ТМПГ 0,73x4,69x0,94 168x4-1,0-4-УЗ	1310 1220	27,92 36	4 25	0,0057 20,5	0,0122 3360	14/16	0,0190	670

+

ТМПГ 0,95x4,74x1,20 219x4-1,0-4-УЗ	2150 2240	46,0 36	4 28	0,00939 33,8	0,02139 3200	14/16	0,0224	895

+

ТМПГ 1,10x4,83x1,31 273x4-1,0-4-УЗ	3850 2800	82,24 36	4 34	0,01679 60,5	0,03077 3610	14/16	0,0191	1010

+

Примечание
- Рабочее
давление - 1
МПа,
максимальная
температура
теплоносителя -
150 °С, запас
по поверхности
нагрева - около
20%. Условное
обозначение при
заказе: ТМПО -
теплообменник
многоходовой с
профильной
трубкой для
отопления; ТМПГ
- то же, для
горячего
водоснабжения;
далее - диаметр
корпуса секции,
длина секции,
давление; число
секций в
теплообменнике
(две цифры)

через "+"	-
двухпоточная	-
схема); уз	-
вид	-
климатического	-
исполнения	-
теплообменника	-
по ГОСТ 15150.	-

Запас в поверхности нагрева принят 20%.

В пересчете на расчетный режим работы по ГОСТ 27950-88Е (скорость воды в трубках 2 м/с) эти же установки ТМПО и ТМПГ, применяемые в ИТП, будут иметь характеристики, приведенные в табл.5. При этом достигаются такие же коэффициенты теплопередачи, как и в пластинчатых водоподогревателях на максимальных скоростях теплоносителей.

Таблица 5

Технические характеристики многоходовых водоподогревателей с профилированной трубкой при расчетном режиме работы (2 м/с)

Обозначение	Поверхность нагрева, м	Масса, кг	Тепловая мощность, кВт	Коэффициент теплопередачи, Вт/(м·°С)	Потери давления, кПа, по	
межтрубному пространству					трубкам	
ТМПО	3,25	350	550	10520	122	180
76х2-1,0-5-УЗ						
ТМПО	4,65	500	760	10240	119	180
89х2-1,0-5-УЗ						
ТМПО	8,95	700	1415	11520	125	190
114х2-1,0-5-УЗ						
ТМПО	17,45	1020	2900	10310	116	180
168х2-1,0-5-УЗ						

СП 41-101-95 проектирование тепловых пунктов.txt

+							
ТМПГ	4,55	400	400	6180	170	100	
76x2-1,0-7-УЗ							
+							
ТМПГ	6,51	560	560	6200	170	105	
89x2-1,0-7-УЗ							
+							
ТМПГ	12,53	760	1080	6860	170	160	
114x2-1,0-7-УЗ							
+							
ТМПГ	24,43	1140	2100	6100	170	100	
168x2-1,0-7-УЗ							
+							
-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
--+							

С 1996 г. на том же заводе "Сатэкс" начат выпуск водоподогревателей установки полуразборной конструкции облегченного типа (рис.6) для тепловых пунктов, размещаемых в подвале здания.

- холодная вода; - горячая вода; - циркуляционная линия горячего водоснабжения;
- подающая теплосети; - выход греющей воды из II ступени; - вход греющей воды в I ступень;
- обратная теплосети

Основные технические характеристики водоподогревателей блочного типа для ИТП (установка из 3 блоков)

условное обозначение при заказе	Диаметр секции, мм, х кол. секц.	Размеры, мм	Масса, кг, одного блока всего подогревателя	Поверхность нагрева, м	Расчетный тепловой поток, кВт, при =1 м/с, =10 °С
+					
-----	-----	-----	-----	-----	-----
+					
-----	-----	-----	-----	-----	-----
-----	-----	-----	-----	-----	-----

СП 41-101-95 проектирование тепловых пунктов.txt

пв						57x6		45		38		276		828		87		189		552		100		84
160	238	34	160	260	60	3		0,74	3=	90,0														
57x2-1,0-БП-6-УЗ																								
						180		=2,22																

+

пв						76x6		57		45		314		942		106		208		628		115		93
170	257	43	180	280	80	3		1,3	3=	156,0														
76x2-1,0-БП-6-УЗ																								
						240		=3,9																

+

пв						89x6		76		57		342		1026										
119	223	684	125	100	185	271	50	195	295	100	3	1,86	3=	223,0										
89x2-1,0-БП-6-УЗ																								
								=5,58																
						300																		

+

пв						114x6		89		76		387		1161										
144	243	774	135	112	205	294	62	215	315	140	3	3,58	3=	430,0										
114x2-1,0-БП-6-УЗ																								
								=10,74																
						420																		

+

пв						168x6		133		108		498		1482										
198	300	996	150	139	240	349	89	280	380	250	3	6,98	3=	840,0										
168x2-1,0-БП-6-УЗ																								
						750		=20,94																

+

Примечание	-
Гидравлическое сопротивление	
установки при	=1
м/с, =0,5	м/с
составляет:	=40
кПа, =25 кПа.	