

МИНОБРНАУКИ РОССИИ

**Федеральное государственное бюджетное образовательное
учреждение высшего образования
«Тульский государственный университет»**

Институт горного дела и строительства

Кафедра «Санитарно-технические системы»

Утверждено на заседании кафедры
«Санитарно-технические системы»
« 12 » января 2021 г., протокол № 6
Заведующий кафедрой



Р.А. Ковалев

**МЕТОДИЧЕСКИЕ УКАЗАНИЯ
К КУРСОВОМУ ПРОЕКТУ**

учебной дисциплины (модуля)

«Кондиционирование воздуха и холодоснабжение»

**основной профессиональной образовательной программы
высшего образования – программы бакалавриата**

по направлению подготовки
08.03.01 – "Строительство"

с профилем

"Теплогазоснабжение и вентиляция"

Форма(ы) обучения: *очная, заочная, очно-заочная*

Идентификационный номер образовательной программы: 080301-06-21

Тула 2021 год

Методические указания к курсовому проекту составлены ассистентом Зеленко Г.Н. и доцентом В.Ф. Рожковым и обсуждены на заседании кафедры «Санитарно-технические системы»

протокол № 6 от « 12 » 01 2021 г.

Зав. кафедрой _____ Р.А. Ковалев

Методические указания к курсовому проекту пересмотрены и утверждены на заседании кафедры «Санитарно-технические системы»

протокол № _____ от « _____ » _____ 20 г.

Зав. кафедрой _____ Р.А. Ковалев

Методические указания к курсовому проекту пересмотрены и утверждены на заседании кафедры «Санитарно-технические системы»

протокол № _____ от « _____ » _____ 20 г.

Зав. кафедрой _____ Р.А. Ковалев

Минобрнауки России
Федеральное государственное бюджетное образовательное
учреждение высшего образования
Тульский государственный университет
Институт горного дела и строительства
Кафедра «Санитарно-технические системы»

ЗАДАНИЕ №

На курсовую работу по курсу «Кондиционирование воздуха»

Студенту гр. _____
 (фамилия, инициалы)

Тема «Кондиционирование воздуха гражданского здания»

Исходные данные:

- наименование объекта _____
- район застройки _____
- главный фасад обращен на _____
- высота помещения _____
- в помещении находится ежечасно _____ человек
- термическое сопротивление наружных ограждений _____

Содержание расчетно-пояснительной записки

Введение

1. Характеристика объекта
2. Обоснование выбора расчетных параметров воздуха
 - 2.1. Расчетные параметры внутреннего воздуха
 - 2.2. Расчетные параметры наружного воздуха
3. Расчет количества вредностей, выделяющихся в помещениях
 - 3.1. Расчет тепlopоступлений в помещениях
 - 3.1.1. Тепlopоступления от солнечной радиации через остекление
 - 3.1.2. Тепlopоступления от солнечной радиации через покрытие
 - 3.1.3. Тепlopоступления от искусственного освещения
 - 3.1.4. Тепlopоступления от технологического оборудования
 - 3.1.5. Тепlopоступления от людей
 - 3.1.6. Тепло, выделяемое остывающей горячей пищей
 - 3.2. Тепlopотери помещения
 - 3.3. Определение влаговыведений в помещениях
 - 3.3.1. Влаговыведения от людей
 - 3.3.2. Влаговыведения от технологического оборудования
 - 3.3.3. Влаговыведения от остывающей пищи
 - 3.4. Определение газовыведений
4. Расчет воздухообмена
 - 4.1. Выбор типа системы кондиционирования воздуха
 - 4.2. Воздухообмен по ассимиляции тепло- и влагоизбытков помещений с использованием I – d диаграммы
 - 4.4. Воздушный баланс помещений
5. Выбор воздухоприемных и воздухораздающих устройств
6. Выбор кондиционеров и его элементов
 - 6.1. Построение процессов обработки воздуха по I – d диаграмме
 - 6.2. Выбор секции подогрева, расчет зональных доводчиков, оросительной камеры
7. Компоновка вентиляционных систем и конструктивные решения.
8. Аэродинамический расчет вентиляционных систем.
9. Выбор вентиляторов. Сводная таблица основного вентиляционного оборудования

10. Разработка принципиальной схемы автоматического регулирования работы системы КВ

Графическая часть

1. Планы и разрезы (или фрагменты) здания с нанесением на них воздухопроводов, оборудования и устройств приточных и вытяжных систем
2. Монтажная схема воздухопроводов. План и разрез кондиционера

Библиографический список литературы

Основной

1. Богословский В.Н. Строительная теплофизика (теплофизические основы отопления, вентиляции и кондиционирования воздуха: учебник для вузов / В.Н.Богословский. — 3-е изд. — СПб. : Авок Северо-Запад, 2006. — 400с. — (Инженерные системы зданий). — Библиогр. В конце кн. — ISBN 5-902146-10-0/в пер./: 180.00.

2. Ананьев В.А. Системы вентиляции и кондиционирования воздуха. (учеб. пособие/Ананьев В.А., Балужева В.П., Мурашко В.П. — Новая ред. — М.: Евроклимат, 2008. — 504с. : ил. — (Библиотека климатехника). — ISBN 5-94836-171-0 /в пер./: 1275. 00.

3. Вентиляция, кондиционирование и очистка воздуха на предприятиях пищевой промышленности : учеб. пособие для вузов / Е.А. Штокман [и др.]; под ред. Е.А. Штокмана. — 2-е изд., испр. и доп. — М.: АСВ, 2007.- 632с.:ил.— Библиогр. в начале кн.— ISBN 978-5-93093-522-6.

Дополнительной

1. СП 60.13330.2012 Отопление, вентиляция и кондиционирование. Актуализированная редакция СНиП 41-01-2003 утв. Минрегион России 30.06.2012: ввод. в действие с 1.01.2013 — М. : ФАУ «ФЦС», 2012.— 81с.

2. СП 131.13330.2012 Строительная климатология. Актуализированная редакция СНиП 23-01-99: утв. Минрегион России 30.06.2012: ввод. в действие с 1.01.2013 — М. : ФАУ «ФЦС», 2012.—120с.

3. СП 118.13330.2012 Общественные здания и сооружения. Актуализированная редакция СНиП 31-06-2009 утв. Минрегион России 29.12.2011: ввод. в действие с 1.01.2013 — М. : ОАО «ЦЦП», 2012.— 77с.

4. СП 50.13330.2012 Тепловая защита зданий. Актуализированная редакция СНиП 23-02-2003 утв. Минрегион России 30.06.2012: ввод. в действие с 1.01.2013 — М. : ФАУ «ФЦС», 2012.— 100с.

5. СП 73.13330.2012 Внутренние санитарно-технические системы зданий. Актуализированная редакция СНиП 3.05.01-85. утв. Минрегион России 29.12.2011: ввод. в действие с 1.01.2013 — М. : ФАУ «ФЦС», 2012.—41с.

6. ГОСТ 12.1.005-76. ССБТ. Воздух рабочей зоны. Общие санитарно- гигиенические требования.

7. ГОСТ 21.602-79. Отопление, вентиляция и кондиционирование воздуха. Рабочие чертежи.

8. Пеклов А.А., Степанова Т.А. Кондиционирование воздуха. — Киев.: Вища школа, 1978. — 326 с.

9. Кокорин О.Я. Установки кондиционирования воздуха. — М.: Машиностроение, 1978. — 264 с.

10. Справочник проектировщика под ред. Староверова «Внутренние санитарно-технические устройства и оборудование», часть 3. Вентиляция и кондиционирование. 1992 г.

Дата выдачи задания _____

Дата защиты курсового проекта _____

Задание принял _____

Задание выдал _____

Введение

Настоящие указания по курсовому проектированию кондиционирования воздуха разработано в соответствии с программой курса "Кондиционирование воздуха и холодоснабжение" для студентов специальности 270109 «Теплогазоснабжение и вентиляция» горно-строительного факультета.

В указаниях кратко систематизирован материал, необходимый для выполнения курсового проекта по кондиционированию микроклимата.

Курсовой проект является частью комплексного проекта по вентиляции гражданского здания. Согласно заданию на курсовой проект студент должен для одного или нескольких помещений, для которых в курсовом проекте запроектирована общеобменная вентиляция, разработать однозональную или многозональную систему кондиционирования воздуха.

В данных методических указаниях уделяется внимание лишь особенностям проектирования кондиционирования воздуха по сравнению с обычной общеобменной вентиляцией, которые имеют место при разработке следующих вопросов:

- выбор расчетных параметров внутреннего и наружного воздуха;
- расчет воздухообмена помещений;
- расчет распределения воздуха в помещении;
- расчет процессов обработки воздуха;
- разработка схемы автоматического регулирования системы кондиционирования воздуха.

По другим вопросам, в частности, по вопросам конструирования и аэродинамического расчета систем следует руководствоваться методическими указаниями по вентиляции гражданского здания.

1. Общие положения

В практике проектирования вентиляции помещений основными отличиями кондиционирования воздуха от обычной вентиляции является более строгое поддержание заданных параметров микроклимата и чистоты воздуха.

Так как кондиционирование воздуха требует более дорогого вентиляционного оборудования и систем автоматического регулирования по сравнению с общеобменной вентиляцией, его применение в проекте должно быть *обосновано*. В соответствии со СП 60.13330.2012 кондиционирование воздуха следует принимать:

- для обеспечения параметров микроклимата и чистоты воздуха, требуемых для технологического процесса по заданию на проектирование; при экономическом обосновании или в соответствии с требованиями специальных нормативных документов;
- для обеспечения параметров микроклимата в пределах оптимальных норм (всех или отдельных параметров) по заданию на проектирование;

– для обеспечения необходимых параметров микроклимата в пределах допустимых норм, когда они не могут быть обеспечены вентиляцией в теплый период года без применения искусственного охлаждения воздуха.

Кондиционирование бытовыми кондиционерами допускается предусматривать (при обосновании) в отдельных помещениях в районах с расчетной температурой наружного воздуха 25°C и выше (параметры Б). Кондиционирование параметров микроклимата, обеспечивающее оптимальные параметры внутреннего воздуха, установленные санитарными нормами, принято называть *комфортными*.

Технологическими называют кондиционирование воздуха, обеспечивающее параметры внутреннего воздуха, установленные требованиями технологического процесса.

2. Выбор расчетных параметров внутреннего и наружного воздуха

Параметры внутреннего воздуха принимаются в зависимости от назначения кондиционирования воздуха:

при технологическом кондиционировании – по заданию технологов;
при комфортном - оптимальные в соответствии с ГОСТом [6] и СП [12].

Оптимальные метеорологические условия внутри помещений (в обслуживаемой зоне) задаются нормами [12] интервалом величин. При определении теплового баланса и потребного воздухообмена за расчетные температуру и относительную влажность воздуха следует принимать для теплого периода года *максимальные* и для холодного периода *минимальные* из оптимальных норм.

В теплый период года резкая разница между температурой внутреннего и наружного воздуха вызывает дискомфортное самочувствие человека и может привести к простудным заболеваниям. Поэтому в местностях с расчетной температурой наружного воздуха в теплый период года по параметрам Б 30° С и более температуру воздуха в помещении следует принимать на 0,4 ° С выше указанной в ГОСТ 30494 и ГОСТ 12.1.005 на каждый градус превышения температуры наружного воздуха сверх температуры 30° С, увеличивая также соответственно скорость движения воздуха на 0,1 м/с на каждый градус превышения температуры наружного воздуха. При этом скорость движения воздуха в помещениях в указанных условиях должна быть не более 0,5 м/с. Расчетные параметры внутреннего воздуха принимаются по [5] или по [Приложению 2] методических указаний.

Параметры микроклимата или один из параметров допускается принимать в пределах допустимых норм вместо оптимальных при согласовании с органами Госсанэпиднадзора России и по заданию заказчика.

Расчетные параметры наружного воздуха для жилых, общественных, административно-бытовых и производственных помещений согласно п. 5.13 СП 60.13330.2012 следует принимать:

параметры B – для систем отопления, вентиляции и воздушного душирования для холодного периода года, а также для систем кондиционирования для теплого и холодного периодов года.

Расчетные параметры наружного воздуха принимаются по [14].

3. Тепловой баланс помещений

При проектировании кондиционирования воздуха в тепловой баланс, составленный при расчете обычной вентиляции этих помещений, следует внести следующие коррективы:

- *телопоступления от солнечной радиации через остекление, рассчитываются аналогично как и в курсовом проекте по вентиляции гражданского здания (см. метод. указания «Расчет вредностей»), только увеличивая их на величину $\frac{F}{R_0}(t_n - t_e)$, где F , R_0 – соответственно площадь и термическое сопротивление остекления;*

- поступления от солнечной радиации через покрытие (если покрытие бесчердачное) определить по той же методике, что и в курсовом проекте по вентиляции гражданского здания, изменив в соответствии с изменением расчетных температур t_n и t_b ;

- теплопоступления от искусственного освещения, от технологического оборудования и от остывающей горячей пищи рассчитать аналогично, как и в курсовом проекте по вентиляции гражданского здания;

- тепловыделения от людей определить по той же методике, что и в курсовом проекте по вентиляции гражданского здания, но при новых значениях t_b , для теплого и холодного периодов года;

- в тепловой баланс включить теплопотери через наружные ограждения.

Теплопотери через наружные ограждения рассчитываются по методике, освоенной студентом при проектировании отопления здания. Так как в помещениях с кондиционированием воздуха, как правило, осуществляется искусственное превышение вытяжки над притоком (подпор), потери тепла на инфильтрацию наружного воздуха можно не учитывать. Влаговыделения в помещении также следует скорректировать с учетом изменения расчетной температуры внутреннего воздуха.

4. Выбор схемы центрального кондиционирования воздуха

Количество потребного приточного воздуха в кондиционируемых помещениях, зависит от имеющихся в них вредностей, их количества, а также от принятых параметров внутреннего и приточного воздуха. Параметры же приточного воздуха определяются характером помещения, местом подачи воздуха, а также принятой схемой кондиционирования воздуха (КВ).

По принципу расположения кондиционера по отношению к обслуживаемому помещению системы кондиционирования делятся на местные, центральные и комбинированные.

Центральные системы КВ применяются для обслуживания больших помещений: театров, залов собраний, обеденных залов ресторанов и т.п. Кондиционеры при этом размещают вне обслуживаемых помещений.

Местные системы КВ могут обслуживать небольшие помещения: рабочие кабинеты, жилые комнаты, номера гостиниц и т.п.

Недостатками местных систем являются: повышенный шум, связанный с работой вентиляторов (и холодильных машин), затруднительность обслуживания большого числа агрегатов, сравнительно короткий срок службы местных кондиционеров.

Системы, которые обслуживаются одновременно центральными и местными кондиционерами, носят название комбинированных или смешанных. В большинстве случаев такие системы состоят из центрального кондиционера, в котором обрабатывается наружный воздух в количестве, соответствующем санитарным нормам, и местных кондиционеров-доводчиков, установленных в обслуживаемых помещениях. Принципы работы, таких систем изложены в работе [11]. При устройстве КВ в зданиях с большим числом кондиционируемых помещений при выборе системы КВ необходимо учитывать различие тепловых режимов в отдельных помещениях. Различный тепловой режим (т.е. различные тепловые избытки и их изменение во времени) возникает вследствие неодинакового расположения помещения относительно сторон света, различной интенсивности солнечной радиации и различных внутренних источников тепло- и влаговыделений (т.е. тепловлажностные процессы, самопроизвольно возникающие в каждом помещении, чаще всего неодинаковы не только в течение года, но даже при расчетных наружных метеорологических условиях). В этом случае нужно для каждого помещения предусмотреть свою систему КВ.

Лучшим решением для одновременного кондиционирования воздуха нескольких помещений с использованием одного кондиционера является применение центральных многозональных систем, которые могут обеспечивать в помещениях как одинаковые, так и различные параметры независимо от различных внутренних и внешних условий. Многозональные системы могут быть следующих видов:

Системы с изменением количества подаваемого воздуха. Принцип работы системы заключается в том, что при изменении температуры воздуха в кондиционируемом помещении установленный там регулятор температуры изменяет количество подаваемого воздуха. Недостатками такой системы является необходимость применения громоздких камер постоянного статического давления, а также нестабильный аэродинамический режим работы систем воздухопроводов. При такой системе КЗ

$$L_{np_i} \neq const, d_{np_i} = const, t_{np_i} = const, d_{np_1} = d_{np_2} = \dots = d_{np_n}$$

где t_{np_i}, d_{np_i} - температура и влагосодержание приточного воздуха помещений, °С, г / кг; L_{np_i} - количество приточного воздуха для расчетных помещений, м³/ ч; n - число кондиционируемых помещений.

Обязательным условием применения этой системы является задание относительной влажности воздуха внутри помещений интервалом ($\varphi_{вн} \leq \varphi_e \leq \varphi_{вс}$). Расчетные температура внутреннего воздуха в кондиционируемых помещениях при этом должны быть примерно одинаковыми ($t_{e1} \approx t_{e2} \approx \dots \approx t_{en}$).

Системы с подогревом или доохлаждением приточного воздуха с помощью зональных доводчиков. При такой системе КВ

$$L_{np_i} = const, t_{np_i} \neq const, d_{np_i} = d_{np_2} = \dots = d_{np_n}, t_{np_1} \neq t_{np_2} \neq \dots \neq t_{np_n}$$

Обязательным условием применения этой системы является задание относительной влажности воздуха внутри помещений интервалом ($\varphi_{вн} \leq \varphi_e \leq \varphi_{вс}$). Расчетные температуры внутреннего воздуха при этом могут быть для кондиционируемых помещений как одинаковыми, так и разными.

Двухканальные системы, в которых воздух подается по двум воздуховодам (по одному - холодный воздух, по другому - теплый). Перед выпуском воздуха в помещение теплый и холодный воздух смешиваются в специальном смесителе в нужном для данного помещения соотношении при постоянном суммарном количестве приточного воздуха ($L_{np_i} = L_{охл} + L = const$); при такой многозональной системе условия изменения приточного и внутреннего воздуха такие же, что и в предыдущей системе.

Комбинированные системы, при которых в кондиционируемые помещения подается наружный воздух от центральных кондиционеров, а обработка рециркуляционного воздуха производится в местных кондиционерах – доводчиках (преимущественно эжекционных типа КНЭ-УО,8А и КНЭ-У1,2). Такие системы некоторыми авторами называются водовоздушными.

Другие системы (см. [8, 11]).

В жилых и общественных зданиях, в которых изменение готового режима в отдельных помещениях определяется только наружными метеословиями, т.е. происходит изменение теплоизбытков (или недостатков) во всех помещениях одновременно в одинаковой пропорции при условии, что в помещениях нужно поддерживать примерно одинаковые параметры (внутренние расчетные температуры должны отличаться не более чем на один-два градуса), можно применять однозональную систему центрального кондиционирования, в которой роль сезонных доводчиков в зимний период в некоторой степени могут выполнять приборы системы отопления. Принцип работы такой схемы изложен ниже.

В летний период воздух подается во все помещения с одинаковыми параметрами, но в разном количестве, соответствующем тепло- и влагоизбыткам каждого помещения. С течением времени количество приточного воздуха не меняется, но параметры приточного воздуха на выходе из центрального

кондиционера изменяются в зависимости от наружных и внутренних условий в каком-то одном из помещений (в котором установлен датчик температуры).

При такой системе КВ

$$t_{\theta_n} \leq t_{\theta_i} \leq t_{\theta_e}; t_{\theta_1} \approx t_{\theta_2} \approx \dots \approx t_{\theta_n}; \varphi_{\theta_n} \leq \varphi_{\theta_i} \leq \varphi_{\theta_e};$$

$$L_{np_i} = \text{const}; t_{np_1} = t_{np_2} = \dots = t_{np_n}; d_{np_1} = d_{np_2} = \dots = d_{np_n}.$$

Т.е. такую систему можно применять лишь в тех случаях, когда, во-первых, влажность и температура внутреннего воздуха заданы не строго определенной величиной, а интервалом; во-вторых, когда можно предположить, что теплоизбытки во всех помещениях изменяются с течением времени пропорционально. Например, помещения, окна которых ориентированы на одну и ту же сторону света, а количество людей в помещении с течением времени практически не меняется (классы школ, палаты больниц, комнаты общежития).

В зимний период количество приточного воздуха принимается таким же, как и в летний период, параметры же приточного воздуха принимаются другие, но одинаковые для всех помещений. При наличии в помещениях теплонедостатков (в этом случае рационально принять $t_{np} > t_b$) система КВ не во всех помещениях сможет в равной степени восполнить недостатки тепла. Поэтому для зимы следует предусмотреть установку нагревательных приборов системы отопления. Нагрузка нагревательных приборов при этом не равна всем теплопотерям, а равна лишь тем недостаткам тепла, которые не компенсированы приточным в это помещение воздухом.

При выполнении курсового проекта, если вид системы КВ не указан в задании, студент должен самостоятельно выбрать ту или иную систему КВ и обязательно обосновать целесообразность применения этой системы.

5. Расчет потребного воздухообмена

Расчет потребного воздухообмена при кондиционирования микроклимата помещений производится по той же методике, что и при расчете общеобменной вентиляции. При расчете воздухообмена по ассимиляции тепло- и влагоизбытков следует также пользоваться $J-d$ -диаграммой и понятием луча процесса. Разница заключается в том, что температура приточного воздуха не равна наружной, так как он перед подачей в помещение обрабатывается, а температура удаляемого воздуха определяется более строго, с учетом температуры притока:

$$t_{yd} = n(t_e - t_{np}) + t_{np};$$

$$\Delta t_p = t_e - t_{np};$$

$$n = 1 + 0,2 \frac{H_{ном} - 2}{\Delta t_p},$$

где n – коэффициент неравномерности температур по высоте; $H_{ном}$ – высота размещения вытяжных устройств, м.

Если высота помещения ниже 4 м, допустимо принимать $t_{yd} = t_b$.

Значение расчетной разницы температур приточного и внутреннего воздуха (Δt_p) должно приниматься как можно большей из условий экономичности систем КВ и как можно меньшей для удовлетворения санитарно-гигиенических требований. Поэтому значение Δt_p определялся расчетом в зависимости от принятой схемы воздухораспределения, конструкции воздухо-выпускных устройств и расстояния от них до рабочей или обслуживаемой зоны в соответствии со СП 60.13330.2012.

Ориентировочно при расчете воздухообмена можно задаться $\Delta t_p = 3^\circ\text{C}$ при высоте подачи воздуха до 3 м и $\Delta t_p = 5^\circ\text{C}$ при высоте подачи воздуха свыше 3 м.

В дальнейшем, если оказалось при расчете воздухораспределения, что значение Δt_p недопустимо, следует им перезадаваться, а воздухообмен пересчитать.

Выбор параметров приточного воздуха с помощью $J-d$ -диаграммы осуществляется в зависимости от принятой системы КВ.

Однозональная система КВ.

По выбранным значениям t_ϵ^m и ϕ_ϵ^m для теплого периода на диаграмме наносится точка B^T . Через нее проводится луч процесса до пересечения с изотермами $t_{np}^m = const$ и $t_{y0}^m = const$. Таким образом получаем положение точек П и У в теплый период и определяем их параметры, а далее - воздухообмен (G_{np} , L_{np}) для этого периода:

$$G_{np} = \frac{Q_y}{c(t_{y0} - t_{np})}; \quad G_{np} = \frac{Q_n}{(I_{y0} - I_{np})}; \quad G_{np} = \frac{W}{(d_{y0} - d_{np})};$$

$$L_{np} = G_{np} / \rho_{np}; \quad \rho = \frac{353}{273 + t_{np}},$$

где Q_y , Q_n – соответственно явные и полные теплоизбытки, кДж / ч; W – влаговыделения, г / ч.

Для холодного периода $L_{np}^x = L_{np}^m$. Приняв ориентировочно $t_{np}^x = t_\epsilon^x - (1...2)^\circ\text{C}$, определяют G_{np}^x и далее параметры приточного воздуха для холодного периода:

$$I_{np} = \frac{I_\epsilon - Q_n}{G_{np}^x}; \quad d_{np} = \frac{d_\epsilon - W}{G_{np}^x}; \quad t_{np} = \frac{t_\epsilon - Q_y}{c \cdot G_{np}^x}.$$

Если полученное значение t_{np} значительно отличается от ориентировочно принятого, то следует принять другое значение и расчеты повторить. Через полученную по этим параметрам точку $П^X$ проводят луч процесса холодного периода и получают точку $В^X$. Следует проверить, оказалась ли точка $В^X$ в заданном интервале значений относительной влажности, в противном случае следует принять другое значение d_{np} .

Многозональная система КВ с доводчиками.

На I-d-диаграмме наносятся точки В, соответствующие принятым значениям параметров воздуха для помещений с КВ. Через каждую из них проводится луч процесса для соответствующего помещения.

Принимая для всех помещений d_{np} одинаковым, выбирают его значение так, чтобы в точках П (полученных на пересечении лучей процессов с линией $d_{np} = const$) значения t_{np_i} соответствовали принятым Δt_{p_i} (рис. 1).

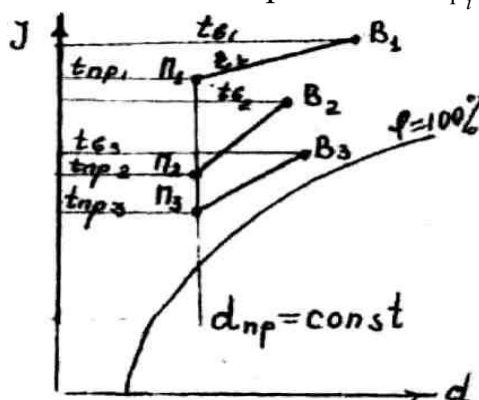


Рис. 1. Положение в I-d-диаграмме точек П и В в теплый период в СКВ с доводчиками

В этом случае из центрального кондиционера воздух будет выходить с температурой, равной или меньшей $t_{np_i, min}$, а затем в местных доводчиках доводится до соответствующего значения t_{np_i} . Далее производится расчет воздухообмена помещений в теплый период, а также строится приточная точка для холодного периода года (Π^X) для одного из помещений. Через полученную точку проводится линия $d_{np_i} = const$. В местах пересечения этой линии с изотермами, соответствующими приточным температурам холодного периода для остальных расчетных помещений, получаем приточные точки этих помещений.

Для получения точек В для холодного периода через приточные точки проводятся лучи процессов для соответствующих помещений до изотерм $t_{e_i}^x = const$. Если хотя бы одна точка B_i^X выпала за пределы заданного интервала относительной влажности, следует d_{np}^x перезадаваться и построение произвести вновь.

Многозональная двухканальная система КВ.

Выбор параметров приточного воздуха в теплый и холодный периоды года и определение потребного воздухообмена при проектировании этой системы КВ аналогичен предыдущей.

В системах кондиционирования воздуха, в которых роль доводчика выполняет в зимний период система отопления, приточный воздух подается во все помещения не только с одинаковой температурой, но и с одинаковым влагосодержанием, т.е. приточная точка для всех помещений общая. Для

определения положения приточной точки задаются $d_{пр}$ и $t_{пр}$ по какому-то одному из помещений. Из полученной точки П проводятся лучи процессов для всех кондиционируемых помещений до изотерм, соответствующих температурам внутри этих помещений.

Например, имеем три помещения с параметрами: $t_{e_1} = 19\text{ }^{\circ}\text{C}$, $t_{e_2} = 20\text{ }^{\circ}\text{C}$, $t_{e_3} = 21\text{ }^{\circ}\text{C}$, $\phi_B = 40\ldots 60\%$. Лучи процесса соответственно равны ε_1 , ε_2 и ε_3 . На I-d-диаграмму наносится точка B_2 с $t_{e_2} = 20\text{ }^{\circ}\text{C}$ и $\phi = 50\%$ и проводится луч процесса ε_2 . Принимается $t_{np} = t_{e_2} - 3 = 17\text{ }^{\circ}\text{C}$ и наносится на луч процесса точка П. Далее из точки П проводятся лучи ε_1 и ε_3 до пересечения с изотермами t_{e_1} , t_{e_3} , получаются точки B_1 и B_3 . Необходимо иметь в виду, что положение приточной точки нужно выбирать таким образом, чтобы относительная влажность помещения и перепад между температурами внутреннего и приточного воздуха для всех помещений был в заданных пределах (в нашем случае $\Delta t_1 = 2\text{ }^{\circ}\text{C}$, $\Delta t_2 = 3\text{ }^{\circ}\text{C}$, $\Delta t_3 = 4\text{ }^{\circ}\text{C}$; $60 > \phi_{e_1} > 40\%$, $60 > \phi_{e_2} > 40\%$, $60 > \phi_{e_3} > 40\%$ (рис. 2).

Из вышеуказанного ясно, что подачу приточного воздуха во все помещения с одинаковыми параметрами нельзя осуществлять, если внутренние температуры в помещениях значительно разнятся или если относительная влажность в помещениях задана одной величиной, а не интервалом.

Параметры приточного воздуха в зимний период, а также нагрузка нагревательных приборов системы отопления при этой схеме КВ выбираются следующий образом:

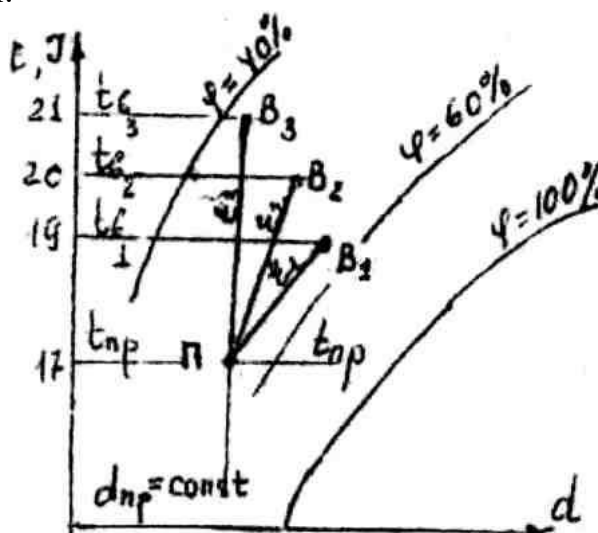


Рис. 2. Пример положения в I-d-диаграмме точек П и В в теплый период в двухканальной СКВ

а) определяются потребные параметры приточного воздуха в зимний период для всех помещений I_{np_1} , I_{np_2} , I_{np_3} и т.д.;

б) принимаются параметры приточного воздуха таким образом, чтобы $I_{пр}$ было меньше любого из значений $I_{np_1}, I_{np_2}, I_{np_3}$ и т.д.;

в) определяется количество тепла, которое подается в каждое кондиционируемое помещение с приточным воздухом ($Q_{\kappa_1}, Q_{\kappa_2}, Q_{\kappa_3}$):

$$Q_{\kappa_1} = G_{np_1} (I_{np} - I_{e_1});$$

$$Q_{\kappa_2} = G_{np_2} (I_{np} - I_{e_2});$$

$$Q_{\kappa_3} = G_{np_3} (I_{np} - I_{e_3}) \text{ и т.д.}$$

г) подсчитывается нагрузка отопительного прибора ($Q_{н.о_i}$) в каждом помещении по формулам:

$$Q_{н.о_1} = Q_{нед_1} - Q_{\kappa_1};$$

$$Q_{н.о_2} = Q_{нед_2} - Q_{\kappa_2};$$

$$Q_{н.о_3} = Q_{нед_3} - Q_{\kappa_3}; \text{ и т.д.}$$

Следует иметь в виду, что температура притока должна быть не выше 40 °С при подаче воздуха на высоте менее 3,5 м и не более 70 °С на высоте 3,5 м и выше от пола.

Воздухообмен, потребный для разбавления до ПДК газо- и паровыделений, при проектировании кондиционирования микроклимата помещений такой же, как и при разработке общеобменной вентиляции в них.

Если для помещений с КВ воздухообмен, потребный для разбавления газов или определенный по санитарному минимуму на одного человека, оказался больше, чем по ассимиляции тепло- и влагоизбытков, то его надо принять за расчетный, а параметры приточного воздуха скорректировать.

6. Воздушный баланс помещений

При кондиционировании воздуха помещений в качестве приточного может использоваться только наружный воздух (прямоточная схема) или смесь наружного с частью воздуха, удаляемого из помещения (схема с рециркуляцией). Рециркуляция позволяет экономить тепло в холодный период и холод – в теплый. Однако не во всех помещениях допускается санитарно-гигиеническими нормами применение рециркуляции. Возможность применения рециркуляции определяют по СНиП по проектированию соответствующего типа зданий.

При прямотоке $G_{пр} = G_{н}$, $G_p = 0$; при применении рециркуляции $G_{пр} = G_{н+} + G_p$ или $G_p = G_{пр} - G_{н}$.

В случае использования рециркуляции количество наружного воздуха должно быть не меньше следующих значений:

количества воздуха, потребного для разбавления газов;

количества воздуха потребного для обеспечения санитарного минимума [12];

– 10 % от общего количества приточного воздуха.

Количество рециркуляционного воздуха неодинаково в различные периоды года: летом оно максимально, в переходный период может быть равно

нулю, а в зимний – переменным. В холодный период оно должно быть не меньше, чем это требуется для осуществления адиабатного процесса. Для обеспечения последнего условия соотношение G_p / G_n определяется по диаграмме J-d графически.

Из приточной зимней точки Π^x опускаем линию до $\varphi = 95\%$. Через полученную точку O проводим адиабату $I_o = const$ до пересечения с линией, соединяющей точки Π^x и B^x , т.е. до точки a . Для обеспечения в зимний период адиабатического процесса точка смеси должна лежать в точке a или ниже. Нужное количество наружного воздуха определяется из соотношения отрезков (рис. 3)

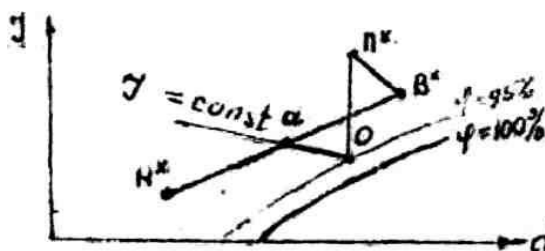


Рис. 3. Выбор рационального соотношения G_n/G_p в СКВ

$$G_n/G_p = B^x a / H^x B^x$$

Количество воздуха, удаляемого из кондиционируемых помещений ($G_{\text{выт}}$), забираемого на рециркуляцию, поступающего в соседние помещения или выбрасываемого наружу, или сумма этих величин должна быть меньше притока на величину подпора ($G_{\text{под}}$):

$$G_{\text{выт}} = G_{\text{пр}} - G_{\text{под}}, L_{\text{выт}} = G_{\text{выт}} / \rho_y.$$

Количество воздуха, необходимого для создания в объеме помещения повышенного давления, принимается из расчета следующих кратностей подпора:

- | | |
|---|-------------|
| а) помещение без окон и наружных дверей | 0,5 - 0,75; |
| б) помещение с окнами на одну сторону | 1,0; |
| в) помещение с окнами на две стороны | 1,5; |
| г) помещение с окнами на три и четыре стороны | 2,0; |
| в) вестибюль | 2,0 - 3,0. |

Количество воздуха, выбрасываемого наружу ($G'_{\text{выт}}$) из помещения определяется из уравнения

$$G'_{\text{выт}} = G_{\text{выт}} - G_p - G_{o.n},$$

где G_p – количество рециркуляционного воздуха, кг / ч ; $G_{o.n}$ – количество воздуха, перетекаемого из кондиционируемых помещений в смежные (например, из торгового зала столовой в кухню и мойку).

7. Построение процессов обработки воздуха на I-d-диаграмме

Схемы обработки воздуха могут быть самые разнообразные: прямоточные, с одной и двумя рециркуляциями, прямоточные с подмешиванием к воздуху, прошедшему камеру орошения наружного воздуха, и без него, с

адиабатным процессом обработки воздуха в камере орошения и с политропным и т.д.

При выборе схемы обработки воздуха нужно учитывать следующие положения (требования, условия и т.д.):

- возможность применения рециркуляции;
- система автоматического регулирования весьма дорога и при значительной сложности может оказаться дороже кондиционера (например, весьма сложной, может оказаться система регулирования обработки воздуха при схеме с двумя рециркуляциями);
- для простоты автоматического регулирования схему обработки воздуха в зимний и летний периоды следует принимать одинаковой;
- так как наиболее выгодным процессом обработки воздуха в камере орошения является адиабатный процесс, при котором в камере орошения циркулирует одна и та же вода без подогрева или охлаждения её с помощью холодильных установок, нужно прежде всего выяснить возможность применения адиабатного процесса;
- для зимнего периода адиабатный процесс возможен, как правило, всегда, для летнего – лишь в случае, если относительная влажность ϕ_v внутреннего воздуха задана интервалом, а расчетные параметры наружного воздуха (t_n, d_n) ниже параметров внутреннего воздуха (t_s, d_s) и не выше параметров приточного воздуха;
- температура воздуха после калорифера первого подогрева должна быть не менее $+5\text{ }^{\circ}\text{C}$ во избежание замерзания калориферов;
- существуют особые методы обработки воздуха: осушка твердыми и жидкими сорбентами, увлажнение и охлаждение с помощью поверхностных воздухоохладителей, местное доувлажнение.

Все эти методы описаны в литературе [11], однако редко применяются при кондиционировании воздуха в гражданских зданиях.

В данных методических указаниях не даны принципы построения схемы обработки в $I-d$ -диаграмме. При построении схем студент может пользоваться конспектом лекций по читаемому курсу и литературой [4 или 7], а при проектировании многозональных систем – [11].

В пояснительной записке к курсовому проекту студент должен описать построение схем обработки воздуха и указать параметры воздуха в характерных точках схемы на $J-d$ -диаграмме.

8. Распределение воздуха в помещениях с кондиционируемым микроклиматом

Создание нормируемых значений параметров внутреннего воздуха обеспечивается не только соответствующей обработкой приточного воздуха, но и распределением его внутри помещения. От правильного выбора конструкции, размеров воздухораспределителей и их размещения зависит и экономичность, и эффективность работы систем КВ.

В курсовом проекте по вентиляции гражданского здания (с целью сокращения объема проекта) допускалось выбор приточных и вытяжных решеток осуществить из расчета ориентированно рекомендуемых скоростей воздуха в сечении решетки. При кондиционировании воздуха как комфортном, так и технологическом предъявляются более строгие, чем при обычной вентиляции, требования к разностям температур и скоростей воздуха, которые создаются приточными струями, входящими в обслуживаемую (ОЗ) или рабочую зону (РЗ) помещения. Поэтому в курсовой работе по КВ следует обосновать расчетом тип, размеры и размещение вентиляционных решеток или других воздухораспределителей.

Методика расчета воздухораспределения подробно изложена в справочной [11, с.179-214] и учебной [14, с.103-115; 4, с .217-245] литературе. В настоящих методических указаниях излагаются лишь направления, по которым следует произвести расчет распределения воздуха в помещении при выполнении курсовой работы.

Приточный воздух подают в помещение, как правило, турбулентными струями, имеющими температуру ниже или выше температуры воздуха в этих помещениях, причем развитие струй обычно стеснено ограждениями помещений. Такие струи называют *неизотермическими* и *стесненными* (настилавшимися).

Если при истечении из отверстия струя имеет параллельные векторы скоростей, она является *компактной*. У *веерных* струй векторы скоростей при истечении составляют между собой некоторый угол. *Закрученные* струи при истечении направляются по спирали. *Плоскими* струями называются струи, вытекающие из щелевидных отверстий. Компактные струи образуются, например, при истечении через различные сетки [11, табл. 8.1, пп. 5,6,7 и приточные регулируемые решетки типа РР при параллельно установленных жалюзи [11, табл. 8.1, п.8] . Веерные струи образуются веерными решетками РВ конструкции НИИСТ [11, табл. 8.1, п. 20] и приточными типа РР с жалюзи, установленными под углом 90° [12, табл. 8.1, п. 21].

Закономерности изменения параметров воздуха в этих струях различны. Поэтому струи, образованные разными воздухораспределителями, характеризуются коэффициентами затухания скорости и изменения температуры [11. табл.8.I; 10, табл.14].

При движении струи в воздушном пространстве помещения возникают вторичные потоки воздуха, которые могут иметь противоположное по сравнению с основным или прямым потоком направление. Такие потоки называют *обратными*.

9. Аэродинамический расчет вентиляционных систем

Выбор сечения каналов и определение аэродинамического сопротивления при движении по ним кондиционируемого воздуха производятся по методике, уже освоенной студентами при проектировании общеобменной вентиляции гражданских зданий, поэтому в настоящих указаниях она не

излагается. Следует лишь учесть следующие особенности определения расходов воздуха, перемещаемого по воздухопроводам:

- расход воздуха, подаваемого кондиционером L_k в воздухопроводы, принимается на 10 % больше L_{np} (с учетом утечек),

$$L_k = 1,1 \cdot L_{np};$$

- количество рециркуляционного воздуха может в течение года изменяться от некоторого максимального значения до нуля, рециркуляционные воздухопроводы рассчитывается на максимальный расход;
- через вытяжные каналы при наличии рециркуляции также перемещается переменное количество воздуха: наибольшее при $G_p = 0$ и наименьшее при максимальном расходе рециркуляции.

10. Выбор вентиляционного оборудования

Разрабатывая проект кондиционирования воздуха, студент должен выбрать кондиционер и обосновать расчетом, какими секциями подогрева и камерами орошения он должен быть укомплектован, а также выбрать зональные подогреватели – доводчики и вентиляторы.

Кондиционер выбирается по справочным [11] или нормативным материалам по известной производительности.

Методика подбора секций подогрева не отличается от методики подбора калориферов. Данные о секциях подогрева кондиционеров приведены в литературе [11]. Там же изложена методика подбора форсуночной камеры

В многозональных системах КВ с доводчиками из центрального кондиционера воздух выходит с параметрами, соответствующими состоянию его после камеры орошения, а в зональных доводчиках – подогревается до соответствующих температур притока $t_{пр_i}$.

В двухканальных системах КВ воздух с температурой, которую он имеет после камеры орошения t_o , поступает в канал охлажденного воздуха и далее может нагреться в вентиляторе и в воздухопроводах на 1 - 1,5 °C ($t_{охл} = t_o + 1 \dots 1,5$ °C). В канале теплого воздуха он должен быть подогрет в калорифере второго подогрева до t_T , которая определяется из следующего уравнения теплового баланса:

$$L_m t_m + L_{охл} t_{охл} = \sum_1^n L_{np_i} t_{np_i},$$

где L_{np_i} - количество приточного воздуха в помещении, м³ / ч; t_{np_i} - температура притока соответствующего помещения, которая равна температуре смеси охлажденного и теплового воздуха (в курсовой работе допускается не учитывать неплотность смесителя, который в положении закрытого на проход теплого воздуха частично пропускает его, и поэтому всегда $t_{np_i} > t_{охл}$).

Так как в комплект секций типового кондиционера входит конкретный вентилятор, в курсовой работе нужно проверить, обеспечит ли вентилятор кондиционера при L_k потребное давление P_g , которое равно:

$$P_g = 1,1(R\ell\beta + Z)_{np} + \sum \Delta P_{ск} + 1,1(R\ell\beta + Z)_g$$

где $(R\ell\beta + Z)_{np}, (R\ell\beta + Z)_e$ - суммарные потери давления на участках соответственно приточных и вытяжных каналов, Па; $\sum \Delta P_{ск}$ - суммарные потери давления в секциях кондиционера и доводчиках, Па.

11. Автоматическое регулирование микроклимата помещений

11.1. Задачи систем автоматического регулирования

Задачей системы автоматического регулирования является поддержание параметров внутреннего воздуха в заданных интервалах при любых изменениях параметров наружного воздуха в теплый, холодный и переходный периоды года.

Как известно, регулирование может быть качественным и количественным.

Количественное регулирование заключается в изменении количества приточного воздуха в зависимости от изменения тепло- и влагоизбытков помещений при сохранении параметров приточного воздуха постоянными. Однако количественное регулирование требует устройства громоздких камер постоянного статического давления и вызывает неустойчивый режим работы воздухопроводов и вентилятора. В системах КВ наибольшее распространение получило качественное регулирование.

Качественное регулирование заключается в том, что при изменении количества тепла и влаги, выделяющихся в помещении, производится соответствующее изменение параметров приточного воздуха при сохранении неизменного его количества.

11.2. Регулирование температуры воздуха внутри помещений при качественном регулировании КВ

При изменении теплоизбытков в помещении нужно так изменить параметры приточного воздуха при $G_{пр} = \text{const}$, чтобы температура в помещении осталась постоянной:

$$t_{np} = t_e - \frac{Q_{я}}{c \cdot G_{np}},$$

при $t_b = \text{const}$, $G_{пр} = \text{const}$ и $Q_{я} \neq \text{const}$, $t_{np} \neq \text{const}$.

Изменение t_{np} достигается изменением теплоотдачи нагревателей или изменением соотношения смешиваемых количеств воздуха. Автоматически это осуществляется путем воздействия датчика температуры, установленного в помещении и настроенного на t_b (или интервалы t_b).

В однозональных системах КВ датчик температуры воздействует на калорифер секции второго подогрева (при тех схемах обработки, где эта секция применяется), точнее датчик воздействует на механизм, который меняет количество или параметры теплоносителя, подводимого к секции второго подогрева (или на сдвоенные клапан по воздуху, установленный перед сек-

цией). В зависимости от положения сдвоенного клапана меняется количество воздуха, проходящего через калорифер и мимо него, т.е. меняется теплоотдача калорифера секции.

В многозональных системах КВ с доводчиками датчики температура, установленные в каждом кондиционируемом помещении, регулируют теплоотдачу доводчиков (калориферов), установленных перед соответствующими помещениями.

В много зональных двухканальных системах КВ датчики температуры, установленные в каждом помещении, воздействуют на смесительные клапаны, изменяя параметры приточного воздуха, подаваемого в каждое помещение путем изменения соотношения его количества из каналов холодного и теплого воздуха.

В комбинированных схемах датчики температуры в помещении воздействуют на работу нагревателя местного кондиционера.

В схемах КВ, где роль доводчиков в зимнее время выполняют системы отопления, датчик температуры, установленный в одном из характерных помещений, регулирует работу секции второго подогрева, как в однозональных системах КВ. В других помещениях в летний период температура не регулируется, а устанавливается как бы в зависимости от тех условий, которые возникают в помещении, где размещен датчик. Однако, учитывая то, что такая система может применяться, как было сказано ранее, только при условии, что теплоизбытки во всех помещениях меняются одновременно пропорционально наружной температуре и температура в помещениях задана интервалом, такое регулирование может оказаться вполне удовлетворительным. В зимний период датчик, установленный в одном помещении, управляет работой секции второго подогрева, а датчики температуры, установленные во всех прочих помещениях, регулируют теплоотдачу нагревательных приборов.

11.3. Регулирование влажности воздуха внутри помещения

При изменении влагоизбытков в помещении нужно изменять влагосодержание приточного воздуха. Это автоматически осуществляется воздействием датчика влажности, установленного в помещении, на работу камеры орошения или другой секции кондиционера, в которой меняется влагосодержание воздуха при его обработке.

Различают три способа регулирования влагосодержания приточного воздуха:

- регулирование камерой орошения, когда наружный воздух, (или его смесь с уходящим) доводится в мокрой камере до параметров, близких к параметрам точки росы приточного воздуха (в технике КВ такое регулирование называется "по точке росы");
- регулирование "второй рециркуляцией", когда наружный воздух (или его смесь с уходящим) доводится в оросительной камере до температуры более низкой, чем температура точки росы приточного воздуха. После этого он

смешивается с уходящим воздухом в такой пропорции, чтобы новая смесь имела влагосодержание приточного воздуха;

- регулирование "обдувом оросительной камеры", когда часть, наружного воздуха (или смесь его с уходящим) доводится в мокрой камере до температуры более низкой, чем температура приточного воздуха, затем смешивается с необработанной частью воздуха, пропущенного по обводному каналу мимо мокрой камеры в такой пропорции, чтобы новая смесь имела влагосодержание приточного воздуха.

Однако для многих помещений характерно, что влажность в них задана значительным интервалом, а влагоизбытки с течением времени не меняются или меняются очень незначительно и при регулировании этим изменением можно пренебречь. Для приточного воздуха характерны в этом случае $d_{пр} = \text{const}$ и постоянная точка росы, а значит, постоянное положение точки O , характеризующей состояние воздуха после камеры орошения ($\varphi_0 = 90...95\%$, $d_o = d_{пр}$):

$$d_{np} = d_a - \frac{W}{G_{np}}; \text{ при } d = \text{const}, W = \text{const}, G = \text{const} \text{ имеем } d = \text{const}.$$

Теплый период. Для обеспечения постоянства точки O в теплый период в схемах с одной рециркуляцией и прямоточной за камерой орошения устанавливают датчик температуры, который воздействует на смеситель воды, подаваемой в форсуночную камеру. Смеситель, меняя соотношение смешиваемых количеств воды, прошедшей холодильную установку, и воды, взятой из поддона, изменяет начальную температуру воды соответственно возникшим условиям.

Холодный период. Для обеспечения постоянства точки O в холодный период датчик температуры можно установить не за камерой орошения, а в поддоне, настроив его на температуру воды в поддоне. Объясняется это тем, что в холодный период применяется адиабатный процесс, имеющий определенное направление в $I-d$ -диаграмме. Через одну точку можно провести только один адиабатный процесс ($I = \text{const}$), поэтому при постоянной точке O в течение холодного периода конечная температура вода в поддоне t_{wk} должна быть постоянной. Так как датчик температуры, установленный в воде лучше и быстрее реагирует на все изменения, то рациональнее где это возможно, устанавливать его не в воздушной среде, а в воде.

В прямоточной схеме обработки воздуха указанный датчик воздействует на калорифер первого подогрева таким образом, что точки, соответствующие состояниям воздуха после калорифера первого подогрева (переменные в течение холодного периода), лежат на адиабате $J_0^x = \text{const}$.

В схеме с одной рециркуляцией датчик воздействует вначале на калорифер первого подогрева при постоянном соотношении G_p / G_n , а когда калорифер отключается, - на заблокированные между собой клапаны, установленные на канале наружного воздуха и рециркуляционном канале. Таким образом, в этой схеме регулирование осуществляется сначала уменьшением нагрузки калорифера (при повышении наружной температуры), а затем соотношением рециркуляционного и наружного воздуха при $(G_n + G_p) = \text{const}$.

При положении наружной точки на адиабате $J_0^X = const$ калорифер отключается. Начиная с этой точки, нужно переходить на летний режим работы кондиционера, т.е. осуществлять политропный процесс в камере орошения, применяя холодильную остановку. Однако следует иметь в виду, что при кондиционировании воздуха в гражданских зданиях возможно применение переходного режима. Для переходного режима характерно применение адиабатного процесса (как зимой) и отключение калорифера первого подогрева (как летом). Точка О в переходный период плавает между точками 0^T и 0^X . Регулирование температуры и влажности в этот период в помещении осуществляется датчиками температуры и датчиком влажности, установленными в помещении и настроенными на интервал температур ($t_s^T - t_s^X$) и интервал влажности. Эти датчики регулируют работу калориферов второго подогрева так, что точки, соответствующие состояниям внутреннего воздуха, лежат в заданной области параметров внутреннего воздуха.

В многозональных системах, как правило, никаких особенностей регулирования влажности в сравнении с однозональными системами нет.

При разработке автоматического регулирования систем КВ при курсовом проектировании студент должен разработать технологическую схему регулирования, т.е. указать на схеме условными обозначениями места установки датчиков и связи их с теми исполнительными механизмами, работой которых эти датчики управляют. Исполнительные механизмы можно обозначить M_1 , M_2 и т.д.

В пояснительной записке на I-d-диаграмме должны быть изображены зоны расчетных параметров внутреннего и наружного воздуха и процессы регулирования работы тех или иных секций при расчетных и промежуточных параметрах наружного воздуха.

Литература

Основная

1. Ананьев В.А. Системы вентиляции и кондиционирования воздуха. (учеб. пособие/Ананьев В.А., Балусева В.П., Мурашко В.П. – Новая ред. – М.: Евроклимат, 2008. – 504с. : ил. – (Библиотека климатехника). – ISBN 5-94836-171-0 /в пер./: 1275. 00.

2. Вентиляция, кондиционирование и очистка воздуха на предприятиях пищевой промышленности : учеб. пособие для вузов / Е.А. Штокман [и др.]; под ред. Е.А. Штокмана. — 2-е изд., испр. и доп. — М.: АСВ, 2007.- 632с.:ил.— Библиогр. в начале кн.— ISBN 978-5-93093-522-6.

Дополнительная

3. Богословский В.Н. Отопление и вентиляция. Часть II. Вентиляция. — М.: Стройиздат, 1976. - 439 с.

4.ГОСТ 12.1.005-76. Воздух рабочей зоны. Общие санитарно-гигиенические требования.

5. Кокорин О.Я., Ставицкий Л.И., Кронфельд Я. Г. Кондиционирование воздуха в многоэтажных зданиях.- М.: Стройиздат, 1981.- 305 с.

6. Кокорин О.Я. Установки кондиционирования воздуха. - М.: Машиностроение, 1970.- 293 с.

7. Пеклов А.А., Степанова Т.А. Кондиционирование воздуха. - Киев: Вища школа, 1978. - 325 с.

8. Рекомендации по выбору и расчету систем воздухораспределения. АЗ-669.-М.; Сантехпроект, 1979. - 30 с.

9. Справочник проектировщика. Внутренние санитарно-гигиенические устройства. Ч.П. Вентиляция и кондиционирование воздуха / Под. ред. И. Г. Старовойтова. - М.: Стройиздат, 1977. - 536 с.

10. СП 60.13330.2012 Отопление, вентиляция и кондиционирование. Актуализированная редакция СНиП 41-01-2003 утв. Минрегион России 30.06.2012: ввод. в действие с 1.01.2013 – М. : ФАУ «ФЦС», 2012.— 81с.

11. СП 131.13330.2012 Строительная климатология. Актуализированная редакция СНиП 23-01-99: утв. Минрегион России 30.06.2012: ввод. в действие с 1.01.2013 – М. : ФАУ «ФЦС», 2012.—120с.

12. Титов В.П. и др. Курсовое и дипломное проектирование по вентиляции гражданских и промышленных зданий. - М.: Стройиздат, 1985. - 207 с.

13. Щекин Р.В., Корневский С.М. Справочник по теплоснабжению и вентиляции. Кн. 2. Вентиляция и кондиционирование воздуха. - Киев: Будивельник, 1976. - 353 с.

14. Подбор и расчет оборудования систем кондиционирования воздуха : учебное пособие / Г. Н. Зеленко ; ТулГУ, Ин-т горного дела и строительства .— Тула : Изд-во ТулГУ, 2019 .— 166 с. : ил. — ISBN 978-5-7679-4312-8

Приложение 1

Варианты заданий на курсовой проект

№ п. п	Наимено- вание пункта	Гео- графи- ческая широ- та, °с.ш.	Баро- метри- ческое давле- ние, гПа	Параметры А			Параметры Б			$t_{н.ср.}$ °С	$I_{ср.}$ Вт/м ²	$t_{ср.от.п.}$ °С	$Z_{от}$
				Тем- пера- тура возду- ха, °С	Удель- ная эн- таль- пия, кДж/кг	Ско- рост вет- ра, м/с	Темпе- ратура возду- ха, °С	Удель- ная энталь- пия, кДж/кг	Ско- рост вет- ра, м/с				
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
1	Ачинск	56	970	22,6	49	3,2	-41	-41	1	14,7	327	-7,6	237
2	Барнаул	52	990	23,9	51,9	1	-39	-38,9	2	15,7	329	-7,7	221
3	Бийск	52	970	24,2	51,1	3,1	-38	-38,1	3,1	16,1	329	-7,8	222
4	Братск	56	970	22,5	49	1	-43	-43,1	2	15,0	327	-8,6	249
5	Владимир	56	990	21,4	49,4	3,3	-28	-27,8	3,5	14,9	327	-3,5	213
6	Вологда	48	990	21,1	50,2	1	-31	-30,6	5,2	14,7	328	-4,1	231
7	Воронеж	52	990	24,2	52,3	3,3	-26	-25,3	5,7	14,9	329	-3,1	196
8	Екатерин- бург	56	970	20,7	48,1	4	-35	-34,6	5,2	13,9	327	-6,0	230
9	Енисейск	60	990	22,3	48,1	1	-46	-46,3	2	15,3	319	-9,6	245
10	Иваново	56	990	22,2	49,8	2,8	-29	-28,6	3,6	14,9	327	-3,9	219
11	Илимск	56	990	23,1	49,4	1	-45	-45,2	1	14,4	327	-11	255
12	Казань	56	990	22,8	51,1	3,8	-32	-31,7	4	14,9	327	-5,2	215
13	Кемерово	56	990	21,8	50,2	1	-39	-38,9	3,2	15,4	327	-8,3	231
14	Киров	60	990	20,9	50,7	4	-33	-32,6	5,4	14,0	319	-8,3	231
15	Курган	56	990	23,6	51,1	3,2	-37	-36,9	5,2	14,3	327	-7,7	216
16	Курск	52	970	22,9	51	3,5	-26	-25	6,3	15,0	329	-2,4	198
17	Кызыл	52	950	24	48,6	1	-48	-48,1	1	12,8	329	-15	225
18	Липецк	52	990	24,4	50,2	4,1	-27	-26,5	5,4	15,1	329	-3,4	202
19	Челябинск	56	990	22,8	48,1	3,2	-34	-33,5	4,8	14,3	327	-6,5	218
20	Мариинск	56	990	23,2	50,2	1	-40	-39,9	2,2	15,4	327	-7,7	235
21	Минусинск	52	970	24	51,1	1	-40	-40,3	1	15,3	329	-8,8	225
22	Москва	56	990	22,3	49,4	1	-26	-25,3	4	14,7	327	-3,1	214
23	Новоси- бирск	56	990	22,7	50,2	1	-39	-38,9	2,7	15,7	327	-8,7	230
24	Омск	56	990	22,4	49,4	3,7	-37	-36,8	5	14,3	327	-8,4	221
25	Орел	52	990	23,1	49,8	3,9	-26	-25,3	5	15,0	329	-2,7	205
26	Павлодар	52	990	23,6	51,5	1	-37	-36,8	4	14,3	329	-8,7	206
27	Пенза	52	990	23,8	51,1	1	-29	-28,8	3,8	14,9	329	-4,5	207
28	Рязань	56	990	22,8	49,8	4,1	-27	-26,8	3	15,2	327	-3,5	208
29	Самара	52	990	24,3	52,8	3,2	-30	-29,8	5	14,6	329	-5,2	203
30	Тамбов	52	990	24,5	52,3	2,8	-28	-27,8	3	15,1	329	-3,7	201
31	Тула	56	990	22,2	50,2	3,4	-27	-26,6	3	15,0	327	-3,0	207
32	Тюмень	56	990	22,4	51,5	1	-37	-37,2	4,6	14,5	327	-7,2	225
33	Улан-Удэ	52	930	23,7	49,8	1	-37	-37,1	3	14,2	329	-10,4	237
34	Уфа	56	990	23,4	50,7	1	-35	-34,5	4,2	15,1	327	-5,9	213
35	Хабаровск	48	990	24,1	60,7	4,6	-31	-30,8	6,8	19,6	328	-9,3	211

Приложение 2

Оптимальные нормы температуры, относительной влажности и скорости движения воздуха в обслуживаемой зоне жилых, общественных, и административно-бытовых помещениях

Назначение помещения	Период года	Температура воздуха, °С	Относительная влажность воздуха, %, не более	Скорость движения воздуха, м/с, не более
Жилое, общественное, административно-бытовое	Теплый	20 – 22	60 – 30	0,2
		23 – 25	60 – 30	0,3
	Холодный и переходные условия	20 – 22	45 – 30	0,2