

Свод правил по проектированию и строительству СП 23-101-2000
"Проектирование тепловой защиты зданий"
(одобрен постановлением Госстроя РФ от 22 декабря 2000 г. N 134)

Thermal performance design of buildings

Дата введения 1 июля 2001 г.
Введен впервые

Введение

1. Область применения
2. Нормативные ссылки
3. Порядок проектирования теплозащиты
4. Исходные данные для проектирования теплозащиты зданий
5. Выбор конструктивных, объемно-планировочных и архитектурных решений, обеспечивающих необходимую теплозащиту зданий
6. Расчет приведенного сопротивления теплопередаче
7. Расчет сопротивления воздухопроницанию ограждающих конструкций
8. Теплотехнический расчет полов
9. Теплоустойчивость ограждающих конструкций в теплый период года
10. Теплоустойчивость помещений в холодный период года
11. Расчет сопротивления паропроницанию ограждающих конструкций
12. Теплоэнергетические параметры здания
13. Теплоэнергетический паспорт здания
14. Нормативно-инструктивное обеспечение проектирования и контроля теплозащиты зданий

Приложение А. Термины и их определения

Приложение Б. Перечень использованных нормативных документов

Приложение В. Методика расчета удельного энергопотребления на отопление здания в течение отопительного периода

Приложение Г. Максимальная амплитуда суточных колебаний температуры наружного воздуха в июле

Приложение Д. Методика определения приведенного сопротивления теплопередаче ограждающих конструкций на основе расчета температурных полей

Приложение Е. Нормируемые теплотехнические показатели строительных материалов и изделий

Приложение Ж. Методика определения расчетных значений теплопроводности строительных материалов при условиях эксплуатации А и Б

Приложение И. Расчет коэффициента теплотехнической однородности ограждающих конструкций по табличным значениям

Приложение К. Определение приведенного сопротивления теплопередаче неоднородных участков трехслойных панелей из листовых материалов

Приложение Л. Температура точки росы t_d , °С, для различных значений температуры t_{int} и относительной влажности ϕ_{int} , %, воздуха в помещении

Приложение М. Значения упругости насыщенного водяного пара E , Па, для различных значений температуры при $P = 100,7$ кПа

Приложение Н. Примеры расчета ограждающих конструкций теплых чердаков и подвалов

Приложение П. Пример расчета приведенного сопротивления теплопередаче участков стен, расположенных за остекленными лоджиями и балконами

Приложение Р. Пример расчета сопротивления воздухопроницанию ограждающих конструкций

Приложение С. Пример теплотехнического расчета пола

Приложение Т. Пример расчета теплоустойчивости ограждающих конструкций в теплый период года

[Приложение У. Пример расчета мощности теплоаккумуляционного прибора](#)
[Приложение Ф. Изолинии сорбционного влагосодержания керамзитобетона плотностью \$\rho_{0\ o} = 1200\$ кг/м³, содержащего хлориды натрия, калия и магния](#)
[Приложение Х. Расчет теплоэнергетических параметров согласно приложению В](#)
[Приложение Ц. Максимальные и средние значения суммарной солнечной радиации \(прямой и рассеянной\) при безоблачном небе в июле](#)

Введение

Настоящий Свод правил по проектированию тепловой защиты ограждающих конструкций зданий и сооружений разработан в развитие СНиП II-3-79* "Строительная теплотехника".

К СНиП II-3-79* были разработаны изменения N 3 и N 4:

изменение N 3, касающееся тепловой защиты ограждающих конструкций (кроме светопрозрачных), принято постановлением Минстроя России от 11 августа 1995 г. N 18-81;

изменение N 4, касающееся теплотехнических показателей светопрозрачных ограждающих конструкций, принято постановлением Госстроя России от 19 января 1998 г. N 18-8.

Настоящий Свод правил дает технические решения и методы расчета, которые обеспечивают выполнение обязательных требований СНиП II-3-79*.

Решение вопроса о применении свода правил при проектировании конкретных зданий и сооружений относится к компетенции заказчика или проектной организации. В случае если принято решение о применении настоящего документа, должны быть использованы все установленные в нем правила.

В своде правил приведены методы расчета воздухо-, паропроницаемости, теплоустойчивости наружных ограждающих конструкций, методика определения коэффициента теплопроводности материалов для условий эксплуатации А и Б, методика определения приведенного сопротивления теплопередаче ограждающих конструкций на основе расчета температурных полей, установлены теплоэнергетические параметры здания, предложены форма и методика заполнения теплоэнергетического паспорта здания.

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

При разработке свода правил использованы положения действующих нормативных документов, прогрессивные конструктивные решения наружных ограждений, наиболее эффективные технические решения теплозащиты зданий, применяемые на различных объектах в Российской Федерации, и следующие зарубежные стандарты:

EN 832 - Европейский стандарт "Теплозащита зданий - расчеты энергопотребления на отопление в жилых зданиях";

SAP BRE - Стандарт Великобритании "Государственная стандартная методика расчета энергопотребления в жилых зданиях";

SS02 42 30 - Шведский стандарт "Конструкции из листовых материалов с теплопроводными включениями - расчет сопротивления теплопередаче";

"Постановление об энергосберегающей теплозащите зданий" (ФРГ, 1994, 16.08).

По мере накопления опыта проектирования, строительства и эксплуатации различных систем теплозащиты зданий будет проанализирована эффективность установленных положений, на основе чего будут внесены необходимые изменения в свод правил и нормативные документы.

1 Область применения

Настоящие правила устанавливают требования по проектированию ограждающих конструкций зданий и сооружений различного назначения (далее - зданий) в соответствии со СНиП II-3, предусматривающими оптимальное сокращение расхода теплоты при эксплуатации объектов.

Термины и их определения приведены в [приложении А](#).

2 Нормативные ссылки

Перечень нормативных документов, на которые приведены ссылки, дан в [приложении Б](#).

3 Порядок проектирования теплозащиты

Проектирование теплозащиты здания согласно требованиям СНиП II-3 осуществляют в следующей последовательности:

- а) выбирают требуемые наружные климатические параметры согласно разделу 4;
- б) выбирают параметры воздуха из условий комфортности внутри здания в зависимости от назначения здания согласно [разделу 4](#);
- в) разрабатывают объемно-планировочные решения и рассчитывают геометрические размеры здания;
- г) определяют согласно 2.1* СНиП II-3 требуемое сопротивление теплопередаче $R_o(req)$ наружных стен, покрытий (чердачных перекрытий), цокольных перекрытий, окон и фонарей в зависимости от градусо-суток отопительного периода климатического района строительства;
- д) разрабатывают или выбирают конструктивные решения наружных ограждений согласно [разделу 5](#); при этом для неоднородных ограждений определяют их приведенное сопротивление теплопередаче $R_o(r)$ согласно разделу 6 (или используют сертифицированные значения приведенного сопротивления теплопередаче $R_o(r)$ для светопрозрачных конструкций), добиваясь выполнения условия $R_o(r) \geq R_o(req)$;
- е) рассчитывают удельный расход тепловой энергии на отопление здания $q_o(des)$ согласно приложению В и заполняют теплоэнергетический паспорт здания согласно [разделу 13](#).

4 Исходные данные для проектирования теплозащиты зданий

4.1 Наружные климатические условия

4.1.1 Расчетную температуру наружного воздуха $t_{ext}, ^\circ C$, следует принимать по средней температуре наиболее холодной пятидневки с обеспеченностью 0,92 согласно СНиП 23-01 для соответствующего городского или сельского населенного пункта. При отсутствии данных для конкретного пункта расчетную температуру следует принимать для ближайшего населенного пункта, который указан в СНиП 23-01.

4.1.2 Продолжительность отопительного периода z_{ht} , сут, и среднюю температуру наружного воздуха $t_{ext}(av)$, $^\circ C$, в течение отопительного периода следует принимать согласно СНиП 23-01 (табл. 1, графы 13 и 14 - для медицинских и детских учреждений, графы 11 и 12 - в остальных случаях) для соответствующего города или населенного пункта. При отсутствии данных для конкретного пункта расчетные параметры отопительного периода следует принимать для ближайшего населенного пункта, который указан в СНиП 23-01. Величину градусо-суток D_d в течение отопительного периода следует вычислять по формуле

$$D_d = (t_{int} - t_{ext}^{av}) z_{ht}, \quad (1)$$

где t_{int} - расчетная температура воздуха внутри здания согласно [4.2.2](#), $^\circ C$.

Средний удельный вес наружного воздуха в течение отопительного периода $\gamma_a(ht)$, Н/м³, следует рассчитывать по формуле

$$\gamma_a^{ht} = 3463 / (273 + t_{ext}^{av}). \quad (2)$$

Среднюю плотность воздуха $\rho_a(ht)$, кг/м³, следует определять по формуле ([B.7](#)) приложения В.

4.2 Внутренние условия

Параметры воздуха внутри жилых и общественных зданий из условия комфортности следует определять согласно [таблице 1](#) - для холодного периода года, и [таблице 2](#) - для теплого периода года.

4.2.1 Расчетная относительная влажность воздуха внутри жилых и общественных зданий должна быть не выше значений, приведенных в графе 3 таблиц 1 и 2.

Обеспеченность условий эксплуатации ограждающих конструкций следует устанавливать в зависимости от влажностного режима помещений и зон влажности следующим образом:

- определяют зону влажности (влажная, нормальная, сухая) согласно приложению 1* СНиП II-3; при этом в случае попадания населенного пункта на границу зон влажности следует выбирать более влажную зону;

- определяют влажностный режим помещений (сухой, нормальный, влажный или мокрый) в зависимости от расчетной относительной влажности и температуры внутреннего воздуха в соответствии с 1.3 СНиП II-3;

- устанавливают условия эксплуатации ограждающих конструкций (А, Б) в зависимости от влажностного режима помещений и зон влажности по приложению 2 СНиП II-3.

4.2.2 Расчетная температура воздуха внутри жилых и общественных зданий t_{int} для холодного периода года должна быть не ниже оптимальных значений, приведенных в таблице 1, согласно ГОСТ 30494. Параметры воздуха зданий производственного назначения следует принимать согласно ГОСТ 12.1.005 и норм проектирования соответствующих зданий и сооружений. Расчетная температура воздуха внутри здания t_{int} для теплого периода года должна быть не выше допустимых значений, приведенных в таблице 2, согласно ГОСТ 30494.

Таблица 1

Оптимальная температура и допустимая относительная влажность воздуха внутри здания для холодного периода года

Тип здания	Температура воздуха внутри здания $t_{int}, ^\circ\text{C}$	Допустимая относительная влажность воздуха $\phi_{int}, \%$
1. Жилые, школьные и другие общественные здания (кроме приведенных в 2 и 3)	20* +2	55+5
2. Поликлиники и лечебные учреждения	21+1	55+5
3. Детские дошкольные учреждения	22+1	55+5

* 21 $^\circ\text{C}$ в районах с расчетной температурой наиболее холодной пятидневки минус 31 $^\circ\text{C}$ и ниже.

Таблица 2

Допустимые температура и относительная влажность воздуха внутри здания для теплого периода года

Тип здания	Температура воздуха внутри здания $t_{int}, ^\circ\text{C}$	Относительная влажность воздуха внутри здания $\phi_{int}, \%$
1. Жилые, школьные и другие общественные здания (кроме приведенных в 2 и 3)	24+-4	60+-5

2. Поликлиники и лечебные учреждения	24+-4	60+-5
3. Детские дошкольные учреждения	24+-4	60+-5

4.3 Температура внутренних поверхностей наружных ограждений здания, где имеются теплопроводные включения (диафрагмы, сквозные включения цементно-песчаного раствора или бетона, межпанельные стыки, жесткие соединения и гибкие связи в многослойных панелях, оконные обрамления и т.д.), в углах и в оконных откосах, не должна быть ниже, чем температура точки росы воздуха внутри здания t_d (таблица 3) при расчетной относительной влажности ϕ_{int} и расчетной температуре t_{int} внутреннего воздуха (таблица 1).

Таблица 3

Температура точки росы воздуха внутри здания для холодного периода года

Тип здания	Температура точки росы t_d , °C
1. Жилые, школьные и другие общественные здания (кроме приведенных в 2 и 3)	10,7 (11,6 в районах с расчетной температурой наиболее холодной пятидневки минус 31°С и ниже)
2. Поликлиники и лечебные учреждения	11,6
3. Детские дошкольные учреждения	12,6

4.4 При расчетах теплоустойчивости ограждающих конструкций в теплый период года максимальную амплитуду суточных колебаний температуры наружного воздуха в июле $A_{t,ext}$, °C, следует принимать по [приложению Г](#). Максимальное I_{max} , Вт/м², и среднее I_{av} , Вт/м², значения суммарной солнечной радиации для различных поверхностей - по [приложению Ц](#)

4.5 Расчетные характеристики строительных материалов и конструкций

При проектировании теплозащиты используют следующие расчетные показатели строительных материалов и конструкций (по [приложению Е](#) для условий эксплуатации А или Б):

- коэффициент теплопроводности λ , Вт/(м² x °C);
- коэффициент теплоусвоения (при периоде 24 ч) s , Вт/(м² x °C);
- удельная теплоемкость (в сухом состоянии) c_o , кДж/(кг x °C);
- коэффициент паропроницаемости μ , мг/(м x ч x Па) или сопротивление паропроницанию $R_{(vr)}$, м² x ч x Па/мг;
- термическое сопротивление воздушных прослоек $R_{a,l}$, м² x °C/Вт;
- сертифицированные значения приведенного сопротивления теплопередаче окон, балконных дверей, фонарей $R_F(r)$, м² x °C/Вт;
- сопротивление воздухопроницанию R_a , м² x ч x Па/кг, или сертифицированные значения, м² x ч/кг, для окон, балконных дверей и фонарей;
- коэффициент поглощения солнечной радиации поверхностью ограждения ρ_o ; s ;
- коэффициент теплоизлучения поверхности материала (тепловая эмиссия) ϵ .

Примечание. Допускается расчетные теплотехнические показатели эффективных теплоизоляционных материалов (минераловатных, стекловолоконистых и полимерных), а также материалов, не приведенных в [приложении Е](#), принимать согласно теплотехническим испытаниям по методике [приложения Ж](#), проведенным аккредитованными испытательными лабораториями.

4.6 Расчет отапливаемых площадей и объемов здания

При расчетах теплоэнергетических параметров зданий согласно [разделу 12](#) для заполнения теплоэнергетического паспорта ([раздел 13](#)) при определении площадей и объемов следует руководствоваться следующими правилами.

4.6.1 Отапливаемую площадь здания следует определять как площадь этажей (в том числе и мансардного, отапливаемого цокольного и подвального) здания, измеряемую в пределах внутренних поверхностей наружных стен, включая площадь, занимаемую перегородками и внутренними стенами. При этом площадь лестничных клеток и лифтовых шахт включается в площадь этажа. Площадь антресолей, галерей и балконов зрительных и других залов следует включать в отапливаемую площадь здания.

В отапливаемую площадь здания не включаются площади технических этажей, подвала (подполья), холодных неотапливаемых веранд, а также чердака или его частей, не занятых под мансарду.

4.6.2 При определении площади мансардного этажа учитывается площадь с высотой до наклонного потолка 1,2 м при наклоне 30° к горизонту; 0,8 м - при 45°-60°; при 60° и более площадь измеряется до плинтуса (согласно приложению 2 СНиП 2.08.01).

4.6.3 Площадь жилых помещений здания подсчитывается как сумма площадей всех общих комнат (гостиных) и спален.

4.6.4 Отапливаемый объем здания определяется как произведение площади этажа на внутреннюю высоту, измеряемую от поверхности пола первого этажа до поверхности потолка последнего этажа.

При сложных формах внутреннего объема здания отапливаемый объем определяется как объем отапливаемого пространства, ограниченного внутренними поверхностями наружных ограждений (стен, покрытия или чердачного перекрытия, цокольного перекрытия).

Для определения объема воздуха, заполняющего здание, отапливаемый объем умножается на коэффициент 0,85.

4.6.5 Площадь наружных ограждающих конструкций определяется по внутренним размерам здания. Общая площадь наружных стен (с учетом оконных и дверных проемов) определяется как произведение периметра наружных стен по внутренней поверхности на внутреннюю высоту здания, измеряемую от поверхности пола первого этажа до поверхности потолка последнего этажа с учетом площади оконных и дверных откосов глубиной от внутренней поверхности стены до внутренней поверхности оконного или дверного блока. Суммарная площадь окон определяется по размерам проемов в свету. Площадь наружных стен (непрозрачной части) определяется как разность общей площади наружных стен и площади окон и наружных дверей.

4.6.6 Площадь горизонтальных наружных ограждений (покрытия, чердачного и цокольного перекрытия) определяется как площадь этажа здания (в пределах внутренних поверхностей наружных стен).

При наклонных поверхностях потолков последнего этажа площадь покрытия, чердачного перекрытия определяется как площадь внутренней поверхности потолка.

5 Выбор конструктивных, объемно-планировочных и архитектурных решений, обеспечивающих необходимую теплозащиту зданий

5.1 Рекомендуемые типы технических решений наружных стен (с учетом требований [5.5](#) и [5.7](#)) и окон, уровни их теплозащиты для основных селитебных и промышленных зон территории РФ приведены в [таблицах 4](#) и [5](#).

Таблица 4

Уровни теплозащиты рекомендуемых ограждающих конструкций наружных стен

Материалы стен		Конструктивное решение стены			
конструкционный	теплоизоляционный	двухслойные с наружной теплоизоляцией	трехслойные с теплоизоляцией посередине	с неventилируемой воздушной прослойкой	с вентилируемой воздушной прослойкой
Кирпичная кладка	Пенополистирол	5,2/10850	4,3/8300	4,5/8850	4,15/7850

	Минеральная вата	4,7/9430	3,9/7150	4,1/7700	3,75/6700
Железобетон (гибкие связи, шпонки)	Пенополистирол	5,0/10300	3,75/6850	4,0/7430	3,6/6300
	Минеральная вата	4,5/8850	3,4/5700	3,6/6300	3,25/5300
Керамзитобетон (гибкие связи, шпонки)	Пенополистирол	5,2/10850	4,0/7300	4,2/8000	3,85/7000
	Минеральная вата	4,7/9430	3,6/6300	3,8/6850	3,45/5850
Дерево (брус)	Пенополистирол	5,7/12280	5,8/12570	-	5,7/12280
	Минеральная вата	5,2/10850	5,3/11140	-	5,2/10850
На деревянном каркасе с тонколистовыми обшивками	Пенополистирол	-	5,8/12570	5,5/11710	5,3/11140
	Минеральная вата	-	5,2/10850	4,9/10000	4,7/9430
Металлические обшивки (сэндвич)	Пенополиуретан	-	5,1/10570	-	-
Блоки из ячеистого бетона с кирпичной облицовкой	Ячеистый бетон	2,4/2850	-	2,6/3430	2,25/2430
<p>Примечание - Перед чертой - ориентировочные значения приведенного сопротивления теплопередаче наружной стены, $m^2 \times ^\circ C/Вт$, за чертой - предельное значение градусо-суток, $^\circ C \times сут$, при которых может быть применена данная конструкция стены.</p>					

Таблица 5

Уровни теплозащиты рекомендуемых окон в деревянных и пластмассовых переплетах

Заполнения светопроемов	Нормативные требования по типам окон ($R_{F(r)}$, $m^2 \times ^\circ C/Вт$ и D_d , $^\circ C \times сут$)		
	из обычного стекла	с твердым селективным покрытием	с мягким селективным покрытием

Однокамерный стеклопакет в одинарном переплете	0,38/3067	0,51/4800	0,56/5467
Два стекла в спаренных переплетах	0,4/3333	-	-
Два стекла в отдельных переплетах	0,44/3867	-	-
Двухкамерный стеклопакет в одинарном переплете с межстекольным расстоянием, мм:			
6	0,51/4800		
12	0,54/5200	0,58/5733	0,68/7600
Три стекла в раздельно-спаренных переплетах	0,55/5333	-	-
Стекло и однокамерный стеклопакет в отдельных переплетах	0,56/5467	0,65/7000	0,72/8800
Стекло и двухкамерный стеклопакет в отдельных переплетах	0,68/7600	0,74/9600	0,81/12400
Два однокамерных стеклопакета в спаренных переплетах	0,7/8000	-	-
Два однокамерных стеклопакета в отдельных переплетах	0,74/9600	-	-
Четыре стекла в двух спаренных переплетах	0,8/12000	-	-
Примечание - Перед чертой - значение приведенного сопротивления теплопередаче $R_{F(r)}$, за чертой - предельное количество градусо-суток D_d , при котором применимо заполнение светопроема.			

5.2 При проектировании теплозащиты зданий различного назначения следует применять, как правило, типовые конструкции и изделия полной заводской готовности, в том числе конструкции комплектной поставки, со стабильными теплоизоляционными свойствами, достигаемыми применением эффективных теплоизоляционных материалов с минимумом теплопроводных включений и стыковых соединений в сочетании с надежной гидроизоляцией, не допускающей проникновения влаги в жидкой фазе и максимально сокращающей проникновение водяных паров в толщу теплоизоляции.

5.3 Для наружных ограждений следует предусматривать многослойные конструкции. Для обеспечения лучших эксплуатационных характеристик в многослойных конструкциях зданий с теплой стороны следует располагать слои большей теплопроводности и с увеличенным сопротивлением паропрооницанию.

5.4 Тепловую изоляцию наружных стен следует стремиться проектировать непрерывной в плоскости фасада здания. При применении горючих утеплителей необходимо предусматривать горизонтальные рассечки из негорючих материалов по высоте не более высоты этажа и не более 6 м. Такие элементы ограждений, как внутренние перегородки, колонны, балки, вентиляционные каналы и другие, не должны нарушать целостности слоя теплоизоляции. Воздуховоды, вентиляционные каналы и трубы, которые частично проходят в толще наружных ограждений, следует заглублять до поверхности теплоизоляции с теплой стороны. Следует обеспечивать плотное примыкание теплоизоляции к сквозным теплопроводным включениям. При этом приведенное сопротивление теплопередаче конструкции с теплопроводными включениями должно быть не менее требуемых величин.

5.5 При проектировании трехслойных бетонных панелей толщина утеплителя, как правило, должна быть не более 200 мм. В трехслойных бетонных панелях следует предусматривать конструктивные или технологические мероприятия, исключающие попадание раствора в стыки между плитами утеплителя, по периметру окон и самих панелей.

5.6 При наличии в конструкции теплозащиты теплопроводных включений необходимо учитывать следующее:

- несквозные включения целесообразно располагать ближе к теплой стороне ограждения;
- в сквозных, главным образом, металлических включениях (профилях, стержнях, болтах, оконных рамах) следует предусматривать вставки (разрывы мостиков холода) из материалов с коэффициентом теплопроводности не выше 0,35 Вт/(м × °С).

5.7 Коэффициент теплотехнической однородности g с учетом теплотехнических неоднородностей, оконных откосов и примыкающих внутренних ограждений проектируемой конструкции для:

- панелей промышленного изготовления должен быть не менее нормативных величин, установленных в таблице 6а* СНиП II-3;

- стен жилых зданий из кирпича с утеплителем должен быть, как правило, не менее 0,74 при толщине стены 510 мм, 0,69 при толщине стены 640 мм и 0,64 при толщине стены 780 мм.

5.8 Для удешевления теплозащиты наружных ограждений целесообразно введение в их конструкцию замкнутых воздушных прослоек. При проектировании замкнутых воздушных прослоек рекомендуется руководствоваться следующими положениями:

- размер прослойки по высоте не должен быть более высоты этажа и не более 6 м, размер по толщине - не менее 60 мм и не более 100 мм;

- воздушные прослойки рекомендуется располагать ближе к холодной стороне ограждения.

5.9 При проектировании стен с вентилируемой воздушной прослойкой (стены с вентилируемым фасадом) следует руководствоваться следующими рекомендациями:

- воздушная прослойка должна быть толщиной не менее 60 и не более 150 мм и ее следует размещать между наружным покровным слоем и теплоизоляцией;

- допускается толщина воздушной прослойки 40 мм в случае обеспечения гладких поверхностей внутри прослойки;

- поверхность теплоизоляции, обращенную в сторону прослойки, следует закрывать стеклосеткой или стеклотканью;

- наружный покровный слой стены должен иметь вентиляционные отверстия, площадь которых определяется из расчета 75 см² на 20 м² площади стен, включая площадь окон;

- при использовании в качестве наружного слоя плитной облицовки горизонтальные швы должны быть раскрыты (не должны заполняться уплотняющим материалом);

- нижние (верхние) вентиляционные отверстия, как правило, следует совмещать с цоколями (карнизами), причем для нижних отверстий предпочтительно совмещение функций вентиляции и отвода влаги.

Различные варианты вентилируемых стен приведены в рекомендациях по проектированию зданий с вентиляционными устройствами, утилизирующими теплоту.

5.10 При проектировании новых и реконструкции существующих зданий, как правило, следует применять теплоизоляцию из эффективных материалов (с коэффициентом теплопроводности не более 0,1 Вт/(м × °С), размещая ее с наружной стороны ограждающей конструкции. Не рекомендуется применять теплоизоляцию с внутренней стороны из-за возможного накопления влаги в теплоизоляционном слое, однако в случае применения внутренней теплоизоляции поверхность ее со стороны помещения должна иметь сплошной и надежный пароизоляционный слой.

5.11 Заполнение зазоров в примыканиях окон и балконных дверей к конструкциям наружных стен рекомендуется проектировать с применением вспенивающихся синтетических материалов. Все притворы окон и балконных дверей должны иметь уплотнительные прокладки (не менее двух) из силиконовых материалов или морозостойкой резины долговечностью не менее 15 лет (ГОСТ 19177). Установку стекол в окнах и балконных дверях рекомендуется производить с применением силиконовых мастик. Глухие части балконных дверей следует утеплять теплоизоляционным материалом.

Допускается применение двухслойного остекления вместо трехслойного для окон и балконных дверей, выходящих внутрь остекленных лоджий.

5.12 Оконные коробки в деревянных или пластмассовых переплетах независимо от числа слоев остекления следует размещать в оконном проеме на глубину обрамляющей "четверти" (50-120 мм) от плоскости фасада теплотехнически однородной стены или посередине теплоизоляционного слоя в многослойных конструкциях стен, заполняя пространство между оконной коробкой и внутренней поверхностью "четверти", как правило, вспенивающимся теплоизоляционным материалом. Оконные блоки следует закреплять на более прочном (наружном или внутреннем) слое стены. При выборе окон в пластмассовых переплетах следует отдавать предпочтение конструкциям, имеющим более уширенные коробки (не менее 100 мм).

5.13 С целью организации требуемого воздухообмена, как правило, следует предусматривать специальные приточные отверстия (клапаны) в ограждающих конструкциях при использовании

современных (воздухопроницаемость притворов по сертификационным испытаниям - 1,5 кг/(м² х ч) и ниже) конструкций окон.

5.14 При проектировании зданий следует предусматривать защиту внутренней и наружной поверхностей стен от воздействия влаги и атмосферных осадков устройством покровного слоя: облицовки или штукатурки, окраски водостойчивыми составами, выбираемыми в зависимости от материала стен и условий эксплуатации.

Ограждающие конструкции, контактирующие с грунтом, следует предохранять от грунтовой влаги путем устройства гидроизоляции согласно 1.4 СНиП II-3.

При устройстве мансардных окон следует предусматривать надежную в эксплуатации гидроизоляцию примыкания кровли к оконному блоку.

5.15 В целях сокращения расхода теплоты на отопление зданий в холодный и переходный периоды года следует предусматривать:

а) объемно-планировочные решения, обеспечивающие наименьшую площадь наружных ограждающих конструкций для зданий одинакового объема, размещение более теплых и влажных помещений у внутренних стен здания;

б) блокирование зданий с обеспечением надежного примыкания соседних зданий;

в) устройство тамбурных помещений за входными дверями;

г) меридиональную или близкую к ней ориентацию продольного фасада здания;

д) рациональный выбор эффективных теплоизоляционных материалов с предпочтением материалов меньшей теплопроводности;

е) конструктивные решения ограждающих конструкций, обеспечивающие их высокую теплотехническую однородность (с коэффициентом теплотехнической однородности γ , равным 0,7 и более);

ж) эксплуатационно-надежную ремонтно-пригодную герметизацию стыковых соединений и швов наружных ограждающих конструкций и элементов, а также межквартирных ограждающих конструкций;

з) размещение отопительных приборов, как правило, под светопроемами и теплоотражательной теплоизоляции между ними и наружной стеной;

и) долговечность теплоизоляционных конструкций и материалов больше 25 лет; долговечность сменяемых уплотнителей - больше 15 лет.

5.16 При разработке объемно-планировочных решений следует избегать размещения окон по обеим наружным стенам угловых комнат. При примыкании несущей перегородки к торцевым стенам следует предусмотреть шов, обеспечивающий независимость деформации торцевой стены и перегородки.

6 Расчет приведенного сопротивления теплопередаче

6.1. Несветопрозрачные ограждающие конструкции

6.2. Расчет ограждающих конструкций теплых чердаков

6.3. Расчет ограждающих конструкций "теплых" подвалов

6.4. Светопрозрачные ограждающие конструкции

6.5. Ограждающие конструкции остекленных лоджий и балконов

Наружные ограждающие конструкции зданий должны удовлетворять:

- требуемому сопротивлению теплопередаче $R_{o(red)}$ для однородных конструкций наружного ограждения - по R_o в соответствии с 2.1* СНиП II-3, для неоднородных конструкций - по приведенному сопротивлению теплопередаче $R_o(r)$; при этом должно соблюдаться условие

$$R_o \text{ (или } R_o \text{)} \geq R_{o, req} ;$$

- минимальной температуре, равной температуре точки росы t_d , согласно [таблице 3](#) при расчетных условиях внутри помещения на всех участках внутренней поверхности ограждений с температурами $t_{air, int}$ в соответствии с 2.10* и примечанием 3 приложения 6* СНиП II-3; при этом должно соблюдаться условие $t_{air, int} \geq t_d$.

Приведенное сопротивление теплопередаче $R_o(r)$ для наружных стен следует рассчитывать для фасада здания либо для одного промежуточного этажа с учетом откосов проемов без учета их заполнений с проверкой условия на невыпадение конденсата на участках в зонах теплопроводных включений.

6.1 Несветопрозрачные ограждающие конструкции

6.1.1 Термическое сопротивление R , $\text{м}^2 \times \text{°C}/\text{Вт}$, однородного слоя многослойной ограждающей конструкции, а также однослойной ограждающей конструкции следует определять по формуле

$$R = \delta / \lambda, \quad (3)$$

где δ - толщина слоя, м;

λ - расчетный коэффициент теплопроводности материала слоя, $\text{Вт}/(\text{м} \times \text{°C})$, принимаемый по [приложению Е](#).

Термическое сопротивление ограждающей конструкции R_k , $\text{м}^2 \times \text{°C}/\text{Вт}$, с последовательно расположенными однородными слоями следует определять как сумму термических сопротивлений отдельных слоев

$$R_k = R_1 + R_2 + \dots + R_n + R_{a.l}, \quad (4)$$

где R_1, R_2, \dots, R_n - термические сопротивления отдельных слоев ограждающей конструкции, $\text{м}^2 \times \text{°C}/\text{Вт}$, определяемые по формуле (3);

$R_{a.l}$ - термическое сопротивление замкнутой воздушной прослойки, принимаемое по приложению 4 СНиП II-3.

6.1.2 Сопротивление теплопередаче R_o , $\text{м}^2 \times \text{°C}/\text{Вт}$, однородной однослойной или многослойной ограждающей конструкции с однородными слоями следует определять по формуле

$$R_o = R_{si} + R_k + R_{se}, \quad (5)$$

где $R_{si} = 1/\alpha_i$, α_i - коэффициент теплоотдачи внутренней поверхности ограждающих конструкций, $\text{Вт}/(\text{м}^2 \times \text{°C})$, принимаемый по таблице 4* СНиП II-3;

$R_{se} = 1/\alpha_e$, α_e - коэффициент теплоотдачи наружной поверхности ограждающей конструкции для условий холодного периода года, $\text{Вт}/(\text{м}^2 \times \text{°C})$, принимаемый по таблице 6* СНиП II-3;

R_k - то же, что в формуле (4).

При наличии в ограждающей конструкции прослойки, вентилируемой наружным воздухом, R_o определяется с учетом примечания 2 к 2.4 СНиП II-3 и значения коэффициента теплоотдачи α_e , равного $10,8 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \times \text{°C})$.

6.1.3 Приведенное сопротивление теплопередаче $R_o(r)$, $\text{м}^2 \times \text{°C}/\text{Вт}$, неоднородной ограждающей конструкции или ее участка (фрагмента) следует определять по формуле

$$R_o(r) = n(t_{int} - t_{ext}) A/Q, \quad (6)$$

где A - площадь неоднородной ограждающей конструкции или ее фрагмента, м^2 , по размерам с внутренней стороны, включая откосы оконных и дверных проемов;

Q - суммарный тепловой поток через конструкцию или ее фрагмент площадью A , Вт , определяемый на основе расчета температурного поля на ЭВМ либо экспериментально по ГОСТ 26254 или ГОСТ 26602.1, с внутренней стороны;

n - то же, что в формуле (1) СНиП II-3;

t_{int} - то же, что в [4.1.1](#);

t_{ext}

- то же, что в [4.2.2](#).

int

Методика и примеры определения приведенного сопротивления теплопередаче ограждающих конструкций на основе расчета температурных полей на персональном компьютере приведены в [приложении Д](#).

Приведенное сопротивление теплопередаче $R_o(r)$ всей ограждающей конструкции определяется по формуле

$$R_o = A / \sum_{i=1}^m (A_{o,i} / R_{o,i}), \quad (7)$$

где $A_{o,i}$ - соответственно площадь i -го участка характерной части ограждающей конструкции, m^2 , и его приведенное сопротивление теплопередаче, $m^2 \times ^\circ C/Вт$;
 A - общая площадь конструкции, равная сумме площадей отдельных участков, m^2 ;
 m - число участков ограждающей конструкции с различным приведенным сопротивлением теплопередаче.

6.1.4 Допускается приведенное сопротивление характерного i -го участка ограждающей конструкции $R_o(r)$ определять одним из следующих методов:

а) по формуле

$$R_o = R_{o,con} \cdot r, \quad (8)$$

где $R_{o,con}$ - сопротивление теплопередаче i -го участка однородной ограждающей конструкции, определяемое по формулам [\(5\)](#) и [\(6\)](#), $m^2 \times ^\circ C/Вт$;
 r - коэффициент теплотехнической однородности i -го участка ограждающей конструкции, учитывающий влияние стыков, откосов проемов, обрамляющих ребер, гибких связей и других теплопроводных включений, определяемый по [6.1.5-6.1.7](#);

б) по формуле (5), где R_k следует заменить на приведенное термическое сопротивление участка $R_k(r)$, рассчитываемое по [6.1.8](#) либо [6.1.9](#);

в) согласно [6.1.3](#) для участка конструкций, не приведенных в 6.1.5-6.1.9.

6.1.5 Для плоских неоднородных ограждающих конструкций, содержащих приведенные в приложении 5* СНиП II-3 теплопроводные включения, коэффициент теплотехнической однородности r допускается определять по формуле

$$r = [1 + (1/A) \sum_{i=1}^m (R_{o,i} / R'_{o,i}) a_i L_i k_i]^{-1}, \quad (9)$$

где A - то же, что и в формуле [\(7\)](#);
 m - число теплопроводных включений конструкции;
 a_i, L_i - соответственно ширина и длина i -го теплопроводного включения, m ;
 k_i - коэффициент, зависящий от типа i -го теплопроводного включения, принимаемый для неметаллических теплопроводных включений по [таблице И.1](#) приложения И, для металлических - по формуле

$$k_i = 1 + \Psi_i \delta_i^2 / (\lambda_i a_i R_{o,i}), \quad (10)$$

где Ψ_i - коэффициент, зависящий от типа теплопроводного включения, принимаемый по [таблице И.2](#) приложения И;

δ_i, λ_i - толщина, м, и коэффициент теплопроводности, Вт/(м × °С), утеплителя i -го участка ограждающей конструкции;

$R'_{o,i}, R_{o,i}$ - сопротивление теплопередаче ограждающей конструкции, м² × °С/Вт, соответственно в местах i -го теплопроводного включения и вне этого места, определяемое по формуле [\(5\)](#).

Примеры определения $R_o(r)$ ограждающей конструкции с помощью формул [\(9\)](#) и [\(10\)](#) приведены в [приложении И](#).

6.1.6 Для трехслойных железобетонных ограждающих конструкций с эффективным утеплителем на гибких металлических связях, железобетонных шпонках, сквозных и перекрестных ребрах коэффициент теплотехнической однородности γ следует определять по формуле

$$\gamma = \left[1 + \frac{m}{\sum_{i=1}^n (A_i f_i)} \right]^{-1}, \quad (11)$$

где A_i, m - то же, что и в формуле [\(7\)](#);

A_i, f_i - площадь зоны, м², и коэффициент влияния i -го теплопроводного включения, определяемые для отдельных элементов по формулам [\(12\)–\(15\)](#) и по [таблице И.3](#) приложения И.

Площадь A_i зоны влияния i -го теплопроводного включения при толщине панели δ_e , м, определяется по формулам:

а) для стыков длиной l , м

$$A_i = l \delta_e; \quad (12)$$

б) для горизонтальных и вертикальных оконных откосов длиной соответственно l_1, l_2 , м

$$A_i = 2 \delta_e (l_1 + l_2) + \pi \delta_e^2; \quad (13)$$

в) для теплопроводных включений прямоугольного сечения шириной a и высотой b , м

$$A_i = (a + 2 \delta_e) (b + 2 \delta_e); \quad (14)$$

г) для теплопроводных включений типа "гибких связей" (распорки - шпильки, распорки - стержни и пр.)

$$A_i = 4 \delta_e^2. \quad (15)$$

6.1.7 Для бетонных панелей с термовкладышами коэффициент теплотехнической однородности γ допускается определять по приложению 13* СНиП II-3.

6.1.8 Для плоских ограждающих конструкций с теплопроводными включениями с толщиной, большей 50% толщины ограждения, теплопроводность которых не превышает теплопроводность основного материала более чем в 40 раз, приведенное термическое сопротивление определяется следующим образом:

а) плоскостями, параллельными направлению теплового потока, ограждающая конструкция (или часть ее) условно разрезается на участки, из которых одни участки могут быть однородными

(однослойными) - из одного материала, а другие неоднородными - из слоев с различными материалами, и термическое сопротивление ограждающей конструкции R_{aT} , м² x °C/Вт, определяется по формуле (7), где термическое сопротивление отдельных однородных участков конструкции определяется по формуле (3) или по формуле (4) для многослойных участков;

б) плоскостями, перпендикулярными направлению теплового потока, ограждающая конструкция (или часть ее, принятая для определения R_{aT}) условно разрезается на слои, из которых одни слои могут быть однородными - из одного материала, а другие неоднородными - из разных материалов. Термическое сопротивление однородных слоев определяется по формуле (3), неоднородных слоев - по формуле (7) и термическое сопротивление ограждающей конструкции R_T - как сумма термических сопротивлений отдельных однородных и неоднородных слоев - по формуле (4).

Приведенное термическое сопротивление $R_k(r)$ ограждающей конструкции следует определять по формуле

$$R_k = (R_{aT} + 2 R_T) / 3. \quad (16)$$

Если величина R_{aT} превышает величину R_T более чем на 25% или ограждающая конструкция не является плоской (имеет выступы на поверхности), то приведенное сопротивление теплопередаче ограждающей конструкции следует определять в соответствии с 6.1.4.

6.1.9 Для трехслойных панелей, состоящих из двух металлических листов, эффективной теплоизоляции между ними и соединительных металлических элементов (профилей, стержней, болтов), полностью или частично пронизывающих толщину теплоизоляции, приведенное термическое сопротивление определяют следующим образом:

- конструкция условно расчленяется на однородные элементы, тепловые сопротивления которых рассчитывают по [приложению К](#). Затем конструкция представляется в виде цепи из тепловых сопротивлений, образующих последовательно-параллельные участки, для которых рассчитывается приведенное тепловое сопротивление $\rho_o(r)$, °C/Вт. Причем для участков с параллельными ветвями цепи, имеющими тепловые сопротивления ρ_o' и ρ_o'' , приведенное значение рассчитывается по формуле

$$\rho_o = (\rho_o' \rho_o'') / (\rho_o' + \rho_o''), \quad (17)$$

а для участков с последовательными тепловыми сопротивлениями - суммированием их тепловых сопротивлений.

Приведенное термическое сопротивление $R_k(r)$, м² x °C/Вт, определяют по формуле

$$R_k = \rho_o \times A, \quad (18)$$

где A - то же, что и в формуле (7).

6.1.10 Приведенное сопротивление теплопередаче заполнений световых проемов (окон, балконных дверей и фонарей) $R_F(r)$, м² x °C/Вт, определяют согласно 6.1.3 на основании расчета температурного поля либо экспериментально по ГОСТ 26602.1. Допускается определять $R_F(r)$ приближенно по формуле (7), учитывая площади и сопротивления теплопередаче непрозрачной части и термически однородных зон остекления, установленных в соответствии с ГОСТ 26602.1.

6.1.11 Приведенное сопротивление теплопередаче конструкций стен и покрытий со световыми проемами $R_o(r)$ следует определять по формуле (7), учитывая площади и приведенные сопротивления теплопередаче световых проемов по 6.1.10 и непрозрачных участков стен и покрытий по 6.1.4.

6.1.12 Приведенное сопротивление теплопередаче $R_s(r)$, м² x °C/Вт, полов на грунте, полов на лагах, а также стен подвальных этажей и технических подвалов, расположенных ниже уровня земли, следует определять по приложению 9 СНиП 2.04.05 с учетом 1.7 СНиП II-3. Для чердаков и подвалов, содержащих источники дополнительных тепловыделений, температура воздуха в них для расчета $R_s(r)$ определяется из условий теплового баланса согласно 6.2 или 6.3.

6.1.13 Температуру внутренней поверхности t_{si} , °C, однородной однослойной или многослойной ограждающей конструкции с однородными слоями следует определять по формуле

$$t_{si} = t_{\alpha} - [n(t_{\alpha} - t_{\beta})] / (R_{\alpha}), \quad (19)$$

$t_{si} \quad t_{int} \quad t_{ext} \quad t_{oi}$

где n , t_{int} , t_{ext} – то же, что в формуле (6);
 α_i , R_{oi} – то же, что в формуле (5).

Температуру внутренней поверхности t_{ay_si} , °С, неоднородной ограждающей конструкции по теплопроводному включению необходимо принимать на основании расчета на ЭВМ температурного поля либо экспериментально по ГОСТ 26254 или ГОСТ 26602.1.

6.1.14 Для неоднородных ограждающих конструкций, содержащих приведенные в приложении 5* СНиП II-3 теплопроводные включения, температуру внутренней поверхности по теплопроводному включению, °С, допускается определять:

для неметаллических теплопроводных включений по формуле

$$t_{ay_si} = t_{int} - [n(t_{int} - t_{ext}) / (R_{oi} \alpha_i)] [1 + \epsilon (R_{oi}' / R_{oi} - 1)]; \quad (20)$$

для металлических теплопроводных включений по формуле

$$t_{ay_si} = t_{int} - [n(t_{int} - t_{ext}) / (R_{oi} \alpha_i)] [1 + \kappa (R_{oi}' \alpha_i)]. \quad (21)$$

В формулах (20) и (21):

n , t_{int} , t_{ext} , α_i – то же, что в формуле (19);
 R_{oi}' , R_{oi}

– сопротивление теплопередаче по сечению ограждающей конструкции, м² x °С/Вт, соответственно в местах теплопроводных включений и вне этих мест, определяемое по формуле (5);

ϵ , κ – коэффициенты, принимаемые по таблицам 7* и 8* СНиП II-3.

6.1.15 Температуру точки росы t_d , °С, в зависимости от различных сочетаний температуры t_{int} и относительной влажности ϕ_{int} , %, воздуха помещения следует определять по [приложению Л](#).

6.1.16 Приведенный трансмиссионный коэффициент теплопередачи всей ограждающей конструкции $k(tr)$, Вт/(м² x °С), следует определять по формуле

$$k_{tr} = 1/R_{oi}^r, \quad (22)$$

где R_{oi}^r – то же, что и в формуле (6).

6.2 Расчет ограждающих конструкций теплых чердаков

6.2.1 Требуемое сопротивление теплопередаче чердачного перекрытия теплого чердака $R_{og.f}$, м² x °С/Вт, определяют по формуле

$$R_{og.f} = n \times R_{o,req}, \quad (23)$$

где R_o - требуемое сопротивление теплопередаче покрытия здания, определяемое по таблице 16* СНиП II-3 в зависимости от градусо-суток отопительного периода климатического района строительства;

n - коэффициент, определяемый по формуле

$$n = \frac{t_{int} - t_{int}^g}{t_{int} - t_{ext}}, \quad (24)$$

t_{int} , t_{ext} - то же, что в формуле (1) СНиП II-3;

t_{int}^g - расчетная температура воздуха в чердаке, °С, равная не более плюс 14°С (плюс 15°С в районах с расчетной температурой наиболее холодной пятидневки минус 31°С и ниже) при расчетных условиях.

6.2.2 Проверяют условие $\Delta t \leq \Delta t(n)$ для перекрытия по формуле

$$\Delta t = \frac{t_{int} - t_{int}^g}{R_o + \alpha_i}, \quad (25)$$

где t_{int} , t_{int}^g , R_o - то же, что в [6.2.1](#);

α_i - коэффициент теплоотдачи внутренней ограждающей конструкции, Вт/(м² × °С), принимаемый согласно таблице 4* СНиП II-3;

Δt - нормативный температурный перепад, принимаемый согласно таблице 2* СНиП II-3, равным 3°С.

Если условие $\Delta t \leq \Delta t(n)$ не выполняется, то следует увеличить сопротивление теплопередаче перекрытия $R_o(g.f)$ значения, обеспечивающего это условие.

6.2.3 Требуемое сопротивление теплопередаче покрытия чердака $R_o(g.c)$, м² × °С/Вт, определяют по формуле

$$R_o = \frac{t_{int} - t_{ext}}{[0,28G_{ven} + (t_{int} - t_{ext}) + (t_{int} - t_{int}^g)]} + \left[\sum_{i=1}^n \frac{q_{pi}}{\pi_i} \right] / A_{g.f} - (t_{int} - t_{ext}) \times \alpha_i / R_o, \quad (26)$$

где t_{int} , t_{ext} , t_{int}^g - то же, что в [6.2.1](#);

G_{ven} - приведенный (отнесенный к 1 м² пола чердака) расход воздуха в системе вентиляции, кг/(м² × ч), определяемый по таблице 6;

Таблица 6

Этажность здания	Приведенный расход воздуха, кг/(м ² × ч), при наличии в квартирах
------------------	--

	газовых плит	электроплит
5	12	9,6
9	19,2	15,6
12	25,2	20,4
16	32,4	26,4
22	-	35,2
25	-	39,5

c - удельная теплоемкость воздуха, равная 1 кДж/(кг x °C);
 t_{ven} - температура воздуха, выходящего из вентиляционных каналов, °C,
 принимаемая равной $t_{int} + 1,5$;

$R_{o.g.f}$ - требуемое сопротивление теплопередаче чердачного перекрытия
 теплого чердака, м² x °C/Вт, устанавливаемое согласно [6.2.1](#);
 q_{pi} - линейная плотность теплового потока через поверхность
 теплоизоляции, приходящаяся на 1 м длины трубопровода i -го
 диаметра с учетом теплотерь через изолированные опоры,
 фланцевые соединения и арматуру, Вт/м; принимается по
 СНиП 2.04.14; для чердаков и подвалов значения q_{pi} приведены
 в [таблице 7](#);

l_{pi} - длина трубопровода i -го диаметра, м, принимается по проекту;
 $a_{g.w}$ - приведенная (отнесенная к 1 м² пола чердака) площадь наружных
 стен теплого чердака, м²/м², определяемая по формуле

$$a_{g.w} = \frac{A_{g.w}}{A_{g.f}}, \quad (27)$$

$A_{g.w}$ - площадь наружных стен чердака, м²;
 $A_{g.f}$ - площадь перекрытия теплого чердака, м²;
 $R_{o.g.w}$ - требуемое сопротивление теплопередаче наружных стен теплого
 чердака, м² x °C/Вт, определяемое согласно [6.2.4](#).

Таблица 7

Условный диаметр трубопровода, мм	Средняя температура теплоносителя, °C				
	60	70	95	105	125
	Линейная плотность теплового потока q_{pi} , Вт/м				
10	7,7	9,4	13,6	15,1	18
15	9,1	11	15,8	17,8	21,6
20	10,6	12,7	18,1	20,4	25,2

25	12	14,4	20,4	22,8	27,6
32	13,3	15,8	22,2	24,7	30
40	14,6	17,3	23,9	26,6	32,4
50	14,9	17,7	25	28	34,2
70	17	20,3	28,3	31,7	38,4
80	19,2	22,8	31,8	35,4	42,6
100	20,9	25	35,2	39,2	47,4
125	24,7	29	39,8	44,2	52,8
150	27,6	32,4	44,4	49,1	58,2

6.2.4 Требуемое сопротивление теплопередаче наружных стен теплового чердака $R_o(g.w)$, $m^2 \times ^\circ C/Вт$, определяют согласно таблице 16* СНиП II-3 в зависимости от градусо-суток отопительного периода климатического района строительства при расчетной температуре воздуха в чердаке $t_{int}(g)$.

6.2.5 Проверяют наружные ограждающие конструкции на невыпадение конденсата на их внутренних поверхностях. Температуру внутренней поверхности стен согласно 6.1.13 $\tau_{si}(g.w)$, перекрытий $\tau_{si}(g.f)$ и покрытий $\tau_{si}(g.c)$ чердака следует определять по формуле

$$\tau_{si} = t_{int} - [(t_{int} - t_{ext}) / (R_{\alpha} \alpha_i)], \quad (28)$$

где t_{int} , t_{ext} - то же, что в 6.2.1;

α_i - коэффициент теплоотдачи внутренней поверхности наружного ограждения теплового чердака, $Вт/(m^2 \times ^\circ C)$, принимаемый: для стен - 8,7; для покрытий 9-этажных домов - 9,9; 12-этажных - 10,5; 16-этажных - 12 $Вт/(m^2 \times ^\circ C)$;

R_o - требуемое сопротивление теплопередаче наружных стен $R_o(g.w)$, перекрытий $R_o(g.f)$ и покрытий $R_o(g.c)$ теплового чердака, $m^2 \times ^\circ C/Вт$.

Температура точки росы t_d рассчитывается следующим образом:
- определяется влагосодержание воздуха чердака f_g по формуле

$$f_g = f_{ext} + \Delta f, \quad (29)$$

где f_{ext} - влагосодержание наружного воздуха, $г/м^3$, при расчетной температуре t_{ext} , определяется по формуле

$$f_{ext} = 0,794 \times e_{ext} / (1 + t_{ext} / 273), \quad (30)$$

Δf - приращение влагосодержания за счет поступления влаги с воздухом из вентиляционных каналов, $г/м^3$, принимается: для домов с газовыми плитами - 4,0 $г/м^3$, для домов с электроплитами - 3,6 $г/м^3$;

- рассчитывается упругость водяного пара воздуха в теплом чердаке e_g , гПа, по формуле

$$e_g = f_g \left(1 + \frac{t_{int}}{273} \right) / 0,794, \quad (31)$$

- по таблицам максимальной упругости водяного пара согласно [приложению М](#) определяется температура точки росы t_d по значению $E = e_g$.

Полученное значение t_d сопоставляется с соответствующим значением τ_{si} (стен $\tau_{si}(g.w)$, перекрытий $\tau_{si}(g.f)$ и покрытий $\tau_{si}(g.c)$ на удовлетворение условия $t_d < \tau_{si}$.

6.2.6 Пример расчета приведен в [приложении Н](#).

6.3 Расчет ограждающих конструкций "теплых" подвалов

6.3.1 Под "теплыми" подвалами понимают подвалы при наличии в них нижней разводки труб систем отопления, горячего водоснабжения, а также труб системы водоснабжения и канализации.

Расчет ограждающих конструкций таких подвалов следует выполнять в приведенной в 6.3.2-6.3.6 последовательности.

6.3.2 Требуемое сопротивление теплопередаче $R_o(b.w)$, м² x °С/Вт, части цокольной стены, расположенной выше уровня грунта, определяют по таблице 16* СНиП II-3. При этом в качестве расчетной температуры внутреннего воздуха принимают расчетную температуру воздуха в подвале $t_{int}(b)$, °С, равную не менее плюс 2°С при расчетных условиях.

6.3.3 Определяют приведенное сопротивление теплопередаче $R_o(r.s)$, м² x °С/Вт, ограждающих конструкций заглубленной части подвала, расположенных ниже уровня земли.

Для неутепленных полов на грунте в случае когда материалы пола и стены имеют расчетные коэффициенты теплопроводности $\lambda \geq 1,2$ Вт/(м x °С), приведенное сопротивление теплопередаче $R_o(r.s)$ определяют по таблице 8 в зависимости от суммарной длины l , м, включающей ширину подвала и две высоты части наружных стен, заглубленных в грунт.

Таблица 8

Приведенное сопротивление теплопередаче $R_o(r.s)$ для ограждений подвала, заглубленных в грунт

l , м	4	8	10	12	14	16
$R_o(r.s)$, м ² x °С/Вт	2,15	2,86	3,31	3,69	4,13	4,52

Для утепленных полов на грунте в случае когда материалы пола и стены имеют расчетные коэффициенты теплопроводности $\lambda < 1,2$ Вт/(м x °С), приведенное сопротивление теплопередаче $R_o(r.s)$ определяют по нормативной документации.

6.3.4 Требуемое сопротивление теплопередаче цокольного перекрытия над "теплым" подвалом $R_o(b.c)$, м² x °С/Вт, определяют по формуле

$$R_o(b.c) = n R_o^{req}, \quad (32)$$

где R_o^{req} - требуемое сопротивление теплопередаче перекрытий над подвалами, определяемое по таблице 16* СНиП II-3 в зависимости от градусо-суток отопительного периода климатического района строительства;

n - коэффициент, определяемый по формуле

$$n = (t_{int} - t_{ext}) / (t_{int} - t_{ext}^b), \quad (33)$$

int int int ext

t_{int}, t_{ext} - то же, что в [6.2.1](#);
 b
 t_{int} - то же, что в [6.3.2](#).

6.3.5 Температуру воздуха в подвале $t_{int}(b)$, °C, определяют по формуле

$$t_{int} = [t_{int} + \frac{A_{b.o}}{R_{b.o}} + \sum_{i=1}^n \frac{q_{l_i}}{\pi_i} + 0,28 V_{ba} n_{ca} \rho_{t_{ext}} + \frac{A_{ext,s.o}}{R_{ext,s.o}} + \frac{A_{ext,b.w.o}}{R_{ext,b.w.o}}] / [\frac{A_{ext,s.o}}{R_{ext,s.o}} + 0,28 V_{ba} n_{ca} \rho_{t_{ext}} + \frac{A_{ext,s.o}}{R_{ext,s.o}} + \frac{A_{ext,b.w.o}}{R_{ext,b.w.o}}], \quad (34)$$

где t_{int} - расчетная температура воздуха в помещении над подвалом, °C;
 t_{ext}, q_{l_i}, l_i, c - то же, что в формуле [\(26\)](#);
 $A_{b.o}$ - площадь подвала (цокольного перекрытия), м²;
 $R_{b.o}$ - требуемое сопротивление теплопередаче цокольного перекрытия, м² x °C/Вт, устанавливаемое согласно [6.3.4](#);
 V_{ba} - объем воздуха, заполняющего пространство подвала, м³;
 n_{ca} - кратность воздухообмена в подвале, ч(-1): при прокладке в подвале газовых труб $n_{ca} = 1$ ч(-1), в остальных случаях $n_{ca} = 0,5$ ч(-1);
 $\rho_{t_{ext}}$ - плотность воздуха в подвале, кг/м³, принимаемая равной $\rho_{t_{ext}} = 1,2$ кг/м³;
 $A_{ext,s.o}$ - площадь пола и стен подвала, контактирующих с грунтом, м²;
 $R_{ext,s.o}$ - то же, что в [6.3.3](#);
 $A_{ext,b.w.o}$ - площадь наружных стен подвала над уровнем земли, м²;
 $R_{ext,b.w.o}$ - то же, что в [6.3.2](#).

Если $t_{int}(b)$ отличается от первоначально заданной температуры, расчет повторяют по 6.3.3-6.3.5 до получения равенства величин в предыдущем и последующем шагах.

6.3.6 Проверяют по формуле (1) СНиП II-3 полученное расчетом требуемое сопротивление теплопередаче цокольного перекрытия на удовлетворение требования по нормативному температурному перепаду для пола первого этажа, равному $\Delta t(n) = 2$ °C.

6.3.7 Пример расчета приведен в [приложении Н](#).

6.4 Светопрозрачные ограждающие конструкции

Светопрозрачные ограждающие конструкции следует подбирать по следующей методике.

6.4.1 Требуемое сопротивление теплопередаче $R_o(\text{req})$ светопрозрачных конструкций следует определять по таблице 16* СНиП II-3. При этом сначала вычисляют для соответствующего климатического района количество градусо-суток отопительного периода D_d по формуле (1). В зависимости от величины D_d и типа проектируемого здания по графам 6 и 7 вышеупомянутой таблицы определяется значение $R_o(\text{req})$. Для промежуточных значений D_d величина $R_o(\text{req})$ определяется интерполяцией.

6.4.2 Выбор светопрозрачной конструкции осуществляется по значению приведенного сопротивления теплопередаче $R_o(r)$, полученному в результате сертификационных испытаний. Если приведенное сопротивление теплопередаче выбранной светопрозрачной конструкции $R_o(r)$ больше или равно $R_o(\text{req})$, то эта конструкция удовлетворяет требованиям норм.

6.4.3 При отсутствии сертифицированных данных допускается использовать при проектировании значения $R_o(r)$, приведенные в приложении 6* СНиП II-3. Значения $R_o(r)$ в этом приложении даны для случаев, когда отношение площади остекления к площади заполнения светового проема бета равно 0,75. При использовании светопрозрачных конструкций с другими значениями бета следует корректировать значение $R_o(r)$ следующим образом: для конструкций с деревянными или пластмассовыми переплетами при каждом увеличении бета на величину 0,1 следует уменьшать значение $R_o(r)$ на 5% и наоборот - при каждом уменьшении бета на величину 0,1 следует увеличить значение $R_o(r)$ на 5%.

6.4.4 В отдельных случаях при обосновании допускается применять конструкции окон, балконных дверей и фонарей с $R_o(r)$ ниже на 5% требуемых значений, установленных по таблице 16* СНиП II-3.

6.4.5 Суммарная площадь окон жилых и общественных зданий согласно 2.17* СНиП II-3 должна быть не более 18% суммарной площади светопрозрачных и непрозрачных ограждающих конструкций стен, если приведенное сопротивление теплопередаче светопрозрачных конструкций $R_o(r)$ меньше $0,56 \text{ м}^2 \times \text{°C}/\text{Вт}$. При определении этого соотношения в суммарную площадь непрозрачных конструкций следует включать все продольные и торцевые стены, а также площади непрозрачных частей оконных створок и балконных дверей.

При светопрозрачных ограждениях с $R_o(r)$ не менее $0,56 \text{ м}^2 \times \text{°C}/\text{Вт}$ площадь остекления должна составлять не более 25% общей площади фасадов зданий.

6.4.6 При проверке требования по обеспечению минимальной температуры на внутренней поверхности светопрозрачных ограждений согласно примечанию 3 приложения 6* СНиП II-3 температуру t_{int} этих ограждений следует определять по формуле (19) как для остекления, так и для непрозрачных элементов. Если в результате расчета окажется, что $t_{\text{int}} < 3\text{°C}$, то следует выбрать другое конструктивное решение заполнения светопроема либо предусмотреть установку под окнами приборов отопления.

6.5 Ограждающие конструкции остекленных лоджий и балконов

6.5.1 При остеклении лоджий и балконов образуется замкнутое пространство, температура которого формируется в результате воздействия его ограждающих конструкций, среды помещения здания и наружных условий. Температура воздуха внутри этого пространства t_{bal} определяется согласно 6.5.2 на основе решения уравнения теплового баланса остекленной лоджии или балкона (далее - лоджии)

$$(t_{\text{int}} - t_{\text{bal}}) \sum_{i=1}^n (A_{i \text{ oi}} / R_{i \text{ oi}}) = (t_{\text{bal}} - t_{\text{ext}}) \sum_{j=1}^m (A_{j \text{ oj}} / R_{j \text{ oj}}), \quad (35)$$

- где t_{int} - расчетная температура внутреннего воздуха помещения, °С, принимаемая согласно ГОСТ 30494 и нормам проектирования соответствующих зданий;
- t_{ext} - расчетная температура наружного воздуха, °С, равная средней температуре наиболее холодной пятидневки обеспеченностью 0,92 по СНиП 23-01;
- t_{bal} - температура воздуха пространства остекленной лоджии, °С;
- $A_{i \text{ oi}}$ - соответственно площадь, м^2 , и приведенное сопротивление теплопередаче, $\text{м}^2 \times \text{°C}/\text{Вт}$, i -го участка ограждения между помещением здания и лоджией;
- n - число участков ограждений между помещением здания и лоджией;
- $A_{j \text{ oj}}$ - соответственно площадь, м^2 , и приведенное

- j o_j – сопротивление теплопередаче, $m^2 \times ^\circ C/Вт$, j -го участка ограждения между лоджией и наружным воздухом;
- m – число участков ограждений между лоджией и наружным воздухом.

6.5.2 Температуру воздуха внутри остекленной лоджии t_{bal} следует определять из уравнения теплового баланса по формуле

$$t_{bal} = [t_{int} \sum_{i=1}^n (A_i / R_{oi}) + t_{ext} \sum_{j=1}^m (A_j / R_{oj})] / [\sum_{i=1}^n (A_i / R_{oi}) + \sum_{j=1}^m (A_j / R_{oj})]. \quad (36)$$

6.5.3 Приведенное сопротивление теплопередаче системы ограждающих конструкций остекленной лоджии, разделяющих внутреннюю и наружную среды: стен $R_{ow}(bal)$ и окон $R_{oF}(bal)$ следует определять по формулам:

$$R_{ow} = R_{ow} / n; \quad R_{oF} = R_{oF} / n; \quad (37)$$

- где R_{ow} – приведенное сопротивление теплопередаче наружной стены в пределах остекленной лоджии, $m^2 \times ^\circ C/Вт$;
- R_{oF} – приведенное сопротивление теплопередаче заполнений оконных проемов и проемов лоджии, расположенных в наружной стене в пределах остекленной лоджии, $m^2 \times ^\circ C/Вт$;
- n – коэффициент, зависящий от положения наружной поверхности ограждающих конструкций здания по отношению к наружному воздуху, для наружных стен и окон остекленной лоджии следует принимать по формуле

$$n = (t_{int} - t_{bal}) / (t_{int} - t_{ext}). \quad (38)$$

6.5.4 Пример расчета приведен в [приложении П](#).

7 Расчет сопротивления воздухопроницанию ограждающих конструкций

7.1 Воздухоизоляционные свойства строительных материалов и конструкций характеризуются сопротивлением их воздухопроницанию R_i , $m^2 \times ч/кг$, при $\Delta p = 10$ Па.

Сопротивление воздухопроницанию материалов ограждающих конструкций следует принимать по приложению 9* СНиП II-3. Сопротивление воздухопроницанию заполнений светопроемов следует проверить согласно методике, изложенной в 7.2-7.4, и используя значения, полученные в результате испытаний.

7.2 Проверка светопрозрачных конструкций на соответствие требованиям СНиП II-3 по сопротивлению воздухопроницанию осуществляется следующим образом.

Определяют разность давлений воздуха Δp , Па, на наружной и внутренней поверхностях заполнения оконного проема проектируемого здания по формуле

$$\Delta p = 0,55 H (\gamma_{ext} - \gamma_{int}) + 0,03 \gamma_{ext} v_{ext}^2, \quad (39)$$

- где H – высота здания (от поверхности земли до верха карниза), м;
- γ_{ext} , γ_{int} – удельный вес соответственно наружного и

ext int внутреннего воздуха, Н/м³, определяемый по формулам:

$$\gamma_{ext} = 3463 / (273 + t_{ext}); \quad (40)$$

$$\gamma_{int} = 3463 / (273 + t_{int}), \quad (41)$$

- t_{ext} - расчетная зимняя (холодного периода года) температура наружного воздуха, °С, равная средней температуре наиболее холодной пятидневки обеспеченностью 0,92 по СНиП 23-01 и согласно [разделу 4](#);
- t_{int} - расчетная температура внутреннего воздуха, °С, принимаемая согласно разделу 4, для производственных зданий - по ГОСТ 12.1.005;
- v - максимальная из средних скоростей ветра по румбам за январь, повторяемость которых составляет 16% и более, принимаемая согласно СНиП 23-01.

7.3 Требуемое сопротивление воздухопроницанию светопрозрачных конструкций R_{a(req)}, м² х ч/кг, определяют по формуле

$$R_a = (1/G)^n (\Delta p / \Delta p_0)^{2/3}, \quad (42)$$

- где Gⁿ - нормативная воздухопроницаемость светопрозрачной конструкции, кг/(м² х ч), принимаемая по таблице 12* СНиП II-3 при Δp₀ = 10 Па;
- Δp - разность давления воздуха на наружной и внутренней поверхностях светопрозрачной конструкции, Па, определяемая согласно [7.2](#);
- Δp₀ = 10 Па - разность давления воздуха на наружной и внутренней поверхностях светопрозрачной конструкции, при которой определяется воздухопроницаемость сертифицируемого образца.

7.4 Сопротивление воздухопроницанию выбранного типа светопрозрачной конструкции R_a, м² х ч/кг, определяют по формуле

$$R_a = (1/G_s)^n (\Delta p / \Delta p_0), \quad (43)$$

- где G_s - воздухопроницаемость светопрозрачной конструкции, кг/(м² х ч), при Δp₀ = 10 Па, полученная в результате сертификационных испытаний;
- n - показатель режима фильтрации светопрозрачной конструкции, полученный в результате сертификационных испытаний.

7.5 В случае R_a > R_{a(req)} выбранная светопрозрачная конструкция удовлетворяет требованиям СНиП II-3 по сопротивлению воздухопроницанию.

В случае R_a < R_{a(req)} необходимо заменить светопрозрачную конструкцию и проводить расчеты по формуле (43) до удовлетворения требований СНиП II-3.

7.6 Пример расчета приведен в [приложении Р](#).

8 Теплотехнический расчет полов

8.1 Теплоусвоение поверхности полов зданий должно соответствовать требованиям СНиП II-3 и определяется следующим образом:

показатель теплоусвоения поверхности пола Y_f находят по 4.2* СНиП II-3;

если расчетная величина Y_f показателя теплоусвоения поверхности пола окажется не более нормативной величины $Y_f(\text{req})$, установленной в таблице 11* СНиП II-3, то этот пол удовлетворяет требованиям в отношении теплоусвоения;

если $Y_f > Y_f(\text{req})$, то следует взять другую конструкцию пола или изменить толщину некоторых его слоев до удовлетворения требования $Y_f \leq Y_f(\text{req})$.

8.2 Теплотехническая характеристика пола в местах отдыха животных при содержании их без подстилки определяется вычисляемым в соответствии с требованиями 4.2* СНиП II-3 показателем теплоусвоения поверхности пола Y_f , который должен быть не более нормативной величины, принимаемой равной: для крупного рогатого скота молочного направления и молодняка до четырехмесячного возраста (крупного рогатого скота и свиней) - 12,5 Вт/(м² x °С); для откормочных животных с четырехмесячного возраста: свиней - 17 Вт/(м² x °С) и крупного рогатого скота - 15 Вт/(м² x °С).

Расчетные коэффициенты теплопроводности материалов слоев конструкции пола в местах отдыха животных следует принимать при эксплуатационной влажности этих материалов, но не выше, чем при условиях эксплуатации Б по [приложению Е](#). В случае применения специальных гидрофобизированных материалов допускается принимать указанные характеристики при условиях эксплуатации А.

8.3 Пример расчета приведен в [приложении С](#).

9 Теплоустойчивость ограждающих конструкций в теплый период года

9.1 При проектировании ограждающих конструкций с учетом их теплоустойчивости необходимо руководствоваться следующими положениями:

теплоустойчивость конструкции зависит от порядка расположения слоев материалов; величина затухания амплитуды колебаний температуры наружного воздуха v в двухслойной конструкции увеличивается, если более теплоустойчивый материал расположен изнутри;

наличие в конструкции ограждения воздушной прослойки увеличивает теплоустойчивость конструкции. В замкнутой воздушной прослойке целесообразно устраивать теплоизоляцию с теплоотражающей поверхностью; слои конструкции, расположенные между вентилируемой наружным воздухом воздушной прослойкой и наружной поверхностью ограждающей конструкции, должны иметь минимально возможную толщину. Наиболее целесообразно выполнять эти слои из тонких металлических или асбестоцементных листов.

9.2 Теплоустойчивость ограждающей конструкции здания должна соответствовать требованиям СНиП II-3; для этого определяют:

требуемую амплитуду колебаний температуры внутренней поверхности ограждающей конструкции $A_{\tau_{\text{int}}(\text{req})}$, °С, согласно формуле (18) СНиП II-3;

величину затухания расчетной амплитуды колебаний температуры наружного воздуха v в ограждающей конструкции, состоящей из однородных слоев, - по формуле (21) СНиП II-3, а величину v для многослойной неоднородной ограждающей конструкции с теплопроводными включениями в виде обрамляющих ребер - в соответствии с ГОСТ 26253;

расчетную амплитуду колебаний температуры наружного воздуха $A_{t_{\text{ext}}(\text{cal})}$, °С, - по формуле (20) СНиП II-3 и амплитуду колебаний температуры внутренней поверхности ограждающей конструкции $A_{\tau_{\text{int}}}$ - по формуле (19) СНиП II-3.

$$A_{t_n}^{\text{расч}} = 0,5A_{t_n} + \frac{\rho (I_{\text{max}} - I_{\text{ср}})}{\alpha_n}, \quad (20)$$

где A_{t_n} — максимальная амплитуда суточных колебаний температуры наружного воздуха в июле, °С, принимаемая согласно СНиП 2.01.01-82;

ρ — коэффициент поглощения солнечной радиации материалом наружной поверхности ограждающей конструкции, принимаемый по прил. 7;

$I_{\text{max}}, I_{\text{ср}}$ — соответственно максимальное и среднее значения суммарной солнечной радиации (прямой и рассеянной), Вт/м², принимаемые согласно СНиП 2.01.01-82 для наружных стен — как для вертикальных поверхностей западной ориентации и для покрытий — как для горизонтальной поверхности;

α_n — коэффициент теплоотдачи наружной поверхности ограждающей конструкции по летним условиям, Вт/(м² · °С), определяемый по формуле (24).

3.4*. Величину затухания расчетной амплитуды колебаний температуры наружного воздуха v в ограждающей конструкции, состоящей из однородных слоев, следует определять по формуле

$$v = 0,9e^{\frac{D}{\sqrt{2}}} \frac{(s_1 + \alpha_b)(s_2 + Y_1)}{(s_1 + Y_1)(s_2 + Y_2)}$$

где $e = 2,718$ — основание логарифмов;

D — тепловая инерция ограждающей конструкции, м² · °С (2);

s_1, s_2, \dots, s_n — расчетные значения коэффициентов теплопроводности слоев ограждающей конструкции, Вт/(м² · °С) (прил. 3*);

$Y_1, Y_2, \dots, Y_{n-1}, Y_n$ — коэффициенты теплопроводности наружных поверхностей ограждающей конструкции, Вт/(м² · °С) (прил. 3*);

α_b — то же, что α_n для наружной поверхности;

α_n — то же, что α_b для наружной поверхности.

"Формулы (20), (21). СНиП II-3-79*"

Если $A_{\text{тай_инт}} \leq A_{\text{тай_инт}}(\text{req})$, то ограждающая конструкция удовлетворяет требованиям норм по теплоустойчивости.

9.3 Примеры расчетов приведены в [приложении Т](#).

10 Теплоустойчивость помещений в холодный период года

10.1 В СНиП II-3 теплоустойчивость в холодный период года не нормируется. Рекомендуемые требования к теплоустойчивости помещений в холодный период года следующие.

Требуемая амплитуда колебания результирующей температуры (ГОСТ 30494) помещения $A_r(\text{req})$, °С, в холодный период года не должна превышать:

- при наличии центрального отопления и печей непрерывной топки - 1,5°С;
- при электро-, теплоаккумуляционном отоплении - 2,5°С;
- при печном отоплении с периодической топкой - 3°С.

10.2 Метод расчета теплоустойчивости помещений в холодный период года состоит в следующем.

10.2.1 Расчетную амплитуду колебания температуры воздуха в помещениях жилых и общественных зданий в холодный период года $A_r(\text{cal})$, °С, следует определять по формуле

$$A_r = (0,7 M Q_o / (\sum_{i=1}^n A_i B_i)), \quad (44)$$

где M – коэффициент неравномерности теплоотдачи нагревательным прибором, принимаемый по [таблице 9](#);

Q_o – средняя теплоотдача отопительного прибора, Вт, равная теплопотерям данного помещения, определяемым в соответствии с нормативными документами;

A_i – площадь i -й ограждающей конструкции, м²;

B_i – коэффициент теплопоглощения поверхности i -го ограждения, Вт/(м² × °С), определяемый по формуле

$$B_i = 1 / [(1/\alpha_i) + (1/Y_{int})], \quad (45)$$

α_i – коэффициент теплоотдачи внутренней поверхности ограждающей конструкции, Вт/(м² × °С), равный $4,5 + \alpha_{k,i}$;

$\alpha_{k,i}$ – коэффициент конвективного теплообмена внутренней поверхности, Вт/(м² × °С), принимаемый равным для: внутреннего ограждения – 1,2; окна – 3,5; пола – 1,5; потолка – 3,5;

Y_{int} – коэффициент теплоусвоения внутренней поверхности i -й ограждающей конструкции, Вт/(м² × °С), определяемый по [10.2.3](#).

Нумерация слоев в формуле (45) принята в направлении от внутренней к наружной поверхности ограждения.

При расчете $A_r(\text{cal})$ по формуле (44) для окон и остекленных наружных дверей следует принимать величину

$$B_o = 1 / (1,08 R_o), \quad (46)$$

где R_o – сопротивление теплопередаче окна или двери, м² × °С/Вт.

Таблица 9

Коэффициент неравномерности теплоотдачи нагревательных приборов M

Тип отопления	M
1. Водяное отопление зданий с непрерывным обслуживанием	0,1
2. Паровое отопление или нетеплоемкими печами:	
а) время подачи пара или топки печи – 18 ч, перерыв – 6 ч	0,8
б) время подачи пара или топки печи – 12 ч, перерыв – 12 ч	1,4
в) время подачи пара или топки печи – 6 ч, перерыв – 18 ч	2,2
3. Поквартирное водяное отопление (время топки – 6 ч)	1,5
4. Печное отопление теплоемкими печами при топке их 1 раз в сутки:	
толщина стенок печи в 1/2 кирпича	От 0,4 до 0,9
толщина стенок печи в 1/4 кирпича	От 0,7 до 1,4

Примечание - Меньшие значения М соответствуют массивным печам, большие - менее массивным легким печам. При топке печей 2 раза в сутки величину М следует уменьшать в 2,5-3 раза для печей со стенками в 1/2 кирпича, и в 2-2,3 раза - при 1/4 кирпича.

10.2.2 Для определения коэффициентов теплоусвоения поверхности отдельных слоев ограждающей конструкции следует предварительно вычислить тепловую инерцию D каждого слоя по формуле

$$D = R_{s1} + R_{s2} + \dots + R_{sn}, \quad (47)$$

где R_1, R_2, \dots, R_n - термические сопротивления отдельных слоев ограждающих конструкций, $m^2 \times ^\circ C / Вт$, принимаемые по формуле (3);

s_1, s_2, \dots, s_n - расчетные коэффициенты теплоусвоения материала отдельных слоев ограждающей конструкции, $Вт / (m^2 \times ^\circ C)$, принимаемые по [приложению Е](#).

Примечания

1. Расчетный коэффициент теплоусвоения воздушных прослоек принимается равным нулю.
2. Слои конструкции, расположенные между воздушной прослойкой, вентилируемой наружным воздухом, и наружной поверхностью ограждающей конструкции, не учитываются.

10.2.3 Коэффициент теплоусвоения внутренней поверхности ограждающей конструкции $Y(int)$, $Вт / (m^2 \times ^\circ C)$, следует определять следующим образом:

а) если первый (внутренний) слой ограждающей конструкции имеет тепловую инерцию $D > 1$, то

$$Y_{int} = s_1; \quad (48)$$

б) если $D_1 + D_2 + \dots + D_{n-1} < 1$, но $D_1 + D_2 + \dots + D_n > 1$, то коэффициент $Y(int)$ следует определять последовательно расчетом коэффициентов теплоусвоения внутренней поверхности слоев конструкции, начиная с (n-1)-слоя до первого следующим образом:

- для (n-1)-слоя по формуле

$$Y_{n-1} = (R_{n-1}^2 s_{n-1} + s_n) / (1 + R_{n-1} s_n); \quad (49)$$

- для i-го слоя ($i = n-2, n-3, \dots, 1$) по формуле

$$Y_i = (R_i^2 s_i + Y_{i+1}) / (1 + R_i Y_{i+1}). \quad (50)$$

Коэффициент $Y(int)$ принимается равным коэффициенту теплоусвоения поверхности i-го слоя Y_i ;

в) если для ограждающей конструкции, состоящей из n-слоев,

$D_1 + D_2 + \dots + D_n < 1$, то коэффициент $Y(int)$ следует определять последовательно расчетом коэффициентов Y_n, Y_{n-1}, \dots, Y_1 :

- для n-го слоя по формуле

$$Y_n = (R_n^2 s_n + \alpha_e) / (1 + R_n \alpha_e), \quad (51)$$

- для i-го слоя ($i = n-2, n-3, \dots, 1$) по формуле (50);

г) для внутренних ограждающих конструкций величина $Y(int)$ определяется как для наружных ограждений, но принимается, что в середине ограждений $s = 0$. Для несимметричных ограждений их середину следует назначать по половине величины Сумма D всего ограждения;

д) при наличии в ограждающей конструкции воздушной прослойки коэффициент теплоусвоения воздуха s в ней принимается равным нулю.

В формулах (48)-(51) и неравенствах:

D_1, D_2, \dots, D_n - тепловая инерция соответственно 1-го, 2-го, ..., n -го слоев конструкции, определяемая по формуле (47);

R_i, \dots, R_{n-1}, R_n - термические сопротивления, $m^2 \times ^\circ C/Вт$, соответственно i -го, ..., $(n-1)$ -го и n -го слоев конструкции, определяемые по формуле (3);

$s_1, \dots, s_i, \dots, s_{n-1}, s_n$ - расчетные коэффициенты теплоусвоения материала 1-го, ..., i -го, ..., $(n-1)$ -го и n -го слоев конструкции, $Вт/(m^2 \times ^\circ C)$, принимаемые по приложению Е;

Y_{i+1} - коэффициент теплоусвоения внутренней поверхности $(i+1)$ -слоя конструкции, $Вт/(m^2 \times ^\circ C)$;

α_e - коэффициент теплоотдачи наружной поверхности конструкции, $Вт/(m^2 \times ^\circ C)$, принимаемый по таблице 6* СНиП II-3.

10.2.4 Выбор типа теплоаккумулирующего прибора по показателю затухания тепловой волны в нем v_c производится по графикам рисунков 1-3 для различных режимов его зарядки в зависимости от сочетания Λ/Y_n и $Q_{p.c}/(\Lambda \Delta t(des))$, обеспечивая в левом секторе от кривых условие $A_{tn(des)} \leq A_{tn(req)}$.

Показатель теплоусвоения внутренних поверхностей помещения и теплоаккумулирующих слоев прибора Y_n и показатель интенсивности конвективного теплообмена в помещении Λ определяются соответственно по формулам:

$$Y = \sum_{i=1}^n (A_i Y_i); \quad (52)$$

$$\Lambda = \sum_{i=1}^n (\alpha_{sk} A_i), \quad (53)$$

где Y_i - коэффициент теплоусвоения i -ой поверхности помещения, определяемый согласно 10.2.3, и теплоаккумулирующего прибора, $Вт/(m^2 \times ^\circ C)$, определяемый по формуле

$$Y_i = \frac{R_{s1}^2 + R_{s2}^2 (R_{r1} R_{s1} + 2)}{[1 + R_{s2} (R_{r1} + 2 R_{r2})]}, \quad (54)$$

R_1, R_2 - термические сопротивления соответственно теплоизоляционного и теплоаккумулирующего слоев прибора, $m^2 \times ^\circ C/Вт$;

s_1, s_2 - коэффициент теплоусвоения материалов соответственно теплоизоляционного и теплоаккумулирующего слоев прибора, $Вт/(m^2 \times ^\circ C)$;

α_{sk} - коэффициент конвективного теплообмена i -й поверхности помещения и теплоаккумулирующего прибора с воздухом помещения, $Вт/(m^2 \times ^\circ C)$, принимаемый равным для: наружного ограждения - 3,1; внутреннего ограждения - 1,2; окна - 4,1; пола - 1,5; потолка - 3,5; теплоаккумулирующего прибора - 5,6 при температуре его поверхности $95^\circ C$ и 3,3 - при $40^\circ C$;

A_i - площадь i -й поверхности помещения и теплоаккумулирующего прибора, m^2 .

10.2.5 Мощность нагревательных элементов теплоаккумулирующего прибора $Q_{p.c}$ вне пикового электроотопления определяется по формуле

$$Q_{p.c} = Q_{h.1}^{des} (24/m), \quad (55)$$

где $Q_{h.1}^{des}$ - расчетные теплотери помещения, $Вт$, определяемые по СНиП 2.04.05;

m - продолжительность зарядки теплоаккумулирующего прибора, ч.

10.2.6 В случае когда электротеплоаккумуляционная система отопления частично покрывает теплотери здания и является базовой частью комбинированной системы отопления, установочную мощность дополнительных постоянно работающих приборов системы отопления Q_b следует определять по формуле

$$Q_b = Q_{h.1}^{des} - Q_c, \quad (56)$$

где $Q_{h.1}^{des}$ - то же, что и в [10.2.5](#);
 Q_c - расчетные теплотери помещения, Вт, при температуре наиболее холодной пятидневки на 5°C выше указанной в СНиП 23-01.

10.2.7 Расчетную разность температур следует определять по формуле

$$\Delta t = t_{int}^{des} - t_{ext}^{des}, \quad (57)$$

где t_{int}^{des} , t_{ext}^{des} - расчетные температуры соответственно внутреннего и наружного воздуха, те же, что и в формуле (1) СНиП II-3.

10.3 Пример определения мощности теплоаккумулирующего прибора приведен в [приложении У](#).

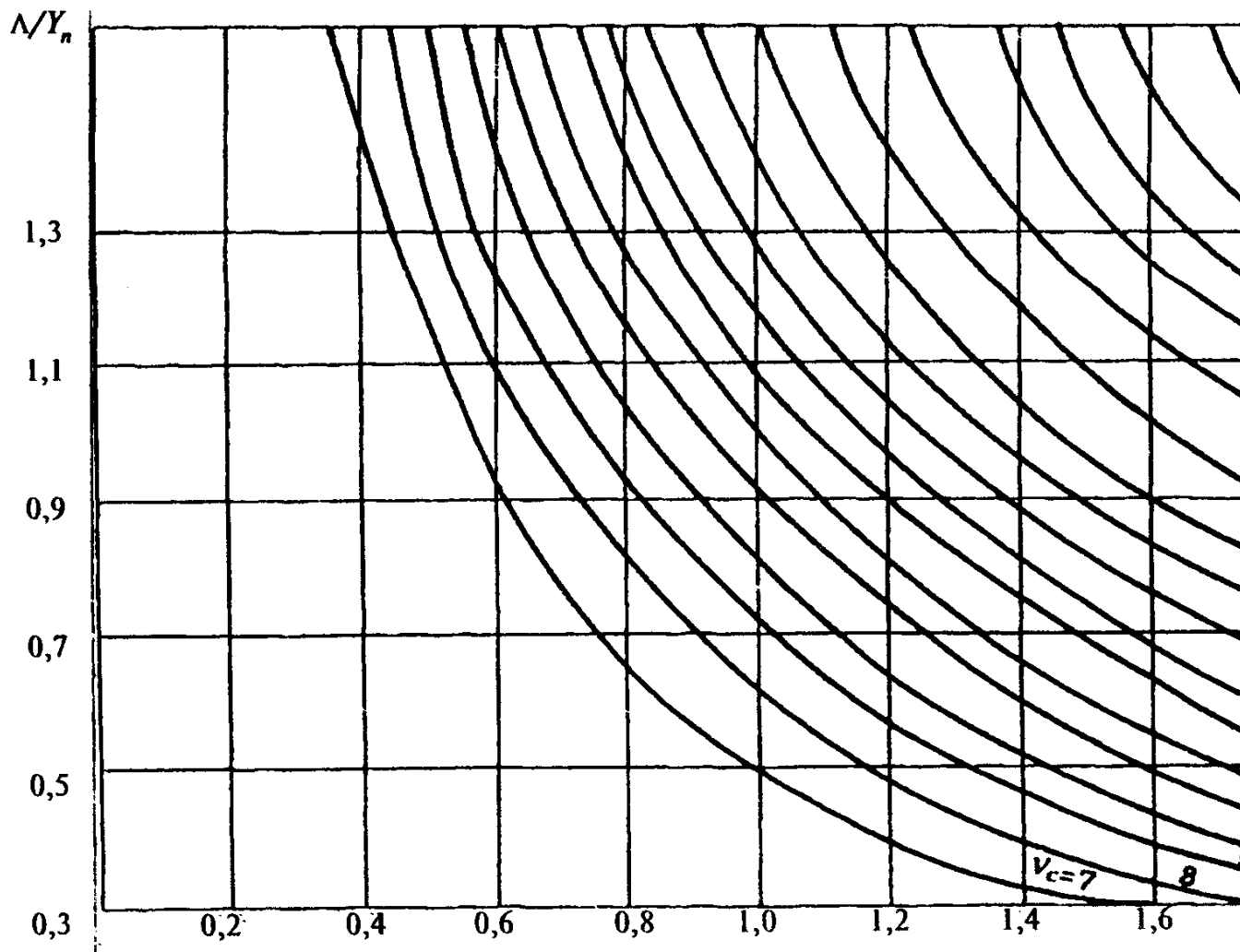


Рисунок 1 — График для подбора теплоаккумулирующих приборов
(продолжительность t зарядки 8 ч)

"Рисунок 1. График для подбора теплоаккумулирующих приборов (продолжительность t зарядки 8 ч)"

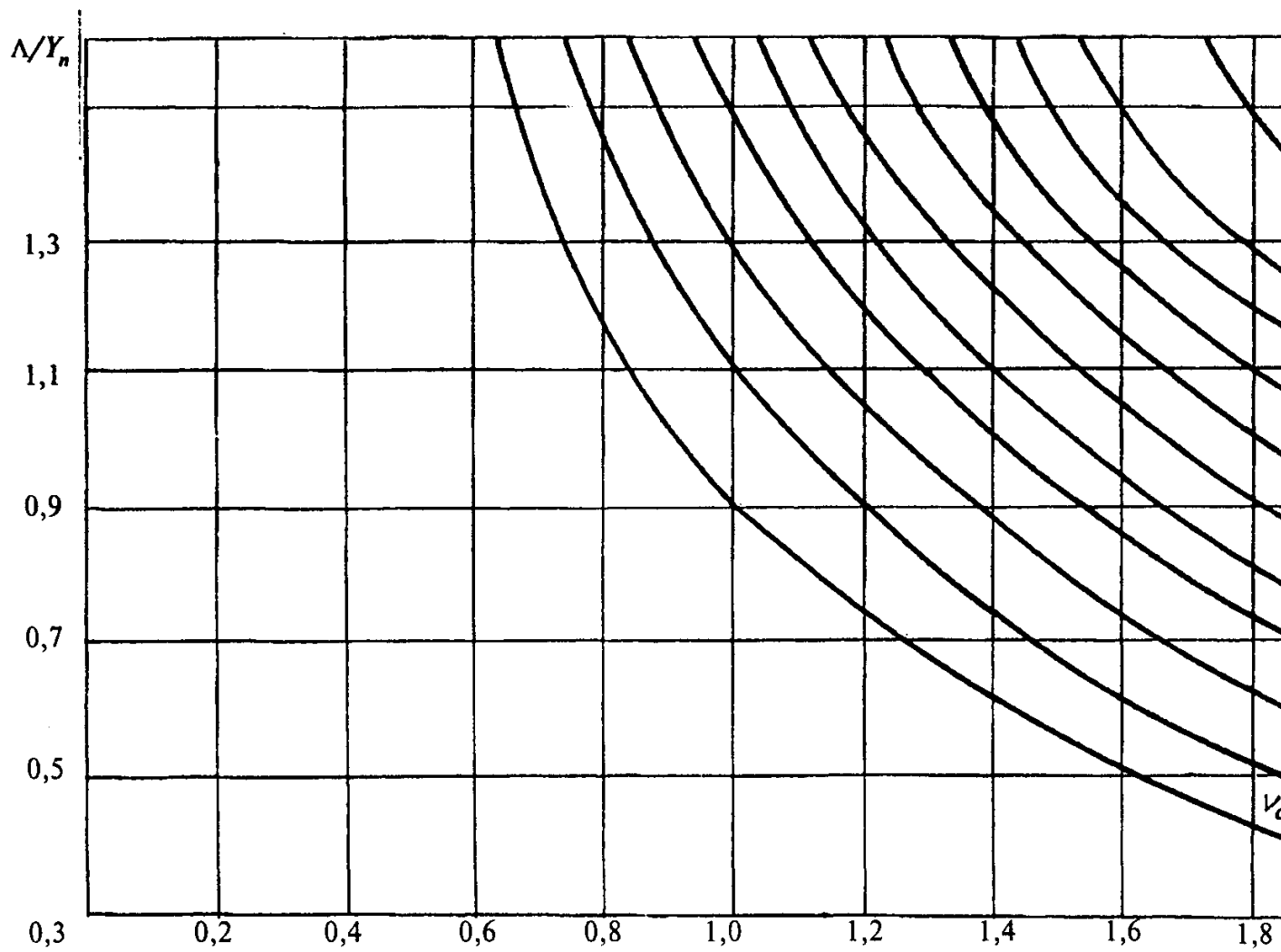


Рисунок 2 — График для подбора теплоаккумулирующих приборов (продолжительность t зарядки 8 ч + 2 ч дневной подзарядки)

"Рисунок 2. График для подбора теплоаккумулирующих приборов (продолжительность t зарядки 8 ч + 2 ч дневной подзарядки)"

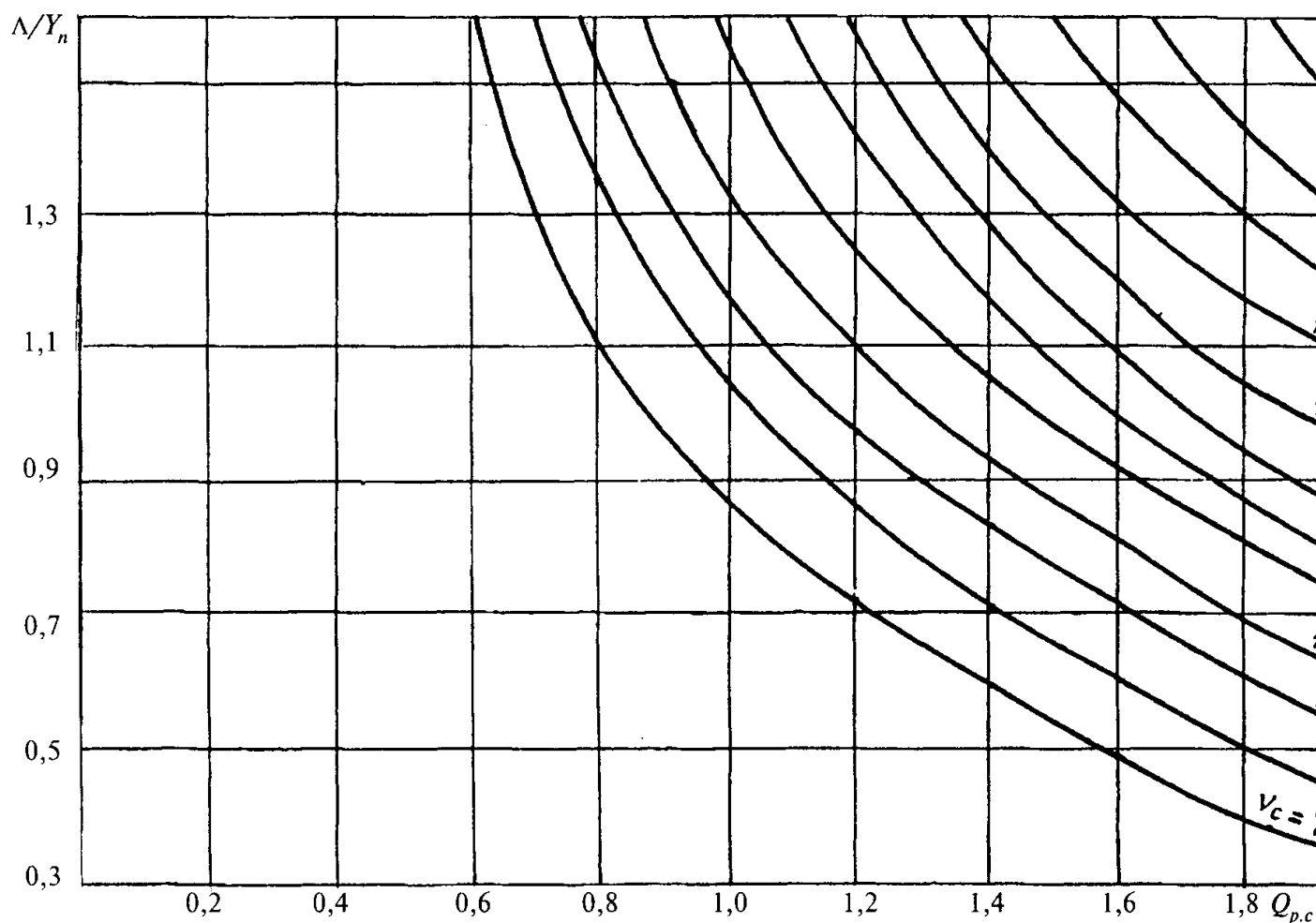


Рисунок 3 — График для подбора теплоаккумулирующих приборов (продолжительность t зарядки 6 ч + 2 ч дневной подзарядки)

"Рисунок 3. График для подбора теплоаккумулирующих приборов (продолжительность t зарядки 6 ч + 2 ч дневной подзарядки)"

11 Расчет сопротивления паропрооницанию ограждающих конструкций

11.1 Расчет требуемого сопротивления паропрооницанию ограждающей конструкции (в пределах от внутренней поверхности до плоскости возможной конденсации) производят по СНиП II-3 с учетом следующих требований.

11.2 Упругость водяного пара E_1, E_2, E_3, E_0, E , Па, в формулах (34)-(37) СНиП II-3 принимают: для конструкций помещений без агрессивной среды - по [таблицам М.1 и М.2](#), с агрессивной средой - по [таблице М.3](#) приложения М;

по температуре в плоскости возможной конденсации, определяемой при средней температуре наружного воздуха соответственно холодного, переходного, теплого периодов и периода месяцев с отрицательными среднемесячными температурами.

$$R_{п1}^{тп} = \frac{(e_v - E) R_{п.н.}}{E - e_n}; \quad (34)$$

б) требуемого сопротивления паропрооницанию $R_{п2}^{тп}$, м² · ч · Па/мг (из условия ограничения влаги в ограждающей конструкции за период с отрицательными среднемесячными температурами наружного воздуха), определяемого по формуле

$$R_{п2}^{тп} = \frac{0,0024 z_0 (e_v - E_0)}{\gamma_w \delta_w \Delta w_{ср} + \eta}; \quad (35)$$

В формулах (34) и (35):

- e_v — упругость водяного пара внутреннего воздуха, Па, при расчетной температуре и влажности этого воздуха;
- $R_{пн}$ — сопротивление паропрооницанию, м² · ч · Па/мг, части ограждающей конструкции, расположенной между наружной поверхностью ограждающей конструкции и плоскостью возможной конденсации, определяемое в соответствии с п. 6.3;
- e_n — средняя упругость водяного пара наружного воздуха, Па, за годовой период, определяемая согласно СНиП 2.01.01-82;
- z_0 — продолжительность, сут, периода влагонакопления, принимаемая равной периоду с отрицательными среднемесячными температурами наружного воздуха согласно СНиП 2.01.01-82;
- E_0 — упругость водяного пара, Па, в плоскости возможной конденсации, определяемая при средней температуре наружного воздуха периода месяцев с отрицательными среднемесячными температурами;
- γ_w — плотность материала увлажняемого слоя, кг/м³, принимаемая равной γ_0 по прил. 3*;
- δ_w — толщина увлажняемого слоя ограждающей конструкции, м, принимаемая равной 2/3 толщины однородной (однослойной) стены или толщине теплоизоляционного слоя (утеплителя) многослойной ограждающей конструкции;
- $\Delta w_{ср}$ — предельно допустимое приращение расчетного массового отношения влаги в материале (приведенного в прил. 3*) увлажняемого слоя, %, за период влагонакопления z_0 , принимаемое по табл. 14*;

E — упругость водяного пара, Па, в плоскости возможной конденсации за годовой период эксплуатации, определяемая по формуле

$$E = \frac{1}{12} (E_1 z_1 + E_2 z_2 + E_3 z_3), \quad (36)$$

где E_1, E_2, E_3 — упругости водяного пара, Па, принимаемые по температуре в плоскости возможной конденсации, определяемой при средней температуре наружного воздуха соответственно зимнего, весенне-осеннего и летнего периодов;

z_1, z_2, z_3 — продолжительность, мес, зимнего, весенне-осеннего и летнего периодов, определяемая согласно СНиП 2.01.01-82 с учетом следующих условий:

- а) к зимнему периоду относятся месяцы со средними температурами наружного воздуха ниже минус 5 °С;
 - б) к весенне-осеннему периоду относятся месяцы со средними температурами наружного воздуха от минус 5 до плюс 5 °С;
 - в) к летнему периоду относятся месяцы со средними температурами наружного воздуха выше плюс 5 °С;
- η — определяется по формуле

$$\eta = \frac{0,0024 (E_0 - e_{н.о}) z_0}{R_{п.н.}}, \quad (37)$$

где $e_{н.о}$ — средняя упругость водяного пара наружного воздуха, Па, периода месяцев с отрицательными среднемесячными температурами, определяемая согласно СНиП 2.01.01-82.

"Формулы (34)-(37). СНиП II-3-79**"

Упругость E_1, E_2, E_3, E_0, E в формулах (34)-(37) СНиП II-3 для конструкций помещений с агрессивной средой обозначают соответственно: $E_{p1}, E_{p2}, E_{p3}, E_{p0}, E_p$.

11.3 Значения упругости водяного пара E_p , Па, над насыщенными растворами солей для температур 10-30°С принимают по таблице М.3 приложения М, для температур ниже 10°С они могут быть определены по формуле

$$E_{pi} = 0,01 E_{\phi i} \quad (58)$$

где E_i — упругость насыщенного водяного пара, Па, принимается по температуре в плоскости возможной конденсации по таблицам М.1 и М.2 приложения М;

ϕ_p — относительная влажность воздуха над насыщенным водным раствором соли, %, при $t = 20^\circ\text{C}$, принимается по таблице М.3 приложения М.

11.4 Упругость водяного пара E_{pi} в плоскости возможной конденсации наружных стен из керамзитобетона на керамзитовом песке ($\rho_{p0} = 1200 \text{ кг/см}^3$), содержащих соли NaCl, KCl, MgCl₂ или их

смеси, а также расстояние до плоскости конденсации от внутренней поверхности стены δ_{ω} в указанных стенах следует определять соответственно по формулам:

$$E_{pi} = 0,01 \frac{\phi_i}{\phi_p} \quad \text{при } i = 1, 2, 3, 0; \quad (59)$$

$$\delta_{\omega} = 0,07 \delta_{ins} \phi_i, \quad (60)$$

где ϕ_p – относительная влажность воздуха в порах материала ограждающей конструкции, %, определяемая в соответствии с [11.3](#);
 δ_{ins} – толщина утеплителя, м.

Индексы $i = 1, 2, 3, 0$ относятся соответственно к холодному, переходному, теплому периодам и периоду месяцев с отрицательными среднемесячными температурами.

11.5 Значения температуры в плоскости возможной конденсации следует определять по формуле

$$t_{ay} = t_{int} - [(t_{int} - t_{ext}) / R_o] (R_o + \text{Сумма } R), \quad (61)$$

где t_{int} , t_{ext} – расчетные температуры соответственно внутреннего и наружного воздуха (среднесезонная или средняя за период влагонакопления), °С;
 R_o – сопротивление теплопередаче ограждающей конструкции, $\text{м}^2 \times \text{°С/Вт}$;
 $R_{int} = 1/\alpha_i$, где α_i – то же, что и в формуле (1) СНиП II-3;
 Сумма R – сумма термических сопротивлений слоев конструкции, расположенных между внутренней поверхностью и плоскостью возможной конденсации, $\text{м}^2 \times \text{°С/Вт}$.

При расчете величин R_o и Сумма R расчетные коэффициенты теплопроводности материалов слоев ограждающей конструкции зданий с агрессивной средой могут быть приняты по [приложению Е](#) при соответствующих условиях эксплуатации.

11.6 Для стен промышленных зданий, подверженных воздействию высокоактивных в гигроскопическом отношении аэрозолей ($\phi_p \leq 60\%$) расчет по формулам [\(34\)-\(37\)](#) СНиП II-3 выполнять не следует. Защиту от увлажнения таких стен с внутренней стороны следует производить без расчета как от непосредственного воздействия раствора соответствующего аэрозоля.

11.7 Независимо от результатов расчета по формулам [\(34\)](#) и [\(35\)](#) СНиП II-3 требуемые сопротивления паропрооницанию $R_{p1}(req)$ и $R_{p2}(req)$ (в пределах от внутренней поверхности до плоскости возможной конденсации) во всех случаях должны приниматься не более $5 \text{ м}^2 \times \text{ч} \times \text{Па/мг}$.

11.8 Изолинии сорбции в зависимости от массового содержания для случая ограждающей конструкции из керамзитобетона на керамзитовом песке приведены в [приложении Ф](#).

11.9 Определение сопротивления паропрооницанию при наличии графиков сорбции определяют следующим образом.

Относительную влажность воздуха ϕ_p , %, в порах материала ограждающей конструкции определяют по графикам сорбции по [приложению М](#) в зависимости от массового содержания S . При этом величина ϕ_p в формулах [\(59\)](#) и [\(60\)](#) при расчете E_{pi} (при $i = 1, 2, 3, 0$) определяется по графикам сорбции при $\phi = 10\%$, а при расчете E_{p0} – по графикам сорбции при $\phi = 15\%$ по [приложению М](#).

12 Теплоэнергетические параметры здания

12.1 В составе проекта теплозащиты зданий рекомендуется составлять теплоэнергетический паспорт как документ энергетического качества здания, включающий следующие параметры:

- общестроительные данные о геометрии и ориентации здания, его объем, площади помещений, площади наружных ограждающих конструкций, показатель компактности здания $k_e(des)$;
- время возведения здания, год ввода в эксплуатацию;

- данные о теплозащите здания, включающие приведенные сопротивления теплопередаче и воздухопроницанию отдельных ограждений, приведенный коэффициент теплопередачи и приведенную воздухопроницаемость здания, воздухообмен, сводные энергетические показатели: удельный расход тепловой энергии на отопление здания в холодный и переходный периоды года и удельную тепловую характеристику здания;

- категорию теплоэнергетической эффективности здания согласно [разделу 14](#).

12.2 Расчетный показатель компактности здания $k_e(des)$, 1/м, определяется по формуле

$$k_e^{des} = \frac{\sum A_e}{V \cdot h} \quad (62)$$

где $\sum A_e$ - общая площадь внутренней поверхности всех наружных ограждающих конструкций, м², отапливаемого объема здания;
 V - отапливаемый объем здания, равный объему, ограниченному внутренними поверхностями наружных ограждений здания, м³.
 h - средняя высота помещений, м.

Расчетный показатель компактности здания $k_e(des)$, 1/м, не должен превышать рекомендуемых значений:

0,25 - для зданий 16 этажей и выше;

0,29 - для зданий от 10 до 15 этажей включительно;

0,32 - для зданий от 6 до 9 этажей включительно;

0,36 - для 5-этажных зданий;

0,43 - для 4-этажных зданий;

0,54 - для 3-этажных зданий;

0,61; 0,54; 0,46 - для двух-, трех- и четырехэтажных блокированных и секционных домов соответственно;

0,9 - для двухэтажных и одноэтажных домов с мансардой;

1,1 - для одноэтажных домов.

12.3 Приведенный трансмиссионный коэффициент теплопередачи $K_m(tr)$, Вт/(м² × °С), совокупности ограждающих конструкций здания следует определять по приведенным сопротивлениям теплопередаче отдельных ограждающих конструкций $R_o(r)$ и их площадям A по формуле

$$K_m^{tr} = \beta \left(\frac{A_w}{R_w} + \frac{A_F}{R_F} + \frac{A_{ed}}{R_{ed}} + n \frac{A_c}{R_c} + n \frac{A_f}{R_f} \right) / \sum A_e \quad (63)$$

где β - коэффициент, учитывающий дополнительные тепловые потери, связанные с ориентацией ограждений по сторонам горизонта, с ограждениями угловых помещений, с поступлением холодного воздуха через входы в здание: для жилых зданий $\beta = 1,13$, для прочих зданий $\beta = 1,1$;

$A_w, A_F, A_{ed}, A_c, A_f$ - площади соответственно стен, заполнений светопроемов (окон, фонарей), наружных дверей и ворот, покрытий (чердачных перекрытий), цокольных перекрытий, полов по грунту, м²;

$R_w, R_F, R_{ed}, R_c, R_f$ - приведенные сопротивления теплопередаче соответственно стен, заполнений светопроемов (окон, фонарей), наружных дверей и ворот, покрытий (чердачных перекрытий), цокольных перекрытий, полов по грунту - исходя из разделения их на зоны со значениями сопротивления теплопередаче согласно приложению 9 СНиП 2.04.05;

n - коэффициент, принимаемый в зависимости от положения наружной поверхности ограждающей

конструкции по отношению к наружному воздуху согласно СНиП II-3; для пространств и помещений, примыкающих к наружным ограждениям здания, в том числе теплых чердаков и цокольных перекрытий подвалов, с внутренней температурой $t_{int}(c)$ ($t_{int} > t_{int}(c) > t_{ext}$) коэффициент n рекомендуется вычислять по формуле

$$n = (t_{int} - t_{int}^c) / (t_{int} - t_{ext}), \quad (64)$$

A_e - то же, что и в формуле (62), м².

12.4 Удельный расход тепловой энергии на отопление здания в холодный и переходный периоды года $q_h(y)$, кДж/(м² x °C x сут) или кДж/(м³ x °C x сут), определяется по формуле

$$q_h = 10 \frac{Q_h^y}{A_e D_h^y}$$

или

$$q_h = 10 \frac{Q_h^y}{V D_h^y}, \quad (65)$$

где Q_h^y - потребность в теплоте на отопление здания в холодный и переходный периоды года, МДж;
 A_e - сумма площадей пола отапливаемых помещений здания, м²;
 V - то же, что и в формуле (62);
 D_h^y - количество градусо-суток отопительного периода, определяемое согласно 4.1.2, °C x сут.

Величину Q_h^y следует рассчитывать, используя компьютерные математические модели теплового поведения здания; при отсутствии такой возможности рекомендуется рассчитывать величину Q_h^y согласно [приложению В](#).

12.5 Удельная тепловая характеристика здания q_m , Вт/(м² x °C), определяется по формуле

$$q_m = (K_m^{tr} A_e^{sum}) / V, \quad (66)$$

где K_m^{tr} - приведенный трансмиссионный коэффициент теплопередачи здания, определяемый по формуле (63), Вт/(м² x °C);
 A_e^{sum} - то же, что и в формуле (62), м²;
 V - объем здания по внешним размерам, м³.

Допускается определять q_m по укрупненным измерителям.

13 Теплоэнергетический паспорт здания

[Общая информация о проекте](#)

[Расчетные условия](#)

[Геометрические показатели](#)

[Энергетические показатели](#)

13.1 Теплоэнергетический паспорт здания рекомендуется составлять для новых, реконструируемых, капитально ремонтируемых и эксплуатируемых жилых и общественных зданий. При этом он входит в состав проектной и приемосдаточной документации здания.

13.2 Теплоэнергетический паспорт здания характеризует соответствие теплотехнических показателей зданий требованиям СНиП II-3 с учетом правил настоящего Свода. С его помощью обеспечивается последовательный контроль качества в процессе разработки проектной и конструкторской документации, при экспертизе проекта, строительстве, приемке здания и при эксплуатации здания.

13.3 Теплоэнергетический паспорт здания может быть принят как часть паспорта здания в целом, гарантирующего соблюдение СНиП II-3 в процессе эксплуатации здания.

13.4 Теплоэнергетический паспорт здания не предназначен для расчетов за коммунальные услуги, оказываемые квартиросъемщикам и владельцам квартир.

13.5 Рекомендуемая форма теплоэнергетического паспорта здания приведена в [13.13](#).

13.6 Теплоэнергетический паспорт здания должен содержать следующую информацию:

- сведения о типе и функциональном назначении здания, его этажности и объеме;
- данные об объемно-планировочном решении с указанием данных о геометрии и ориентации здания, площади его ограждающих конструкций и пола отапливаемых помещений;
- климатические характеристики района строительства, включая данные об отопительном периоде;
- проектные данные по теплозащите здания, включающие приведенные сопротивления теплопередаче как отдельных компонентов ограждающих конструкций, так и здания в целом;
- проектные данные по системам поддержания микроклимата и способам их регулирования в зависимости от изменения климатических воздействий, по системам теплоснабжения здания;
- проектные теплоэнергетические характеристики здания, включающие удельные расходы энергии на отопление здания в течение отопительного периода как по отношению к 1 м² отапливаемой площади, так и по отношению к 1 м² отапливаемой площади и градусо-суткам отопительного периода;
- изменения в построенном здании (объемно-планировочные, конструктивные, систем поддержания микроклимата) по сравнению с проектом;
- результаты испытания энергопотребления и теплозащиты здания после годичного периода его эксплуатации;
- сопоставление проектных и эксплуатационных данных о теплозащитных и приведенных к расчетным условиям теплоэнергетических характеристиках;
- присвоение зданию категории теплоэнергетической эффективности;
- рекомендации по повышению теплоэнергетической эффективности здания.

13.7 Теплоэнергетический паспорт здания должен заполняться:

- на стадии разработки проекта после привязки к условиям конкретной площадки - проектной организацией;
- на стадии сдачи строительного объекта в эксплуатацию - проектной организацией на основе анализа отступлений от первоначального проекта, допущенных при строительстве здания;
- на стадии эксплуатации - организацией, эксплуатирующей здание, или инспектирующей организацией после годичной эксплуатации здания.

Присвоение категории энергетической эффективности должно выполняться независимыми организациями (фирмами), аккредитованными в установленном порядке. В случае получения в результате испытаний результата ниже стандартного уровня инспектирующей организации следует разработать рекомендации по повышению энергоэффективности здания.

13.8 Для существующих зданий теплоэнергетический паспорт здания следует разрабатывать по заданиям организаций, осуществляющих эксплуатацию жилого фонда и зданий общественного назначения. При этом на здания, исполнительная документация на строительство которых не сохранилась, теплоэнергетические паспорта здания составляются на основе материалов Бюро технической инвентаризации, натурных технических обследований и измерений, выполняемых квалифицированными специалистами, имеющими лицензию на выполнение соответствующих работ.

13.9 Для жилых зданий с встроенно-пристроенными нежилыми помещениями в нижних этажах энергетические паспорта следует составлять отдельно по жилой части и каждому встроенно-пристроенному нежилому блоку; для встроенных нежилых помещений в первый этаж жилых зданий, не выходящих за проекцию жилой части здания, энергетический паспорт составляется как для одного здания.

13.10 При заполнении теплоэнергетического паспорта для конкретного здания следует использовать форму для заполнения теплоэнергетического паспорта, приведенную в [13.13](#). При этом следует использовать процедуру расчета, приведенную в [приложении X](#).

13.11 Ответственность за достоверность данных теплоэнергетического паспорта проекта здания несет организация, его разработавшая. Теплотехнические и теплоэнергетические характеристики, полученные на основе теплоэнергетических паспортов, целесообразно занести в банк данных фонда эксплуатируемых зданий региона.

13.12 Теплоэнергетическая эффективность здания определяется по следующим критериям:
удельный расход тепловой энергии на отопление в течение отопительного сезона $q_h(y)$, кДж/(м² x °C x сут) или кДж/(м³ x °C x сут);

показатель компактности здания k_e , 1/м;

приведенный коэффициент теплопередачи здания K_m , Вт/(м² x °C);

приведенный трансмиссионный коэффициент теплопередачи здания $K_m(tr)$, Вт/(м² x °C);

приведенный условный инфильтрационный коэффициент теплопередачи здания $K_m(inf)$, Вт/(м² x °C);

средний воздухообмен в здании в течение отопительного периода n_a , ч(-1);

коэффициент остекленности фасада здания p .

13.13 Форма теплоэнергетического паспорта здания и пример ее заполнения приведены ниже.

Пример расчета согласно приложению В теплоэнергетических параметров, включенных ниже в форму заполнения теплоэнергетического паспорта, приведен в [приложении X](#).

Девятиэтажное 3-секционное жилое здание серии 121 предназначено для строительства в г. Твери. Здание состоит из двух торцевых секций и одной рядовой. Общее количество квартир - 108. Стены здания состоят из трехслойных железобетонных панелей на гибких связях с утеплителем из пенополистирола, окна с трехслойным остеклением в раздельно-спаренных деревянных переплетах. Чердак - теплый, покрытие - трехслойные железобетонные плиты с утеплителем из пенополистирола. Подвал - "теплый", с разводкой трубопроводов. Здание подключено к централизованной системе теплоснабжения.

Общая информация о проекте

Дата заполнения (год, месяц, число)	1999-12-15
Адрес здания	г. Тверь
Разработчик проекта	ЦНИИЭПжилища
Адрес и телефон разработчика	Москва, Дмитровское шоссе, 9б; т. 976-2819
Шифр проекта	Серия 121

Расчетные условия

№ п.п.	Наименование расчетных параметров	Обозначения символа и единицы измерения параметра	Расчетное значение
1	Расчетная температура внутреннего воздуха	t_{int} , °C	20
2	Расчетная температура наружного воздуха	t_{ext} , °C	-29
3	Расчетная температура теплого чердака	$t_{int}(d)$, °C	14
4	Расчетная температура "теплого" подвала	$t_{int}(b)$, °C	2
5	Продолжительность отопительного периода	z_{ht} , сут	218
6	Средняя температура наружного воздуха за отопительный период	$t_{ext}(av)$, °C	-3,0

7	Градусо-сутки отопительного периода	$D_d, \text{ }^\circ\text{C} \times \text{сут}$	5014
Функциональное назначение, тип и конструктивное решение здания			
8	Назначение	Жилое	
9	Размещение в застройке	Отдельно стоящее	
10	Тип	Многоэтажное, 9 эт.	
11	Конструктивное решение	Крупнопанельное, железобетонное	

Геометрические показатели

№ п.п.	Показатель	Обозначение символа и единицы измерения показателя	Нормативное значение показателя	Расчетное (проектное) значение показателя	Фактическое значение показателя
12	Общая площадь наружных ограждающих конструкций здания	$A_e(\text{sum}), \text{ м}^2$	-	5395	
	В том числе:				
	стен	$A_w, \text{ м}^2$	-	3161	
	окон	$A_F, \text{ м}^2$	-	694	
	входных дверей	$A_{ed}, \text{ м}^2$	-	-	
	покрытий (совмещенных)	$A_c, \text{ м}^2$	-	-	
	чердачных перекрытий (холодного чердака)	$A_c, \text{ м}^2$	-	-	
	перекрытий теплых чердаков	$A_c, \text{ м}^2$	-	770	
	перекрытий "теплых" подвалов	$A_f, \text{ м}^2$	-	770	
	перекрытий неотапливаемых подвалов или подполий	$A_f, \text{ м}^2$	-	-	
	перекрытий над проездами и эркерами	$A_f, \text{ м}^2$	-	-	
	пола по грунту	$A_f, \text{ м}^2$	-	-	
13	Площадь отапливаемых помещений	$A_h, \text{ м}^2$	-	5256	
14	Полезная площадь (общественных зданий)	$A_l, \text{ м}^2$	-	-	
15	Площадь жилых помещений и кухонь	$A_l, \text{ м}^2$	-	3416	
16	Отапливаемый объем	$V_h, \text{ м}^3$	-	1848	
17	Коэффициент остекленности фасада здания	p	0,18	0,18	
18	Показатель компактности здания	$k_e(\text{des}), \text{ 1/м}$	0,32	0,29	

Энергетические показатели

№ п.п.	Показатель	Обозначение символа и	Нормативное	Расчетное (проектное)	Фактическое
--------	------------	-----------------------	-------------	-----------------------	-------------

		единицы измерения показателя	значение показате- ля	значение показателя	значение показа- теля
Теплотехнические показатели					
19	Приведенное сопротивление теплопередаче наружных ограждений: стен окон и балконных дверей входных дверей покрытий (совмещенных) чердачных перекрытий (холодных чердаков) перекрытий теплых чердаков (включая покрытие) перекрытий "теплых" подвалов перекрытий неотапливаемых подвалов или подполий перекрытий над проездами и под эркерами пола по грунту	$R_o(r),$ $m^2 \times ^\circ C / Wt$			
		R_w	3,2	3,2	
		R_f	0,54	0,55	
		R_{ed}	-	-	
		R_c	-	-	
		R_c	-	-	
		R_c	4,71	4,71	
		R_f	4,16	4,16	
		R_f	-	-	
		R_f	-	-	
		R_f	-	-	
20	Приведенный трансмиссионный коэффициент теплопередачи здания	$K_m(tr),$ $Wt / (m^2 \times ^\circ C)$	-	0,544	
21	Воздухопроницаемость наружных ограждений: стен окон и балконных дверей покрытий (чердачных перекрытий) перекрытий 1-го этажа (пола по грунту)	$G_m,$ кг/ $(m^2 \times ч)$			
		$G_m(w)$	0,5	0,5	
		$G_m(F)$	6	6	
		$G_m(c)$	0,5	0,5	
		$G_m(f)$	0,5	0,5	
22	Кратность воздухообмена	$n_a,$ ч(-1)	0,652	0,652	
23	Приведенный (условный) инфильтрационный коэффициент теплопередачи здания	$K_m(inf),$ $Wt / (m^2 \times ^\circ C)$	-	0,556	
24	Общий коэффициент теплопередачи здания	$K_m,$ $Wt / (m^2 \times ^\circ C)$	-	1,1	
Теплоэнергетические показатели					
25	Общие теплотери через ограждающую оболочку здания за отопительный период	$Q_h,$ МДж	-	2572051	
26	Удельные бытовые тепловыделения в здании	$q_{int},$ Wt / m^2	Не менее 10	10	
27	Бытовые тепlopоступления в здание за отопительный период	$Q_{int},$ МДж	-	643410	
28	Тепlopоступления в здание от солнечной радиации за	$Q_s,$ МДж	-	255861	

29	отопительный период Потребность в тепловой энергии на отопление здания за отопительный период	$Q_h(y)$, МДж	-	2093476	
30	Удельный расход тепловой энергии на отопление здания	$q_h(des)$, кДж/(м ² × °С × сут)	-	79,44	
31	Паспорт заполнен				
	Организация Адрес и телефон Ответственный исполнитель				

14 Нормативно-инструктивное обеспечение проектирования и контроля теплозащиты зданий

14.1 В проект здания следует закладывать уровень энергоэффективности, предложенный заказчиком или пользователем, если он не вступает в противоречие с существующими федеральными и региональными нормами и стандартами. Для этого в ходе разработки проекта осуществляется теплотехническое проектирование здания, обеспечивающее заданное теплоэнергопотребление на нужды поддержания заданного микроклимата помещений с учетом климатического района строительства.

14.2 Контроль качества и соответствие теплозащиты зданий и отдельных его элементов нормам осуществляются аккредитованными Госстроем России испытательными лабораториями путем экспериментального определения основных показателей на основе государственных стандартов на методы испытаний строительных материалов, конструкций и объектов в целом. При несоответствии фактических показателей проектным значениям следует разрабатывать мероприятия по устранению дефектов.

14.3 Определение теплофизических показателей (теплопроводности, теплоусвоения, влажности, сорбционных характеристик, паропроницаемости, водопоглощения, морозостойкости) материалов теплозащиты производится в соответствии с федеральными стандартами:

ГОСТ 7025, ГОСТ 7076, ГОСТ 17177, ГОСТ 21718, ГОСТ 23250, ГОСТ 24816, ГОСТ 25609, ГОСТ 25898, ГОСТ 30256, ГОСТ 30290.

Расчетные значения теплофизических показателей материалов теплозащиты определяют согласно [приложению Е](#) или по методике, приведенной в [приложении Ж](#).

14.4 Определение теплотехнических характеристик (сопротивления теплопередаче и воздухопроницанию, теплоустойчивости, теплотехнической однородности) отдельных конструктивных элементов теплозащиты выполняют в натуральных условиях либо в лабораторных условиях в климатических камерах, а также методами математического моделирования температурных полей на ЭВМ, согласно ГОСТ 25380, ГОСТ 25891, ГОСТ 26253, ГОСТ 26254, ГОСТ 26602.1, ГОСТ 26602.2, ГОСТ 26629.

14.5 Категория теплоэнергетической эффективности здания присваивается по данным натуральных теплотехнических испытаний не менее чем через год после ввода здания в эксплуатацию. Присвоение категории теплоэнергетической эффективности производится по степени отклонения удельного расхода энергии на отопление здания (полученного в результате испытаний и нормализованного в соответствии с расчетными условиями) в сравнении с расчетными по данным нормам в соответствии с [таблицей 10](#).

14.6 На основе присвоенной категории теплоэнергетической эффективности возможно установить экономические стимулы для владельцев энергоэффективных зданий и штрафные санкции для владельцев зданий с уровнем энергопотребления более нормального.

14.7 Теплоэнергетические показатели на основе "Теплоэнергетических паспортов здания" рекомендуется занести в банк данных фонда эксплуатируемых зданий.

Таблица 10

Категории теплоэнергетической эффективности здания

Категория теплоэнергетической эффективности здания (КТЭ)	Отклонения от расчетного удельного расхода энергии за год, %
--	--

1 - Пониженная	От плюс 11 до плюс 1
2 - Нормальная	От 0 до минус 9
3 - Повышенная	От минус 10 и ниже

Приложение А

Термины и их определения

Таблица А.1

Обозначение	Термин	Обозначение	Характеристика
единицы величины			ние
1. Общие понятия			
	1.1. Здание с эффективным использованием энергии	-	Здание и оборудование, использующие тепловую энергию для поддержания в здании нормируемых параметров, должны быть спроектированы, возведены и эксплуатируемы таким образом, чтобы было обеспечено заданное энергосбережение
	1.2. Теплозащита зданий	-	Свойство совокупности ограждающих конструкций, образующих замкнутый объем внутреннего пространства здания, сопротивляться переносу теплоты между помещениями и наружной средой, а также между помещениями с различной температурой воздуха
	1.3. Тепловой режим здания	-	Совокупность всех факторов и процессов, формирующих тепловой внутренний микроклимат здания в процессе эксплуатации
	1.4. Теплопроводность	-	Свойство материала конструкции переносить теплоту под действием разности (градиента) температур на ее

					поверхностях
1.5.	Конвективный	-			
поверхность)					
теплообмен					
воздухом или					жидкостью
1.6.	Лучистый теплообмен	-			
поверхность)					
1.7.	Теплоотдача	-			
окружающую					
(тепловосприятие)					
теплообмена					
1.8.	Теплопередача	-			
конструкцию от					
высокой					
конструкции с					более низкой температурой
1.9.	Теплоусвоение	-			
поглощать					
поверхности	конструкции				или отдавать теплоту
1.10.	Инфильтрация	-			
неплотности					
ветрового и					
температур и					
помещений					
1.11.	Тепловой поток		Q		
конструкцию или	Вт				Количество теплоты, проходящее через
					среду в единицу времени
1.12.	Относительная	фи			
пара,	%				Отношение парциального давления водяного
влажность воздуха					содержащегося в воздухе при данной
температуре, к					

той же			давлению насыщенного водяного пара при температуре
1.13. Теплоемкость материала при	кДж/°С	c	Количество теплоты, переданное массе при повышении его температуры на один градус Цельсия
1.14. Удельная теплоемкость	кДж/(кг x °С)	c _o	Отношение теплоемкости материала к его массе
1.15. Градусо-сутки температуры наружного продолжительность	°С x сут	D _d	Показатель, равный произведению разности внутреннего воздуха и средней температуры воздуха за отопительный период на отопительного периода
1.16. Коэффициент остекленности здания	-	p	Отношение площади вертикального остекления к площади наружных стен фасада
1.17. Показатель компактности здания в них	1/м	k _e (des)	Отношение общей площади поверхности ограждающих конструкций здания к заключенному отапливаемому объему
1.18. Теплоэнергетический паспорт здания существующих и проектируемых зданий и их ограждающих конструкций и требованиям	-	-	Документ, содержащий геометрические, теплотехнические характеристики устанавливающий соответствие их нормативных документов

2. Материалы конструкций

2.1.	Коэффициент теплопроводности материала	лямбда	Величина, численно равная плотности теплового потока, проходящего в изотермических условиях через слой материала толщиной в 1 м при разности температур на его поверхностях в один градус Цельсия
2.2.	Коэффициент теплоусвоения материала	s	Величина, отражающая способность материала воспринимать теплоту при колебании температуры его поверхности
2.3.	Плотность материала	rho	Отношение массы (свойства материала, характеризующего его инерционность и способность создавать гравитационное поле) материала к его объему
2.4.	Плотность сухого материала	rho_o	Отношение массы сухого материала к занимаемому им объему
2.5.	Плотность влажного материала	rho_w	Отношение массы материала, включая массу влаги в порах, к занимаемому этим материалом объему
2.6.	Удельный вес материала	гамма	Отношение веса (силы, возникающей вследствие взаимодействия материала с гравитационным полем) материала к его объему
2.7.	Относительная массовая влажность материала	w	Процентное отношение массы влаги к массе сухом состоянии
2.8.	Сорбционная влажность материала	w_s	Равновесная относительная влажность воздуха в среде с постоянной относительной влажностью и температурой

2.9.	Коэффициент паропрооницаемости	мю	Величина, равная плотности стационарного потока пара, проходящего в изотермических условиях через слой материала толщиной в один метр в единицу времени при разности парциального давления в Паскаль
2.10.	Коэффициент поглощения солнечной радиации	po_s	Отношение теплового потока, поглощенного материалом, к падающему на нее потоку радиации
2.11.	Коэффициент излучения поверхности	эпсилон	Отношение величины теплового излучения поверхности конструкции к величине теплового излучения единицей поверхности абсолютно черного тела при одинаковой температуре

3. Ограждающие конструкции зданий

3.1.	Теплоустойчивость ограждающей конструкции	-	Свойство ограждающей конструкции изменять внутренней поверхности под воздействием температуры наружного воздуха или помещения, характеризуемое числом, отношение разности температур внутреннего и воздуха и максимальной разности температур воздуха и внутренней поверхности ограждения
3.2.	Воздухопроницаемость ограждающей конструкции	G	Свойство ограждающей конструкции пропускать действием разности давления на наружной и поверхностях, характеризуемое величиной, равной массовому потоку воздуха через единицу площади

времени			поверхности ограждающей конструкции в единицу
на ее			при постоянной разности давления воздуха
			поверхностях
3.3.	Паропроницаемость	-	Свойство материалов ограждающей конструкции
пропускать			влагу под действием разности парциального
ограждающей конструкции			давления (упругости) водяного пара на ее наружной и
давления			внутренней
			поверхностях
3.4.	Коэффициент	альфа_i	Величина, численно равная тепловому потоку
между	Вт/(м ² x °C)	альфа_e	поверхностью конструкции и окружающей средой,
теплообмена			равная
(тепловосприятая	или		поверхностной плотности теплового потока при
перепада			температур между поверхностью и окружающей
теплоотдачи)			средой в
средой в			один градус Цельсия соответственно для
внутренней			альфа_i, и наружной альфа_e поверхностей
3.5.	Сопротивление	R_int	Величина, обратная коэффициенту теплообмена
м ² x °C/Вт		(теплоотдаче	R_ext
теплообмену		или	тепловосприятию)
3.6.	Коэффициент	k(tr)	Величина, численно равная поверхностной
плотности	Вт/(м ² x °C)		теплового потока, проходящего через
теплопередачи ограждающей			конструкцию при разности внутренней и
ограждающую			наружной
конструкции			(трансмиссионный)
наружной			температур воздуха в один градус Цельсия
3.7.	Термическое	R	Величина, обратная поверхностной плотности
теплового	м ² x °C/Вт		потока, проходящего через слой материала
сопротивление			ограждающей
ограждающей			ограждающей конструкции при разности температур на
ограждающей конструкции			его
			поверхностях в один градус Цельсия

3.8.	Термическое	R_k	Сумма термических сопротивлений всех слоев
материалов	$\text{м}^2 \times \text{°C}/\text{Вт}$		
сопротивление	ограждающей		ограждающей конструкции
конструкции			
3.9.	Сопротивление	R_o	Величина, обратная коэффициенту
теплопередачи	$\text{м}^2 \times \text{°C}/\text{Вт}$		
теплопередаче	ограждающей		ограждающей конструкции
конструкции			
3.10.	Приведенный	$k(r)$	Средневзвешенный коэффициент
теплопередачи	$\text{Вт}/(\text{м}^2 \times \text{°C})$		
коэффициент	теплопередачи		теплотехнически неоднородной ограждающей
конструкции	конструкции		ограждающей
ограждающей			
3.11.	Приведенный	$K_m(\text{tr})$	Величина, численно равная среднему
кондуктивному	$\text{Вт}/(\text{м}^2 \times \text{°C})$		
трансмиссионный			тепловому потоку, приходящемуся на единицу
площади			ограждающей оболочки здания при разности
коэффициент	теплопередачи		внутренней и
здания			наружной температур воздуха в один градус
Цельсия			
3.12.	Приведенный	$K_m(\text{inf})$	Условный коэффициент теплопередачи (воздух -
воздух)	$\text{Вт}/(\text{м}^2 \times \text{°C})$		
(условный)			за счет переноса теплоты воздухом, фильтрующимся
через			оболочку здания
инфильтрационный			
коэффициент	теплопередачи		
здания			
3.13.	Общий	K_m	Величина, равная сумме приведенного
трансмиссионного и	$\text{Вт}/(\text{м}^2 \times \text{°C})$		
теплопередачи	здания		приведенного инфильтрационного
коэффициентов			теплопередачи здания
3.14.	Приведенное	$R_o(r)$	Величина, обратная приведенному
коэффициенту	$\text{м}^2 \times \text{°C}/\text{Вт}$		
сопротивление			теплопередачи ограждающей конструкции
теплопередаче	ограждающей		

конструкции			
3.15.	Коэффициент	γ	Отношение величины амплитуды гармонических колебаний
Вт/(м ² × °С)	теплоусвоения поверхности		плотности теплового потока, вызванных неравномерностью
конструкции			отдачи теплоты системой отопления, к
величине			амплитуды колебаний температуры внутренней
поверхности			наружного ограждения
3.16.	Коэффициент	i	Воздухонепроницаемость ограждающей
конструкции, кг(м ² × ч × Па)	воздухопроницаемости		приходящаяся на один Паскаль разности давлений
на ее			поверхностях
ограждающей конструкции			
3.17.	Сопротивление	R_a	Величина, обратная коэффициенту
воздухопроницаемости	м ² × ч × Па/кг		ограждающей конструкции
воздухопроницанию			
ограждающей конструкции			
3.18.	Сопротивление	R_{vr}	Величина, обратная потоку водяного пара,
проходящего	м ² × ч × Па/кг		через единицу площади ограждающей
паропроницанию			изотермических условий в единицу времени при
конструкции в			парциальных давлений внутреннего и наружного
ограждающей конструкции			воздуха в
разности			один Паскаль
воздуха в			
3.19.	Тепловая инерция	D	Величина, численно равная сумме
произведений	-		термических сопротивлений отдельных слоев
ограждающей конструкции			конструкции на коэффициенты теплоусвоения
ограждающей			этих слоев
материала			

4. Показатели эффективности

4.1.	Потребность в	$Q_h(y)$	Количество теплоты за отопительный период,
необходимое	МДж		

тепловой энергии на	для поддержания в здании нормируемых
параметров	теплого комфорта
отопление здания	
4.2. Удельный расход	$q_h(y)$ Количество теплоты, необходимое для
поддержания в	здании нормируемых параметров теплового
тепловой энергии на	комфорта, (сут), кДж/(м ² × °С ×
отопление здания	здания) кДж/(м ³ ×
здания	отнесенное к единице общей отапливаемой площади
периода	или его объему и градусо-суткам отопительного
	периода

Таблица А.2

Указатель обозначений основных индексов

Обозначение	Расшифровка обозначения	Обозначение	Расшифровка обозначения
a	- воздушная среда	inf	- инфильтрационная составляющая
a.1	- воздушная прослойка	k	- конструкция
av	- средняя величина	I	- площадь жилая
b	- подвал, подполье	m	- элемент ограждающей конструкции, предельное целочисленное значение
B.c	- перекрытие подвала	max	- максимальное значение
b.w	- стены подвала	min	- минимальное значение
bal	- баланс	n	- нормативное значение, предельное целочисленное значение
c	- покрытие, потолок	o	- нормативное значение, обозначение градуса, показатель в сухом состоянии
cal	- рассчитанное значение	p	- водяной пар, агрессивная среда
con	- условная расчетная величина	r	- приведенное значение
d	- сутки, точка росы	req	- требуемое значение
des	- проектное значение	s	- солнечная радиация, грунт
e, ext	- компактность, наружная среда или ограждение		
ed	- двери и ворота		

eq	- эквивалентное значение	se, si	- наружная, внутренняя поверхности соответственно
f	- пол		
F	- окно	scy	- зенитный фонарь
g	- чердак	sum	- суммарное значение
g.c	- покрытие, крыша чердака	t	- температура
g.f	- чердачное перекрытие	tr	- трансмиссионная составляющая
g.w	- стены чердака	V	- объем
h	- теплота	ven	- вентиляционная составляющая
h.l	- теплопотери помещения	vr	- паропроницание
hor	- горизонт	w	- стена, показатель во влажном состоянии
ht	- отопление	y	- год
i, int	- внутренняя среда	tau	- температура поверхности
i	- целочисленное перечисление	1, 2, 3	- порядковая нумерация символа
ins	- теплоизоляция	A, Б	- наименование условий эксплуатации

Приложение Б

Перечень использованных нормативных документов

В настоящем Своде правил использованы следующие документы:

СНиП 23-01-99 Строительная климатология

СНиП 23-05-95 Естественное и искусственное освещение

СНиП 2.04.05-91* Отопление, вентиляция и кондиционирование

СНиП 2.04.14-88* Тепловая изоляция оборудования и трубопроводов

СНиП 2.08.01-89* Жилые здания

СНиП 2.08.02-89* Общественные здания и сооружения

СНиП II-3-79* Строительная теплотехника

ГОСТ 8.207-76 ГСИ. Прямые измерения с многократными наблюдениями. Методы обработки результатов наблюдений. Основные положения

ГОСТ 12.1.005-88 ССБТ. Общие санитарно-гигиенические требования к воздуху рабочей зоны

ГОСТ 111-90 Стекло листовое. Технические условия

ГОСТ 379-95 Кирпич и камни силикатные. Технические условия

ГОСТ 530-95 Кирпич и камни керамические. Технические условия

ГОСТ 931-90 Листы и полосы латунные. Технические условия

ГОСТ 2695-83 Пиломатериалы лиственных пород. Технические условия

ГОСТ 2697-83 Пергамин кровельный. Технические условия

ГОСТ 4598-86 Плиты древесноволокнистые. Технические условия

ГОСТ 4640-93 Вата минеральная. Технические условия

ГОСТ 5578-94 Щебень и песок из шлаков черной и цветной металлургии для бетонов. Технические условия

Взамен ГОСТ 5578-94 в части методов химического анализа с 1 июля 1998 г. постановлением Госстроя РФ от 6 января 1998 г. N 18-2 введен в действие ГОСТ 8269.1-97

ГОСТ 5742-76 Изделия из ячеистых бетонов теплоизоляционные
ГОСТ 5781-82 Сталь горячекатаная для армирования железобетонных конструкций. Технические условия

ГОСТ 6266-97 Листы гипсокартонные. Технические условия
ГОСТ 6428-83 Плиты гипсовые для перегородок. Технические условия
ГОСТ 6617-76 Битумы нефтяные строительные. Технические условия
ГОСТ 7025-91 Кирпич и камни керамические и силикатные. Методы определения водопоглощения, плотности и контроля морозостойкости

ГОСТ 7076-99 Материалы и изделия строительные. Метод определения теплопроводности и термического сопротивления при стационарном тепловом режиме

ГОСТ 7251-77 Линолеум поливинилхлоридный на тканевой основе. Технические условия

ГОСТ 7473-94 Смеси бетонные. Технические условия

ГОСТ 8486-86*Е Пиломатериалы хвойных пород. Технические условия

ГОСТ 8673-93 Плиты фанерные. Технические условия

ГОСТ 8736-93 Песок для строительных работ. Технические условия

ГОСТ 8740-85 Картон облицовочный. Технические условия

ГОСТ 8904-81 Плиты древесноволокнистые твердые с лакокрасочным покрытием. Технические условия

ГОСТ 9128-97 Смеси асфальтобетонные дорожные, аэродромные и асфальтобетон. Технические условия

ГОСТ 9462-88 Лесоматериалы круглые лиственных пород. Технические условия

ГОСТ 9463-88 Лесоматериалы круглые хвойных пород. Технические условия

ГОСТ 9480-89 Плиты облицовочные пиленные из природного камня. Технические условия

ГОСТ 9548-74 Битумы нефтяные кровельные. Технические условия

ГОСТ 9573-96 Плиты из минеральной ваты на синтетическом связующем теплоизоляционные. Технические условия

ГОСТ 9583-75 Трубы чугунные напорные, изготовленные методами центробежного и полунепрерывного литья. Технические условия

ГОСТ 9757-90 Гравий, щебень и песок искусственные пористые. Технические условия

ГОСТ 10140-80 Плиты теплоизоляционные из минеральной ваты на битумном связующем. Технические условия

ГОСТ 10499-95 Изделия теплоизоляционные из стеклянного штапельного волокна. Технические условия

ГОСТ 10632-89 Плиты древесно-стружечные. Технические условия

ГОСТ 10832-91 Песок и щебень перлитовые вспученные. Технические условия

ГОСТ 10884-94 Сталь арматурная термомеханически упрочненная для железобетонных конструкций. Технические условия

ГОСТ 10923-93 Рубероид. Технические условия

ГОСТ 12865-67 Вермикулит вспученный

ГОСТ 15527-70 Сплавы медно-цинковые (латуни), обрабатываемые давлением. Марки

ГОСТ 15588-86 Плиты пенополистирольные. Технические условия

ГОСТ 16136-80 Плиты перлитобитумные теплоизоляционные. Технические условия

ГОСТ 16381-77 Материалы и изделия строительные теплоизоляционные. Классификация и общие технические требования

ГОСТ 17177-94 Материалы и изделия строительные теплоизоляционные. Методы испытаний

ГОСТ 18108-80 Линолеум поливинилхлоридный на теплозвукоизолирующей подоснове. Технические условия

ГОСТ 18124-95 Листы асбестоцементные плоские. Технические условия

ГОСТ 19177-81 Прокладки резиновые пористые уплотняющие. Технические условия

ГОСТ 19222-84 Арболит и изделия из него. Общие технические условия

ГОСТ 20916-87 Плиты теплоизоляционные из пенопласта на основе резольных фенолформальдегидных смол. Технические условия

ГОСТ 21718-84 Материалы строительные. Диэлькометрический метод измерения влажности

ГОСТ 21880-94 Маты прошивные из минеральной ваты теплоизоляционные. Технические условия

ГОСТ 22233-93 Профили прессованные из алюминиевых сплавов для ограждающих строительных конструкций. Общие технические условия
ГОСТ 22263-76 Щебень и песок из пористых горных пород. Технические условия
ГОСТ 22950-95 Плиты минераловатные повышенной жесткости на синтетическом вяжущем. Технические условия
ГОСТ 23250-78 Материалы строительные. Метод определения удельной теплоемкости
ГОСТ 23835-79 Материалы рулонные кровельные и гидроизоляционные. Классификация и общие технические требования

Взамен ГОСТ 23835-79 постановлением Госстроя РФ от 30 апреля 1999 г. N 33 утвержден и введен в действие с 1 сентября 1999 г. ГОСТ 30547-97

ГОСТ 24767-81 Профили холодногнутые из алюминия и алюминиевых сплавов для ограждающих строительных конструкций. Технические условия
ГОСТ 24816-81 Материалы строительные. Метод определения сорбционной влажности
ГОСТ 25192-82 Бетоны. Классификация и общие технические требования
ГОСТ 25380-82 Здания и сооружения. Метод измерения плотности тепловых потоков, проходящих через ограждающие конструкции
ГОСТ 25485-89 Бетоны ячеистые. Технические условия
ГОСТ 25609-83 Материалы полимерные рулонные и плиточные для полов. Метод определения показателя теплоусвоения
ГОСТ 25820-83 Бетоны легкие. Технические условия

Взамен ГОСТ 25820 - 83 постановлением Госстроя РФ от 4 июня 2001 г. N 57 введен в действие Межгосударственный стандарт ГОСТ 25820-2000 "Бетоны легкие. Технические условия"*

ГОСТ 25891-83 Здания и сооружения. Методы определения сопротивления воздухопроницанию ограждающих конструкций
ГОСТ 25898-83 Материалы и изделия строительные. Методы определения сопротивления паропроницанию
ГОСТ 26253-84 Здания и сооружения. Метод определения теплоустойчивости ограждающих конструкций
ГОСТ 26254-84 Здания и сооружения. Метод определения сопротивления теплопередаче ограждающих конструкций
ГОСТ 26602.1-99 Блоки оконные и дверные. Методы определения сопротивления теплопередаче
ГОСТ 26602.2-99 Блоки оконные и дверные. Методы определения воздухо- и водопроницаемости
ГОСТ 26629-85 Здания и сооружения. Метод тепловизионного контроля качества теплоизоляции ограждающих конструкций
ГОСТ 26633-91 Бетоны тяжелые и мелкозернистые. Технические условия
ГОСТ 28013-98 Растворы строительные. Общие технические условия
ГОСТ 30256-94 Материалы и изделия строительные. Метод определения теплопроводности цилиндрическим зондом
ГОСТ 30290-94 Материалы и изделия строительные. Метод определения теплопроводности поверхностным преобразователем
ГОСТ 30494-96 Здания жилые и общественные. Параметры микроклимата в помещениях
ГОСТ 30547-97 Материалы рулонные кровельные и гидроизоляционные. Общие технические условия
ТУ 5741-159-00284807-96* Блоки из полистиролбетона стеновые сплошные. Технические условия
ТУ 5760-160-00284807-96 Плиты полистиролбетонные теплоизоляционные. Технические условия
ТУ 5767-002-46261013-99 Экструзионный пенополистирол "Пеноплэкс". Технические условия

Приложение В

Методика расчета удельного энергопотребления на отопление здания в течение отопительного периода

Потребность в тепловой энергии на отопление здания в течение отопительного периода $Q_h(y)$ МДж, следует определять:

а) при автоматическом регулировании теплоотдачи нагревательных приборов в системе отопления по формуле

$$Q_h = [Q_h - (Q_{int} + Q_s) \nu \text{ дзета}] \beta ; \quad (B.1)$$

б) при отсутствии автоматического регулирования теплоотдачи нагревательных приборов в системе отопления по формуле

$$Q_h = Q_h \beta , \quad (B.2)$$

где Q_h - общие теплопотери здания через наружные ограждающие конструкции, МДж, определяемые по формуле

$$Q_h = 0,0864 K D A \sum_{m d e} ; \quad (B.3)$$

K_m - общий коэффициент теплопередачи здания, Вт/(м² x °С), определяемый по формуле

$$K_m = K_m^{tr} + K_m^{inf} , \quad (B.4)$$

K_m^{tr} - приведенный трансмиссионный коэффициент теплопередачи здания, Вт/(м² x °С), определяемый по формуле [\(6.3\)](#);

K_m^{inf} - приведенный инфильтрационный (условный) коэффициент теплопередачи здания, Вт/(м² x °С), определяемый по формуле

$$K_m^{inf} = 0,28 c_n \beta_a \nu \rho_{a,v} \frac{K_{inf}}{A} \sum_{h t e} , \quad (B.5)$$

c_n - удельная теплоемкость воздуха, равная 1 кДж/(кг x °С);

ν - средняя кратность воздухообмена здания за отопительный период, ч(-1), принимаемая по нормам проектирования соответствующих зданий: для жилых - исходя из удельного нормативного расхода воздуха 3 м³/ч на 1 м² жилых помещений и кухонь; для общеобразовательных учреждений - 16-20 м³/ч на одного чел.; в дошкольных учреждениях - 1,5 ч(-1), в больницах - 2 ч(-1).

В общественных зданиях, функционирующих некруглосуточно, среднесуточная кратность воздухообмена определяется по формуле

$$n_a = [z_n^{req} + (24 - z_w) 0,5] / 24 , \quad (B.6)$$

где z_w - продолжительность рабочего времени в учреждении, ч;

z_n^{req}

n_a - кратность воздухообмена в рабочее время, ч(-1), согласно СНиП 2.08.02 для учебных заведений, поликлиник и других учреждений, функционирующих в рабочем режиме неполные сутки, 0,5 ч(-1) в нерабочее время;

β_v - коэффициент снижения объема воздуха в здании, учитывающий долю внутренних ограждающих конструкций. При отсутствии данных принимать $\beta_v = 0,85$;
 V_h - то же, что и в формуле (62), м³;
 ρ_a - средняя плотность наружного воздуха за отопительный период, кг/м³,

$$\rho_a = \frac{353}{273 - t_{ext}}, \quad (B.7)$$

t_{ext} - средняя температура наружного воздуха за отопительный период, °С, принимаемая по СНиП 23-01;
 k - коэффициент учета влияния встречного теплового потока в конструкциях, равный 0,7 для стыков панелей стен и окон с тройными переплетами, 0,8 - для окон и балконных дверей с двумя отдельными переплетами и 1,0 - для одинарных окон, окон и балконных дверей со спаренными переплетами и открытых проемов;

$\sum A_e$ - то же, что и в формуле (62), м²;
 D_d - то же, что и в формуле (65), °С x сут;
 Q_{int} - бытовые тепlopоступления в течение отопительного периода, МДж, определяемые по формуле

$$Q_{int} = 0,0864 \sum q_{int} z A_l, \quad (B.8)$$

q_{int} - величина бытовых тепловыделений на 1 м² площади жилых помещений и кухонь жилого здания или полезной площади общественного и административного здания, Вт/м², принимаемая по расчету, но не менее 10 Вт/м² для жилых зданий; для общественных и административных зданий бытовые тепловыделения учитываются по проектному числу людей (90 Вт/чел.), освещения (по установочной мощности) и оргтехники (10 Вт/м²) с учетом рабочих часов в сутках;

z - то же, что в формуле (1);
 A_l - для жилых зданий - площадь жилых помещений и кухонь; для общественных и административных зданий - полезная площадь здания, м², определяемая как сумма площадей всех помещений, а также балконов и антресолей в залах, фойе и т.п., за исключением лестничных клеток, лифтовых шахт, внутренних открытых лестниц и пандусов;

Q_s - тепlopоступления через окна от солнечной радиации в течение отопительного периода, МДж, для четырех фасадов зданий, ориентированных по четырем направлениям, определяемые по формуле

$$Q_s = \tau_{F1} k_{F1} (A_{F1} I_1 + A_{F2} I_2 + A_{F3} I_3 + A_{F4} I_4) + \tau_{sc} k_{sc} A_{sc} I_{sc}, \quad (B.9)$$

τ_{F1}, τ_{sc} - коэффициенты, учитывающие затенение светового проема соответственно окон и зенитных фонарей непрозрачными элементами заполнения, принимаемые по проектным данным; при отсутствии данных

k_F, k_{scu}	-	следует принимать по таблице В.1 ;
k_F, k_{scu}	-	коэффициенты относительного проникания солнечной радиации соответственно для светопропускающих заполнений окон и зенитных фонарей, принимаемые по паспортным данным соответствующих светопропускающих изделий; при отсутствии данных следует принимать по таблице В.1;
$A_{F1}, A_{F2}, A_{F3}, A_{F4}$	-	площадь светопроемов фасадов здания, соответственно ориентированных по четырем направлениям, м ² ;
A_{scu}	-	площадь светопроемов зенитных фонарей здания, м ² ;
I_1, I_2, I_3, I_4	-	средние за отопительный период величины солнечной радиации на вертикальные поверхности при действительных условиях облачности, соответственно ориентированные по четырем фасадам здания, МДж/м ² , принимается по климатическим справочникам.

Примечание - Для промежуточных направлений величину солнечной радиации следует определять по интерполяции;

I_{hor}	-	средняя за отопительный период величина солнечной радиации на горизонтальную поверхность при действительных условиях облачности, МДж/м ² , принимается по климатическим справочникам;
v	-	коэффициент, учитывающий способность ограждающих конструкций помещений зданий аккумулировать или отдавать теплоту, рекомендуемое значение $v = 0,8$;
дзета	-	коэффициент эффективности авторегулирования подачи теплоты в системах отопления; рекомендуемые значения: дзета = 1,0 - в однотрубной системе с термостатами и с пофасадным авторегулированием на вводе или поквартирной горизонтальной разводкой; дзета = 0,9 - в однотрубной системе с термостатами и с центральным авторегулированием на вводе или в однотрубной системе без термостатов и с пофасадным авторегулированием на вводе; дзета = 0,85 - в однотрубной системе отопления с термостатами и без авторегулирования на вводе; дзета = 0,95 - в двухтрубной системе отопления с термостатами и с центральным авторегулированием на вводе; дзета = 0,7 - в системе без термостатов и с центральным авторегулированием на вводе с коррекцией по температуре внутреннего воздуха; дзета = 0,5 - в системе без термостатов и без авторегулирования на вводе - регулирование центральное в ЦТП или котельной;
бета _h	-	коэффициент, учитывающий дополнительное теплотребление системы отопления, связанное с дискретностью номинального теплового потока номенклатурного ряда отопительных приборов и их дополнительными тепловыми потерями через радиаторные участки ограждений, тепловыми потерями трубопроводов, проходящих через неотапливаемые помещения: для многосекционных и других протяженных зданий бета _h = 1,13, для зданий башенного типа бета = 1,11.

Таблица В.1

Значения коэффициентов затенения светового проема τ_{aF} и τ_{aScu} и относительного проникания солнечной радиации k_F и k_{scu} соответственно окон и зенитных фонарей

N п.п.	Заполнение светового проема	Коэффициенты			
		в деревянных или ПВХ переплетах		в металлических переплетах	
		тау_F и тау_scy	k_F и k_scy	тау_F и тау_scy	k_F и k_scy
1	Двойное остекление в спаренных переплетах	0,75/0,7	0,85	-	-
2	Двойное остекление в отдельных переплетах	0,65/0,6	0,85	0,8/ 0,6(0,8)	0,85
3	Блоки стеклянные пустотные (с шириной швов 6 мм) размером, мм: 194 x 194 x 98 244 x 244 x 98	0,9 0,9	0,65 (без переплета) 0,7 (без переплета)		
4	Профильное стекло коробчатого сечения	0,9	0,75 (без переплета)		
5	Двойное из органического стекла для зенитных фонарей	0,9	0,9	-	-
6	Тройное из органического стекла для зенитных фонарей	0,9	0,83	-	-
7	Тройное остекление в раздельно-спаренных переплетах	0,5/-	0,76	0,7/-	0,76
8	Однокамерный стеклопакет из стекла: обычного с твердым селективным покрытием с мягким селективным покрытием	0,8/- 0,8/- 0,8/-	0,85 0,57 0,57	0,9/- 0,9/- 0,9/-	0,85 0,57 0,57
9	Двухкамерный стеклопакет из стекла: обычного (с межстекольным расстоянием 6 мм) обычного (с межстекольным расстоянием 12 мм) с твердым селективным покрытием с мягким селективным покрытием с твердым селективным покрытием и заполнением аргоном	0,78/- 0,78/- 0,78/- 0,78/- 0,78/-	0,76 0,76 0,51 0,51 0,51	0,85/- 0,85/- 0,85/- 0,85/- 0,85/-	0,76 0,76 0,51 0,51 0,51
10	Обычное стекло и однокамерный стеклопакет в отдельных переплетах из стекла: обычного с твердым селективным покрытием с мягким селективным покрытием с твердым селективным покрытием и заполнением аргоном	0,75/- 0,75/- 0,75/- 0,75/-	0,76 0,51 0,51 0,51	- - - -	- - - -
11	Обычное стекло и двухкамерный				

	стеклопакет в отдельных переплетах из стекла:				
	обычного	0,73/-	0,72	-	-
	с твердым селективным покрытием	0,73/-	0,48	-	-
	с мягким селективным покрытием	0,73/-	0,48	-	-
	с твердым селективным покрытием и заполнением аргоном	0,73/-	0,48		
12	Два однокамерных стеклопакета в спаренных переплетах	0,7/-	0,72	-	-
13	Два однокамерных стеклопакета в отдельных переплетах	0,6/-	0,72	-	-
14	Четырехслойное остекление в двух спаренных переплетах	0,5/-	0,72	-	-
<p>Примечания</p> <p>1. К мягким селективным покрытиям стекла относят покрытия с тепловой эмиссией менее 0,15, к твердым - более 0,15.</p> <p>2. Перед чертой приведены значения тау для светопрозрачных конструкций жилых, общественных и вспомогательных зданий, за чертой - промышленных зданий, в скобках - для светопрозрачных конструкций с глухими переплетами.</p>					

Приложение Г

Максимальная амплитуда суточных колебаний температуры наружного воздуха в июле

№ п.п.	Пункт	Амплитуда, A_{t_ext} , °C	№ п.п.	Пункт	Амплитуда, A_{t_ext} , °C
1	Акъяр (Башкортостан)	25,3	41	Москва	18,5
2	Алдан (Якутия)	21,6	42	Нерчинский Завод (Читинская область)	25,3
3	Александров-Сахалинский	17,2	43	Нижнеангарск (Бурятия)	22,2
4	Арзамас (Нижегородская область)	18,5	44	Нижний Новгород	17,5
5	Архара (Амурская область)	20,9	45	Николаевск-на-Амуре	23,5
6	Барабинск (Новосибирская область)	21,1	46	Новороссийск	16,4
7	Баргузин (Бурятия)	24,5	47	Новосибирск	22,5
8	Барнаул	22,1	48	Норский Склад (Амурская область)	26,6

9	Беля (Алтайский край)	17,7	49	Омск	22,5
10	Бийск (Алтайский край)	22,7	50	Онгудай (Алтайский край)	26,5
11	Бикин (Хабаровский край)	22,2	51	Орджоникидзе (Владикавказ)	19,6
12	Благовещенск	19,8	52	Орел	19,7
13	Бомнак (Амурская область)	25,6	53	Оренбург	22,7
14	Борзя (Читинская область)	27,2	54	Пенза	19,2
15	Владивосток	16,7	55	Петропавловск-Камчатский	17
16	Воронеж	19,9	56	Пограничный (Приморский край)	21,9
17	Гигант (Ростовская область)	20,8	57	Поронайск (Сахалинская область)	19,6
18	Грозный	23,3	58	Рубцовск (Алтайский край)	24
19	Екатерино-Никольское (Хабаровский край)	17,4	59	Рязань	20,3
			60	Самара	18,5
20	Жигалово (Иркутская область)	27,8	61	Саранск (Мордовия)	20,4
21	Жиздра (Калужская область)	25,3	62	Саратов	20,4
22	Иркутск	25,2	63	Сковородино (Амурская область)	29,9
23	Казань (Татарстан)	19,1	64	Славгород (Алтайский край)	22,9
24	Калакан (Читинская область)	29,1	65	Слюдянка (Иркутская область)	18,2
25	Катанда (Алтайский край)	26,8	66	Сочи	14,6
26	Кемерово	22	67	Сретенск (Читинская область)	26,5
27	Кировское (Сахалинская область)	24,1	68	Тамбов	20,4
28	Козыревск (Камчатская область)	25,2	69	Тула	22,3
29	Комсомольск-на-Амуре	19,6	70	Улан-Удэ (Бурятия)	25,2

30	Кондома (Кемеровская область)	26,6	71	Ульяновск	21,6
31	Кош-Агач (Алтайский край)	23,8	72	Усть-Камчатск	17,1
32	Краснодар	22,5	73	Усть-Нюкжа (Амурская область)	27
33	Красный Чикой (Читинская область)	26,8	74	Уфа (Башкортостан)	19
34	Курган	23,1	75	Хабаровск	17
35	Курильск (Сахалинская область)	18,9	76	Чара (Читинская область)	27,9
36	Курск	18,2	77	Челябинск	20,1
37	Кызыл (Тыва)	24	78	Чита	25,3
38	Кяхта (Бурятия)	22,1	79	Чумикан (Хабаровский край)	27,6
39	Магнитогорск	25,5	80	Элиста (Калмыкия)	23,2
40	Махачкала	17,9			

Приложение Д

Методика определения сопротивления теплопередаче ограждающих конструкций на основе расчета температурных полей

Д.1. Ограждающую конструкцию разбивают на расчетные (двухмерные или трехмерные в отношении распределения температур) участки.

Д.2. При определении приведенного сопротивления теплопередаче $R_o(r)$, м² × °С/Вт, по данным расчета на персональном компьютере (ПК) стационарного двухмерного температурного поля, различают два случая:

а) исследуемая область, выделенная для расчета температурного поля, представляет собой фрагмент ограждающей конструкции, для которого надлежит определить величину $R_o(r)$;

б) исследуемая область, для которой рассчитывается температурное поле, меньше по размеру, чем анализируемый фрагмент ограждающей конструкции.

В первом случае искомая величина $R_o(r)$ вычисляется по формуле

$$R_o = (t_{int} - t_{ext}) L / \text{Сумма } Q, \quad (\text{Д.1})$$

где Сумма Q – сумма тепловых потоков, пересекающих исследуемую область, Вт/м², определенная в результате расчета температурного поля;

t_{int} и t_{ext} – соответственно температура внутреннего и наружного воздуха, °С;

L – протяженность исследуемой области, м.

Во втором случае $R_o(r)$ определяют по формуле

r

con

$$R_o = (t_{int} - t_{ext})L / [\text{Сумма } Q + (t_{int} - t_{ext})L / R_o], \quad (Д.2)$$

где L – протяженность, м, однородной части фрагмента ограждающей конструкции, отсеченной от исследуемой области в ходе подготовки данных к расчету температурного поля;
 R_o – сопротивление теплопередаче однородной ограждающей конструкции, $m^2 \times ^\circ C / Вт$.

Д.3. При расчете двухмерного температурного поля выбранный участок вычерчивают в определенном масштабе и на основании чертежа составляют схему расчета, упрощая ее для удобства разбиения на участки и блоки. При этом:

а) заменяют сложные конфигурации участков, например криволинейные, более простыми, если эта конфигурация имеет незначительное влияние в теплотехническом отношении;

б) наносят на чертеж границы области исследования и оси координат (x , y или r , z). Выделяют участки с различными теплопроводностями и указывают условия теплообмена на границах. Проставляют все необходимые размеры;

в) расчленяют область исследования на элементарные блоки, выделяя отдельно участки с различными коэффициентами теплопроводности. Вычерчивают в масштабе схему расчленения исследуемой области и проставляют размеры всех блоков;

г) вычерчивают область исследования в условной системе координат x' , y' , когда все блоки принимаются одного и того же размера. Проставляют координаты вершин полигонов, ограничивающих участки области с различными теплопроводностями, и координаты вершин многоугольников, образующих границы исследуемой области. Нумеруют участки и границы исследуемой области и подписывают вершины областей теплопроводностей, температур (или тепловых потоков) на границах или окружающего воздуха и коэффициентов теплоотдачи;

д) пользуясь двумя чертежами, выполненными по "в" и "г", и руководствуясь стандартной (обычной) последовательностью расположения, составляют комплект численных значений исходных данных для ввода в ПК.

Пример расчета 1

Требуется определить приведенное сопротивление теплопередаче трехслойной металлической стеновой панели из листовых материалов.

А. Исходные данные

1. Конструкция панели изображена на [рисунке Д.1](#). Она состоит из двух стальных профилированных листов с коэффициентом теплопроводности $58 \text{ Вт}/(\text{м} \times ^\circ \text{C})$, между которыми размещены минераловатные плиты "Роквул" плотностью $200 \text{ кг}/\text{м}^3$, с коэффициентом теплопроводности $0,05 \text{ Вт}/(\text{м} \times ^\circ \text{C})$. Листы соединяются между собой стальными профилями через бакелизированные фанерные прокладки толщиной 8 мм с коэффициентом теплопроводности $0,81 \text{ Вт}/(\text{м} \times ^\circ \text{C})$.

2. В расчете приняты следующие условия на сторонах ограждения:

снаружи - $t_{ext} = -30^\circ \text{C}$ и $\alpha_e = 23 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \times ^\circ \text{C})$;

внутри - $t_{int} = 20^\circ \text{C}$ и $\alpha_i = 8,7 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \times ^\circ \text{C})$.

Б. Порядок расчета

На процесс теплопередачи в рассматриваемой конструкции оказывают существенное влияние стальные профили, соединяющие профилированные листы обшивки друг с другом и образующие так называемые мостики холода. Для разрыва этих мостиков холода профили присоединены к листам через фанерные прокладки. Участок конструкции с ребром посередине возможно выделить для расчета температурного поля.

Температурное поле рассматриваемого участка двухмерно, так как распределение температуры во всех плоскостях, параллельных плоскости поперечного сечения конструкции, одинаково. Профили в основной части находятся на расстоянии 2 м один от другого, поэтому при расчете можно учесть ось симметрии посередине этого расстояния.

Исследуемая область (рисунок Д.1) имеет форму прямоугольника, две стороны которого являются естественными границами ограждающей конструкции, на которых задаются условия теплообмена с окружающей средой, а остальные две - осями симметрии, на которых можно задавать условия полной теплоизоляции, т.е. тепловой поток в направлении оси ОХ, равный нулю.

Исследуемая область для расчета согласно Д.3 настоящего приложения была расчленена на 1215 элементарных блоков с неравномерными интервалами.

В результате расчета двухмерного температурного поля на ПК получен осредненный тепловой поток, проходящий через рассчитанный участок ограждающей конструкции, равный $Q = 32,66$ Вт. Площадь рассчитанного участка составляет $A = 2$ м².

Приведенное сопротивление теплопередаче рассчитанного фрагмента по формуле (Д.1)

$$R = (20 + 30) \times 2 / 32,66 = 3,06 \text{ м}^2 \times \text{°C/Вт}.$$

Для сравнения сопротивление теплопередаче вне теплопроводного включения, определенное по формуле (5), равно:

$$R = 1/23 + 0,0008/58 + 0,17/0,05 + 0,0008/58 + 1/8,7 = 3,56 \text{ м}^2 \times \text{°C/Вт}.$$

Температура внутренней поверхности в зоне теплопроводного включения по расчету на ПК равна 9,85°C. Проверим на условие выпадения конденсата при $t_{int} = 20^\circ\text{C}$ и $\phi_{int} = 55\%$. Согласно [приложению Л](#) температура точки росы $t_d = 10,7^\circ\text{C}$, что выше температуры поверхности по теплопроводному включению, следовательно, при расчетной температуре наружного воздуха -30°C будет выпадение конденсата и конструкция нуждается в доработке.

Расчетную температуру наружного воздуха, при которой не будет выпадения конденсата, следует определять по формуле

$$t'_{ext} = t_{int} - [(t_{int} - t_{ext}) / (t_{int} - t_{ay'})] (t_{int} - t_d) =$$

$$= 20 - [(20 + 30) / (20 - 9,85)] (20 - 10,7) = -25,8^\circ\text{C}.$$

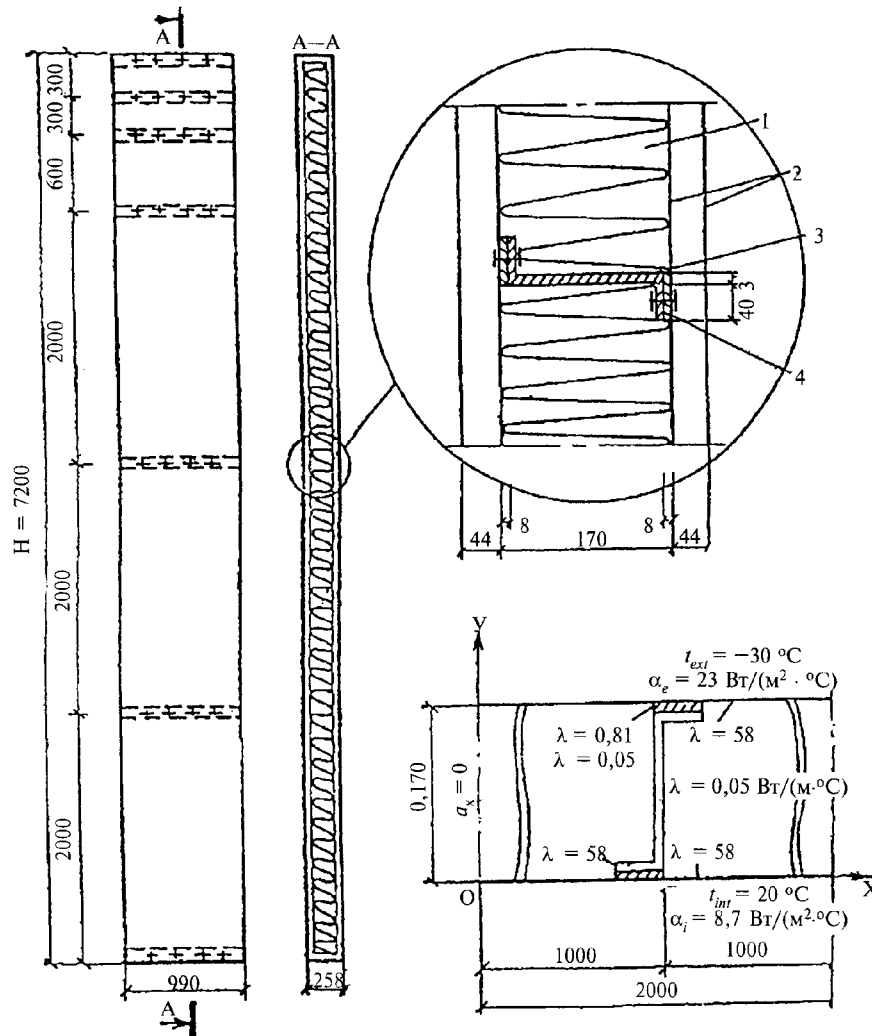
Д.4. При подготовке к решению задач о стационарном трехмерном температурном поле выполняют следующий алгоритм:

а) выбирают требуемый для расчета участок ограждающей конструкции, трехмерный в отношении распределения температур. Вычерчивают в масштабе три проекции ограждающей конструкции и проставляют все размеры;

б) составляют схему расчета ([рисунок Д.2](#)), вычерчивая в аксонометрической проекции и определенном масштабе изучаемую часть ограждающей конструкции. При этом сложные конфигурации участков заменяют более простыми, состоящими из параллелепипедов. При такой замене необходимо учитывать влияющие в теплотехническом отношении детали конструкции. Наносят на чертеж границы области исследования и оси координат, выделяют в виде параллелепипедов участки с различными теплопроводностями, указывают условия теплообмена на границах и проставляют все размеры;

1 - минераловатная плита, 2 - профилированный стальной профиль, 3 - стальной профиль; 4 - фанерная прокладка

Рисунок Д.1 - Конструкция трехслойной панели из листовых материалов и чертеж исследуемой области



1 – минераловатная плита; 2 – профилированный стальной профиль; 3 – стальной профиль; 4 – фанерная прокладка

Рисунок Д.1 – Конструкция трехслойной панели из листовых материалов и чертеж исследуемой области

"Рисунок Д.1 - Конструкция трехслойной панели из листовых материалов и чертеж исследуемой области"

в) расчленяют область исследования на элементарные параллелепипеды плоскостями, параллельными координатным плоскостям XOY, ZOY, YOZ (**рисунок Д.2**), выделяя отдельно участки с различной теплопроводностью, вычерчивают в масштабе схему расчленения исследуемой области на элементарные параллелепипеды и проставляют размеры;

г) вычерчивают три проекции области исследования на координатные плоскости в условной системе координат x', y', z' , пользуясь схемами, выполненными согласно "б" и "в". Когда все элементарные параллелепипеды принимаются одного и того же размера, проставляют координаты вершин проекций параллелепипедов, ограничивающих участки области с различными теплопроводностями, и проекции плоскостей, образующих границы исследуемой области. Подписывают величины теплопроводностей, температуру на границах окружающего их воздуха и коэффициенты теплоотдачи;

д) составляют комплект исходных данных, пользуясь схемами "б", "в", "г", для ввода в ПК.

Пример расчета 2

Определить приведенное сопротивление теплопередаче панели совмещенной крыши, выполненной из ребристых железобетонных облицовок.

Рисунок Д.2 - Конструкция панели совмещенной крыши (а) и схема расчета конструкции панели совмещенной крыши (б)

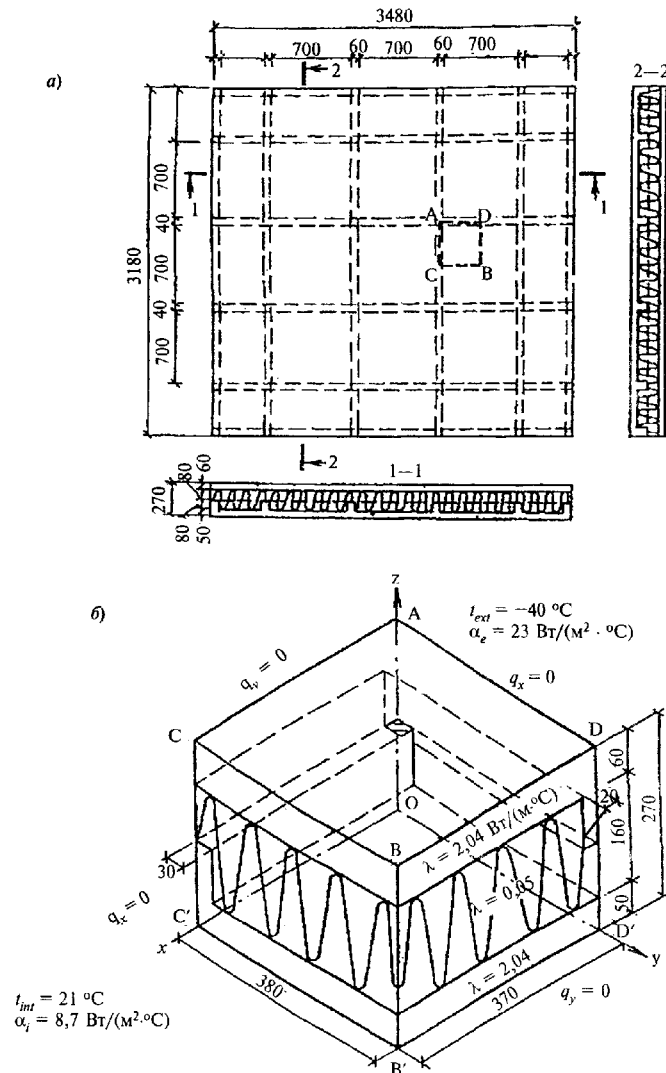


Рисунок Д.2 — Конструкция панели совмещенной крыши (а) и схема расчета конструкции панели совмещенной крыши (б)

"Рисунок Д.2 - Конструкция панели совмещенной крыши (а) и схема расчета конструкции панели совмещенной крыши (б)"

А. Исходные данные

1. Конструкция панели совмещенной крыши (рисунок Д.2) размером 3180 x 3480 x 270 мм представляет в сечении трехслойную оболочку. Наружный и внутренний слои толщиной 50 и 60 мм из железобетона с коэффициентом теплопроводности 2,04 Вт/(м x °C). Средний теплоизоляционный слой из пенополистирольных плит с коэффициентом теплопроводности 0,05 Вт/(м x °C). Каждая из оболочек имеет параллельные один другому на расстоянии 700 мм ребра по 60 и 40 мм толщиной, доходящие до середины теплоизоляционного слоя. Ребра оболочек взаимно перпендикулярны и таким образом каждое ребро одной оболочки примыкает к ребру другой оболочки на площадке 60 x 40 мм.

2. В расчете приняты следующие условия на поверхностях ограждения:
 снаружи - $t_{ext} = -40\text{ }^{\circ}\text{C}$ и $\alpha_e = 23\text{ Вт}/(\text{м}^2 \cdot \text{ }^{\circ}\text{C})$;
 внутри - $t_{ext} = 21\text{ }^{\circ}\text{C}$ и $\alpha_i = 8,7\text{ Вт}/(\text{м}^2 \cdot \text{ }^{\circ}\text{C})$.

	изделия									
24 1,1	То же 1,43	0,23	200	1,05	0,064	3	12	0,07	0,09	
25 0,65	Теплоизоляционные 0,71	0,003	80	1,806	0,034	5	15	0,04	0,054	
	изделия из вспененного синтетического каучука "Аэрофлекс"									
26 0,6 0,6 0,65	То же, "Кайманфлекс": ЕС ST ЕСО	0,010 0,009 0,010	60-80 60-80 60-95	1,806 1,806 1,806	0,039 0,039 0,041	0 0 0	0 0 0	0,039 0,039 0,041	0,039 0,039 0,041	
27 0,36	Экструзионный пенополистирол "Пеноплэкс" (ТУ 5767- 002-46261013), тип 35	0,018	35	1,65	0,028	2	3	0,029	0,030	
28 0,40	То же, тип 45	0,015	45	1,53	0,030	2	3	0,031	0,032	
Б Минераловатные (ГОСТ 4640), стекловолокнистые, пеностекло, газостекло										
29 0,73	Маты минераловатные прошивные (ГОСТ 21880) и на синтетическом связующем (ГОСТ 9573)	0,30	125	0,84	0,056	2	5	0,064	0,07	
30 0,55	То же	0,49	75	0,84	0,052	2	5	0,06	0,064	

31		"		50	0,84	0,048	2	5	0,052	0,06
0,42	0,48	0,53								
32	Плиты	мягкие,		350	0,84	0,091	2	5	0,09	0,11
1,46	1,72	0,38								
	полужесткие и жесткие									
	минераловатные	на								
	синтетическом	и								
	битумном	связующих								
	(ГОСТ 9573, ГОСТ 10140,									
	ГОСТ 22950)									
33		То же		300	0,84	0,084	2	5	0,087	0,09
1,32	1,44	0,41								
34		"		200	0,84	0,07	2	5	0,076	0,08
1,01	1,11	0,49								
35		"		100	0,84	0,056	2	5	0,06	0,07
0,64	0,73	0,56								
36		"		50	0,84	0,048	2	5	0,052	0,06
0,42	0,48	0,6								
37	Плиты	минераловатные		200	0,84	0,064	1	2	0,07	0,076
0,94	1,01	0,45								
	повышенной жесткости	на								
	органофосфатном									
	связующем									
38	Плиты	полужесткие		200	0,84	0,07	2	5	0,076	0,08
1,01	1,11	0,38								
	минераловатные	на								
	крахмальном	связующем								
39		То же		125	0,84	0,056	2	5	0,06	0,064
0,70	0,78	0,38								

40	Плиты из стеклянного	50	0,84	0,056	2	5	0,06	0,064
0,44	0,5	0,6						
	штапельного волокна на							
	синтетическом связующем							
	(ГОСТ 10499)							
41	Маты и полосы из	150	0,84	0,061	2	5	0,064	0,07
0,8	0,9	0,53						
	стеклянного волокна							
	прошивные							
42	Пеностекло или	400	0,84	0,11	1	2	0,12	0,14
1,76	1,94	0,02						
	газостекло							
43	То же	300	0,84	0,09	1	2	0,11	0,12
1,46	1,56	0,02						
44	"	200	0,84	0,07	1	2	0,08	0,09
1,01	1,1	0,03						
В Плиты из природных органических и неорганических материалов								
45	Плиты	1000	2,3	0,15	10	12	0,23	0,29
6,75	7,7	0,12						
	древесно-волокнистые и							
	древесно-стружечные							
	(ГОСТ 4598, ГОСТ 8904,							
	ГОСТ 10632)							
46	То же	800	2,3	0,13	10	12	0,19	0,23
5,49	6,13	0,12						
47	"	600	2,3	0,11	10	12	0,13	0,16
3,93	4,43	0,13						
48	"	400	2,3	0,08	10	12	0,11	0,13
2,95	3,26	0,19						

49		"		200	2,3	0,06	10	12	0,07	0,08
1,67	1,81	0,24								
50	Плиты фибролитовые и			800	2,3	0,16	10	15	0,24	0,3
6,17	7,16	0,11	арболит (ГОСТ 19222) на							
	портландцементе									
51		То же		600	2,3	0,12	10	15	0,18	0,23
4,63	5,43	0,11								
52		"		400	2,3	0,08	10	15	0,13	0,16
3,21	3,70	0,26								
53		"		300	2,3	0,07	10	15	0,11	0,14
2,56	2,99	0,30								
54	Плиты камышитовые			300	2,3	0,07	10	15	0,09	0,14
2,31	2,99	0,45								
55		То же		200	2,3	0,06	10	15	0,07	0,09
1,67	1,96	0,49								
56	Плиты торфяные			300	2,3	0,064	15	20	0,07	0,08
2,12	2,34	0,19	теплоизоляционные							
57		То же		200	2,3	0,052	15	20	0,06	0,064
1,6	1,71	0,49								
58	Пакля			150	2,3	0,05	7	12	0,06	0,07
1,3	1,47	0,49								
59	Плиты из гипса (ГОСТ			1200	0,84	0,35	4	6	0,41	0,47
6,01	6,7	0,098	6428)							
60		То же		1000	0,84	0,23	4	6	0,29	0,35
4,62	5,28	0,11								
61	Листы гипсовые			800	0,84	0,15	4	6	0,19	0,21
3,34	3,66	0,075	обшивочные (сухая							

	штукатурка) (ГОСТ 6266)									
62 2,45	Изделия из вспученного перлита на битумном связующем (ГОСТ 16136)	400	1,68	0,11	1	2	0,12	0,13		
63 1,84	То же	300	1,68	0,087	1	2	0,09	0,099		

Г Засыпки

64 3,36	Гравий керамзитовый (ГОСТ 9757)	800	0,84	0,18	2	3	0,21	0,23		
65 2,62	То же	600	0,84	0,14	2	3	0,17	0,2		
66 1,87	"	400	0,84	0,12	2	3	0,13	0,14		
67 1,56	"	300	0,84	0,108	2	3	0,12	0,13		
68 1,22	"	200	0,84	0,099	2	3	0,11	0,12		
69 3,28	Гравий шунгизитовый (ГОСТ 9757)	800	0,84	0,16	2	4	0,2	0,23		
70 2,54	То же	600	0,84	0,13	2	4	0,16	0,2		
71 1,87	"	400	0,84	0,11	2	4	0,13	0,14		
72 3,36	Щебень из доменного шлака (ГОСТ 5578),	800	0,84	0,18	2	3	0,21	0,26		

	шлаковой	пемзы	и							
	аглопорита	(ГОСТ 9757)								

Взамен ГОСТ 5578-94 в части методов химического анализа с 1 июля 1998 г. постановлением Госстроя РФ от 6 января 1998 г. N 18-2 введен в действие ГОСТ 8269.1-97

73	То же			600	0,84	0,15	2	3	0,18	0,21
2,7	2,98	0,23								
74	"			400	0,84	0,12	2	3	0,14	0,16
1,94	2,12	0,24								
75	Щебень и песок из			600	0,84	0,11	1	2	0,111	0,12
2,07	2,2	0,26								
	перлита	вспученного								
	(ГОСТ 10832)									
76	То же			400	0,84	0,076	1	2	0,087	0,09
1,5	1,56	0,3								
77	"			200	0,84	0,064	1	2	0,076	0,08
0,99	1,04	0,34								
78	Вермикулит	вспученный		200	0,84	0,076	1	3	0,09	0,11
1,08	1,24	0,23								
	(ГОСТ 12865)									
79	То же			100	0,84	0,064	1	3	0,076	0,08
0,7	0,75	0,3								
80	Песок для строительных работ			1600	0,84	0,35	1	2	0,47	0,58
6,95	7,91	0,17								
	(ГОСТ 8736)									
Д Теплые растворы (ГОСТ 28013)										
81	Цементно-шлаковый			1400	0,84	0,41	2	4	0,52	0,64
7,0	8,11	0,11								
82	То же			1200	0,84	0,35	2	4	0,47	0,58
6,16	7,15	0,14								

83	Цементно-перлитовый	1000	0,84	0,21	7	12	0,26	0,3
4,64	5,42	0,15						
84	То же	800	0,84	0,16	7	12	0,21	0,26
3,73	4,51	0,16						
85	Гипсоперлитовый	600	0,84	0,14	10	15	0,19	0,23
3,24	3,84	0,17						
86	Поризованный	500	0,84	0,12	6	10	0,15	0,19
2,44	2,95	0,43						
	гипсоперлитовый							
87	То же	400	0,84	0,09	6	10	0,13	0,15
2,03	2,35	0,53						

II Конструкционно-теплоизоляционные материалы

А Бетоны на природных пористых заполнителях (ГОСТ 25820, ГОСТ 22263)

88	Тuffобетон	1800	0,84	0,64	7	10	0,87	0,99
11,38	12,79	0,09						
89	"	1600	0,84	0,52	7	10	0,7	0,81
9,62	10,91	0,11						
90	"	1400	0,84	0,41	7	10	0,52	0,58
7,76	8,63	0,11						
91	"	1200	0,84	0,29	7	10	0,41	0,47
6,38	7,2	0,12						
92	Пемзобетон	1600	0,84	0,52	4	6	0,62	0,68
8,54	9,3	0,075						
93	"	1400	0,84	0,42	4	6	0,49	0,54
7,1	7,76	0,083						
94	"	1200	0,84	0,34	4	6	0,4	0,43
5,94	6,41	0,098						

107	"		800	0,84	0,21	5	10	0,24	0,31
3,83	4,77	0,19							
108	"		600	0,84	0,16	5	10	0,2	0,26
3,03	3,78	0,26							
109	"		500	0,84	0,14	5	10	0,17	0,23
2,55	3,25	0,3							
110	Керамзитобетон	на	1200	0,84	0,41	4	8	0,52	0,58
6,77	7,72	0,075	с						
	кварцевом	песке							
	поризацией								
111	То же		1000	0,84	0,33	4	8	0,41	0,47
5,49	6,35	0,075							
112	"		800	0,84	0,23	4	8	0,29	0,35
4,13	4,9	0,075							
113	Керамзитобетон	на	1000	0,84	0,28	9	13	0,35	0,41
5,57	6,43	0,15							
	перлитовом	песке							
114	То же		800	0,84	0,22	9	13	0,29	0,35
4,54	5,32	0,17							
115	Шунгизитобетон		1400	0,84	0,49	4	7	0,56	0,64
7,59	8,6	0,098							
116	"		1200	0,84	0,36	4	7	0,44	0,5
6,23	7,04	0,11							
117	"		1000	0,84	0,27	4	7	0,33	0,38
4,92	5,6	0,14							
118	Перлитобетон		1200	0,84	0,29	10	15	0,44	0,5
6,96	8,01	0,15							
119	"		1000	0,84	0,22	10	15	0,33	0,38
5,5	6,38	0,19							
120	"		800	0,84	0,16	10	15	0,27	0,33
4,45	5,32	0,26							

121	Перлитобетон		600	0,84	0,12	10	15	0,19	0,23
3,24	3,84	0,3							
122	Шлакопемзобетон		1800	0,84	0,52	5	8	0,63	0,76
9,32	10,83	0,075							
	(термозитобетон)								
123	То же		1600	0,84	0,41	5	8	0,52	0,63
7,98	9,29	0,09							
124	"		1400	0,84	0,35	5	8	0,44	0,52
6,87	7,9	0,098							
125	"		1200	0,84	0,29	5	8	0,37	0,44
5,83	6,73	0,11							
126	"		1000	0,84	0,23	5	8	0,31	0,37
4,87	5,63	0,11							
127	Шлакопемзопено-	и	1600	0,84	0,47	8	11	0,63	0,7
9,29	10,31	0,09							
	шлакопемзогоазобетон								
128	То же		1400	0,84	0,35	8	11	0,52	0,58
7,9	8,78	0,098							
129	"		1200	0,84	0,29	8	11	0,41	0,47
6,49	7,31	0,11							
130	"		1000	0,84	0,23	8	11	0,35	0,41
5,48	6,24	0,11							
131	"		800	0,84	0,17	8	11	0,29	0,35
4,46	5,15	0,13							
132	Бетон на доменных		1800	0,84	0,58	5	8	0,7	0,81
9,82	11,18	0,083							
	гранулированных шлаках								
133	То же		1600	0,84	0,47	5	8	0,58	0,64
8,43	9,37	0,09							

134	"		1400	0,84	0,41	5	8	0,52	0,58	
7,46	8,34	0,098								
135	"		1200	0,84	0,35	5	8	0,47	0,52	
6,57	7,31	0,11								
136	Аглопоритобетон		и	1800	0,84	0,7	5	8	0,85	0,93
10,82	11,98	0,075								
	бетоны	на топливных								
	(котельных)	шлаках								
137	То же		1600	0,84	0,58	5	8	0,72	0,78	
9,39	10,34	0,083								
138	"		1400	0,84	0,47	5	8	0,59	0,65	
7,92	8,83	0,09								
139	"		1200	0,84	0,35	5	8	0,48	0,54	
6,64	7,45	0,11								
140	"		1000	0,84	0,29	5	8	0,38	0,44	
5,39	6,14	0,14								
141	Бетон на зольном гравии		1400	0,84	0,47	5	8	0,52	0,58	
7,46	8,34	0,09								
142	Бетон на зольном гравии		1200	0,84	0,35	5	8	0,41	0,47	
6,14	6,95	0,11								
143	То же		1000	0,84	0,24	5	8	0,3	0,35	
4,79	5,48	0,12								
144	Вермикулитобетон		800	0,84	0,21	8	13	0,23	0,26	
3,97	4,58	-								
145	"		600	0,84	0,14	8	13	0,16	0,17	
2,87	3,21	0,15								
146	"		400	0,84	0,09	8	13	0,11	0,13	
1,94	2,29	0,19								
147	"		300	0,84	0,08	8	13	0,09	0,11	
1,52	1,83	0,23								

148	Полистиролбетон	(ТУ	600	1,06	0,145	4	8	0,175	0,20
3,07	3,49	0,068							
	5741-159-002 84807,	ТУ							
	5760-160-0284807)								
149	То же		500	1,06	0,125	4	8	0,14	0,16
2,5	2,85	0,075							
150	"		400	1,06	0,105	4	8	0,12	0,135
2,07	2,34	0,085							
151	"		300	1,06	0,085	4	8	0,09	0,11
1,55	1,83	0,10							
152	"		200	1,06	0,065	4	8	0,070	0,08
1,12	1,28	0,12							
153	"		150	1,06	0,055	4	8	0,057	0,06
0,87	0,96	0,135							
В Бетоны ячеистые (ГОСТ 25485, ГОСТ 5742)									
154	Газо- и пенобетон,		1000	0,84	0,29	10	15	0,41	0,47
6,13	7,09	0,11							
	газо- и пеносиликат								
155	То же		800	0,84	0,21	10	15	0,33	0,37
4,92	5,63	0,14							
156	"		600	0,84	0,14	8	12	0,22	0,26
3,36	3,91	0,17							
157	"		400	0,84	0,11	8	12	0,14	0,15
2,19	2,42	0,23							
158	"		300	0,84	0,08	8	12	0,11	0,13
1,68	1,95	0,26							
159	Газо- и пенозолобетон		1200	0,84	0,29	15	22	0,52	0,58
8,17	9,46	0,075							
160	То же		1000	0,84	0,23	15	22	0,44	0,5
6,86	8,01	0,098							

161	"		800	0,84	0,17	15	22	0,35	0,41
5,48	6,49	0,12							

Г Кирпичная кладка из сплошного кирпича

162	Глиняного обыкновенного	1800	0,88	0,56	1	2	0,7	0,81
9,2	10,12	0,11						
	(ГОСТ 530)	на						
	цементно-песчаном							
	растворе							

163	Глиняного обыкновенного	1700	0,88	0,52	1,5	3	0,64	0,76
8,64	9,7	0,12						
	на цементно-шлаковом							
	растворе							

164	Глиняного обыкновенного	1600	0,88	0,47	2	4	0,58	0,7
8,08	9,23	0,15						
	на цементно-перлитовом							
	растворе							

165	Силикатного (ГОСТ 379)	1800	0,88	0,7	2	4	0,76	0,87
9,77	10,9	0,11						
	на цементно-песчаном							
	растворе							

166	Трепельного (ГОСТ 530)	1200	0,88	0,35	2	4	0,47	0,52
6,26	6,49	0,19						
	на цементно-песчаном							
	растворе							

167	То же	1000	0,88	0,29	2	4	0,41	0,47
5,35	5,96	0,23						

168	Шлакового	на	1500	0,88	0,52	1,5	3	0,64	0,7
8,12	8,76	0,11							
	цементно-песчаном								

	растворе								
Д Кирпичная кладка из пустотного кирпича									
169 7,91	Керамического пустотного- 8,48 0,14	1600	0,88	0,47	1	2	0,58	0,64	
	го плотностью	1400							
	кг/м3 (брутто)	на							
	цементно-песчаном								
	растворе								
170 7,01	Керамического пустотного- 7,56 0,16	1400	0,88	0,41	1	2	0,52	0,58	
	го плотностью	1300							
	кг/м3 (брутто)	на							
	цементно-песчаном								
	растворе								
171 6,16	Керамического пустотного- 6,62 0,17	1200	0,88	0,35	1	2	0,47	0,52	
	го плотностью	1000							
	кг/м3 (брутто)	на							
	цементно-песчаном								
	растворе								
172 8,59	Силикатного 9,63 0,13	1500	0,88	0,64	2	4	0,7	0,81	
	одинадцатипустотного								
	(ГОСТ 379)	на							
	цементно-песчаном								
	растворе								
173 7,93	Силикатного 9,01 0,14	1400	0,88	0,52	2	4	0,64	0,76	
	четырнадцатипустотного								

	(ГОСТ 379)	на								
	цементно-песчаном									
	растворе									

Е Дерево и изделия из него

174 3,87	Сосна и ель поперек 4,54 0,06	волокн (ГОСТ 8486, ГОСТ 9463)	500	2,3	0,09	15	20	0,14	0,18
-------------	-------------------------------------	----------------------------------	-----	-----	------	----	----	------	------

175 5,56	Сосна и ель вдоль 6,33 0,32	волокн	500	2,3	0,18	15	20	0,29	0,35
-------------	-----------------------------------	--------	-----	-----	------	----	----	------	------

176 5,0	Дуб поперек 5,86 0,05	волокн (ГОСТ 9462, ГОСТ 2695)	700	2,3	0,1	10	15	0,18	0,23
------------	-----------------------------	----------------------------------	-----	-----	-----	----	----	------	------

177 6,9	Дуб вдоль 7,83 0,3	волокн	700	2,3	0,23	10	15	0,35	0,41
------------	--------------------------	--------	-----	-----	------	----	----	------	------

178 4,22	Фанера клееная 4,73 0,02	(ГОСТ 8673)	600	2,3	0,12	10	13	0,15	0,18
-------------	--------------------------------	-------------	-----	-----	------	----	----	------	------

179 6,2	Картон облицовочный 6,75 0,06	(ГОСТ 8740)	1000	2,3	0,18	5	10	0,21	0,23
------------	-------------------------------------	-------------	------	-----	------	---	----	------	------

180 4,26	Картон строительный 4,89 0,083	многослойный	650	2,3	0,13	6	12	0,15	0,18
-------------	--------------------------------------	--------------	-----	-----	------	---	----	------	------

III Конструкционные материалы

28013)

А Бетоны (ГОСТ 7473, ГОСТ 25192) и растворы (ГОСТ

181	Железобетон (ГОСТ 2500	0,84	1,69	2	3	1,92	2,04	
17,98	18,95	0,03						
	26633)							
182	Бетон на гравии или щебне из природного камня (ГОСТ 26633)	2400	0,84	1,51	2	3	1,74	1,86
16,77	17,88	0,03						
183	Раствор цементно-песчаный	1800	0,84	0,58	2	4	0,76	0,93
9,6	11,09	0,09						
184	Раствор сложный (песок, известь, цемент)	1700	0,84	0,52	2	4	0,7	0,87
8,95	10,42	0,098						
185	Раствор известково-песчаный	1600	0,84	0,47	2	4	0,7	0,81
8,69	9,76	0,12						
Б Облицовка природным камнем (ГОСТ 9480)								
186	Гранит, гнейс и базальт	2800	0,88	3,49	0	0	3,49	3,49
25,04	25,04	0,008						
187	Мрамор	2800	0,88	2,91	0	0	2,91	2,91
22,86	22,86	0,008						
188	Известняк	2000	0,88	0,93	2	3	1,16	1,28
12,77	13,7	0,06						
189	"	1800	0,88	0,7	2	3	0,93	1,05
10,85	11,77	0,075						
190	"	1600	0,88	0,58	2	3	0,73	0,81
9,06	9,75	0,09						
191	"	1400	0,88	0,49	2	3	0,56	0,58
7,42	7,72	0,11						

192	Туф		2000	0,88	0,76	3	5	0,93	1,05
11,68	12,92	0,075							
193	"		1800	0,88	0,56	3	5	0,7	0,81
9,61	10,76	0,083							
194	"		1600	0,88	0,41	3	5	0,52	0,64
7,81	9,02	0,09							
195	"		1400	0,88	0,33	3	5	0,43	0,52
6,64	7,6	0,098							
196	"		1200	0,88	0,27	3	5	0,35	0,41
5,55	6,25	0,11							
197	"		1000	0,88	0,21	3	5	0,24	0,29
4,2	4,8	0,11							

В Материалы кровельные, гидроизоляционные, облицовочные и рулонные покрытия для полов
(ГОСТ 23835, ГОСТ 30547)

198	Листы асбестоцементные		1800	0,84	0,35	2	3	0,47	0,52
7,55	8,12	0,03							
	плоские (ГОСТ 18124)								
199	То же		1600	0,84	0,23	2	3	0,35	0,41
6,14	6,8	0,03							
200	Битумы нефтяные		1400	1,68	0,27	0	0	0,27	0,27
6,8	6,8	0,008							
	строительные и								
	кровельные (ГОСТ 6617,								
	ГОСТ 9548)								
201	То же		1200	1,68	0,22	0	0	0,22	0,22
5,69	5,69	0,008							
202	"		1000	1,68	0,17	0	0	0,17	0,17
4,56	4,56	0,008							

203	Асфальтобетон (ГОСТ 2100	16,43	16,43	0,008	2100	1,68	1,05	0	0	1,05	1,05
	9128)										
204	Рубероид (ГОСТ 10923),	3,53	3,53	-	600	1,68	0,17	0	0	0,17	0,17
	пергамин (ГОСТ 2697),										
	толь										
205	Линолеум	8,56	8,56	0,002	1800	1,47	0,38	0	0	0,38	0,38
	поливинилхлоридный на										
	теплоизолирующей										
	подоснове (ГОСТ 18108)										
206	То же	7,52	7,52	0,002	1600	1,47	0,33	0	0	0,33	0,33
207	Линолеум	8,22	8,22	0,002	1800	1,47	0,35	0	0	0,35	0,35
	поливинилхлоридный на										
	тканевой основе (ГОСТ										
	7251)										
208	То же	7,05	7,05	0,002	1600	1,47	0,29	0	0	0,29	0,29
209	"	5,87	5,87	0,002	1400	1,47	0,23	0	0	0,23	0,23
Г Металлы и стекло											
210	Сталь стержневая	126,5	126,5	0	7850	0,482	58	0	0	58	58
	арматурная (ГОСТ										
	10884, ГОСТ 5781)										
211	Чугун (ГОСТ 9583)	112,51	112,5	0	7200	0,482	50	0	0	50	50

212 187,6	Алюминий (ГОСТ 22233, ГОСТ 24767)	0	2600	0,84	221	0	0	221	221
213 326	Медь (ГОСТ 931, ГОСТ 15527)	0	8500	0,42	407	0	0	407	407
214 10,79	Стекло оконное (ГОСТ 111)	0	2500	0,84	0,76	0	0	0,76	0,76

Примечания

1. Расчетные значения коэффициента теплоусвоения (при периоде 24 ч) материала в конструкции вычислены по

формуле

$$s = 0,27 \text{ кв. корень } (\lambda \rho_0 (c_0 + 0,0419 w)),$$

где λ , ρ_0 , c_0 , w - принимают по соответствующим графам настоящей таблицы.

2. Характеристики материалов в сухом состоянии приведены при массовом отношении влаги в материале w , %, |

равном нулю.

Приложение Ж

Методика определения расчетных значений теплопроводности строительных материалов при условиях эксплуатации А и Б

Методика предназначена для испытательных лабораторий и устанавливает процедуру определения на основании лабораторных испытаний расчетных значений теплопроводности конкретных марок и типов строительных материалов и изделий.

Ж.1 Общие положения

Теплопроводность сухих и влажных материалов измеряют по ГОСТ 7076 при средней температуре образца $(25 \pm 1)^\circ\text{C}$ $[(298 \pm 1) \text{ K}]$.

Расчетные значения теплопроводности определяют на пяти образцах для условий эксплуатации А и пяти образцах для условий эксплуатации Б, причем образцы должны быть отобраны от пяти партий конкретной марки материала или изделия по одному образцу от партии для каждого условия эксплуатации. Допускается последовательное определение теплопроводности пяти образцов для условий эксплуатации А, затем их доувлажнение и определение теплопроводности для условий эксплуатации Б.

Значения влажности исследуемого материала или изделия для условий эксплуатации А и Б следует принимать по [приложению Е](#) в случае, если данный вид материала указан в его перечне, или по фактическим значениям влажности аналогичного теплоизоляционного материала в конструкции после 3-5 лет эксплуатации. Допускается за величину влажности для условий эксплуатации А принимать значение сорбционной влажности материала при относительной влажности воздуха 80%, а для условий эксплуатации Б - значение сорбционной влажности при относительной влажности воздуха 97%.

Сорбционную влажность материала или изделия определяют по ГОСТ 24816. Статистическую обработку результатов измерения выполняют по ГОСТ 8.207 при доверительной вероятности 0,95 для нормального распределения результатов измерений. Неисключенную систематическую погрешность средств измерений следует принимать равной не менее 3% текущего значения теплопроводности.

Ж.2 Обозначения

При определении расчетных значений теплопроводности используют следующие обозначения:

лямбда_oi - теплопроводность образца в сухом состоянии;

лямбда_om - среднее арифметическое значение теплопроводности из пяти образцов материала или изделия в сухом состоянии;

лямбда_fi - значение теплопроводности образца материала при влажности w_{fi} ;

лямбда_А, Б - расчетные значения теплопроводности для условий эксплуатации А и Б;

k_c - коэффициент учета влияния качества строительно-монтажных работ на теплопроводность строительных материалов и изделий, а также старения материала в реальных условиях эксплуатации; для жестких теплоизоляционных материалов и изделий (предел прочности на сжатие не менее 0,035 МПа) принимают равным 1,1, для мягких теплоизоляционных материалов и изделий (предел прочности на сжатие менее 0,035 МПа) - 1,2, для остальных материалов и изделий - 1;

k_t - коэффициент учета разницы теплопроводности материала при средней рабочей температуре материала в конструкции (в отопительный период) и при средней температуре испытаний, принимают равным 0,95 при температуре в конструкции 10 °С;

w_А, Б - влажность, % по массе, соответствующая значению расчетного массового отношения влаги в исследуемом материале или изделии при условиях эксплуатации А и Б;

m_oi - масса образца в сухом состоянии;

m_w - расчетная масса образца с влажностью, соответствующей условиям эксплуатации А или Б;

m_bi - масса увлажненного образца материала, определенная непосредственно перед загрузкой образца в аппаратуру для измерения теплопроводности;

m_ei - масса увлажненного образца материала, определенная непосредственно после выемки образца из аппаратуры для измерения теплопроводности;

w_bi - влажность образца материала, % по массе, определенная непосредственно перед загрузкой образца в аппаратуру для измерения теплопроводности;

w_ei - влажность образца материала, % по массе, определенная непосредственно после выемки образца из аппаратуры для измерения теплопроводности.

Ж.3 Подготовка образцов для испытаний

Если позволяет однородность материала (поры раковины или инородные включения не должны быть более 0,1 толщины образца), образцы изготавливают толщиной 20-30 мм. Для трудноувлажняемых материалов (материалы с закрытой мелкопористой структурой, например, экструзионный пенополистирол) допускается проводить испытания на образцах толщиной до 5 мм, соблюдая при этом те же требования к однородности структуры материала. Толщину образца следует измерять по ГОСТ 17177.

Отобранные образцы высушивают до постоянной массы при температуре, указанной в НД на данный материал, либо в соответствии с ГОСТ 17177. Образец считается высушенным до постоянной массы, если расхождение между результатами двух последовательных взвешиваний не будет превышать 0,5%, при этом время сушки должно быть не менее 0,5 ч. По окончании сушки определяют массу (m_{oi}) и теплопроводность (λ_{oi}) каждого образца.

Ж.4 Увлажнение образцов материала

При наличии аналога по [приложению Е](#) принимают значение влажности для условий эксплуатации А и Б испытываемого материала. При отсутствии аналога в соответствии с ГОСТ 24816 определяют значение

сорбционной влажности испытываемого материала или изделия при 80 и 97% относительной влажности воздуха.

Рассчитывают для каждого образца материала массу, до которой его следует увлажнить, чтобы получить значения влажности, соответствующие условиям эксплуатации А или Б:

$$m_{wi} = m_{oi} (1 + 0,01 w_{A, Б}) . \quad (Ж.1)$$

Увлажнение производят на установках, обеспечивающих принудительное насыщение образца водяным паром или капельно-воздушной смесью. Не допускается производить увлажнение капельно-воздушной смесью теплоизоляционных материалов на основе минерального волокна и стекловолокна.

Увлажнение образца паром производят, не допуская его нагрева до температуры, выше которой происходит деструкция образца. Пар или капельно-воздушная смесь должны пронизывать (не омыывать) образец.

Одним из вариантов увлажнения образцов может быть его осуществление на описанной ниже установке. Образец плотно устанавливают в прямоугольный короб на сетку. На короб устанавливают крышку с подсоединенным к ней отсасывающим шлангом пылесоса. С противоположного конца короба в него несколько минут (от 2 до 10) подают при работающем пылесосе пар или капельно-воздушную смесь. Затем образец охлаждают при комнатной температуре и взвешивают. Процедуру насыщения повторяют до тех пор, поворачивая каждый раз образец другой поверхностью, пока не будет достигнута весовая влажность в интервале между $0,7 w_{A, Б}$ и $1,3 w_{A, Б}$. После достижения заданной влажности образец помещают в герметичный пакет и укладывают его горизонтально на плоскую поверхность. Ежечасово в течение 4 ч образец переворачивают, затем устанавливают вертикально (на ребро) и выдерживают до проведения испытаний на теплопроводность:

не менее 2 суток - материалы на основе стекловолокна и минерального волокна;

не менее 14 суток - материалы на основе пенопластов и пенокаучуков.

Ж.5 Определение теплопроводности

Определение теплопроводности сухих и влажных материалов следует производить только при горизонтальном положении образца в приборах, работающих по симметричной схеме. Разность температуры лицевых граней образца должна измеряться не менее чем четырьмя дифференциально соединенными термодарами (по два измерительных спая на каждой стороне образца). ЭДС термодары следует измерять вольтметром, обладающим чувствительностью не менее 1 мкВ и погрешностью измерения не более 2% при ЭДС 100 мкВ. Отклонение от температуры термостатирования образца материала не более 0,1°C.

Теплопроводность влажных образцов материала λ_{fi} определяют при градиенте температуры в образце не более 1 град/см, за исключением образцов толщиной менее 20 мм, для которых допускается градиент температуры до 2 град/см. До проведения измерений используемый для определения теплопроводности прибор должен быть выведен на заданный режим испытаний при загруженном в нем образце материала, аналогичном исследуемому. Влажный образец взвешивают перед помещением в прибор и сразу же после проведения измерения. Фактическую влажность образца, % по массе, до испытания определяют по формуле:

$$w_{bi} = \frac{100 (m_{bi} - m_{oi})}{m_{oi}} \quad (Ж.2)$$

и после испытаний по формуле

$$w_{ei} = \frac{100 (m_{ei} - m_{oi})}{m_{oi}} . \quad (Ж.3)$$

Значение влажности, при которой была определена теплопроводность образца, вычисляют как среднее арифметическое значений влажности до и после проведения измерений:

$$w_{fi} = 0,5(w_{bi} + w_{ei}). \quad (\text{Ж.4})$$

Для снижения потери влаги в процессе измерения теплопроводности образец должен устанавливаться в аппаратуру заключенным в обечайку из материала с низкой теплопроводностью (текстолит, полиэтилен, полипропилен, оргстекло или другие аналогичные материалы) толщиной не более 0,5 мм. Измерения считаются удовлетворительными, если снижение влажности образца за время измерений не превысило 10%.

При определении теплопроводности образцов толщиной менее 20 мм на противоположных сторонах образца по центру (на пересечении диагоналей) следует укрепить термопары для измерения перепада температуры на термостатируемых поверхностях образца. Термопары должны быть выполнены из эмалированных проводов диаметром не более 0,2 мм. Образец испытываемого материала с укрепленными на нем термопарами размещают между двумя листами эластичной резины толщиной 1 мм и дополняют с двух сторон до требуемой для конкретного прибора толщины образца слоями поролона.

Ж.6 Обработка результатов измерений

Рассчитывают среднее арифметическое значение теплопроводности образцов материала в сухом состоянии:

$$\lambda_{om} = 0,1 \sum_{i=1}^{10} \lambda_{oi}$$

$$\text{или } \lambda_{om} = 0,2 \sum_{i=1}^5 \lambda_{oi}. \quad (\text{Ж.5})$$

Для каждого образца вычисляют теплопроводность при значении влажности, соответствующей условиям эксплуатации А и Б

$$\lambda_{wi} = \lambda_{oi} + (\lambda_{fi} - \lambda_{oi}) \frac{w_{A,B}}{w_{fi}}. \quad (\text{Ж.6})$$

Рассчитывают среднее арифметическое значение теплопроводности для пяти измерений для условий эксплуатации А и Б

$$\lambda_w = 0,2 \sum_{i=1}^5 (\lambda_{wi}). \quad (\text{Ж.7})$$

Определяют среднее квадратичное отклонение результатов пяти измерений теплопроводности для условий эксплуатации А и Б

$$S = 0,2236 \sqrt{\sum_{i=1}^5 (\lambda_{wi} - \lambda_w)^2}. \quad (\text{Ж.8})$$

Расчетное значение теплопроводности испытываемого материала для условий эксплуатации А и Б вычисляют по формуле

$$\lambda_{A,B} = k \left(k \lambda_w + 2,571 S \right). \quad (\text{Ж.9})$$

Пример расчета

Требуется определить значения $\lambda_{A, B}$ плит теплоизоляционных марки П-85 из стеклянного штапельного волокна на синтетическом связующем. Данный вид теплоизоляционных изделий не приведен в [приложении Е](#), однако имеется аналог - плита плотностью 50 кг/м³. Поэтому за значение влажности $\lambda_{A, B}$ принимаем данные приложения Е: $w_A = 2\%$ и $w_B = 5\%$.

На испытания отобраны из пяти партий плит пять пар образцов размером 250x250x30 мм (пять образцов для определения λ_A и пять образцов для определения λ_B). Результаты измерений и расчетов представлены в таблице Ж.1.

Таблица Ж.1

Показатели	$w_A = 2\%$					$w_B = 5\%$				
	N 1	N 2	N 3	N 4	N 5	N 1	N 2	N 3	N 4	
N 5										
m_{oi} 158,3	152,3	143,2	139,4	146,1	154,2	154,0	141,7	139,7	144,4	
λ_{oi} 0,0326	0,0336	0,0346	0,0350	0,0338	0,0329	0,0326	0,0337	0,0347	0,0340	
λ_{om}	0,0338									
m_{wi} 166,2	155,3	146,1	142,2	149,0	157,3	161,7	148,8	146,7	151,6	
m_{bi} 167,8	155,7	145,9	142,7	149,9	157,4	161,4	149,4	146,8	150,6	
m_{ei} 167,0	155,5	145,8	142,5	149,8	157,1	160,9	148,6	146,4	150,0	
w_{bi} 6,0	2,2	1,9	2,4	2,6	2,1	4,8	5,4	5,1	4,3	
w_{ei} 5,5	2,1	1,8	2,2	2,5	1,9	4,5	4,9	4,8	3,9	
w_{fi} 5,75	2,15	1,85	2,30	2,55	2,00	4,65	5,15	4,95	4,10	
λ_{fi} 0,0397	0,0371	0,0385	0,0393	0,0369	0,0367	0,0403	0,0411	0,0429	0,0416	

лямбда_wi	0,0369	0,0388	0,0387	0,0362	0,0367	0,0409	0,0409	0,0430	0,0433
лямбда_w			0,0375						0,0414
s			0,00054						0,00082

Коэффициент k_c принимаем равным 1,2, а k_t равным 0,95.

Тогда в соответствии с формулой (Ж.9) рассчитываем для:

лямбда_А = 0,95 (1,2 x 0,0375 + 2,571 x 0,00054) = 0,0441;

лямбда_Б = 0,95 (1,2 x 0,0414 + 2,571 x 0,00082) = 0,0492.

Приложение И

Расчет коэффициента теплотехнической однородности ограждающих конструкций по табличным значениям

1 Расчет коэффициента теплотехнической однородности γ по формуле (9)

Таблица И.1

Определение коэффициента k_i

Схема теплопроводного включения по приложению 5* СНиП II-3	лямбда_m / лямбда	Коэффициент k_i при α/δ (приложение 5 * СНиП II-3)								
		0,1	0,2	0,4	0,6	0,8	1	1,5	2	
I	2	1,02	1,01	1,01	1,01	1	1	1	1	
	5	1,16	1,11	1,07	1,05	1,04	1,03	1,02	1,01	
	10	1,33	1,25	1,15	1,1	1,08	1,06	1,04	1,03	
	30	1,63	1,47	1,27	1,18	1,14	1,11	1,07	1,05	
II	10-40	2,65	2,2	1,77	1,6	1,55	-	-	-	
III при α/δ	0,25	2	1,02	1,01	1,01	1,01	1,01	1,01	1,01	1
		5	1,12	1,08	1,05	1,04	1,03	1,03	1,02	1,01
		10	1,18	1,13	1,07	1,05	1,04	1,04	1,03	1,02
		30	1,21	1,16	1,1	1,07	1,05	1,04	1,03	1,02
	0,5	2	1,05	1,04	1,03	1,02	1,01	1,01	1,01	1,01
		5	1,28	1,21	1,13	1,09	1,07	1,06	1,04	1,03
		10	1,42	1,34	1,22	1,14	1,11	1,09	1,07	1,05
		30	1,62	1,49	1,3	1,19	1,14	1,12	1,09	1,06
	0,75	2	1,06	1,04	1,03	1,02	1,02	1,01	1,01	1,01
		5	1,25	1,2	1,14	1,1	1,08	1,07	1,05	1,03
		10	1,53	1,42	1,25	1,16	1,12	1,11	1,08	1,05
		30	1,85	1,65	1,38	1,24	1,18	1,15	1,11	1,08

IV при с/дельта	0,25	2	1,03	1,02	1,02	1,01	1,01	1,01	1	1
		5	1,12	1,10	1,07	1,05	1,04	1,03	1,02	1,01
		10	1,2	1,16	1,1	1,07	1,06	1,05	1,03	1,02
		30	1,28	1,22	1,14	1,09	1,07	1,06	1,04	1,03
	0,5	2	1,07	1,05	1,04	1,03	1,02	1,02	1,01	1,01
		5	1,32	1,25	1,17	1,13	1,1	1,08	1,06	1,04
		10	1,54	1,42	1,27	1,19	1,14	1,12	1,09	1,06
		30	1,79	1,61	1,38	1,26	1,19	1,16	1,12	1,08
	0,75	2	1,07	1,05	1,04	1,03	1,02	1,02	1,01	1,01
		5	1,36	1,28	1,18	1,14	1,11	1,09	1,07	1,05
		10	1,64	1,51	1,33	1,23	1,18	1,15	1,11	1,08
		30	2,05	1,82	1,5	1,33	1,25	1,21	1,16	1,11

Примечание - Обозначения приняты по приложению 5* СНиП II-3.

Таблица И.2

Определение коэффициента Пси

Схема теплопроводного включения по приложению 5* СНиП II-3	Коэффициент Пси при α $\lambda_{t}/(\delta_{ins} \lambda_{ins})$ (по приложению 5* СНиП II-3)									
	0,25	0,5	1	2	5	10	20	50	150	
I	0,024	0,041	0,066	0,093	0,121	0,137	0,147	0,155	0,19	
IIб	-	-	-	0,09	0,231	0,43	0,665	1,254	2,491	
III при с/дельта	0,25	0,016	0,02	0,023	0,026	0,028	0,029	0,03	0,03	0,031
	0,5	0,036	0,054	0,072	0,083	0,096	0,102	0,107	0,109	0,11
III при с/дельта	0,75	0,044	0,066	0,095	0,122	0,146	0,161	0,168	0,178	0,194
IV при с/дельта	0,25	0,015	0,02	0,024	0,026	0,029	0,031	0,033	0,039	0,048
	0,5	0,037	0,056	0,076	0,09	0,103	0,12	0,128	0,136	0,15
	0,75	0,041	0,067	0,09	0,13	0,16	0,176	0,188	0,205	0,22

Пример расчета

Определить приведенное сопротивление теплопередаче панели с эффективным утеплителем (пенополистирол) и стальными обшивками промышленного здания.

А. Исходные данные

Размер панели 6 x 2 м. Конструктивные и теплотехнические характеристики панели:
 толщина стальных обшивок 0,001 м, коэффициент теплопроводности $\lambda_t = 58 \text{ Вт/(м} \times \text{°C)}$,
 толщина пенополистирольного утеплителя 0,2 м, коэффициент теплопроводности $\lambda_{ins} = 0,04 \text{ Вт/(м} \times \text{°C)}$.

Отбортовка листового материала вдоль протяженных сторон панели приводит к образованию теплопроводного включения типа IIб (приложение 5* СНиП II-3), имеющего ширину $a = 0,002 \text{ м}$.

Б. Порядок расчета

Сопротивления теплопередаче вдали от включения $R_o(\text{con})$ и по теплопроводному включению $R_o(')$:

$$R_o(\text{con}) = 1/8,7 + 2(0,001/58) + 0,2/0,04 + 1/23 = 5,16 \text{ м}^2 \times \text{°C/Вт};$$

$$R_o(') = 1/8,7 + (2 \times 0,001 + 0,2)/58 + 1/23 = 0,162 \text{ м}^2 \times \text{°C/Вт}.$$

Значение безразмерного параметра теплопроводного включения по [таблице И.2](#)

$$a \lambda_t / (\Delta \lambda_{ins}) = 0,002 \times 58 / (0,2 \times 0,04) = 14,5.$$

По таблице И.2 по интерполяции определяем величину Пси

$$\Psi = 0,43 + [(0,665 - 0,43) \times 4,5] / 10 = 0,536.$$

Коэффициент k_i по формуле [\(10\)](#)

$$k_i = 1 + 0,536 \times 0,2^2 / (0,04 \times 0,002 \times 5,16) = 52,94.$$

Коэффициент теплотехнической однородности панели по формуле [\(9\)](#)

$$r = 1 / \{1 + [5,16 / (12 \times 0,162)] \times 0,002 \times 6 \times 52,94\} = 0,372.$$

Приведенное сопротивление теплопередаче по формуле [\(8\)](#)

$$R_o(r) = 0,372 \times 5,16 = 1,92 \text{ м}^2 \times \text{°C/Вт}.$$

2 Расчет коэффициента теплотехнической однородности r по формуле [\(11\)](#)

Пример расчета

Определить приведенное сопротивление теплопередаче $R_o(r)$ одномодульной трехслойной железобетонной панели на гибких связях с оконным проемом жилого крупнопанельного дома серии III-133.

Таблица И.3

Определение коэффициента влияния f_i

Вид	Коэффициент влияния f_i
-----	---------------------------

теплопроводного включения				
Стыки	Без примыкания внутренних ограждений	С примыканием внутренних ограждений		
		Без ребер	С ребрами толщиной, мм:	
			10	20
R _{cm} /R _k (con) :				
1 и более	-	-	0,07	0,12
0,9	-	0,1	0,14	0,17
0,8	0,01	0,13	0,17	0,19
0,7	0,02	0,2	0,24	0,26
0,6	0,03	0,27	0,31	0,34
0,5	0,04	0,33	0,38	0,41
0,4	0,05	0,39	0,45	0,48
0,3	0,06	0,45	0,52	0,55
Оконные откосы	Без ребер	С ребрами толщиной, мм:		
		10	20	
дельта_F(')/де- льта_w(') :				
0,2	0,45	0,58	0,67	
0,3	0,41	0,54	0,62	
0,4	0,35	0,47	0,55	
0,5	0,29	0,41	0,48	
0,6	0,23	0,34	0,41	
0,7	0,17	0,28	0,35	
0,8	0,11	0,21	0,28	
Утолщение внутреннего железобетонного слоя				
R _y /R _k (con) :				
0,9	0,02	-	-	
0,8	0,12	-	-	

0,7	0,28	-	-
0,6	0,51	-	-
0,5	0,78	-	-
Гибкие связи диаметром, мм:			
4	0,05	-	-
6	0,1	-	-
8	0,16	-	-
10	0,21	-	-
12	0,25	-	-
14	0,33	-	-
16	0,43	-	-
18	0,54	-	-
20	0,67	-	-
<p>Примечания</p> <p>1. В таблице приведены $R_{k(con)}$, R_{cm}, R_u – термические сопротивления, $m^2 \times ^\circ C/Вт$, соответственно панели вне теплопроводного включения, стыка, утолщения внутреннего железобетонного слоя, определяемые по формуле (5); $\delta_F(')$ и $\delta_w(')$ – расстояния, м, от продольной оси оконной коробки до ее края и до внутренней поверхности панели.</p> <p>2. Промежуточные значения следует определять интерполяцией.</p>			

А. Исходные данные

Панель толщиной 300 мм содержит наружный и внутренний железобетонные слои, которые соединены между собой двумя подвесками (в простенках), подкосом, расположенным в нижней зоне подоконного участка, и распорками: 10 - у горизонтальных стыков и 2 - в зоне оконного откоса (рисунок И.1).

В таблице И.4 приведены расчетные параметры панели.

Таблица И.4

Материал слоя	$\rho_{o,}$ кг/м ³	лямбда_Б, Вт/ (м x °С)	Толщина слоя, мм			
			вдали от включе- ний	в зоне подвес- ки и петли	горизо- нталь- ный стык	верти- кальный стык
Наружный железобетонный слой	2500	2,04	65	65	65	65
Теплоизоляционный слой - пенополистирол	40	0,042	135	60	-	-

Минераловатные вкладыши	150	0,047	-	-	135	60
Внутренний железобетонный слой	2500	2,04	100	175	100	175

В зоне подвесок и петель внутренний бетонный слой имеет утолщения, заменяющие часть слоя утеплителя.

Б. Порядок расчета

Конструкция ограждения содержит следующие теплопроводные включения: горизонтальные и вертикальные стыки, оконные откосы, утолщения внутреннего железобетонного слоя и гибкие связи (подвески, подкос, распорки).

Для определения коэффициента влияния отдельных теплопроводных включений предварительно рассчитаем по формуле (4) термические сопротивления отдельных участков панели:

в зоне утолщения внутреннего железобетонного слоя

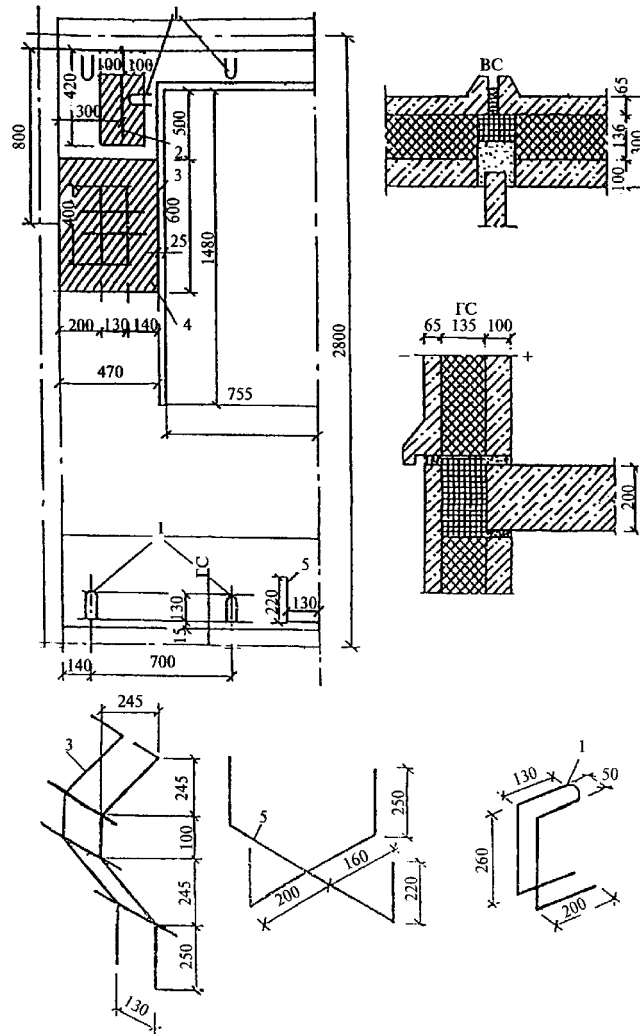
$$R_y = 0,175/2,04 + 0,06/0,042 + 0,065/2,04 = 1,546 \text{ м}^2 \times \text{°C/Вт};$$

по горизонтальному стыку

$$R_{jn} = 0,1/2,04 + 0,135/0,047 + 0,065/2,04 = 2,95 \text{ м}^2 \times \text{°C/Вт};$$

1 - распорки; 2 - петля; 3 - подвески; 4 - бетонные утолщения (дельта = 75 мм внутреннего железобетонного слоя); 5 - подкос

Рисунок И.1 - Конструкция трехслойной панели на гибких связях по вертикальному стыку



1 — распорки; 2 — петля; 3 — подвески; 4 — бетонные утолщения ($\delta=75$ мм внутреннего железобетонного слоя); 5 — подкос

Рисунок И.1 — Конструкция трехслойной панели на гибких связях

"Рисунок И.1 - Конструкция трехслойной панели на гибких связях по вертикальному стыку"

$$R_{jn} = 0,175/2,04 + 0,06/0,047 + 0,065/2,04 = 1,394 \text{ м}^2 \times \text{°C/Вт};$$

термическое сопротивление панели вдали от теплопроводных включений

$$R_{k,con} = 0,1/2,04 + 0,135/0,042 + 0,065/2,04 = 3,295 \text{ м}^2 \times \text{°C/Вт}.$$

Условное сопротивление теплопередаче вдали от теплопроводных включений

$$R_o = 1/8,7 + 3,295 + 1/23 = 3,453 \text{ м}^2 \times \text{°C/Вт}.$$

Так как панель имеет вертикальную ось симметрии, то определение последующих величин осуществляем для половины панели.

Определим площадь половины панели без учета проема окна

$$A = 0,5(2,8 \times 2,7 - 1,48 \times 1,51) = 2,66 \text{ м}^2.$$

о

Толщина панели $\delta_w = 0,3$ м.

Определим площадь зон влияния A_i и коэффициент f_i для каждого теплопроводного включения панели:

для горизонтального стыка

$$R_{jn} / R_k^{con} = 2,95/3,295 = 0,895.$$

По [таблице И.3](#) $f_i = 0,1$. Площадь зоны влияния по формуле (12)

$$A_i = 0,3 \times 2 \times 1,25 = 0,75 \text{ м}^2;$$

для вертикального стыка

$$R_{jn} / R_k^{con} = 1,394/3,295 = 0,423.$$

По таблице И.3 $f_i = 0,375$. Площадь зоны влияния по формуле (12)

$$A_i = 0,3 \times 2,8 = 0,84 \text{ м}^2;$$

для оконных откосов при $\delta_F(') = 0,065$ м и $\delta_w(') = 0,18$ м, по [таблице И.3](#) $f_i = 0,374$. Площадь зоны влияния половины оконного проема с учетом угловых участков определяется по формуле (13)

$$A_i = 0,5[2 \times 0,3(1,53 + 1,56) + 3,14 \times 0,3^2] = 1,069 \text{ м}^2;$$

для бетонных утолщений внутреннего железобетонного слоя в зоне подвески и петли при $R_y(')/R_k^{con} = 1,546/3,295 = 0,469$, по [таблице И.3](#) $f_i = 0,78$. Суммарную площадь зоны влияния утолщений подвески и петли находим по формуле (14)

$$A_i = (0,6 + 2 \times 0,3)(0,47 + 0,1) + (0,2 + 0,3 + 0,1) \times (0,42 + 0,3 + 0,075) = 1,161 \text{ м}^2;$$

для подвески (диаметр стержня 8 мм) по таблице И.3 $f_i = 0,16$, площадь зоны влияния по формуле (14)

$$A_i = (0,13 + 0,3 + 0,14)(0,4 + 2 \times 0,3) = 0,57 \text{ м}^2;$$

для подкоса (диаметр стержня 8 мм) по [таблице И.3](#) $f_i = 0,16$, по формуле (14)

$$A_i = (0,13 + 0,3)(0,22 + 0,3 + 0,09) = 0,227 \text{ м}^2;$$

для распорок (диаметр стержня 4 мм) по таблице И.3 $f_i = 0,05$.

При определении суммарной площади зоны влияния пяти распорок следует учитывать, что ширина зоны влияния со стороны стыка ограничена краем панели и составляет 0,09 м. По формуле (14)

$$A_i = 5(0,3 + 0,3) \times (0,3 + 0,09) = 1,17 \text{ м}^2.$$

Рассчитаем r по формуле (11)

$$r = 1/\{1 + [2/(3,453 \times 2,66)](0,84 \times 0,375 + 0,75 \times 0,1 + 1,069 \times 0,374 + 1,161 \times 0,78 + 0,57 \times 0,16 + 0,227 \times 0,16 + 1,17 \times 0,05)\} = 0,71.$$

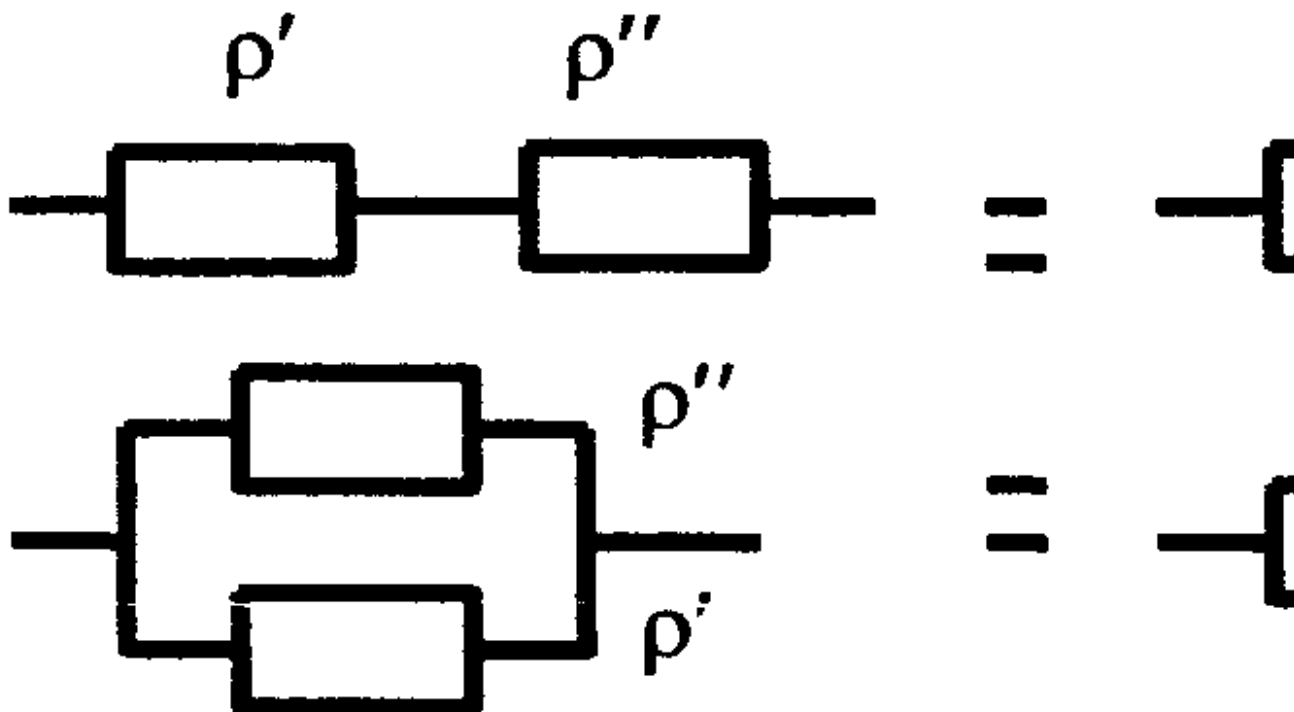
Приведенное сопротивление теплопередаче панели определим по формуле (8)

$$R_o = 0,71 \times 3,453 = 2,45 \text{ м}^2 \times \text{°C/Вт}.$$

Приложение К

Определение приведенного сопротивления теплопередаче неоднородных участков трехслойных панелей из листовых материалов

В зонах соединительных элементов трехслойных панелей из листовых материалов (тавров, двутавров, швеллеров, z-образных профилей, стержней, болтов, обрамляющих торцы панелей элементов и прочее) условно полагается, что теплопередача через ограждение происходит двумя путями: преобладающая - через металлические включения и в меньшей степени - через утеплитель. Такое расчленение теплового потока позволяет представить прохождение теплоты через цепь, состоящую из последовательно и параллельно соединенных тепловых сопротивлений ρ_i , °C/Вт, для которой можно рассчитать общее тепловое сопротивление ρ_o и сопротивление теплопередаче R_o по следующим элементарным зависимостям:



$$\rho_o' + \rho_o'' = \rho_o, \text{ °C/Вт}; \quad (\text{К.1})$$

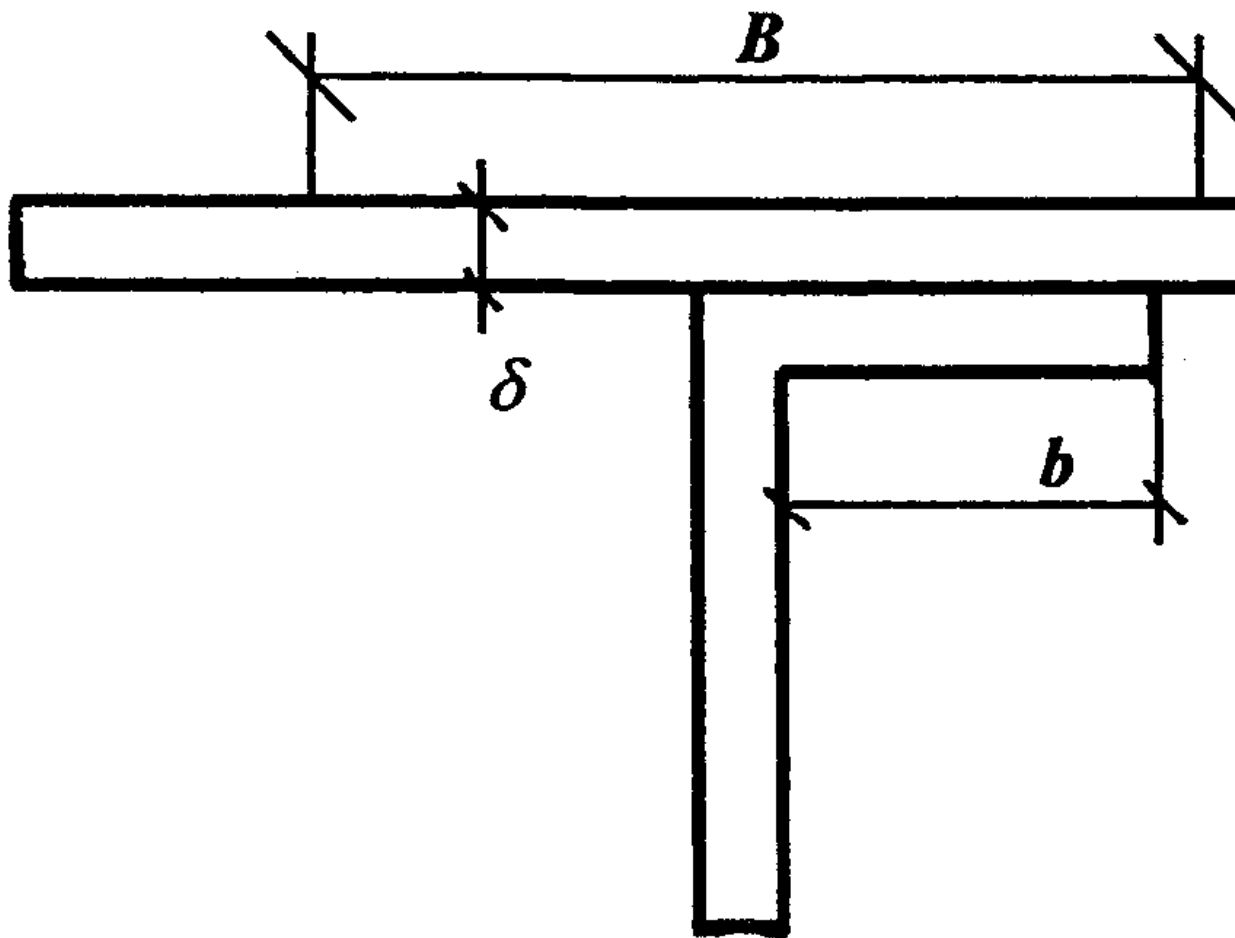
$$1/\rho_0' + 1/\rho_0'' = 1/\rho_0, \text{ Вт/}^\circ\text{С}; \quad (\text{К.2})$$

$$R = \rho_0 A, \text{ м}^2 \times ^\circ\text{С/Вт}. \quad (\text{К.3})$$

"Рисунок к Формулам К.1 - К.3"

Наиболее распространенные тепловые сопротивления, встречающиеся в трехслойных панелях из листовых материалов, следует определять по нижеприведенным формулам для:

1) примыкания полки профиля к облицовочному металлическому листу



$$\rho_0 = 1/[2 L \text{ кв.корень}(\alpha \lambda \text{ дельта}) \text{ th}(\beta B/2)] - 1/(A \alpha), \quad (\text{К.4})$$

"Рисунок к Формуле К4"

где $\beta = \text{кв.корень}(\alpha / (\lambda \text{ дельта}));$

α - коэффициент теплоотдачи поверхности панели, $\text{Вт}/(\text{м}^2 \times ^\circ\text{С});$

λ - теплопроводность металла, $\text{Вт}/(\text{м} \times ^\circ\text{С});$

$A = BL$ - площадь зоны влияния теплопроводного включения, $\text{м}^2,$

шириной B и длиной L ; для профилей B превышает ширину зоны теплового влияния профиля, $L = 1$ м;
 δ - толщина облицовочного листа, м;

при $\beta B/2 > 2 \operatorname{th}(\beta B/2)$ приблизительно = 1.

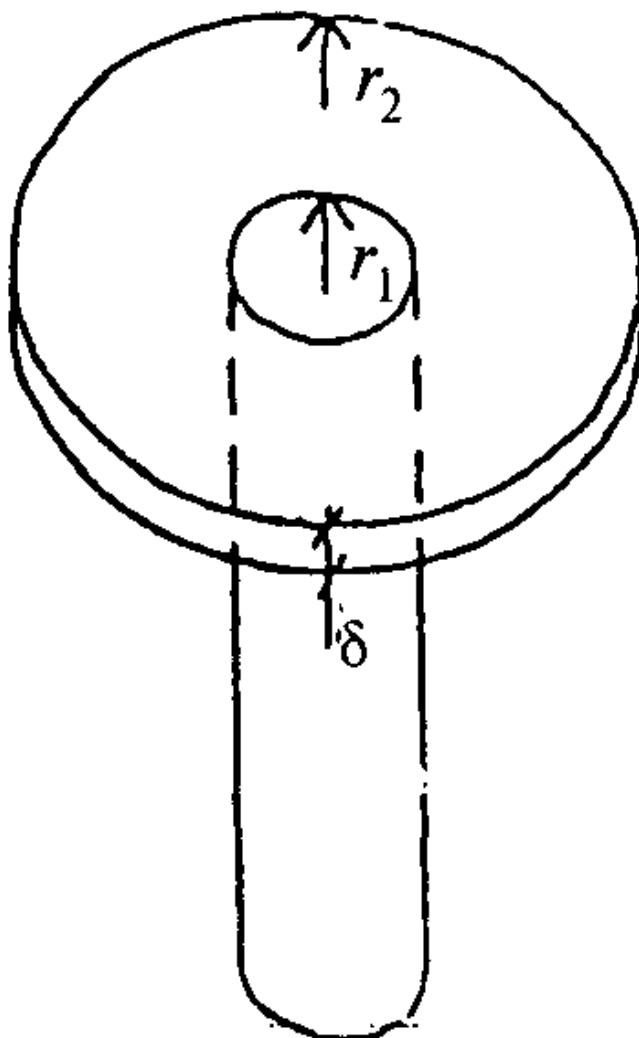
При примыкании полки металлического профиля теплопроводностью λ_m к неметаллическому листу с теплопроводностью λ_{nm} $\lambda_m \gg \lambda_{nm}$

$$r_0 = r_0' r_0'' / (r_0' + r_0'') - 1 / (A \alpha);$$

$$r_0' = (\delta / \lambda_{nm} + 1 / \alpha) / (b L);$$

$$r_0'' = \sqrt{0,4 + A / (\delta \alpha)} / (2 \lambda_m L); \text{ при } B \gg \delta; \quad (К.5)$$

2) примыкания торца металлического стержня (болта) к облицовочному листу



$$r_0 = 1 / [2 \pi \lambda_m \delta f(\beta, r_1, r_2)] - n / (A \alpha), \quad (К.6)$$

"Рисунок к Формуле К.6"

где n - число болтов на расчетной площади;
 r - радиус стержня, м;
 r_1 - радиус влияния болта, м.
 r_2

Значения функции $f(\beta, r_1, r_2)$ получают из графика рисунка К.1. При $r_2 \gg r_1$, $f(\beta, r_1, r_2) = 1/[0,1 - \ln(\beta r_1)]$;

Рисунок К.1 - Функция $f(\beta, r_1, r_2)$

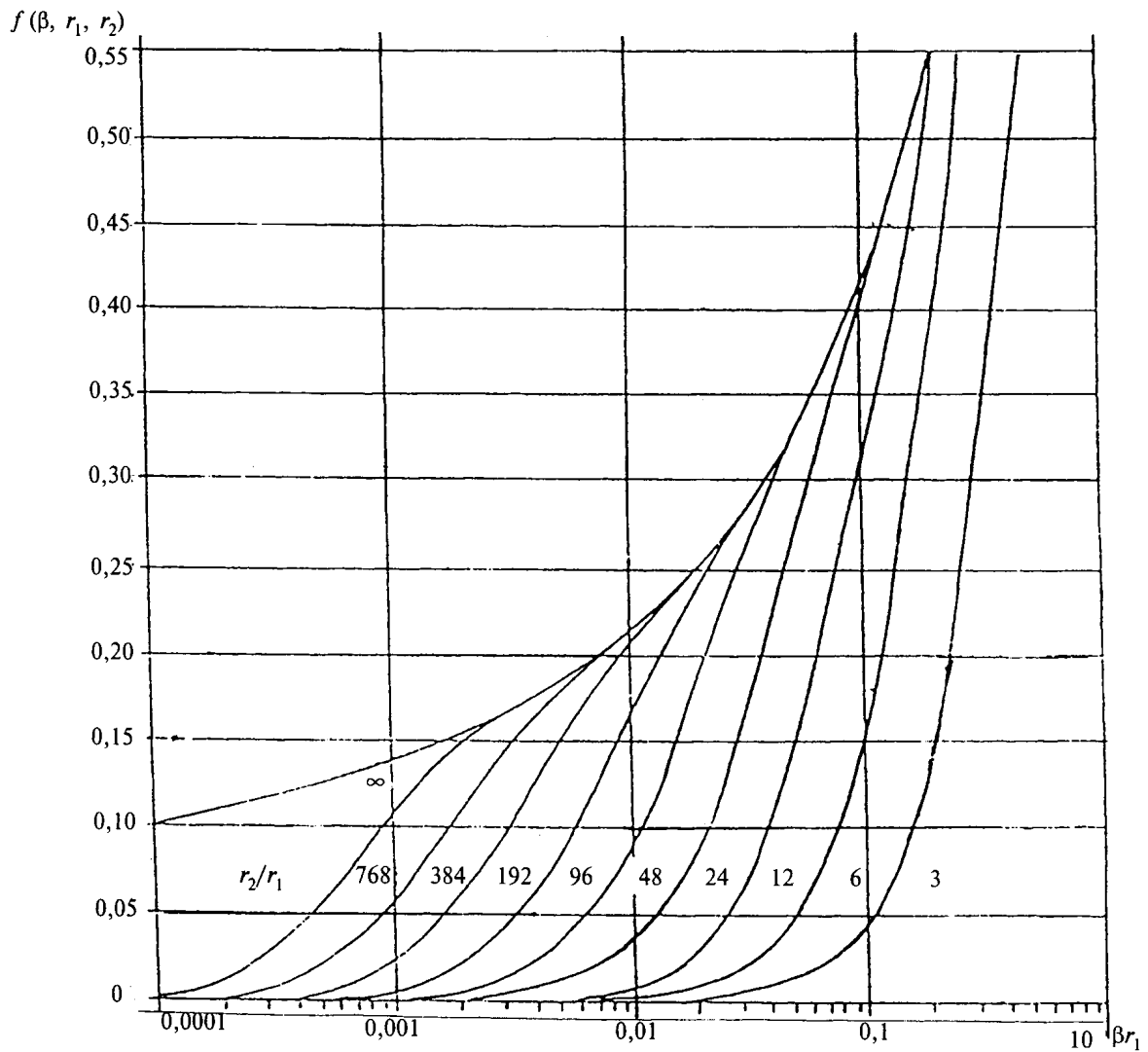
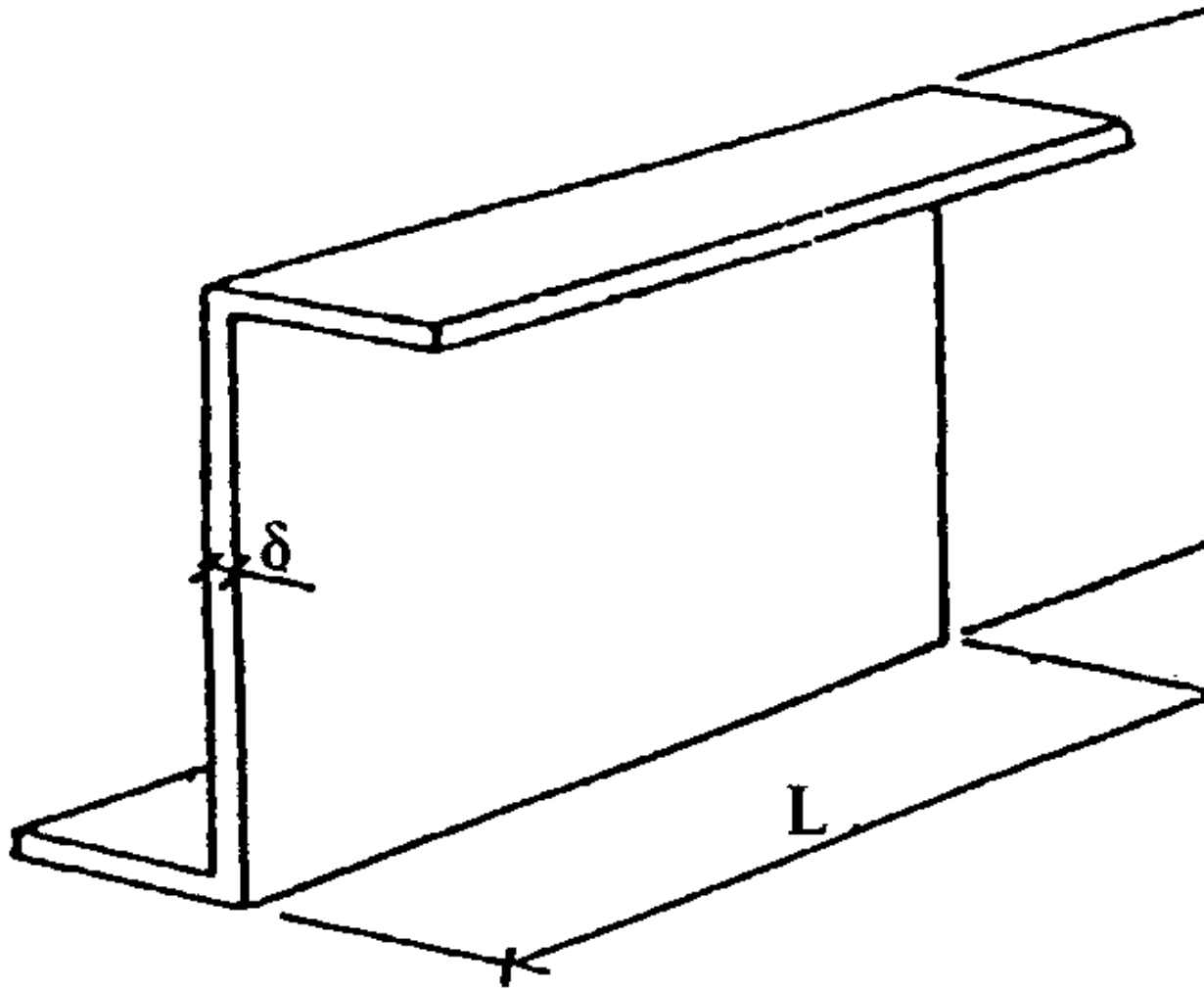


Рисунок К.1 – Функция $f(\beta, r_1, r_2)$

"Рисунок К.1 - Функция $f(\beta, r_1, r_2)$ "

3) стенки профиля



$$\rho_0 = \frac{h}{\lambda_{\text{м}} \delta L} \quad (\text{К.7})$$

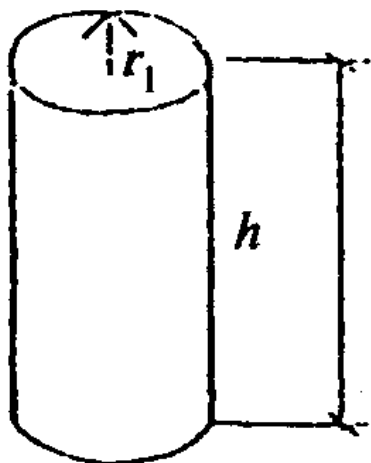
"Рисунок к Формуле К.7"

Для стенки с перфорацией (круглые, прямоугольные, треугольные отверстия) в формулу следует подставлять $\lambda_{\text{eq}} = \text{кси} \lambda_{\text{м}}$,

где кси - коэффициент, принимаемый по [таблице К.1](#), эта = r/c ; $\rho_0 = h/2c$.

Для стенки с перфорацией (круглыми отверстиями радиусом r с расстоянием между центрами соседних отверстий $2c$) в формулу (К.7) вместо $\lambda_{\text{м}}$ следует подставить λ_{eq} ;

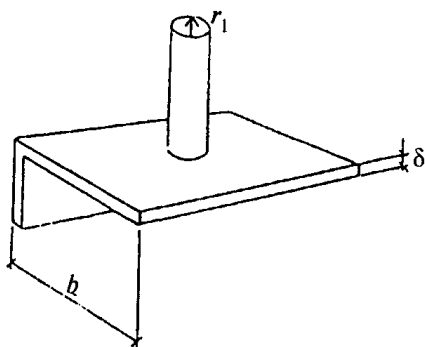
4) металлического стержня



"Рисунок к Формуле К.8"

$$\rho_0 = h / (\lambda_m \pi r_1^2); \quad (К.8)$$

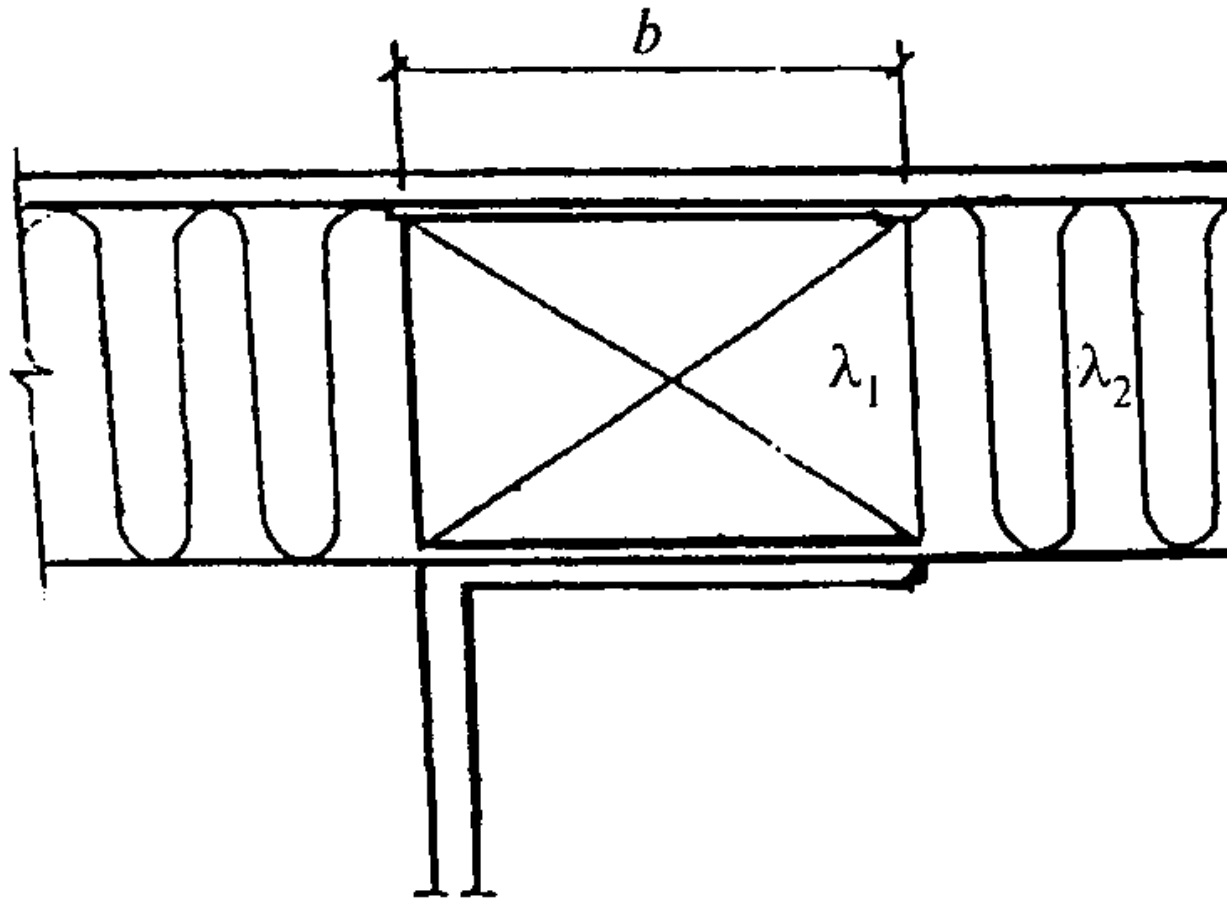
5) примыкания металлического стержня к полке профиля



"Рисунок к Формуле К.9"

$$\rho_0 = \ln(b/r_1) / (2 \lambda_m \delta) \text{ при } b \gg r_1; \quad (К.9)$$

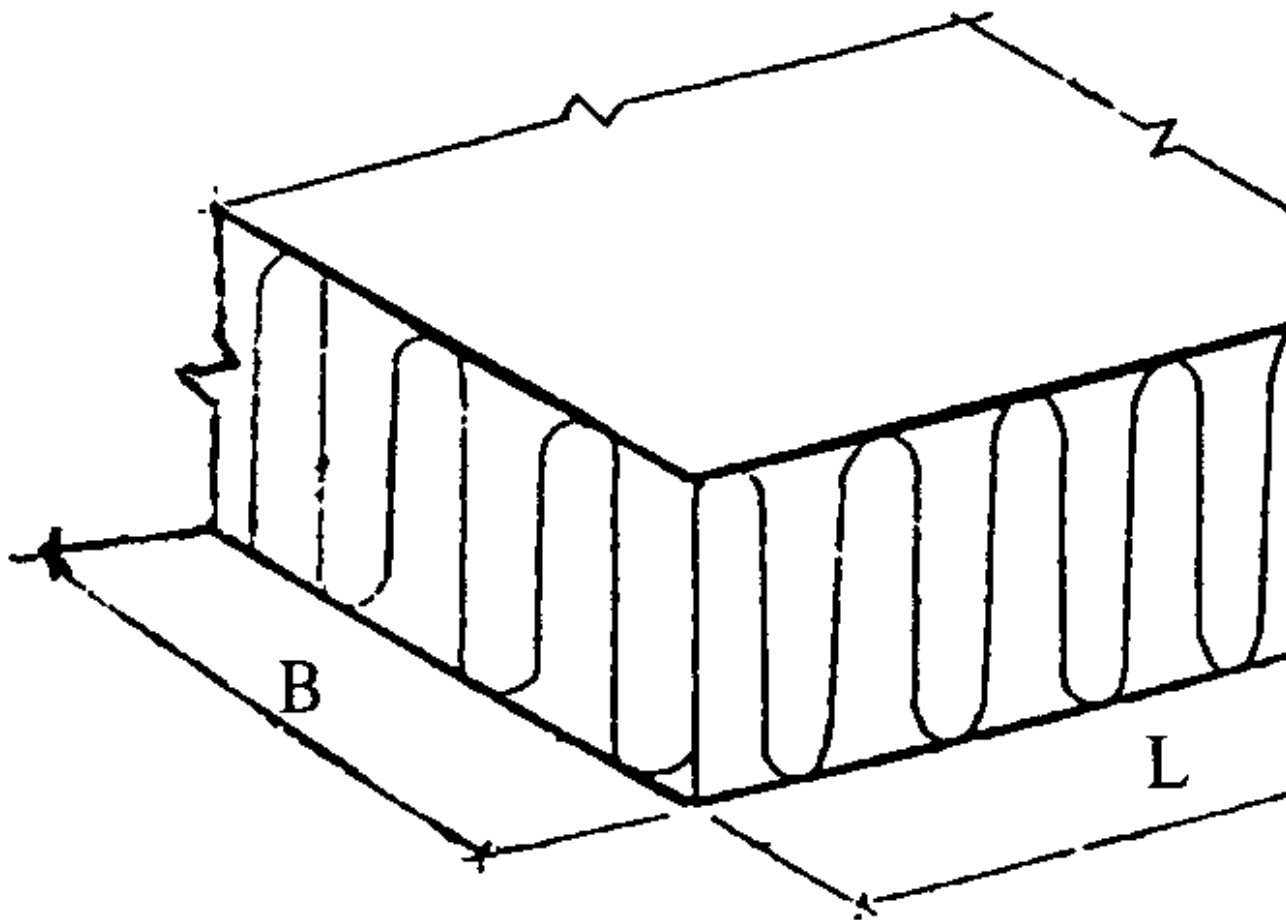
6) термовкладышей между облицовочным листом и полкой профиля



"Рисунок к Формуле К.10"

$$R_0 = 1 / \left\{ L \left[\frac{\lambda_1}{b} + \frac{\lambda_2}{\pi} \right] \right\}; \quad (К.10)$$

7) теплоизоляционного слоя



"Рисунок к Формуле К.11"

$$r_{0,ins} = h / (\lambda_{ins} B L), \quad (К.11)$$

где λ_{ins} - теплопроводность материала теплоизоляционного слоя, Вт/(м x °С);
 8) наружной и внутренней поверхностей панели

$$r_{e} = 1 / (\alpha_e A); \quad r_{i} = 1 / (\alpha_i A). \quad (К.12)$$

Таблица К1

Значения коэффициента кси

эта \ ЭПСИЛОН	0,1	0,2	0,3	0,4	0,5	0,6	0,7	0,8	0,9
0,4	0,932								

0,5	0,954	0,829							
0,6	0,966	0,869	0,731						
0,7	0,973	0,895	0,777	0,638					
0,8	0,978	0,913	0,811	0,684	0,547	0,412	0,286		
0,9	0,982	0,926	0,836	0,720	0,618	0,479	0,322	0,201	
1,0	0,984	0,936	0,856	0,750	0,625	0,491	0,355	0,226	0,107
1,1	0,986	0,944	0,873	0,774	0,655	0,523	0,385	0,249	0,119
1,2	0,988	0,950	0,885	0,794	0,681	0,552	0,413	0,272	0,131
1,3	0,989	0,955	0,895	0,811	0,703	0,577	0,438	0,291	0,143
1,4	0,990	0,959	0,904	0,825	0,723	0,600	0,462	0,310	0,155
1,5	0,991	0,962	0,912	0,838	0,740	0,620	0,487	0,328	0,166

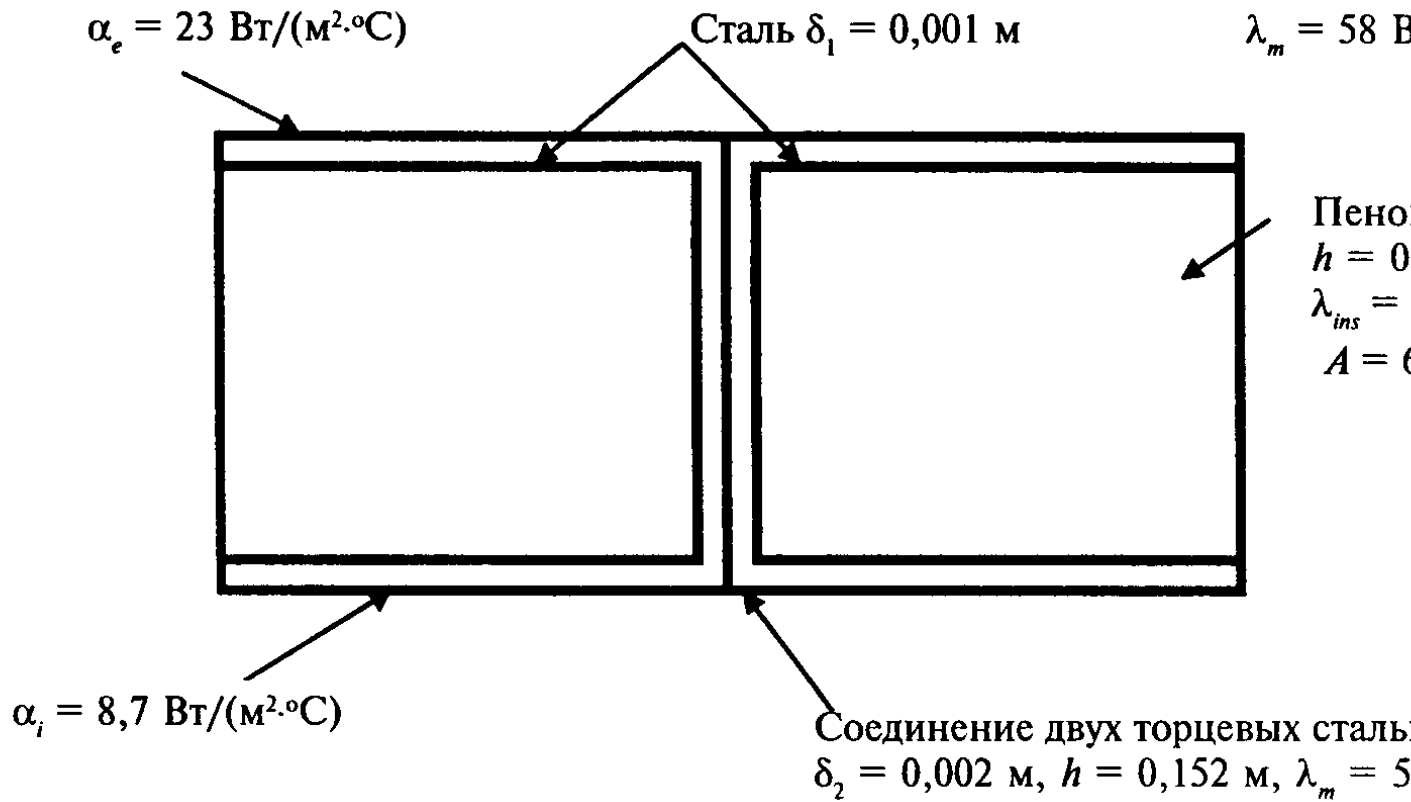
Пример расчета

Ограждающая конструкция образована трехслойными панелями из листовых материалов шириной $B = 6$ м, примыкающих торцами друг к другу. Панель выполнена из стальных облицовочных листов толщиной 1 мм, между которыми расположен слой утеплителя из пенополиуретана толщиной 150 мм. Торцы панели выполнены из того же стального листа без разрыва мостика холода.

Определить приведенное сопротивление теплопередаче $R_0(r)$ 1 м длины ограждения ($L = 1$ м).

А. Исходные данные

А. Исходные данные



"Рисунок для исходных данных"

альфа_e = 23 Вт/(м2 x °С) Сталь дельта_1 = 0,001 м ламбда_m = 58 Вт/(м2 x °С)

Б. Порядок расчета

Расчет тепловых сопротивлений

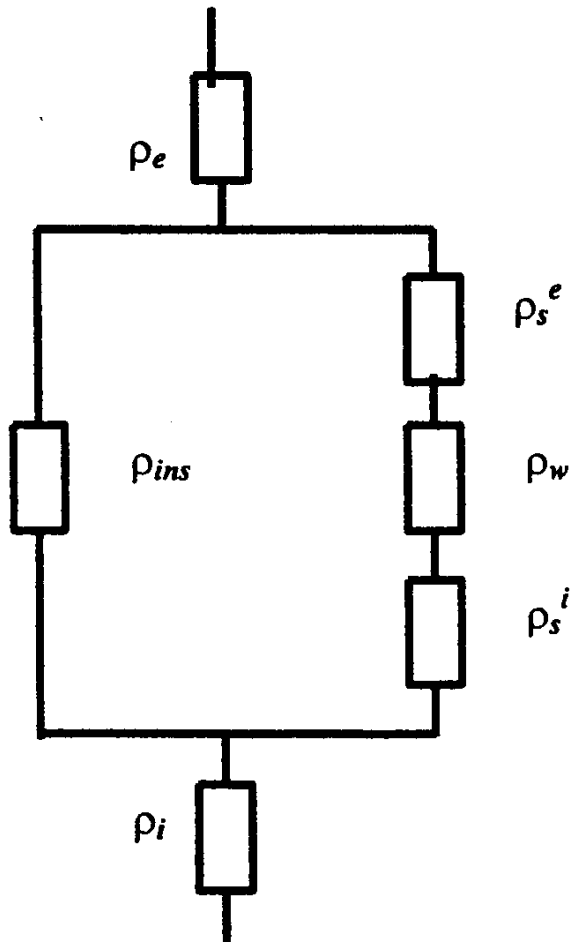
Б. Порядок расчета

Расчет тепловых сопротивлений

1. По формуле (К.12) найдем тепловое сопротивление поверхностей панели:

$$\rho_e = 1/(6 \cdot 23) = 0,007 \text{ } ^\circ\text{C}/\text{Вт};$$

$$\rho_i = 1/(6 \cdot 8,7) = 0,019 \text{ } ^\circ\text{C}/\text{Вт}.$$



"Рисунок расчета тепловых сопротивлений"

1. По формуле (К.12) найдем тепловое сопротивление поверхностей панели:

$$\rho_e = 1/(6 \times 23) = 0,007 \text{ } ^\circ\text{C}/\text{Вт};$$

$$\rho_i = 1/(6 \times 8,7) = 0,019 \text{ } ^\circ\text{C}/\text{Вт}.$$

2. По формуле (К.4) найдем тепловое сопротивление обшивок:
а) наружной

$$\beta_e = \sqrt{\frac{\alpha_e}{\lambda \delta}} =$$

$$= \sqrt{\frac{23}{58 \times 0,001}} = 19,914 \text{ м}^{-1};$$

$$\rho_e = 1/[2 \times 1 \sqrt{23 \times 58 \times 0,001} \times \text{th}(19,914 \times 6/2)] -$$

$$s - 1/(6 \times 23) = 0,426^\circ\text{C}/\text{Вт};$$

б) внутренней

$$\text{бета}_i = \text{кв.корень}(8,7/(58 \times 0,001)) = 12,247 \text{ м}^{-1};$$

$$\rho_{s,i} = 1/[2 \times 1 \text{ кв.корень}(8,7 \times 58 \times 0,001) \times \text{th}(12,247 \times 6/2)] - 1/(6 \times 8,7) = 0,685^\circ\text{C}/\text{Вт}.$$

3. По формуле (K.7) найдем тепловое сопротивление стенки, образованной торцевыми листами:

$$\rho_{w,i} = 0,152/(58 \times 0,002 \times 1) = 1,31^\circ\text{C}/\text{Вт}.$$

4. По формуле (K.11) найдем тепловое сопротивление теплоизоляционного слоя:

$$\rho_{ins,i} = 0,15/(0,04 \times 6 \times 1) = 0,625^\circ\text{C}/\text{Вт}.$$

Расчет цепи тепловых сопротивлений

1. Сумма последовательно соединенных тепловых сопротивлений правой ветви формула (K.1) равна:

$$\rho_{m,s} = \rho_{e,s} + \rho_{w,i} + \rho_{s,i} = 0,426 + 1,31 + 0,685 = 2,421^\circ\text{C}/\text{Вт}.$$

2. Суммарное тепловое сопротивление параллельных ветвей по формуле (K.2) равно:

$$1/\rho_{m,i} = 1/\rho_{m,s} + 1/\rho_{ins,i} = 1/2,421 + 1/0,625 = 2,013 \text{ Вт}/^\circ\text{C};$$

$$\rho_{m,i} = 1/2,013 = 0,497^\circ\text{C}/\text{Вт}.$$

3. Результирующее приведенное сопротивление теплопередаче ограждения всей панели определим по формуле (K.3):

$$R_o = \rho_{o,i} A = (\rho_{e,i} + \rho_{m,i} + \rho_{o,i}) A = (0,007 + 0,497 + 0,019) \times 6 = 3,138 \text{ м}^2 \times ^\circ\text{C}/\text{Вт}.$$

Приложение Л

Температура точки росы t_d , °C, для различных значений температуры t_{int} и относительной влажности ϕ_{int} , %, воздуха в помещении

t_{int} , °C	t_d , °C, при ϕ_{int} , %

24	9,57	11,34	12,94	14,41	15,76	17,02	18,19	19,3	20,35	21,32
22,26	23,15									
25	10,46	12,75	13,86	15,34	16,7	17,97	19,15	20,26	21,32	22,3
23,24	24,14									
26	11,35	13,15	14,78	16,27	17,64	18,95	20,11	21,22	22,29	23,28
24,22	25,14									
27	12,24	14,05	15,7	17,19	18,57	19,87	21,06	22,18	23,26	24,26
25,22	26,13									
28	13,13	14,95	16,61	18,11	19,5	20,81	22,01	23,14	24,23	25,24
26,2	27,12									
29	14,02	15,86	17,52	19,04	20,44	21,75	22,96	24,11	25,2	26,22
27,2	28,12									
30	14,92	16,77	18,44	19,97	21,38	22,69	23,92	25,08	26,17	27,2
28,18	29,11									
31	15,82	17,68	19,36	20,9	22,32	23,64	24,88	26,04	27,14	28,08
29,16	30,1									
32	16,71	18,58	20,27	21,83	23,26	24,59	25,83	27,0	28,11	29,16
30,16	31,19									
33	17,6	19,48	21,18	22,76	24,2	25,54	26,78	27,97	29,08	30,14
31,14	32,19									
34	18,49	20,38	22,1	23,68	25,14	26,49	27,74	28,94	30,05	31,12
32,12	33,08									
35	19,38	21,28	23,02	24,6	26,08	27,64	28,7	29,91	31,02	32,1
33,12	34,08									

Приложение М

Значения упругости насыщенного водяного пара Е, Па, для различных значений температуры при В = 100,7 кПа

Таблица М.1

Значения упругости насыщенного водяного пара E, Па, для температуры t от 0 до -41°C (над льдом)

t, °C	E	t, °C	E	t, °C	E	t, °C	E	t, °C	E
0	611	-5,4	388	-10,6	245	-16	151	-23	77
-0,2	601	-5,6	381	-10,8	241	-16,2	148	-23,5	73
-0,4	592	-5,8	375	-11	237	-16,4	145	-24	69
-0,6	581	-6	369	-11,2	233	-16,6	143	-24,5	65
-0,8	573	-6,2	363	-11,4	229	-16,8	140	-25	63
-1	563	-6,4	356	-11,6	225	-17	137	-25,5	60
-1,2	553	-6,6	351	-11,8	221	-17,2	135	-26	57
-1,4	544	-6,8	344	-12	217	-17,4	132	-26,5	53
-1,6	535	-7	338	-12,2	213	-17,6	129	-27	51
-1,8	527	-7,2	332	-12,4	209	-17,8	128	-27,5	48
-2	517	-7,4	327	-12,6	207	-18	125	-28	47
-2,2	509	-7,6	321	-12,8	203	-18,2	123	-28,5	44
-2,4	400	-7,8	315	-13	199	-18,4	120	-29	42
-2,6	492	-8	310	-13,2	195	-18,6	117	-29,5	39
-2,8	484	-8,2	304	-13,4	191	-18,8	116	-	-
-3	476	-8,4	299	-13,6	188	-19	113	-30	38
-3,2	468	-8,6	293	-13,8	184	-19,2	111	-31	34
-3,4	460	-8,8	289	-14	181	-19,4	109	-32	34
-3,6	452	-9	284	-14,2	179	-19,6	107	-33	27
-3,8	445	-9,2	279	-14,4	175	-19,8	105	-34	25
-4	437	-9,4	273	-14,6	172	-	-	-35	22
-4,2	429	-9,6	268	-14,8	168	-20	103	-36	20
-4,4	423	-9,8	264	-15	165	-20,5	99	-37	18
-4,6	415	-	-	-15,2	163	-21	93	-38	16
-4,8	408	-10	260	-15,4	159	-21,5	89	-39	14
-5	402	-10,2	260	-15,6	159	-22	85	-40	12
-5,2	395	-10,4	251	-15,8	153	-22,5	81	-41	11

Таблица М.2

Значения упругости насыщенного водяного пара E , Па, для температуры t от 0 до 30,9°C (над водой)

$t, ^\circ\text{C}$	0	0,1	0,2	0,3	0,4	0,5	0,6	0,7	0,8	0,9
0	611	615	620	624	629	633	639	643	648	652
1	657	661	667	671	676	681	687	691	696	701
2	705	711	716	721	727	732	737	743	748	753
3	759	764	769	775	780	785	791	796	803	808
4	813	819	825	831	836	843	848	855	860	867
5	872	879	885	891	897	904	909	916	923	929
6	935	941	948	956	961	968	975	981	988	995
7	1001	1009	1016	1023	1029	1037	1044	1051	1059	1065
8	1072	1080	1088	1095	1103	1189	1117	1125	1132	1140
9	1148	1156	1164	1172	1180	1188	1196	1204	1212	1220
10	1228	1236	1244	1253	1261	1269	1279	1287	1285	1304
11	1312	1321	1331	1339	1348	1355	1365	1375	1384	1323
12	1403	1412	1421	1431	1440	1449	1459	1468	1479	1488
13	1497	1508	1517	1527	1537	1547	1557	1568	1577	1588
14	1599	1609	1619	1629	1640	1651	1661	1672	1683	1695
15	1705	1716	1727	1739	1749	1761	1772	1784	1795	1807
16	1817	1829	1841	1853	1865	1877	1889	1901	1913	1925
17	1937	1949	1962	1974	1986	2000	2012	2025	2037	2050
18	2064	2077	2089	2102	2115	2129	2142	2156	2169	2182
19	2197	2210	2225	2238	2252	2266	2281	2294	2309	2324
20	2338	2352	2366	2381	2396	2412	2426	2441	2456	2471
21	2488	2502	2517	2538	2542	2564	2580	2596	2612	2628
22	2644	2660	2676	2691	2709	2725	2742	2758	2776	2792
23	2809	2826	2842	2860	2877	2894	2913	2930	2948	2965
24	2984	3001	3020	3038	3056	3074	3093	3112	3130	3149
25	3168	3186	3205	3224	3244	3262	3282	3301	3321	3341

26	3363	3381	3401	3421	3441	3461	3481	3502	3523	3544
27	3567	3586	3608	3628	3649	3672	3692	3714	3796	3758
28	3782	3801	3824	4846	3869	3890	3913	3937	3960	3982
29	4005	4029	4052	4076	4100	4122	4146	4170	4194	4218
30	4246	4268	4292	4317	4341	4366	4390	4416	4441	4466
<p>Примечание - Значения E устанавливаются по величине температуры t, целые значения градусов которой принимаются по первой графе, а десятые доли градуса - по первой строке.</p>										

Таблица М.3

Значения упругости водяного пара E_{po} , Па, и относительной влажности воздуха ϕ'_{po} , %, над насыщенными растворами солей при $B = 100,7$ кПа

Химическая формула соли	Упругость водяного пара E_{po} , Па, при температуре, °C					Относительная влажность ϕ'_{po} , %, при $t = 20^\circ\text{C}$
	10	15	20	25	30	
ZnBr ₂	-	-	230,6	286,6	305,3	10
MgCl ₂	-	-	-	-	1400	33
Na ₂ S ₂ O ₃	548	761,3	1051	1451	1895	45
Mg(NO ₃) ₂	-	-	1261	1659	2169	54
Ca(NO ₃) ₂	746,6	954,6	1288	1605	2005	55
NaBr	-	959,9	1400	1787	2240	60
NH ₄ NO ₃	917,3	1193	1566	1992	2524	67
NaNO ₃	950,6	1313	1804	2364	3076	77
NaCl	923,6	1279	1807	2381	3253	77
NH ₄ Cl	969,3	1353	1856	2416	3281	79
Ca(NH ₂) ₂	997,2	1365	1873	2408	3078	80
(NH ₄) ₂ SO ₄	971,9	1355	1896	2600	3362	81
Na ₂ SO ₄	909,3	1333	1927	2748	3633	82
KCl	1055	1445	1968	2636	3733	84
NaSO ₃	1075	1487	2038	2762	3706	87
CdSO ₄	1099	1511	2077	2812	3768	89

Na ₂ CO ₃	-	1601	2090	2704	3465	89
CdBr ₂	-	-	2120	2820	3678	90
ZnSO ₄	1189	1597	2126	2802	3661	91
NH ₄ H ₂ PO ₄	1192	1658	2146	2921	3890	92
KNO ₃	1183	1635	2161	2925	3845	92
CaH ₄ (PO ₄) ₂	1193	1689	2202	3052	3980	94
KH ₂ PO ₄	1195	1683	2251	3034	3946	96
MgSO ₄	-	-	-	-	4000	97
K ₂ SO ₄	1208	1701	2306	3141	4112	98

Приложение Н

Примеры расчета ограждающих конструкций теплых чердаков и подвалов

Пример 1 Теплотехнический расчет теплого чердака

А. Исходные данные

Место строительства - Москва, $t_{ext} = -28^{\circ}\text{C}$; $D_d = 4943^{\circ}\text{C} \times \text{сут}$.

Тип здания - рядовая секция 17-этажного жилого дома.

Кухни в квартирах с электроплитами.

Площади покрытия (кровли) над теплым чердаком $A_{g.c} = 252,8 \text{ м}^2$, перекрытия теплого чердака $A_{g.f} = 252,8 \text{ м}^2$, наружных стен теплого чердака $A_{g.w} = 109,6 \text{ м}^2$. Приведенную площадь определяем по формуле (28) $a_{g.w} = 109,6 / 252,8 = 0,4335$.

Сопrotивление теплопередаче стен $R_{o(g.w)} = 1,8 \text{ м}^2 \times ^{\circ}\text{C}/\text{Вт}$.

В теплом чердаке размещена верхняя разводка труб систем отопления и горячего водоснабжения. Расчетные температуры системы: отопления с верхней разводкой 95°C , горячего водоснабжения - 60°C . Длина трубопроводов верхней разводки системы отопления составила:

d_{pi} , мм	80	50	32	25	20
l_{pi} , м	15	17	19,3	27,4	6,3

Длина трубопроводов горячего водоснабжения составила:

d_{pi} , мм	80	50	32	25
l_{pi} , м	3,5	16	12,4	6

Температура воздуха в помещениях верхнего этажа $t_{int} = 20^{\circ}\text{C}$. Температура воздуха, поступающего в теплый чердак из вентиляционных каналов, $t_{ven} = 21,5^{\circ}\text{C}$.

Б. Порядок расчета

1. Согласно табл. 16 СНиП II-3 требуемое сопротивление теплопередаче покрытия жилого здания $R_{o(req)}$ для $D_d = 4943^\circ\text{C} \times \text{сут}$ равно $4,67 \text{ м}^2 \times ^\circ\text{C}/\text{Вт}$.

Определим согласно [6.2.1](#) величину требуемого сопротивления теплопередаче перекрытия теплого чердака $R_{o(g.f)}$ по формуле [\(23\)](#), предварительно вычислив коэффициент n по формуле [\(24\)](#), приняв температуру воздуха в теплом чердаке $t_{int(g)} = 14^\circ\text{C}$.

$$n = \frac{(t_{int}^g - t_{int}^{g.f})}{(t_{int}^g - t_{ext})} = \frac{(20 - 14)}{(20 + 28)} = 0,125.$$

Тогда $R_{o(g.f)} = n R_{o(req)} = 0,125 \times 4,67 = 0,58 \text{ м}^2 \times ^\circ\text{C}/\text{Вт}$.

Проверим согласно [6.2.2](#) выполнение условия $\Delta t \leq \Delta t(n)$ для потолков помещений последнего этажа при $\Delta t(n) = 3^\circ\text{C}$

$$\begin{aligned} \Delta t &= \frac{(t_{int}^g - t_{int}^{g.f})}{(R_{o}^{g.f} \alpha_i)} = \frac{(20 - 14)}{(0,58 \times 8,7)} = \\ &= 1,2^\circ\text{C} < \Delta t(n). \end{aligned}$$

2. Вычислим согласно [6.2.3](#) величину сопротивления теплопередаче перекрытия чердака $R_{o(g.c)}$, предварительно определив следующие величины:

сопротивление теплопередаче наружных стен чердака из условия невыпадения конденсата равно $1,8 \text{ м}^2 \times ^\circ\text{C}/\text{Вт}$;

приведенный расход воздуха в системе вентиляции определяют по [таблице 6](#):

$G_{ven} = 26,4 \text{ кг}/(\text{м}^2 \times \text{ч})$ - для 17-этажного дома с электроплитами.

Приведенные тепlopоступления от трубопроводов систем отопления и горячего водоснабжения определяют на основе исходных данных для труб и соответствующих значений q_{pi} по [таблице 7](#):

$$\begin{aligned} n &= \frac{(\sum_{i=1}^n (q_{pi} l_{pi})) / A_{g.f}}{252,8} = \frac{(31,8 \times 15 + 25 \times 17 + 22,2 \times 19,3 + 20,4 \times \\ &\times 27,4 + 18,1 \times 6,3 + 19,2 \times 3,5 + 14,9 \times 16 + 13,3 \times 12,4 + 12 \times 6) /}{252,8} = 10,07 \text{ Вт}/\text{м}^2. \end{aligned}$$

Тогда сопротивление теплопередаче покрытия чердака $R_{o(g.c)}$ равно:

$$\begin{aligned} R_{o}^{g,c} &= (14 + 28) / [0,28 \times 26,4(21,5 - 14) + (20 - 14) / 0,58 + 10,07 - \\ &- (14 + 28) \times 0,4335 / 1,8] = 42 / 65,74 = 0,64 \text{ м}^2 \times ^\circ\text{C}/\text{Вт}. \end{aligned}$$

3. Проверим наружные ограждающие конструкции чердака на условие невыпадения конденсата на их внутренней поверхности. С этой целью рассчитывают согласно [6.2.5](#) температуры на внутренней поверхности покрытия $t_{si(g.c)}$ и стен $t_{si(g.w)}$ чердака по формуле [\(28\)](#):

$$t_{si}^{g,c} = 14 - [(14 + 28) / (12 \times 0,64)] = 8,53^\circ\text{C};$$

$$t_{si}^{g,w} = 14 - [(14 + 28) / (8,7 \times 1,8)] = 11,32^\circ\text{C}.$$

Определим температуру точки росы t_d воздуха в чердаке.

Средняя упругость водяного пара за январь для Москвы равна $e_n = 2,8$ гПа. Влажосодержание наружного воздуха f_{ext} определяют по формуле (30)

$$f_{ext} = 0,794 \times 2,8 / (1 - 28/273) = 2,478 \text{ г/м}^3.$$

Влажосодержание воздуха теплого чердака f_g определяют по формуле (29) для домов с электроплитами

$$f_g = 2,478 + 3,6 = 6,078 \text{ г/м}^3.$$

Упругость водяного пара воздуха в чердаке e_g определяют по формуле (31)

$$e_g = 6,078 (1 + 14/273) / 0,794 = 8,047 \text{ гПа}.$$

По [приложению Л](#) находим температуру точки росы $t_d = 3,8^\circ\text{C}$, что значительно меньше минимальной температуры поверхности (в данном случае покрытия) $8,53^\circ\text{C}$. Следовательно, конденсат на покрытии и стенах чердака выпадать не будет.

Суммарное сопротивление теплопередаче горизонтальных ограждений теплого чердака составляет $R_o(g.c) + R_o(g.f) = 0,64 + 0,58 = 1,22 \text{ м}^2 \times ^\circ\text{C/Вт}$ при требуемом согласно СНиП II-3 сопротивлении теплопередаче обычного покрытия здания $R_o(req) = 4,67 \text{ м}^2 \times ^\circ\text{C/Вт}$. Таким образом, в теплом чердаке теплозащита, эквивалентная требованию СНиП II-3, обеспечивается не только ограждениями (стенами, перекрытиями и покрытиями), а и за счет теплопотерь трубопроводов систем отопления и горячего водоснабжения и утилизации теплоты внутреннего воздуха, удаляемого из квартир при естественной вентиляции.

Пример 2

Теплотехнический расчет "теплого" подвала

А. Исходные данные

Тип здания - рядовая секция 17-этажного жилого дома при наличии нижней разводки труб систем отопления и горячего водоснабжения.

Место строительства - Москва, $t_{ext} = -28^\circ\text{C}$; $D_d = 4943^\circ\text{C} \times \text{сут}$.

Площадь цокольного перекрытия (над подвалом) $A_b = 281 \text{ м}^2$.

Ширина подвала - 13,8 м; площадь пола подвала - 281 м².

Высота наружной стены подвала, заглубленной в грунт, - 1,04 м. Площадь наружных стен подвала, заглубленных в грунт, - 48,9 м².

Суммарная длина l поперечного сечения ограждений подвала, заглубленных в грунт,

$$l = 13,8 + 2 \times 1,04 = 15,88 \text{ м}.$$

Высота наружной стены подвала над уровнем земли - 1,2 м.

Площадь наружных стен над уровнем земли $A_{b.w} = 53,3 \text{ м}^2$.

Объем подвала $V_b = 646 \text{ м}^3$.

Расчетные температуры системы отопления нижней разводки 70°C , горячего водоснабжения - 60°C .

Длина трубопровода системы отопления с нижней разводкой l_{pi} составила:

d_{pi} , мм	80	70	50	40	32	25	20
l_{pi} , м	3,5	10,5	11,5	4,0	17,0	14,5	6,3

Длина трубопроводов горячего водоснабжения составляет:

d_{pi} , мм	40	25
l_{pi} , м	47	22

Труб систем газораспределения в подвале нет, поэтому кратность воздухообмена в подвале $n_a = 0,5$ ч(-1).

Температура воздуха в помещениях первого этажа $t_{int} = 20^\circ\text{C}$.

Б. Порядок расчета

1. Сопротивление теплопередаче наружных стен подвала над уровнем земли принимают согласно [6.3.2](#) равным сопротивлению теплопередаче наружных стен $R_{o(b.w)} = 3,13 \text{ м}^2 \times ^\circ\text{C}/\text{Вт}$.

2. Приведенное сопротивление теплопередаче ограждающих конструкций заглубленной части подвала определим согласно [6.3.3](#) как для стен и полов на грунте, состоящих из термического сопротивления стены, равного $3 \text{ м}^2 \times ^\circ\text{C}/\text{Вт}$, и участков пола подвала. Сопротивление теплопередаче участков пола подвала (начиная от стены до середины подвала) шириной: 1 м - $2,1 \text{ м}^2 \times ^\circ\text{C}/\text{Вт}$; 2 м - $4,3 \text{ м}^2 \times ^\circ\text{C}/\text{Вт}$; 2 м - $8,6 \text{ м}^2 \times ^\circ\text{C}/\text{Вт}$; 1,9 м - $14,2 \text{ м}^2 \times ^\circ\text{C}/\text{Вт}$. Соответственно площадь этих участков для части подвала длиной 1 м будет равна $1,04 \text{ м}^2$ (стены, контактирующей с грунтом), 1 м^2 , 2 м^2 , 2 м^2 , $1,9 \text{ м}^2$.

Таким образом сопротивление теплопередаче заглубленной части стен подвала равно:

$$R_{o(s)} = 2,1 + 3 = 5,1 \text{ м}^2 \times ^\circ\text{C}/\text{Вт}.$$

Вычислим приведенное сопротивление теплопередаче ограждений заглубленной части подвала $R_{o(s)} = 7,94 / (1,04/5,1 + 1/2,1 + 2/4,3 + 2/8,6 + 1,9/14,2) = 5,25 \text{ м}^2 \times ^\circ\text{C}/\text{Вт}$.

3. Согласно таблице 16 СНиП II-3 требуемое сопротивление теплопередаче перекрытия над подвалом жилого здания $R_{o(req)}$ для $D_d = 4943^\circ\text{C} \times \text{сут}$ равно $4,12 \text{ м}^2 \times ^\circ\text{C}/\text{Вт}$.

Согласно [6.3.4](#) определим значение требуемого сопротивления теплопередаче цокольного перекрытия над "теплым" подвалом $R_{o(b.c)}$ по формуле

$$R_{o(b.c)} = n R_{o(req)},$$

где n - коэффициент, определяемый при принятой минимальной температуре

$$\text{воздуха в подвале } t_{int}^b = 2^\circ\text{C}$$

$$n = (t_{int}^b - t_{int}) / (t_{int} - t_{ext}) = (20 - 2) / (20 + 28) = 0,375.$$

Тогда $R_{o(b.c)} = 0,375 \times 4,12 = 1,55 \text{ м}^2 \times ^\circ\text{C}/\text{Вт}$.

4. Определим температуру воздуха в подвале $t_{int}(b)$ согласно [6.3.5](#).

Предварительно определим значение членов формулы [\(34\)](#), касающихся тепловыделений от труб систем отопления и горячего водоснабжения, используя данные [таблицы 7](#)

$$\sum_{i=1}^n (q_{pi} l_{pi}) = 22,8 \times 3,5 + 2,03 \times 10,5 + 17,7 \times 11,5 + 17,3 \times 4 + 15,8 \times 17 + 14,4 \times 14,5 + 12,7 \times 6,3 + 14,6 \times 47 + 12 \times 22 = 2073 \text{ Вт}.$$

Рассчитаем значение температуры $t_{int}(b)$ из уравнения теплового баланса при назначенной температуре подвала 2°C

$$t_{int} = [(20 \times 281/1,55 + 2073 - 0,28 \times 646 \times 0,5 \times 1,2 \times 28 - 28 \times 329,9/5,25 - 28 \times 53,3/3,13)] / (281/1,55 + 0,28 \times 646 \times 0,5 \times 1,2 + 329,9/5,25 + 53,3/3,13) = 423,8/369,7 = 1,15^\circ\text{C}.$$

Тепловой поток через цокольное перекрытие составил

$$q_{b.c} = (20 - 1,15) / 1,55 = 12,2 \text{ Вт/м}^2.$$

5. Проверим, удовлетворяет ли теплозащита перекрытия над подвалом требованию нормативного перепада $\Delta t(n) = 2^\circ\text{C}$ для пола первого этажа.

По формуле (1) СНиП II-3 определим требуемое сопротивление теплопередаче

$$R_{req} = (20 - 2) / (2 \times 8,7) = 1,03 \text{ м}^2 \times ^\circ\text{C/Вт} < R_{b.c} = 1,55 \text{ м}^2 \times ^\circ\text{C/Вт}.$$

Требуемое сопротивление теплопередаче цокольного перекрытия над "теплым" подвалом составляет $1,55 \text{ м}^2 \times ^\circ\text{C/Вт}$ при требуемом согласно СНиП II-3 сопротивлении теплопередаче перекрытий над подвалами $4,12 \text{ м}^2 \times ^\circ\text{C/Вт}$. Таким образом, в "теплом" подвале эквивалентная требованиям СНиП II-3 теплозащита обеспечивается не только ограждениями (стенами и полом) подвала, но и за счет утилизации теплоты от трубопроводов систем отопления и горячего водоснабжения.

Приложение П

Пример расчета приведенного сопротивления теплопередаче участков стен, расположенных за остекленными лоджиями и балконами

А. Исходные данные

Девятиэтажное жилое здание со стенами из пористого силикатного кирпича толщиной 770 мм ($R_{ow}(r) = 1,45 \text{ м}^2 \times ^\circ\text{C/Вт}$), построено в г.Ярославле ($t_{ext} = -31^\circ\text{C}$). Балконы и лоджии остеклены однослойным остеклением ($R_{oF} = 0,18 \text{ м}^2 \times ^\circ\text{C/Вт}$), нижняя часть утеплена ($R_{ow} = 0,81 \text{ м}^2 \times ^\circ\text{C/Вт}$). В наружных стенах в зоне остекленных балконов светопроемы заполнены оконными и дверными блоками с двухслойным остеклением в отдельных переплетах ($R_{oF}(r) = 0,44 \text{ м}^2 \times ^\circ\text{C/Вт}$). Наружный торец балкона имеет стенку из силикатного кирпича толщиной 380 мм ($R_{ow} = 0,6 \text{ м}^2 \times ^\circ\text{C/Вт}$). Температура внутреннего воздуха $t_{int} = 21^\circ\text{C}$. Определить приведенное сопротивление теплопередаче системы ограждающих конструкций остекленного балкона.

Б. Порядок расчета

Согласно геометрическим показателям ограждений остекленного балкона, представленным на рисунке П.1, определены площади отдельных видов ограждений.

Рисунок П.1 - План (а), разрез (б) по сечению I - I и фасад (в) по сечению II - II плана остекленного балкона многоэтажного жилого здания

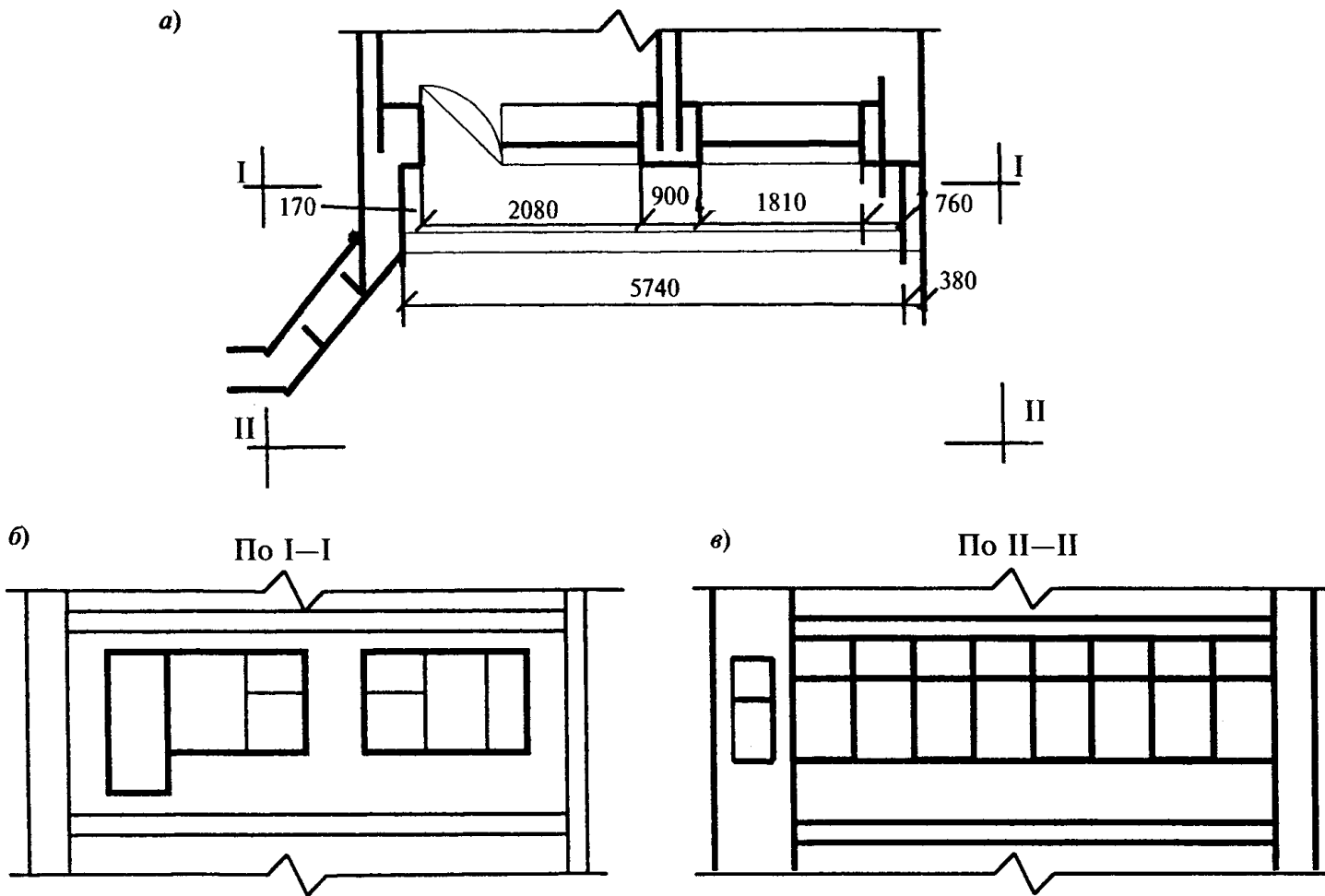


Рисунок П.1 — План (а), разрез (б) по сечению I—I и фасад (в) по сечению II—II плана остекленного балкона многоэтажного жилого здания

"Рисунок П.1 - План (а), разрез (б) по сечению I - I и фасад (в) по сечению II - II плана остекленного балкона многоэтажного жилого здания"

1. Наружная стена из пористого силикатного кирпича толщиной 770 мм $R_{ow}(r) = 1,45 \text{ м}^2 \times \text{°C/Вт} - 15 \text{ м}^2$.
2. Заполнение балконного и оконного проемов деревянными блоками с двухслойным остеклением в отдельных переплетах $R_{oF}(r) = 0,44 \text{ м}^2 \times \text{°C/Вт} - 6,5 \text{ м}^2$.
3. Торцевая стенка из силикатного кирпича толщиной 380 мм $R_{ow}(r) = 0,6 \text{ м}^2 \times \text{°C/Вт} - 3,24 \text{ м}^2$.
4. Непрозрачная часть ограждения балкона $R_{ow} = 0,81 \text{ м}^2 \times \text{°C/Вт} - 6,9 \text{ м}^2$.
5. Однослойное остекление балкона $R_{oF} = 0,18 \text{ м}^2 \times \text{°C/Вт} - 10,33 \text{ м}^2$.

Определим температуру воздуха на балконе t_{bal} при расчетных температурных условиях по формуле (36)

$$t_{bal} = [21(15/1,45 + 6,5/0,44) - 31(10,33/18 + 6,9/0,81 + 3,24/0,60)] / (15/1,45 + 6,5/0,44 + 10,33/0,18 + 6,9/0,81 + 3,24/0,6) = -1683,06/96,425 = -17,45\text{°C}.$$

По формуле (38) определим коэффициент n

$$n = (21 + 17,45) / (21 + 31) = 0,739.$$

По формуле (37) получим уточненные значения приведенного сопротивления теплопередаче стен $R_{ow}(bal)$ и заполнения светопроемов $R_{oF}(bal)$ учетом остекления балкона:

$$R_{ow}^{bal} = 1,45 / 0,739 = 1,96 \text{ м}^2 \times \text{°C/Вт};$$

$$R_{oF}^{bal} = 0,44 / 0,739 = 0,595 \text{ м}^2 \times \text{°C/Вт}.$$

Приложение Р

Пример расчета сопротивления воздухопроницанию ограждающих конструкций

А. Исходные данные

Определить, удовлетворяют ли в отношении сопротивления воздухопроницанию требованиям СНиП II-3 пластмассовые окна с двухкамерными стеклопакетами в 12-этажном здании высотой $H = 34,8$ м в г. Уфе. Согласно сертификату воздухопроницаемость оконного блока при Дельта $p = 10$ Па; $G = 3,94$ кг/(м² х ч); показатель режима фильтрации $n = 0,55$.

Б. Порядок расчета

Для г. Уфы согласно СНиП 23-01 средняя температура наиболее холодной пятидневки при обеспеченности 0,92 равна минус 35°С, а расчетная температура внутреннего воздуха равна 21°С.

Вычисляем удельный вес наружного и внутреннего воздуха по формулам (40) и (41):

$$\gamma_{ext} = 3463 / [273 + (-35)] = 14,55 \text{ Н/м}^3;$$

$$\gamma_{int} = 3463 / (273 + 21) = 11,78 \text{ Н/м}^3.$$

Определяем расчетную разность давлений воздуха на наружной и внутренней поверхностях окна на первом этаже здания по формуле (39)

$$\Delta p = 0,55 \times 34,8 (14,55 - 11,78) + 0,03 \times 14,55 \times 5,5^2 = 66,22 \text{ Па}.$$

Находим требуемое сопротивление воздухопроницанию окон в рассматриваемом доме по формуле (42)

$$R_a^{req} = (1/5) (66,22/10)^{2/3} = 0,71 \text{ м}^2 \times \text{ч/кг}.$$

Сопротивление воздухопроницанию оконного блока определим по формуле (43)

$$R_a = (1/3,94) (66,22/10)^{0,55} = 0,72 \text{ м}^2 \times \text{ч/кг}.$$

Таким образом, выбранный оконный блок удовлетворяет требованиям СНиП II-3.

Приложение С

Пример теплотехнического расчета пола

А. Исходные данные

Определить, удовлетворяет ли в отношении теплоусвоения требованиям СНиП II-3 конструкция пола жилого здания из поливинилхлоридного линолеума на теплозвукоизолирующей подоснове из стеклянного волокна, наклеенного холодной битумной мастикой на железобетонную плиту перекрытия. Теплотехнические характеристики отдельных слоев конструкции пола (при их нумерации сверху вниз) даны в таблице С.1.

Таблица С.1

Номер слоя	Материал	Толщина слоя дельта, м	Плотность материала в сухом состоянии $\rho_{с0}$, кг/м ³	Коэффициенты при условиях эксплуатации А		Термическое сопротивление R, м ² x °C/Вт
				теплопроводности λ , Вт/(м x °C)	теплоусвоения s, Вт/(м ² x °C)	
1	Лицевой слой из линолеума	0,0015	1600	0,33	7,52	0,0045
2	Подоснова	0,002	150	0,047	0,92	0,043
3	Битумная мастика	0,001	1000	0,17	4,56	0,0059
4	Плита перекрытия	0,14	2400	1,74	16,77	0,08

Б. Порядок расчета

Определим тепловую инерцию слоев пола по формуле (2) СНиП II-3:

$$D_1 = R_{с1} s_1 = 0,0045 \times 7,52 = 0,034;$$

$$D_2 = R_{с2} s_2 = 0,043 \times 0,92 = 0,04;$$

$$D_3 = D_{с3} s_3 = 0,0059 \times 4,56 = 0,027;$$

$$D_4 = R_{с4} s_4 = 0,08 \times 16,77 = 1,34.$$

Так как суммарная тепловая инерция первых трех слоев $D_1 + D_2 + D_3 = 0,034 + 0,04 + 0,027 = 0,101 < 0,5$, но суммарная тепловая инерция четырех слоев $0,101 + 1,34 = 1,441 > 0,5$, то показатель теплоусвоения поверхности пола определяем последовательно с учетом четырех слоев конструкции пола с помощью формул (28) и (28а) СНиП II-3, начиная с третьего

$$Y_3 = \frac{2 R_{с3} s_3 + s_4}{0,5 + R_{с3} s_4} = \frac{2 \times 0,0059 \times 4,56 + 16,77}{0,5 + 1,74} = 1,441$$

$$/(0,5 + 0,0059 \times 16,77) = 28,4 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \times ^\circ\text{С});$$

$$Y_2 = (4R_{22} s_2 + Y_3) / (1 + R_{23} Y_3) = (4 \times 0,043 \times 0,92 + 28,4) /$$

$$/(1 + 0,043 \times 28,4) = 12,9 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \times ^\circ\text{С});$$

$$Y_1 = Y_n = (4R_{11} s_1 + Y_2) / (1 + R_{12} Y_2) = (4 \times 0,0045 \times 7,52 + 12,9) /$$

$$/(1 + 0,0045 \times 12,9) = 13,2 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \times ^\circ\text{С}).$$

Значение показателя теплоусвоения поверхности пола для жилых зданий по таблице 11 СНиП II-3 не должно превышать $Y_{п(н)} = 12 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \times ^\circ\text{С})$, а расчетное значение показателя теплоусвоения данной конструкции $Y_{п} = 13,2 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \times ^\circ\text{С})$. Следовательно, рассматриваемая конструкция пола в отношении теплоусвоения не удовлетворяет требованиям СНиП II-3. Определим показатель теплоусвоения поверхности данной конструкции пола в том случае, если по плите перекрытия будет устроена стяжка из шлакопемзобетона ($\delta = 0,02 \text{ м}$, $\rho_{о} = 1200 \text{ кг}/\text{м}^3$, $\lambda = 0,37 \text{ Вт}/(\text{м} \times ^\circ\text{С})$, $s = 5,83 \text{ Вт}/(\text{м} \times ^\circ\text{С})$, $R = 0,054 \text{ м}^2 \times ^\circ\text{С}/\text{Вт}$, $D = 0,315$). Конструкция пола в этом случае будет состоять из пяти слоев.

Так как суммарная тепловая инерция первых четырех слоев $D_1 + D_2 + D_3 + D_4 = 0,034 + 0,04 + 0,027 + 0,315 = 0,416 < 0,5$, но суммарная тепловая инерция пяти слоев $0,416 + 1,34 = 1,756 > 0,5$, то показатель теплоусвоения поверхности пола определяется с учетом пяти слоев конструкции пола.

Определим показатель теплоусвоения поверхности четвертого, третьего, второго и первого слоев пола по формулам (28) и (28а) СНиП II-3:

$$Y_4 = (2R_{44} s_4 + s_5) / (0,5 + R_{45} s_5) = (2 \times 0,054 \times 5,83 + 16,77) /$$

$$/(0,5 + 0,054 \times 16,77) = 14,5 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \times ^\circ\text{С});$$

$$Y_3 = (4R_{33} s_3 + Y_4) / (1 + R_{34} Y_4) = (4 \times 0,0059 \times 4,56 + 14,5) /$$

$$/(1 + 0,0059 \times 14,5) = 13,82 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \times ^\circ\text{С});$$

$$Y_2 = (4R_{22} s_2 + Y_3) / (1 + R_{23} Y_3) = (4 \times 0,043 \times 0,92 + 13,82) /$$

$$/(1 + 0,043 \times 13,82) = 8,78 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \times ^\circ\text{С});$$

$$Y_1 = Y_n = (4R_{11} s_1 + Y_2) / (1 + R_{12} Y_2) = (4 \times 0,0045 \times 7,52 + 8,78) /$$

$$/(1 + 0,0045 \times 8,78) = 9,4 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \times ^\circ\text{С}).$$

Таким образом, устройство по плите перекрытия стяжки из шлакопемзобетона ($\rho_{о} = 1200 \text{ кг}/\text{м}^3$) толщиной 20 мм уменьшило значение показателя теплоусвоения поверхности пола с 13,2 до 9,4 $\text{Вт}/(\text{м}^2 \times ^\circ\text{С})$. Следовательно, эта конструкция пола в отношении теплоусвоения удовлетворяет нормативным требованиям, так как значение показателя теплоусвоения поверхности не превышает $Y_{п(н)} = 12 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \times ^\circ\text{С})$ нормируемого показателя теплоусвоения пола для жилых зданий.

Пример расчета теплоустойчивости ограждающих конструкций в теплый период года

Определить, удовлетворяет ли требованиям в отношении теплоустойчивости трехслойная железобетонная панель с утеплителем из пенополистирола на гибких связях с габаритными параметрами, принятыми согласно примеру расчета раздела 2 [приложения И](#).

А. Исходные данные

1. Район строительства - г. Ростов-на-Дону.
2. Среднемесячная температура наиболее жаркого месяца (июля) согласно СНиП 23-01 $t_{ext} = 23^{\circ}\text{C}$.
3. Максимальная амплитуда суточных колебаний температуры наружного воздуха согласно [приложению Г](#) $A_{t,ext} = 20,8^{\circ}\text{C}$.
4. Максимальное и среднее значение суммарной (прямой и рассеянной) солнечной радиации для вертикальных поверхностей западной ориентации согласно [приложению Ц](#)

$$I_{\max} = 764 \text{ Вт/м}^2 \text{ и } I_{av} = 184 \text{ Вт/м}^2.$$

5. Расчетная скорость ветра согласно СНиП 23-01 $v = 3,6 \text{ м/с}$.
6. Теплотехнические характеристики материалов панели выбираются по условиям эксплуатации А согласно [приложению Е](#):
для железобетонных слоев

$$\lambda_1 = \lambda_3 = 1,92 \text{ Вт/(м} \times ^{\circ}\text{C)}, \quad s_1 = s_3 = 17,98 \text{ Вт/(м}^2 \times ^{\circ}\text{C)};$$

для пенополистирола

$$\lambda_2 = 0,041 \text{ Вт/(м} \times ^{\circ}\text{C)}, \quad s_2 = 0,41 \text{ Вт/(м}^2 \times ^{\circ}\text{C)}.$$

Б. Порядок расчета

1. Термические сопротивления отдельных слоев стеновой панели:
внутреннего железобетонного слоя $R_1 = 0,1/1,92 = 0,052 \text{ м}^2 \times ^{\circ}\text{C/Вт}$;
слоя пенополистирола $R_2 = 0,135/0,041 = 3,293 \text{ м}^2 \times ^{\circ}\text{C/Вт}$;
наружного железобетонного слоя $R_3 = 0,065/1,92 = 0,034 \text{ м}^2 \times ^{\circ}\text{C/Вт}$.
2. Тепловая инерция каждого слоя и самой панели:
наружного железобетонного $D_1 = 0,052 \times 17,98 = 0,935 < 4$;
пенополистирола $D_2 = 3,293 \times 0,41 = 1,35$;
внутреннего железобетонного $D_3 = 0,034 \times 17,98 = 0,611$;
всей панели Сумма $D_i = 0,935 + 1,35 + 0,611 = 2,896$.
Поскольку тепловая инерция стеновой панели $D < 4$, требуется расчет панели на теплоустойчивость.
3. Требуемая амплитуда колебаний температуры внутренней поверхности $A_{t_{ay,int}(req)}$ ограждающей конструкции определяется по формуле (18) СНиП II-3

$$A_{t_{ay,int}(req)} = 2,5 - 0,1(23 - 21) = 2,3^{\circ}\text{C}.$$

4. Коэффициент теплоотдачи наружной поверхности альфа_е ограждающей конструкции по летним условиям определяется по формуле (24) СНиП II-3

$$Y_1 = \frac{R_1 s_1^2 + \alpha_B}{1 + R_1 \alpha_B}; \quad (22)$$

б) для i -го слоя — по формуле

$$Y_i = \frac{R_i s_i^2 + Y_{i-1}}{1 + R_i Y_{i-1}}, \quad (23)$$

где R_1, R_i — термические сопротивления соответственно первого и i -го слоев ограждающей конструкции, $\text{м}^2 \cdot \text{°C}/\text{Вт}$, определяемые по формуле (3);

s_1, s_i — расчетные коэффициенты теплоусвоения материала соответственно первого и i -го слоев, $\text{Вт}/(\text{м}^2 \cdot \text{°C})$, принимаемые по прил. 3*;

α_B — то же, что в формуле (1);

Y_1, Y_i, Y_{i-1} — коэффициенты теплоусвоения наружной поверхности соответственно первого, i -го и $(i - 1)$ -го слоев ограждающей конструкции, $\text{Вт}/(\text{м}^2 \cdot \text{°C})$.

3.6*. Коэффициент теплоотдачи наружной поверхности ограждающей конструкции по летним условиям α_n , $\text{Вт}/(\text{м}^2 \cdot \text{°C})$, следует определять по формуле

$$\alpha_n = 1,16 \left(5 + 10\sqrt{v} \right), \quad (24)$$

где v — минимальная из средних скоростей ветра по румбам за июль, повторяемость которых составляет 16 % и более, принимаемая согласно СНиП 2.01.01-82, но не менее 1 м/с.

Пункт 3.7* исключен.

$$\alpha_n = 1,16(5 + 10 \sqrt{3,6}) = 27,8 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \cdot \text{°C}).$$

"Формулы (22)-(24). СНиП II-3-79**"

5. Расчетная амплитуда колебаний температуры наружного воздуха вычисляется по формуле (20) СНиП II-3

$$A_{t_{ext}}^{des} = 0,5 \times 20,8 + [0,7(764 - 184)]/27,8 = 25 \text{°C}.$$

6. Коэффициент теплоусвоения наружной поверхности слоя Y с тепловой инерцией $D < 1$ определяется расчетом по формулам (22) и (23) СНиП II-3:

а) для внутреннего железобетонного слоя

$$Y_1 = \frac{R_1 s_1^2 + \alpha_n}{1 + R_1 \alpha_n} = \frac{0,052 \times 17,98 + 27,8}{1 + 0,052 \times 27,8}$$

$$/(1 + 0,052 \times 8,7) = 17,6 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \times ^\circ\text{C});$$

б) для среднего слоя из пенополистирола, имеющего $D > 1$, коэффициент теплоусвоения наружной поверхности слоя принимается равным коэффициенту теплоусвоения материала $Y_2 = s_2 = 0,41 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \times ^\circ\text{C})$;

в) для наружного железобетонного слоя

$$Y_3 = (R_{s3} + Y_2) / (1 + R_{s2}) = (0,034 \times 17,98 + 0,41) / (1 + 0,034 \times 0,41) = 11,24 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \times ^\circ\text{C}).$$

7. Величина затухания расчетной амплитуды колебаний температуры наружного воздуха в ограждающей конструкции вычисляется по формуле (21) СНиП II-3

$$v = 0,9 \times \sqrt[2]{\frac{(s_1 + \alpha_i)(s_2 + Y_1)(s_3 + Y_2)(\alpha_e + Y_3)}{[(s_1 + Y_1)(s_2 + Y_2)(s_3 + Y_3)\alpha_e]}}$$

$$= 0,9 \times \sqrt[2]{\frac{2,896}{[(17,98 + 8,7)(0,41 + 17,6)(17,98 + 0,41) \times (27,8 + 11,24)]}}$$

$$= 101,56.$$

8. Амплитуда колебаний температуры внутренней поверхности стеновой панели определяется по формуле (19) СНиП II-3

$$A_{\text{tay int}}^{\text{des}} = A_{\text{tay ext}}^{\text{req}} / v = 25/101,56 = 0,25 < A_{\text{tay int}}^{\text{req}} = 2,3^\circ\text{C},$$

что отвечает требованиям норм.

Приложение У

Пример расчета мощности теплоаккумуляционного прибора

А. Исходные данные

Определить мощность электротеплоаккумуляционного прибора, используемого для отопления помещения односемейного жилого дома, и определить тип электротеплоаккумуляционного прибора. Расчетная температура наружного воздуха минус 22°C . Расчетные теплопотери помещения $Q_{h.l}(\text{des}) = 2500 \text{ Вт}$. Показатели теплоустойчивости помещения следующие: показатель теплоусвоения поверхностей $Y_n = 122,5 \text{ Вт}/^\circ\text{C}$, показатель интенсивности конвективного воздухообмена в помещении $\lambda = 98,8 \text{ Вт}/^\circ\text{C}$. Продолжительность зарядки теплоаккумуляционного прибора $m = 8 \text{ ч}$. Расчетную разность температур $\Delta t(\text{des})$ определяют по формуле (57), равную $20 - (-22) = 42^\circ\text{C}$. Рассчитать мощность теплоаккумуляционного и дополнительного приборов для случая комбинированной системы отопления, состоящей из базовой (вне пиковой) теплоаккумуляционной системы и дополнительной постоянно работающей системы.

Б. Порядок расчета

Мощность отопительного прибора определяется по формуле (55)

$$Q_{p.c} = 2500 \cdot (24/8) = 7500 \text{ Вт.}$$

Подбор типа прибора производим по графику на рисунке 1, предварительно определив $\lambda/Y_p = 98,8 / 122,5 = 0,81$ и $Q_{p.c}/(\lambda \Delta t_{des}) = 7500/(98,8 \times 42) = 1,81$. В результате следует выбрать теплоаккумулирующий прибор с показателем затухания $\nu_c = 18$.

Количество теплоты $Q_{p.c}$, поступающей от теплоаккумуляционного прибора базовой системы, рассчитывают согласно 10.2.6 при расчетной температуре минус $(-22 + 5) = 17^\circ\text{C}$ по формуле

$$Q_c = Q_{h.l} \frac{[t_{int} - (t_{ext} + 5)]}{(t_{int} - t_{ext})} = 2500 \frac{(20+17)}{(20 - 22)} = 2202 \text{ Вт.}$$

Мощность дополнительного постоянно работающего прибора отопления Q_b определяют по формуле (56)

$$Q_b = 2500 - 2202 = 298 \text{ Вт.}$$

Приложение Ф

Изолинии сорбционного влагосодержания керамзитобетона плотностью $\rho_{o} = 1200 \text{ кг/м}^3$, содержащего хлориды натрия, калия и магния

Рисунок Ф.1

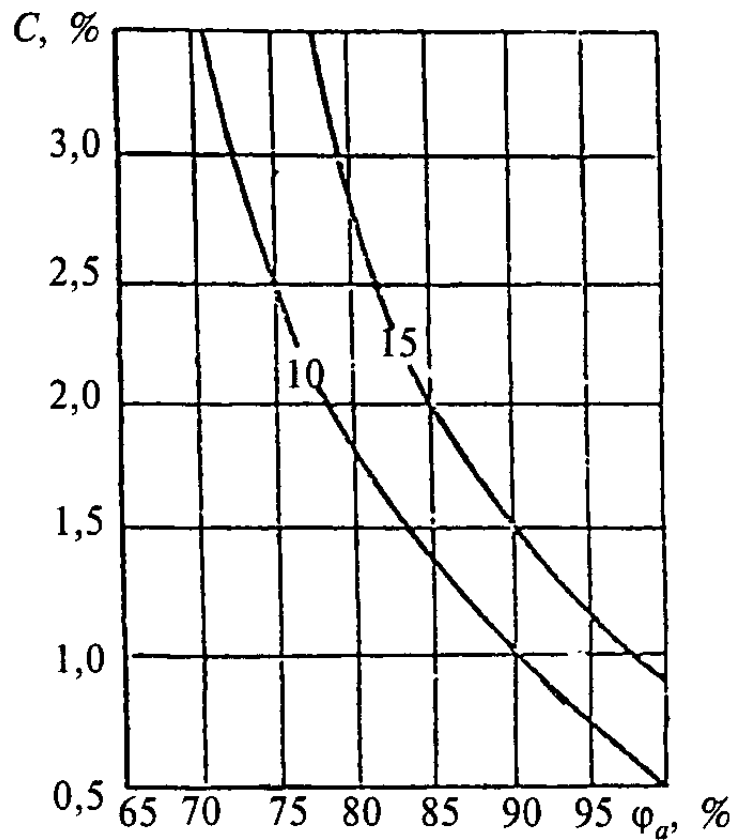


Рисунок Ф.1 — Изолинии сорбционного влагосодержания керамзитобетона плотностью $\rho_o = 1200 \text{ кг/м}^3$, содержащего хлорид натрия, при изменении относительной влажности воздуха φ_a , %, и массового солесодержания C , %

"Рисунок Ф.1"

Рисунок Ф.2

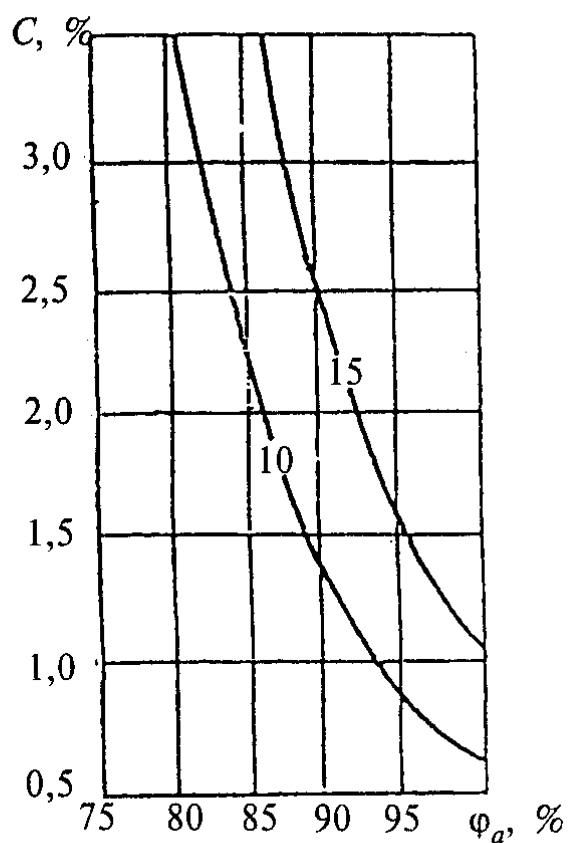


Рисунок Ф.2 — Изолинии сорбционного влагосодержания керамзитобетона плотностью $\rho_o = 1200$ кг/м³, содержащего хлорид калия, при изменении относительной влажности воздуха ϕ_a , %, и массового солесодержания C , %

"Рисунок Ф.2"

Рисунок Ф.3

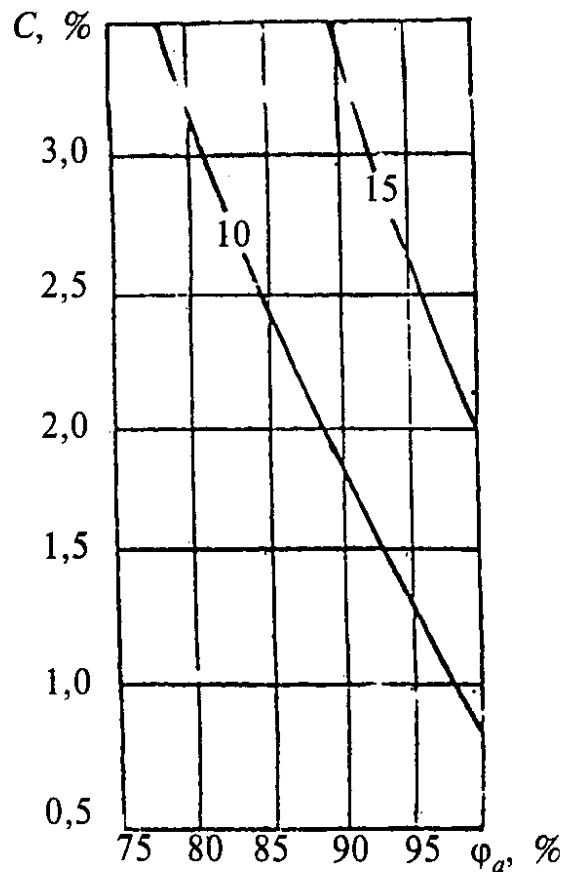


Рисунок Ф.3 — Изолинии сорбционного влагосодержания керамзитобетона $\rho_o = 1200 \text{ кг/м}^3$, содержащего хлорид магния, при изменении относительной влажности воздуха ϕ_a , %, и массового солесодержания C , %

"Рисунок Ф.3"

Рисунок Ф.4

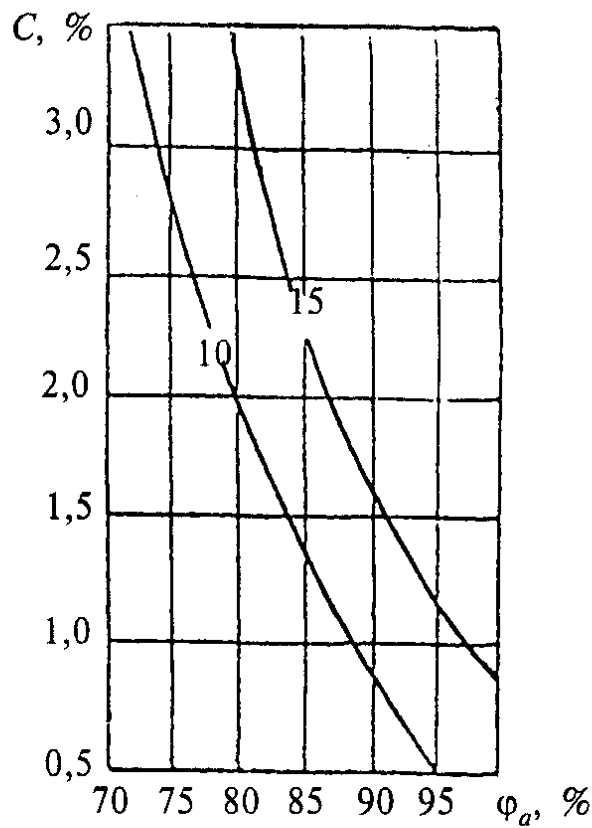


Рисунок Ф.4 — Изолинии сорбционного влагосодержания керамзитобетона $\rho_o = 1200 \text{ кг/м}^3$, содержащего NaCl — 60 %, KCl — 30 %, MgCl_2 — 10 %, при изменении относительной влажности воздуха ϕ_a , %, и массового солесодержания C , %, в стенах флотов-фабрик

"Рисунок Ф.4"

Рисунок Ф.5

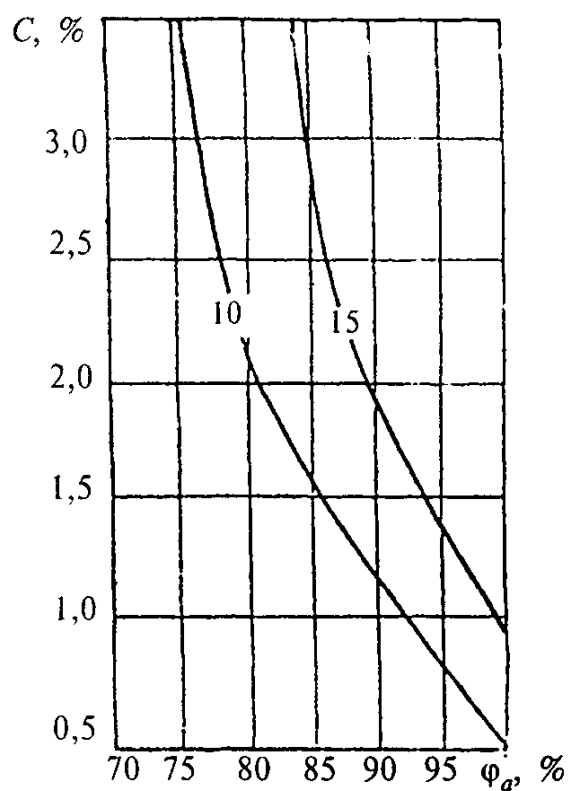


Рисунок Ф.5 — Изолинии сорбционного влагосодержания керамзитобетона $\rho_o = 1200 \text{ кг/м}^3$, содержащего $\text{NaCl} - 50 \%$, $\text{KCl} - 30 \%$, $\text{MgCl}_2 - 20 \%$, при изменении относительной влажности воздуха $\phi_a, \%$, и массового солесодержания $C, \%$, в стенах цехов дробления руды

"Рисунок Ф.5"

Рисунок Ф.6

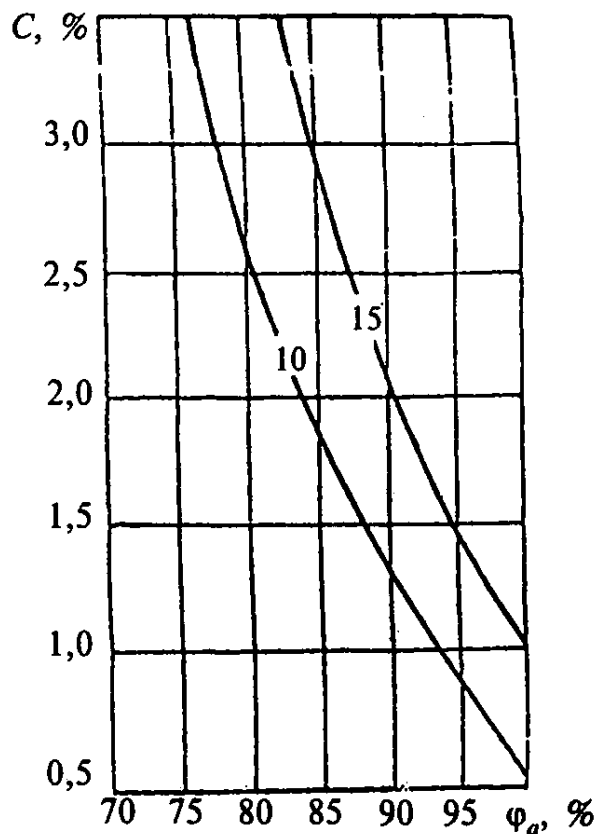


Рисунок Ф.6 — Изолинии сорбционного влагосодержания керамзитобетона $\rho_o = 1200 \text{ кг/м}^3$, содержащего NaCl — 30 %, KCl — 60 %, MgCl_2 — 10 %, при изменении относительной влажности воздуха ϕ_a , %, и массового солесодержания C , %, в стенах цехов сушки

"Рисунок Ф.6"

Приложение X

Расчет теплоэнергетических параметров согласно [приложению В](#)

Расчет выполнен для примера заполнения теплоэнергетического паспорта, форма которого приведена в [13.13](#). Нумерация пунктов расчета соответствует нумерации пунктов формы паспорта.

Геометрические показатели

12. Общая площадь наружных ограждающих конструкций здания $A_e(\text{sum})$ устанавливается в соответствии с требованиями [4.6](#) по внутренним размерам "в свету" (расстояния между внутренними поверхностями наружных ограждающих конструкций, противостоящих друг другу).

Площадь стен, включающих окна, балконные и входные двери в здание, витражи, $A_w + F + ed$, м², определяется по формуле

$$A_{w+F+ed} = \frac{P}{st} \cdot H, \quad (\text{X.1})$$

где p_{st} - длина периметра внутренней поверхности наружных стен этажа, м;

H_h - высота отапливаемого объема здания, м.

$$A_{w+F+ed} = 160,6 \times 24 = 3855 \text{ м}^2.$$

Площадь наружных стен A_w , м², определяется по формуле

$$A_w = A_{w+F+ed} - A_F, \quad (X.2)$$

где A_F - площадь окон, определяется как сумма площадей всех оконных проемов.

Для рассматриваемого здания $A_F = 694 \text{ м}^2$.

Тогда $A_w = 3855 - 694 = 3161 \text{ м}^2$ (в том числе продольных стен - 2581 м², торцевых стен - 580 м²).

Площадь перекрытий теплого чердака A_c , м², и площадь перекрытий теплого подвала A_f , м², равны площади этажа A_{st}

$$A_c = A_f = A_{st} = 770 \text{ м}^2.$$

Общая площадь наружных ограждающих конструкций $A_e(\text{sum})$ определяется по формуле

$$A_a^{\text{sum}} = A_{w+F+ed} + A_c + A_f = 3855 + 770 + 770 = 5395 \text{ м}^2. \quad (X.3)$$

13-15. Площадь отапливаемых помещений A_h и площадь жилых помещений и кухонь A_l определяются по проекту

$$A_h = 5256 \text{ м}^2; \quad A_l = 3416 \text{ м}^2.$$

16. Отапливаемый объем здания V_h , м³, вычисляется как произведение площади этажа A_{st} м² (площади, ограниченной внутренними поверхностями наружных стен) на высоту H_h , м, этого объема, представляющую собой расстояние от пола первого этажа до потолка последнего этажа

$$V_h = A_{st} \times H_h = 770 \times 24 = 18480 \text{ м}^3. \quad (X.4)$$

17, 18. Показатели объемно-планировочного решения здания определяются по формулам: коэффициент остекленности фасадов здания p

$$p = \frac{A_F}{A_{w+F+ed}} = 694/3855 = 0,18 \leq p^{\text{req}} = 0,18; \quad (X.5)$$

показатель компактности здания $k_e(\text{des})$

$$k_e^{\text{des}} = \frac{A_e^{\text{sum}}}{V_h} = 5395/18480 = 0,29 < k_e^{\text{reg}} = 0,32. \quad (X.6)$$

Теплотехнические показатели

19. Согласно СНиП II-3 приведенное сопротивление теплопередаче наружных ограждений $R_o(r)$, $m^2 \times ^\circ C/Вт$, должно приниматься не ниже требуемых значений $R_o(req)$, которые устанавливаются по таблице 16* СНиП II-3 в зависимости от градусо-суток отопительного периода. Для $D_d = 5014^\circ C \times сут$ требуемое сопротивление теплопередаче равно для:

стен $R_w(req) = 3,2 m^2 \times ^\circ C/Вт$;

окон и балконных дверей $R_F(req) = 0,54 m^2 \times ^\circ C/Вт$;

перекрытий теплого чердака $R_c(req) = 4,71 m^2 \times ^\circ C/Вт$;

перекрытий теплого подвала $R_f(req) = 4,16 m^2 \times ^\circ C/Вт$.

В рассматриваемом случае для стен здания приняты $R_w(r) = 3,2 m^2 \times ^\circ C/Вт$, для перекрытий теплого чердака - $R_c(r) = 4,71 m^2 \times ^\circ C/Вт$, для перекрытий теплого подвала - $R_f(r) = 4,16 m^2 \times ^\circ C/Вт$. Для заполнения оконных и балконных проемов приняты окна и балконные двери с тройным остеклением в деревянных раздельно-спаренных переплетах $R_F(r) = 0,55 m^2 \times ^\circ C/Вт$.

20. Приведенный трансмиссионный коэффициент теплопередачи здания $K_m(tr)$, $Вт/(m^2 \times ^\circ C)$, определяется по формуле (63)

$$K_m^{tr} = 1,13 \cdot (3161/3,2 + 694/0,55 + 770/4,71 + 770/4,16) / 5395 = 0,544 \text{ Вт}/(m^2 \times ^\circ C).$$

21. Воздухопроницаемость наружных ограждений G_m , $кг/(m^2 \times ч)$, принимается по таблице 12* СНиП II-3. Согласно этой таблице воздухопроницаемость стен, покрытий, перекрытий чердаков и подвалов $G_m(w) = G_m(c) = G_m(f) = 0,5 кг/(m^2 \times ч)$, окон в деревянных переплетах и балконных дверей $G_m(F) = 6 кг/(m^2 \times ч)$.

22. Требуемая кратность воздухообмена жилого здания n_a , $ч(-1)$, согласно СНиП 2.08.01 устанавливается из расчета 3 м³/ч удаляемого воздуха на 1 м² жилых помещений и кухонь по формуле

$$n_a = 3 \cdot A_l / (\beta_v \cdot V_h), \quad (X.7)$$

где A_l - площадь жилых помещений и кухонь, м²;

β_v - коэффициент, учитывающий долю внутренних ограждающих конструкций в отапливаемом объеме здания, принимаемый равным 0,85;

V_h - отапливаемый объем здания, м³.

$$n_a = 3 \cdot 3416 / (0,85 \cdot 18480) = 0,652 \text{ ч}^{-1}.$$

23. Приведенный (условный) инфильтрационный коэффициент теплопередачи здания $K_m(inf)$, $Вт/(m^2 \times ^\circ C)$, определяется по формуле (B.5)

$$K_m^{inf} = 0,28 \cdot 1 \cdot 0,652 \cdot 0,85 \cdot 18480 \cdot 1,307 \cdot 0,8 / 5395 = 0,556 \text{ Вт}/(m^2 \times ^\circ C).$$

24. Общий коэффициент теплопередачи здания K_m , $Вт/(m^2 \times ^\circ C)$, определяется по формуле (B.4)

$$K_m = 0,544 + 0,556 = 1,1 \text{ Вт}/(m^2 \times ^\circ C).$$

Теплоэнергетические показатели

25. Общие теплотери через ограждающую оболочку здания за отопительный период Q_h , МДж, определяются по формуле (B.3)

$$Q_h = 0,0864 \times 1,1 \times 5014 \times 5,395 = 2572051 \text{ МДж.}$$

26. Удельные бытовые тепловыделения q_{int} , Вт/м², следует устанавливать исходя из расчетного удельного электро- и газопотребления здания, но не менее 10 Вт/м². В нашем случае принято 10 Вт/м².

27. Бытовые теплоступления в здание за отопительный период Q_{int} , МДж, определяются по формуле (B.8)

$$Q_{int} = 0,0864 \times 10 \times 218 \times 3416 = 643410 \text{ МДж.}$$

28. Теплоступления в здание от солнечной радиации за отопительный период Q_s , МДж, определяются по формуле (B.9)

$$Q_s = 0,5 \times 0,76(716 \times 347 + 1224 \times 347) = 255861 \text{ МДж.}$$

29. Потребность в тепловой энергии на отопление здания за отопительный период $Q_h(y)$, МДж, определяется по формуле (B.1)

$$Q_h^y = [2572051 - (643410 + 255861) \times 0,8 \times 1] \times 1,13 = 2093476 \text{ МДж.}$$

30. Удельный расход тепловой энергии на отопление здания q_h^{des} , кДж/(м² x °C x сут), определяется по формуле

$$q_h^{des} = \frac{Q_h^y}{A_h \times D} = \frac{2093476 \times 10^3}{(5256 \times 5014)} = 79,44 \text{ кДж/(м}^2 \times \text{°C} \times \text{сут)}. \quad (X.8)$$

Приложение Ц

Максимальные и средние значения суммарной солнечной радиации (прямой и рассеянной) при безоблачном небе в июле

Широта, град.с.ш.	Ориентация поверхности	Суммарная солнечная радиация, Вт/м ²	
		максимальная I _{max}	средняя I _а ню
36	Горизонтальная	1000	344
	Западная	712	162
38	Горизонтальная	942	334
	Западная	721	163
40	Горизонтальная	928	333
	Западная	740	169

42	Горизонтальная	915	334
	Западная	748	175
44	Горизонтальная	894	331
	Западная	756	180
46	Горизонтальная	880	329
	Западная	752	182
48	Горизонтальная	866	328
	Западная	764	184
50	Горизонтальная	859	328
	Западная	774	187
52	Горизонтальная	852	329
	Западная	781	194
54	Горизонтальная	838	329
	Западная	788	200
56	Горизонтальная	817	327
	Западная	786	201