

## ТЕРРИТОРИАЛЬНЫЕ СТРОИТЕЛЬНЫЕ НОРМЫ

### ЭНЕРГЕТИЧЕСКАЯ ЭФФЕКТИВНОСТЬ ЖИЛЫХ И ОБЩЕСТВЕННЫХ ЗДАНИЙ

#### Энергосберегающая теплозащита зданий

#### Нормы проектирования

#### Energy efficiency in residential and public buildings Energy-efficient Thermal Performance Standard for Building Design

Дата введения 2001-03-01

### ПРЕДИСЛОВИЕ

1. РАЗРАБОТАНЫ: НИИ строительной физики (НИИСФ), г.Москва (Матросовым Ю.А., - научный руководитель, Бутовским И.Н., Климовой Г.К.); Комитетом администрации Алтайского края по строительству и архитектуре (Чекунковым В.С.); ОАО "Алтайгражданпроект" (Кудрявцевым В.А.), Алтайским государственным техническим университетом им. И.И.Ползунова (Харламовым И.В.), Центром энергетической эффективности (ЦЭНЭФ), г.Москва (Матросовым Ю.А.); Обществом по защите природных ресурсов (Гольдштейном Д.)

В основу нормативного документа положены МГСН 2.01-99, работы НИИСФ, ЦЭНЭФ, ОАО "Алтайгражданпроект", Обществом по защите природных ресурсов

2. ВНЕСЕНЫ Комитетом администрации Алтайского края по строительству и архитектуре

3. СОГЛАСОВАНЫ с управлением ЖКХ, СЭС, экспертизой проектной продукции и УГПС УВД Алтайского края

4. ПРИНЯТЫ И ВВЕДЕНЫ В ДЕЙСТВИЕ с 1 марта 2001 г. постановлением администрации Алтайского края от 15.02.2001 года N 103

5. ЗАРЕГИСТРИРОВАНЫ Госстроем России.

### ВВЕДЕНИЕ

Территориальные строительные нормы по энергетической эффективности и теплозащите жилых и общественных зданий разработаны по заданию Комитета по строительству и архитектуре Алтайского края в связи с переходом к требованиям II этапа СНиП II-3 "Строительная теплотехника".

Эти нормы разработаны на основании Закона Российской Федерации "Об энергосбережении" N 28-ФЗ от 03.04.96 г., постановления Правительства РФ N 1087 от 02.11.95 г. "О неотложных мерах по энергосбережению", Указа Президента РФ N 472 от 07.05.95 г. "Основные направления энергетической политики Российской Федерации на период до 2010 года" и Федеральной целевой программы "Энергосбережение России", принятой постановлением Правительства РФ N 80 от 24.01.98 г., и в соответствии с требованиями федеральных нормативных документов: СНиП 10-01, СНиП 23-01, СНиП II-3, СНиП 2.08.01, СНиП 2.08.02, СНиП 2.04.07, СНиП 2.04.05 и ГОСТ 30494, и обеспечивают согласно этим требованиям снижение уровня энергопотребления на отопление зданий с 2000 г. не менее чем на 20%.

Требования настоящего нормативного документа преследуют цель проектирования жилых зданий и зданий общественного назначения с эффективным использованием энергии путем выявления суммарного эффекта энергосбережения от использования архитектурных, строительных и инженерных решений, направленных на экономию энергетических ресурсов.

Нормативы 2000 г. в настоящих нормах установлены по второму этапу повышения теплозащиты из условий энергосбережения согласно СНИП II-3, учитывают особенности базы стройиндустрии Алтайского края и местной промышленности стройматериалов для массового жилищно-гражданского строительства. В нормах также заложена возможность дальнейшего повышения уровня тепловой защиты зданий с учетом возможностей краевой строительной индустрии и более рационального (эффективного) использования выпускаемой продукции.

К нормам прилагается компьютерная версия энергетического паспорта, позволяющая по геометрическим и теплотехническим данным устанавливать соответствие проекта здания требованиям этих норм.

Основные термины и их определения приведены в обязательном приложении А.

При разработке настоящих норм использованы Московские городские нормы МГСН 2.01 (ТСН 23-304-99 г.Москвы), территориальные строительные нормы Томской области ТСН 23-316-2000 ТомО, территориальные строительные нормы Новосибирской области ТСН 23-317-2000 НСО) и типовые строительные нормы по теплозащите зданий для регионов РФ "Энергетическая эффективность в зданиях", разработанные ЦЭНЭФ, НИИСФ и Обществом по защите природных ресурсов, а также проект СНИП 2.01.03 "Энергосберегающая теплозащита зданий", разработанный НИИСФ, Ассоциацией инженеров по отоплению, вентиляции, кондиционированию воздуха, теплоснабжению и строительной теплофизике и Главным управлением стандартизации, технического нормирования и сертификации Госстроя России.

## **1. ОБЛАСТЬ ПРИМЕНЕНИЯ**

1.1. Настоящие нормы разработаны в соответствии с требованиями СНИП 10-01 и распространяются на проектирование новых и реконструкцию существующих жилых и общественных зданий и предназначены для обеспечения эффективного использования энергетических ресурсов с учетом возможностей базы строительной индустрии региона.

1.2. Нормы должны соблюдаться на территории Алтайского края при проектировании новых, реконструируемых, капитально ремонтируемых отапливаемых жилых зданий (многоквартирных и одноквартирных) и зданий общественного назначения (дошкольных, общеобразовательных, лечебных учреждений и поликлиник, учебных, зрелищных, административно-бытовых и спортивных), а также других зданий общественного назначения с нормируемой температурой и относительной влажностью внутреннего воздуха.

1.3. Нормы обязательны для применения юридическими лицами независимо от организационно-правовой формы и формы собственности, принадлежности и государственности, гражданами (физическими лицами), занимающимися индивидуальной трудовой деятельностью или осуществляющими индивидуальное строительство, а также иностранными юридическими и физическими лицами, осуществляющими деятельность в области проектирования и строительства на территории Алтайского края, если иное не предусмотрено федеральным законом.

1.4. Нормы устанавливают обязательные минимальные требования по теплозащите зданий, исходя, из требований по снижению их энергопотребления, санитарно-гигиенических, противопожарных требований и требуемых комфортных условий.

При проектировании зданий допускается применять более высокие требования, устанавливаемые конкретным заказчиком и направленные на достижение более высокого энергосберегающего эффекта.

1.5. Нормы не распространяются на мобильные (передвижные) жилые здания, временные здания и сооружения, которые находятся на одном месте не более двух отопительных сезонов,

на надувные оболочки, палатки и шатры, а также здания и сооружения, отапливаемые сезонно не более четырех месяцев в году. Возможность применения настоящих норм для зданий, имеющих архитектурно-историческое значение, определяется на основании согласования с органами государственного контроля, охраны и использования памятников истории и культуры Алтайского края в каждом конкретном случае.

## **2. ЗАКОНОДАТЕЛЬНАЯ ОСНОВА И НОРМАТИВНЫЕ ССЫЛКИ**

2.1. Настоящие нормы разработаны согласно Федеральному Закону "Об энергосбережении", где содержится требование введения в нормативные документы показателей их эффективного использования, а также показателей расхода энергии на отопление и вентиляцию зданий.

2.2. Правовая основа разработки настоящих норм для Алтайского края, как субъекта Российской Федерации, предусмотрена статьей 53 "Градостроительного кодекса Российской Федерации".

2.3. В настоящих нормах использованы следующие документы:

СНиП 10-01-94\* "Система нормативных документов в строительстве. Основные положения";

СНиП II-3-79\* "Строительная теплотехника";

СНиП 21-01-97\* "Пожарная безопасность зданий и сооружений";

СНиП 23-01-99 "Строительная климатология";

СНиП 23-05-95 "Естественное и искусственное освещение";

СНиП 2.01.02-85 "Противопожарные нормы";

СНиП 2.04.05-91\* "Отопление, вентиляция и кондиционирование";

СНиП 2.04.07-86\* "Тепловые сети";

СНиП 2.08.01-89\* "Жилые здания";

СНиП 2.08.02-89\* "Общественные здания и сооружения";

МГСН 2.01-99 (ТСН 23-304-99) "Энергосбережение в зданиях. Нормативы по теплозащите и тепловодоснабжению";

ГОСТ Р 1.0-92 "Государственная система стандартизации Российской Федерации. Основные положения";

ГОСТ Р 1.5-92 "Государственная система стандартизации Российской Федерации. Общие требования к построению, изложению, оформлению и содержанию стандартов";

ГОСТ 12.1.044-89 ССБТ "Пожаровзрывоопасность веществ и материалов. Номенклатура показателей и методы их определения";

РДС 10-231-93\* "Система сертификации ГОСТ Р. Основные положения сертификации в строительстве";

РДС 10-232-94\* "Система сертификации ГОСТ Р. Порядок проведения сертификации продукции в строительстве";

ГОСТ 7025-91 "Кирпич и камни керамические и силикатные. Методы определения водопоглощения, плотности и контроля морозостойкости";

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

ГОСТ 17177-94 "Материалы и изделия строительные теплоизоляционные. Методы контроля";

ГОСТ 21718-84 "Материалы строительные. Диэлькометрический метод измерения влажности";

ГОСТ 23250-78 "Материалы строительные. Метод определения удельной теплоемкости";

ГОСТ 24816-81 "Материалы строительные. Методы определения сорбционной влажности";

ГОСТ 25380-82 "Здания и сооружения. Метод измерения тепловых потоков, проходящих через ограждающие конструкции";

ГОСТ 25609-83 "Материалы полимерные рулонные и плиточные для полов. Метод определения показателя теплоусвоения";

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. Методы определения теплоустойчивости ограждающих конструкций";

ГОСТ 26254-84 "Здания и сооружения. Методы определения сопротивления теплопередаче ограждающих конструкций";

ГОСТ 26602.1-99 "Оконные и дверные блоки. Методы определения сопротивления теплопередаче";

ГОСТ 26602.2-99 "Оконные и дверные блоки. Методы определения воздухопроницаемости";

ГОСТ 26629-85 "Здания и сооружения. Метод тепловизионного контроля качества теплоизоляции ограждающих конструкций";

ГОСТ 30244-94 "Материалы строительные. Методы испытаний на горючесть";

ГОСТ 30247.1-94 "Конструкции строительные. Методы испытания на огнестойкость. Несущие и ограждающие конструкции";

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 30402-96 "Конструкции строительные. Методы испытания на воспламеняемость";

ГОСТ 30403-96 "Конструкции строительные. Метод определения пожарной опасности";

ГОСТ 30444-97 (ГОСТ Р 51032-97) "Материалы строительные. Метод испытания на распространение пламени";

ГОСТ 30494-96 "Здания жилые и общественные. Параметры микроклимата в помещениях";

ВСН 58-88(р) "Положение об организации, проведении реконструкции, ремонта и технического обследования жилых зданий, объектов коммунального хозяйства и социально-культурного назначения";

ВСН 61-89(р) "Реконструкция и капитальный ремонт жилых домов";

СП 23-101-2000 "Проектирование тепловой защиты зданий";

СП 12-101-98 "Технические правила производства наружной теплоизоляции зданий с тонкой штукатуркой по утеплителю".

### **3. ТЕПЛОЗАЩИТА ЗДАНИЙ**

#### **3.1. ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ**

3.1.1. Настоящие нормы предназначены для обеспечения основного требования - рационального использования энергетических ресурсов путем выбора соответствующего уровня теплозащиты здания с учетом эффективности систем теплоснабжения и обеспечения микроклимата, рассматривая здание и системы его обеспечения как единое целое.

3.1.2. Выбор теплозащитных свойств здания следует осуществлять по одному из двух альтернативных подходов:

- потребителю, когда теплозащитные свойства определяются по нормативному значению удельного энергопотребления здания в целом или его отдельных замкнутых объемов - блок секций, пристроек и прочего;

- предписывающему, когда нормативные требования предъявляются к отдельным элементам теплозащиты здания.

Выбор подхода разрешается осуществлять заказчику и проектной организации.

3.1.3. При выборе потребителю подхода теплозащитные свойства наружных ограждающих конструкций следует определять согласно подразделу 3.3 настоящих норм.

Расчетная величина удельного расхода тепловой энергии на отопление здания, определяемому согласно подразделу 3.5 настоящих норм, может быть снижена за счет:

а) изменения объемно-планировочных решений, обеспечивающих наименьшую площадь наружных ограждений, уменьшение числа наружных углов, увеличение ширины зданий, а также использования ориентации и рациональной компоновки многосекционных зданий; предварительный выбор объемно-планировочных решений жилых и общественных зданий рекомендуется осуществлять с учетом обязательного приложения Б;

б) снижения площади световых проемов жилых зданий до минимально необходимой по требованиям естественной освещенности;

в) использования эффективных теплоизоляционных материалов и рационального расположения их в ограждающих конструкциях, обеспечивающего более высокую теплотехническую однородность и эксплуатационную надежность наружных ограждений, а также повышения степени уплотнения стыков и притворов открывающихся элементов наружных ограждений;

г) повышения эффективности авторегулирования систем обеспечения микроклимата, применения эффективных видов отопительных приборов и более рационального их расположения;

д) выбора более эффективных систем теплоснабжения;

е) утилизации тепла удаляемого внутреннего воздуха и поступающей в помещение солнечной радиации.

3.1.4. При выборе предписывающего подхода теплозащитные свойства наружных ограждающих конструкций следует определять согласно подразделу 3.4 настоящих норм.

3.1.5. Выбор окончательного проектного решения при использовании одного из двух подходов, поименованных в п.3.1.2, следует выполнять на основе сравнения вариантов с различными конструктивными, объемно-планировочными и инженерными решениями по наименьшему значению удельного расхода тепловой энергии системой теплоснабжения на отопление здания, определяемому согласно подразделу 3.5 настоящих норм.

3.1.6. При разработке проекта здания и его последующей сертификации следует составлять согласно разделу 6 энергетический паспорт здания, характеризующий его уровень теплозащиты и энергетическое качество и доказывающий соответствие проекта здания данным нормам.

## 3.2. ИСХОДНЫЕ ДАННЫЕ ДЛЯ ПРОЕКТИРОВАНИЯ ТЕПЛОЗАЩИТЫ

3.2.1. Среднюю температуру наружного воздуха за отопительный период  $t_{\text{ext}}^{\text{av}}$ , °С, и расчетную температуру наружного воздуха в холодный период года  $t_{\text{ext}}$ , °С, принимаемую равной средней температуре наиболее холодной пятидневки обеспеченностью 0,92, следует принимать согласно СНиП 23-01 и в соответствии с табл.3.1.

Таблица 3.1

### Расчетные температуры наружного воздуха в холодный период года $t_{\text{ext}}$ и средней за отопительный период $t_{\text{ext}}^{\text{av}}$

Природно-климатические районы	Пункты	Расчетные температуры наружного воздуха, °С,		
		наиболее холодной пятидневки $t_{\text{ext}}$	средней за отопительный период $t_{\text{ext}}^{\text{av}}$ для зданий	
			жилых, общеобразовательных учреждений и др., кроме перечисленных в графе 5	Поликлиник и лечебных учреждений, домов интернатов и дошкольных учреждений
1	2	3	4	5
Северный равнинный	Камень-на Оби	-39	-9,1	-7,9
	Тальменка	-39	-9,1	-7,9
Салаирский горный	Тогоул	-37	-7,3	-6,3
Алтайский предгорный	Белокуриха	-38	-8,6	-7,4
	Змеиногорск	-38	-6,6	-5,6
Алтайский горный	Чарышское	-38	-7,4	-6,2
Юго-западный равнинный	Михайловское	-38	-8,6	-7,5
	Угловское	-38	-8,5	-7,5
Кулундинский равнинный	Баево	-38	-9,3	-8,1
	Волчиха	-38	-8,8	-7,6
	Ключи	-38	-8,6	-7,4
	Ребриха	-39	-8,7	-7,5
	Родио	-38	-8,1	-7,0
	Рубцовск	-38	-7,4	-6,4

Приобский равнинный	Славгород	-37	-8,7	-7,7
	Алейск	-38	-7,8	-6,7
	Барнаул	-39	-7,7	-6,7
	Бийск	-38	-7,8	-6,7
	Заринск	-39	-8,4	-7,2

Примечания к табл.3.1

1. Климатические параметры представлены по природно-климатическому районированию, разработанному ОАО "Алтайгражданпроект".

2. Климатические параметры для пункта Чарышское Алтайского горного района приняты по данным ближайшего пункта Усть-Кан (Республика Алтай) и их следует считать условными.

3. Для районов строительства, не указанных в таблице, расчетные температуры наружного воздуха следует принимать по наиболее близко расположенному пункту.

3.2.2. Оптимальные параметры внутреннего воздуха помещений зданий следует принимать согласно ГОСТ 30494 для соответствующих типов зданий и в соответствии с табл.3.2.

Таблица 3.2

**Расчетная температура, относительная влажность и температура точки росы внутреннего воздуха помещений, принимаемые при теплотехнических расчетах ограждающих конструкций в соответствии с ГОСТ 30494**

Здания	Температура воздуха внутри здания, $t_{int}$ , °C	Относительная влажность внутри здания, $\varphi_{int}$ , %	Температура точки росы, $t_d$ , °C
1. Жилые, общеобразовательные и другие общественные, кроме перечисленных в п.2 и 3	21	55	11,6
2. Поликлиник и лечебных учреждений, домов-интернатов	21	55	11,6
3. Детских дошкольных учреждений	22	55	12,6
4. Для помещений кухонь, ванных комнат и плавательных бассейнов соответственно	20	60	12
	25	60	16,7
	27	67	20,4

Примечание: Для зданий, не указанных в табл.3.2, температуру воздуха внутри зданий  $t_{int}$ , относительную влажность воздуха  $\varphi_{int}$  и соответствующую им температуру точки росы следует принимать согласно ГОСТ 30494 и нормам проектирования соответствующих зданий.

3.2.3. Градусосутки отопительного периода  $D_d$ , °C·сут, следует принимать в соответствии с СНиП 23-01 и согласно табл.3.3.

Таблица 3.3

## Градусосутки и продолжительность отопительного периода

Природно-климатические районы	Пункты	Градусосутки $D_d$ , °C сут/продолжит. отопит. периода		
		$z_{ht}$ , сут.		
		Здания		
		Жилые, школьные и др. общественные, кроме перечисленных в графах 3 и 4	Поликлиник и лечебных учреждений, домов-интернатов	Дошкольных учреждений
1	2	3	4	5
Северный равнинный	Камень-на Оби	6652/221	6849/237	7086/237
	Тальменка	6803/226	6994/242	7236/242
Салаирский горный	Тогоул	6368/225	6552/240	6792/240
Алтайский предгорный	Белокуриха	6275/212	6475/228	6703/228
	Змеиногорск	5989/217	6171/232	6403/232
Алтайский горный	Чарышское	7185/253	7398/272	7670/272
Юго-западный равнинный	Михайловское	6127/207	6298/221	6519/221
	Угловское	6195/210	6384/224	6608/224
Кулундинский равнинный	Баево	6545/216	6751/232	6983/232
	Волчиха	6437/216	6607/231	6838/231
	Ключи	6246/211	6418/226	6644/226
	Ребриха	6623/223	6840/240	7080/240
	Родионо	6256/215	6384/228	6612/228
	Рубцовск	6049/213	6220/227	6447/227
Приобский равнинный	Славгород	6386/215	6544/228	6772/228
	Алейск	6221/216	6371/230	6601/230
	Барнаул	6343/221	6510/235	6745/235
	Бийск	6394/222	6537/236	6773/236
	Заринск	6586/224	6768/240	7008/240

Примечания к табл.3.3

1. Климатические параметры представлены по природно-климатическому районированию, разработанному ОАО "Алтайгражданпроект".

2. Климатические параметры для пункта Чарышское Алтайского горного района приняты по данным ближайшего пункта Усть-Кан (Республика Алтай) и следует считать условными.



3. Для районов строительства, не указанных в таблице, градусосутки и продолжительность отопительного периода следует принимать по наиболее близко расположенному пункту.

3.2.4. Среднюю за отопительный период величину суммарной солнечной радиации на горизонтальную и вертикальные поверхности различной ориентации при действительных условиях облачности  $I$ , МДж/м<sup>2</sup>, следует принимать по табл.3.4.

Таблица 3.4

**Средняя величина суммарной солнечной радиации на горизонтальную и вертикальные поверхности при действительных условиях облачности  $I$ , МДж/м<sup>2</sup>, за отопительный период**

Пункты	Гор. Пов.	Вертикальные поверхности с ориентацией на				
		С	СВ/СЗ	В/З	ЮВ/ЮЗ	Ю
Пункты Алейск, Баево, Барнаул, Волчиха, Камень-на-Оби, Михайловское, Ребриха, Родино, Славгород, Тальменка следует принимать по данным пункта Благовещенка	1738	881	980	1380	2007	2320
Пункты Белокуриха, Бийск, Заринск, Тогоул следует принимать по данным пункта Кузедеево	1803	1000	1097	1442	1940	2176
Пункты Змеиногорск, Рубцовск, Угловское следует принимать по данным пункта Семипалатинск	1756	813	886	1339	1966	2311

Примечание. Для районов строительства, не указанных в таблице 3.4, величину солнечной радиации следует принимать по наиболее близко расположенному пункту.

3.2.5. При проектировании теплозащиты используются следующие расчетные показатели строительных материалов конструкций для условий эксплуатации А согласно СНиП II-3:

- коэффициент теплопроводности  $\lambda$ , Вт/(м·°С);
- коэффициент теплоусвоения (при периоде 24 ч)  $s$ , Вт/(м<sup>2</sup>·°С);
- удельная теплоемкость (в сухом состоянии)  $c_0$ , кДж/(кг·°С);
- коэффициент паропроницаемости  $\mu$ , мг/(м·ч·Па) или сопротивление паропроницанию  $R_{\text{пр}}$ , м<sup>2</sup>·ч·Па/мг;
- воздухопроницаемость  $G$ , кг/(м<sup>2</sup>·ч) или сопротивление воздухопроницанию  $R_{\text{в}}$ , м<sup>2</sup>·ч·Па/кг или м<sup>2</sup>·ч/кг (для окон и балконных дверей при  $\Delta p = 10$  Па);

- коэффициент поглощения солнечной радиации наружной поверхностью ограждения  $\rho_o$ .

Примечания: 1. Расчетные показатели эффективных теплоизоляционных материалов (минераловатных, стекловолоконистых и полимерных), а также материалов, не приведенных в СНиП II-3, следует принимать для условий эксплуатации А согласно теплотехническим испытаниям, выполненным аккредитованными Госстроем России испытательными лабораториями с учетом расчетного массового отношения влаги в материале, приведенного для соответствующего материала в приложении 3\* СНиП II-3.

2. Показатели пожарной опасности эффективных теплоизоляционных материалов, не имеющих сертификата пожарной безопасности и (или) протоколов натуральных огневых испытаний, следует принимать согласно результатов испытаний, проведенных ГПС МВД РФ или другими аккредитованными ГПС лабораториями. В сертификате или протоколе испытаний в обязательном порядке необходимо указывать следующие пожарно-технические характеристики: горючесть по ГОСТ 30244, воспламеняемость по ГОСТ 30402, распространение пламени по поверхности по ГОСТ 30444/ГОСТ 51032, дымообразующая способность по ГОСТ 12.1.044 (п.2.14.2 и п.4.18), токсичность по ГОСТ 12.1.044 (п.2.16.2 и п.4.20).

Применение теплоизоляционных материалов без вышеуказанных сертификатов или протоколов испытаний (заключений) запрещается. Для горючих материалов должны быть указаны все без исключения вышеперечисленные характеристики.

3.2.6. При проектировании пароизоляции ограждающих конструкций отапливаемых зданий за расчетное значение принимается среднее парциальное давление водяного пара наружного воздуха за годовой период и период месяцев с отрицательными среднемесячными температурами.

3.2.7. При расчетах теплоэнергетических показателей зданий согласно разделу 3.5 следует руководствоваться следующими правилами:

а) Отапливаемую площадь здания следует определять как площадь этажей (в т.ч. мансардного, отапливаемого цокольного и подвального) здания, измеряемую в пределах внутренних поверхностей наружных стен. 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 включается площадь технических этажей, неотапливаемого подвала (подполья), а также чердака или его части, не занятой под мансарду.

б) 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 (Приложение 2 СНиП 2.08.01).

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

г) 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 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.

д) 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. Суммарная площадь окон определяется по размерам проемов в свету. Площадь наружных стен (непрозрачной части) определяется как разность общей площади наружных стен и площади окон.

е) 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.

### 3.3. ТРЕБОВАНИЯ ПО ТЕПЛОЗАЩИТЕ ЗДАНИЯ В ЦЕЛОМ - ПОТРЕБИТЕЛЬСКИЙ ПОДХОД

3.3.1. Проект здания следует разрабатывать на основе требуемой величины удельного расхода тепловой энергии на отопление проектируемого здания  $q_h^{req}$ , кДж/(м<sup>2</sup>·°C·сут)

[кДж/(м<sup>3</sup>·°C·сут)] согласно п.3.3.2. Выбор величин приведенного сопротивления теплопередаче отдельных элементов теплозащиты зданий следует начинать с требуемых значений, приведенных в п.2.1\* СНиП II-3 и градусосуток по табл.3.3, и в соответствии с п.3.3.4. Процесс теплотехнического проектирования ограждающих конструкций до удовлетворения требования п.3.3.2 рекомендуется осуществлять согласно подразделу 3.6. Если в результате расчета удельный расход тепловой энергии на отопление здания окажется меньше нормативного значения на 5 и более %, то разрешается снижение сопротивления теплопередаче отдельных элементов теплозащиты по сравнению с требуемым (но не ниже минимально допустимых значений, обеспечивающих санитарно-гигиенические и комфортные условия согласно п.3.3.3, и соблюдения требования невыпадения конденсата в соответствии с п.3.3.6) до значений, когда расчетный удельный расход энергии достигнет требуемого.

3.3.2. Расчетный удельный (на 1 м<sup>2</sup> отапливаемой площади здания [или на 1 м<sup>3</sup> отапливаемого объема]) расход тепловой энергии на отопление проектируемого здания  $q_h^{des}$ , кДж/(м<sup>2</sup>·°C·сут) [кДж/м<sup>3</sup>·°C·сут], должен быть меньше или равен требуемому значению  $q_h^{req}$ , кДж/(м<sup>2</sup>·°C·сут) [кДж/(м<sup>3</sup>·°C·сут)], и определяется путем выбора теплозащитных свойств ограждающих конструкций здания и типа, эффективности и метода регулирования используемой системы отопления до удовлетворения условия

$$q_h^{req} \geq q_h^{des}, \quad (3.1)$$

где  $q_h^{req}$  - требуемый удельный расход тепловой энергии системой отопления проектируемого здания, кДж/(м<sup>2</sup>·°C·сут) [кДж/(м<sup>3</sup>·°C·сут)], определяемый для различных типов жилых и общественных зданий: а) при подключении их к системам централизованного теплоснабжения согласно таблицам 3.5а и 3.5б, б) при подключении здания к системам децентрализованного теплоснабжения - умножением величины, определяемой согласно таблицам 3.5а и 3.5б, на коэффициент  $\eta$ , рассчитываемый по формуле

$$\eta = \eta_{des} / \eta_o^{des}, \quad (3.2)$$

$\eta_{des}$  - расчетный коэффициент энергетической эффективности систем отопления и децентрализованного теплоснабжения, определяемый согласно разделу 4;

$\eta_o^{des}$  - расчетный коэффициент энергетической эффективности систем отопления и централизованного теплоснабжения, определяемый согласно разделу 4;

$q_h^{des}$  - расчетный удельный расход тепловой энергии системой отопления проектируемого здания,  $\text{кДж}/(\text{м}^2 \cdot \text{°C} \cdot \text{сут})$  [ $\text{кДж}/(\text{м}^3 \cdot \text{°C} \cdot \text{сут})$ ], определяемый согласно подразделу 3.5.

Таблица 3.5а

**Требуемый удельный расход тепловой энергии  
на отопление жилых многоквартирных отдельно стоящих и  
блокированных зданий  $q_h^{req}$ ,  $\text{кДж}/(\text{м}^2 \cdot \text{°C} \cdot \text{сут})$**

Отапливаемая площадь домов, $\text{м}^2$	Этажность домов			
	1	2	3	4
100 и менее	125	135		
150	110	120		
250	100	105	110	
400		90	95	100
600		80	85	90
1000 и более		75	75	80

Таблица 3.5б

**Требуемый удельный расход тепловой энергии  
на отопление жилых многоквартирных и  
общественных зданий  $q_h^{req}$ ,  $\text{кДж}/(\text{м}^2 \cdot \text{°C} \cdot \text{сут})$  ( $\text{кДж}/(\text{м}^3 \cdot \text{°C} \cdot \text{сут})$ )**

Типы зданий	Этажность зданий:			
	1-2-3	4-5	6-9	10 и более
1. Жилые, общеобразовательные и др. общественные, поименованные в п.1.2, кроме перечисленных в п.2 и 3 этой таблицы	По табл.3.5а	95 [34]	80 [29]	70 [25]
2. Поликлиник и лечебных учреждений, домов-интернатов	[34] [33] [32] соответственно нарастанию этажности	[31]	[30]	-
3. Детских дошкольных учреждений	[45]	-	-	-

3.3.3. Минимально допустимое сопротивление теплопередаче непрозрачных ограждающих конструкций  $R_{\text{O}}^{\text{min}}$ ,  $\text{м}^2 \cdot \text{°C}/\text{Вт}$ , соответствующее санитарно-гигиеническим и комфортным условиям, должно быть не менее значений, определяемых по формуле:

$$R_{\text{O}}^{\text{min}} = \frac{n(t_{\text{int}} - t_{\text{ext}})}{\Delta t^n \cdot \alpha_{\text{int}}}, \quad (3.3)$$

где  $n$  - коэффициент, принимаемый по табл.3\* СНиП II-3;

$t_{\text{int}}$  - расчетная температура внутреннего воздуха,  $\text{°C}$ , принимаемая по табл.3.2;

$t_{\text{ext}}$  - расчетная температура наружного воздуха в холодный период года,  $\text{°C}$ , принимаемая по табл.3.1;

$\Delta t^n$  - нормативный температурный перепад,  $\text{°C}$ , принимаемый по табл.2\* СНиП II-3 в зависимости от вида здания и ограждающей конструкции;

$\alpha_{\text{int}}$  - коэффициент теплообмена внутренней поверхности ограждающей конструкции,  $\text{Вт}/(\text{м}^2 \cdot \text{°C})$ , принимаемый по табл.4 СНиП II-3.

Примечания 1. При определении минимально допустимого сопротивления теплопередаче внутренних ограждающих конструкций (кроме чердачных и цокольных перекрытий) в формуле (3.3) следует принимать  $n=1$  и вместо  $t_{\text{ext}}$  - расчетную температуру воздуха более холодного помещения;

2. Для чердачных и цокольных перекрытий теплых чердаков и подвалов с температурой воздуха в них  $t_c$  большей  $t_{\text{ext}}$ , но меньшей  $t_{\text{int}}$ , коэффициент  $n$  следует определять по формуле  $n = (t_{\text{int}} - t_c) / (t_{\text{int}} - t_{\text{ext}})$ . Температуру  $t_c$  следует принимать по расчету теплового баланса (но не менее плюс  $2 \text{°C}$  для подвалов при расчетных условиях и не более плюс  $15 \text{°C}$  для чердаков и подвалов).

3.3.4. Требуемое сопротивление теплопередаче  $R_{\text{O}}^{\text{req}}$  светопрозрачных конструкций и наружных дверей жилых зданий следует принимать:

- для окон, балконных дверей и витражей по табл.16\* СНиП II-3 согласно градусосуток по табл.3.3;  $0,81 \text{ м}^2 \cdot \text{°C}/\text{Вт}$  для глухой части балконных дверей;

-  $0,43 \text{ м}^2 \cdot \text{°C}/\text{Вт}$  для входных дверей в квартиры, расположенные выше первого этажа;

-  $1,5 \text{ м}^2 \cdot \text{°C}/\text{Вт}$  для входных дверей в многоквартирные здания и квартиры, расположенные на первых этажах многоэтажных зданий.

Требуемое сопротивление теплопередаче  $R_{\text{O}}^{\text{req}}$  светопрозрачных конструкций общественных зданий следует принимать по табл.16\* СНиП II-3 согласно градусосуток по табл.3.3, для наружных дверей не менее произведения  $0,6 R_{\text{O}}^{\text{req}}$ , где  $R_{\text{O}}^{\text{req}}$  определяют для стен по формуле (3.3).

3.3.5. Приведенное сопротивление теплопередаче непрозрачных и светопрозрачных ограждающих конструкций  $R_o^r$  должно быть не менее минимально допустимого  $R_o^{\min}$  или требуемого сопротивления теплопередаче  $R_o^{req}$ , определяемого согласно пп.3.3.3 и 3.3.4 соответственно.

3.3.6. Температура внутренней поверхности ограждающей конструкции в зоне теплопроводных включений (диафрагм, сквозных швов из раствора, стыков панелей, ребер и гибких связей в многослойных панелях, жестких связей облегченной кладки и др.), в углах и оконных откосах должна быть не ниже температуры точки росы внутреннего воздуха, принимаемой согласно табл.3.2.

Температура внутренней поверхности вертикального остекления должна быть не ниже плюс 3 °С при расчетных условиях.

3.3.7. Воздухопроницаемость ограждающих конструкций зданий  $G_m^r$  должна быть не более нормативных значений  $G_m^{req}$ , указанных в табл.12\* СНиП II-3.

3.3.8. Требуемое сопротивление воздухопроницанию ограждающих конструкций  $R_{\alpha}^{req}$ , м<sup>2</sup>·ч·Па/кг, следует определять согласно разделу 5 СНиП II-3 и указаний п.3.6.3.

3.3.9. Требуемое сопротивление паропроницанию наружных ограждающих конструкций следует определять согласно разделу 6 СНиП II-3.

3.3.10. Поверхность пола жилых и общественных зданий должна иметь показатель теплоусвоения  $Y_f$ , Вт/(м<sup>2</sup>·°С) не более нормативных величин, указанных в СНиП II-3.

3.3.11. Суммарная площадь окон жилых зданий согласно СНиП II-3 должна быть не более 18% от суммарной площади светопрозрачных и непрозрачных ограждающих конструкций стен, если приведенное сопротивление теплопередаче светопрозрачных конструкций  $R_o^r$  меньше 0,56 м<sup>2</sup>·°С/Вт и не более 25%, если  $R_o^r$  светопрозрачных конструкций 0,56 м<sup>2</sup>·°С/Вт и более, при обеспечении нормативного значения коэффициента естественного освещения (КЕО) согласно СНиП 23-05. 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.

Площадь светопрозрачных конструкций в общественных зданиях следует определять из условия обеспечения нормативного значения КЕО согласно СНиП 23-05.

#### **3.4. ПОЭЛЕМЕНТНЫЕ ТРЕБОВАНИЯ К ТЕПЛОЗАЩИТЕ ОГРАЖДАЮЩИХ КОНСТРУКЦИЙ - ПРЕДПИСЫВАЮЩИЙ ПОДХОД**

3.4.1. Наружные ограждающие конструкции здания согласно предписывающему подходу должны удовлетворять следующим требованиям по:

- допустимому приведенному сопротивлению теплопередаче в соответствии с п.3.4.2;
- минимальным допустимым температурам внутренней поверхности в соответствии с п.3.3.6;
- максимально допустимой воздухопроницаемостью отдельных конструкций ограждений в соответствии с п.3.3.7;
- показателю компактности здания не более величин согласно п.3.5.1;

- минимально допустимому пределу огнестойкости и классу конструктивной пожарной опасности здания (пределу распространения огня);

Процесс теплотехнического проектирования ограждающих конструкций до удовлетворения требования п.3.4.2 рекомендуется осуществлять согласно подразделу 3.6.

3.4.2. Приведенное сопротивление теплопередаче ( $R_o^r$ ) для ограждающих конструкций должно быть не менее:

- значений, приведенных в п.2.1\* СНиП II-3 для градусосуток по табл.3.3 согласно второму этапу повышения уровня теплозащиты из условий энергосбережения для наружных непрозрачных ограждающих конструкций в зависимости от вида здания и помещения; для чердачных и цокольных перекрытий теплых чердаков и подвалов эти значения следует умножить на коэффициент  $n$ , определяемый согласно примечания 2 к п.3.3.3;

- произведения 0,03 на разность температур воздуха между помещениями для внутренних ограждений, в случае, если разность температур равна или больше 6 °С;

- значений, приведенных в п.3.3.4 для светопрозрачных конструкций и входных дверей.

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 п.3.3.6 на участках в зонах теплопроводных включений.

Примечание. Допускается применение конструкций наружных стен с приведенным сопротивлением теплопередаче (за исключением светопрозрачных) не более, чем на 5% ниже, указанного в п.2.1\* СНиП II-3, при обязательном увеличении сопротивления теплопередаче наружных горизонтальных ограждений с тем, чтобы приведенный трансмиссионный коэффициент теплопередачи совокупности горизонтальных и вертикальных наружных ограждений, определяемый по формуле (3.9), был не выше значения  $K_m^r$ , определяемого по той же формуле на основании требований к ограждающим конструкциям согласно п.2.1\* СНиП II-3.

3.4.3. Требуемое сопротивление воздухопроницанию и паропроницанию ограждающих конструкций, а также показатель теплоусвоения пола следует определять согласно пп.3.3.8-3.3.10 соответственно.

3.4.4. Площадь светопрозрачных ограждающих конструкций следует определять в соответствии с п.3.3.11.

### 3.5. ТЕПЛОЭНЕРГЕТИЧЕСКИЕ ПАРАМЕТРЫ

3.5.1. Показатель компактности здания  $k_g^{des}$ , 1/м, следует определять по формуле

$$k_g^{des} = A_g^{sum} / V_h, \quad (3.4)$$

где  $A_g^{sum}$  - общая площадь наружных ограждающих конструкций, включая покрытие (перекрытие) верхнего этажа и перекрытие пола нижнего отапливаемого помещения, м<sup>2</sup>;

$V_h$  - отапливаемый объем здания, равный объему, ограниченному внутренними поверхностями наружных ограждений здания, м<sup>3</sup>.

Расчетный показатель компактности здания  $k_g^{des}$ , 1/м, для жилых зданий (домов), как правило, не должен превышать следующих 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.

3.5.2. Расчетный удельный расход тепловой энергии системой отопления здания  $q_h^{des}$ , кДж/(м<sup>2</sup>·°С·сут) [кДж/(м<sup>3</sup>·°С·сут)], следует определять по формулам

$$q_h^{des} = 10^3 Q_h^y / (A_h \cdot D_d) \text{ или } \left[ q_h^{des} = 10^3 Q_h^y / (V_h \cdot D_d) \right] \quad (3.5)$$

где  $Q_h^y$  - потребность в тепловой энергии на отопление здания в течение отопительного периода, определяемая согласно п.3.5.3, МДж;

$A_h$ , - отапливаемая площадь здания, м<sup>2</sup>;

$V_h$ , - то же, что и формуле (3.4), м<sup>3</sup>;

$D_d$  - количество градусосуток отопительного периода, определяемое согласно п.3.2.3, °С·сут.

3.5.3. 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

$$Q_h^y = [q_h - (q_{int} + q_s)] \nu \beta_h, \quad (3.6a)$$

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

$$Q_h^y = Q_h \beta_h, \quad (3.6б)$$



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

$$Q_h = 0,0864 K_m \cdot D_d \cdot A_g^{sum}, \quad (3.7)$$

$K_m$  - общий коэффициент теплопередачи здания, Вт/(м<sup>2</sup>·°C), определяемый по формуле

$$K_m = K_m^{tr} + K_m^{inf}, \quad (3.8)$$

$K_m^{tr}$  - приведенный трансмиссионный коэффициент теплопередачи здания, Вт/(м<sup>2</sup>·°C), определяемый по формуле

$$K_m^{tr} = \beta \left( A_w / R_w^r + A_F / R_F^r + A_{gd} / R_{gd}^r + n \cdot A_c / R_c^r + n \cdot A_f / R_f^r \right) / A_g^{sum}, \quad (3.9)$$

где  $\beta$  - коэффициент, учитывающий дополнительные теплопотери, 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  $\beta = 1,1$ ;

$A_w, A_F, A_{gd}, A_c, A_f$  - площадь соответственно стен, заполнений светопроемов (окон, фонарей) наружных дверей и ворот, покрытий (чердачных перекрытий), цокольных перекрытий, м<sup>2</sup>;

$R_w^r, R_F^r, R_{gd}^r, R_c^r, R_f^r$  - приведенное сопротивление теплопередаче соответственно стен, заполнений светопроемов (окон, фонарей), наружных дверей и ворот, покрытий (чердачных перекрытий), цокольных перекрытий, м<sup>2</sup>·°C/Вт; полов по грунту - исходя из разделения их на зоны со значениями сопротивления теплопередаче согласно прил.9 СНиП 2.04.05;

$n$  - коэффициент, принимаемый в зависимости от положения наружной поверхности ограждающей конструкции по отношению к наружному воздуху согласно 3.3.3; для покрытий (чердачных перекрытий) теплых чердаков и цокольных перекрытий подвалов с разводкой в них трубопроводов систем отопления и горячего водоснабжения по формуле примечания 2 п.3.3.3;

$A_g^{sum}$  - то же, что и в формуле (3.4);

$K_m^{inf}$  - приведенный инфильтрационный (условный) коэффициент теплопередачи здания, Вт/(м<sup>2</sup>·°C), определяемый по формуле

$$K_m^{inf} = 0,28 c n_a \beta_v \cdot V_h \cdot \gamma_a^{ht} k / A_g^{sum}, \quad (3.10)$$

где  $c$  - удельная теплоемкость воздуха, равная 1 кДж/(кг·°C);

$n_a$  - средняя кратность воздухообмена здания за отопительный период, 1/ч, принимаемая по нормам проектирования соответствующих зданий: для жилых зданий - исходя из удельного нормативного расхода воздуха 3 м<sup>3</sup>/ч на 1 м<sup>2</sup> жилых помещений и кухонь; для общеобразовательных учреждений - 16-20 м<sup>3</sup>/ч на 1 чел.; в дошкольных учреждениях - 1,5 1/ч, в больницах - 2 1/ч.

В общественных зданиях, функционирующих не круглосуточно, среднесуточную кратность воздухообмена следует определять по формуле (3.10а) или принимать по результатам исследований, выполненных аккредитованными Госстроем РФ исследовательскими организациями

$$n_a = [z_w \cdot n_a^{req} + (24 - z_w) \cdot 0,5] / 24 \quad (3.10a)$$

$z_w$  - продолжительность рабочего времени в учреждении, ч;

$n_a^{req}$  - кратность воздухообмена в рабочее время, 1/ч, согласно СНиП 2.08.02 для учебных заведений, поликлиник и других учреждений, функционирующих в рабочем режиме неполные сутки, 0,5 1/ч в нерабочее время;

$\beta_v$  - коэффициент снижения объема воздуха в здании, учитывающий наличие внутренних ограждающих конструкций. При отсутствии данных принимать  $\beta_v = 0,85$ ;

$V_h$  - то же, что в формуле (3.4), м<sup>3</sup>;

$\gamma_a^{ht}$  - средняя плотность наружного воздуха за отопительный период, кг/м<sup>3</sup>,

$$\gamma_a^{ht} = 353 / (273 + t_{ext}^{av}) \quad (3.11)$$

$t_{ext}^{av}$  - средняя температура наружного воздуха за отопительный период, °С, определяемая по табл.3.1;

$k$  - 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;

$A_e^{sum}$  - то же, что в формуле (3.4);

$Q_{int}$  - бытовые тепlopоступления в течение отопительного периода, МДж, определяемые по формуле

$$Q_{int} = 0,0864 q_{int} \cdot z_{ht} \cdot A_f \quad (3.12)$$

где  $q_{int}$  - величина бытовых тепловыделений на 1 м<sup>2</sup> полезной площади (площади жилых помещений) здания, Вт/м<sup>2</sup>, принимаемая по расчету, но не менее 10 Вт/м<sup>2</sup> для жилых и административных зданий; для общественных и административных зданий бытовые тепловыделения учитываются по проектному числу людей (90 Вт/чел), освещения (по установочной мощности) и оргтехники (10 Вт/м<sup>2</sup>) с учетом рабочих часов в сутках;

$z_{ht}$  - средняя продолжительность отопительного периода, сут, принимаемая по табл.3.3;

$A_f$  - полезная площадь здания, м<sup>2</sup>, равная площади пола всех отапливаемых помещений здания; для жилых зданий - площадь жилых помещений;

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

$$Q_s = \tau_F k_F (A_{F1} I_1 + A_{F2} I_2 + A_{F3} I_3 + A_{F4} I_4) + \tau_{scy} k_{scy} A_{scy} I_{hor}, \quad (3.13)$$

где  $\tau_F$ ,  $\tau_{scy}$  - коэффициенты учитывающие затенение светового проема соответственно окон и зенитных фонарей непрозрачными элементами заполнения, принимаемые по проектным данным; при отсутствии данных - следует принимать по табл.3.6;

$k_F$ ,  $k_{scy}$  - 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 табл.3.6;

$A_{F1}, A_{F2}, A_{F3}, A_{F4}$  - площадь светопроемов фасадов здания, соответственно ориентированных по четырем направлениям, м<sup>2</sup>;

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

$A_{scy}$  - площадь светопроемов зенитных фонарей здания, м<sup>2</sup>;

$I_1, I_2, I_3, I_4$  - средняя за отопительный период величина солнечной радиации на вертикальные поверхности при действительных условиях облачности, соответственно ориентированные по четырем фасадам здания, МДж/м<sup>2</sup>, принимается по табл.3.4;

$I_{hor}$  - средняя за отопительный период величина солнечной радиации на горизонтальную поверхность при действительных условиях облачности, МДж/м<sup>2</sup>, принимается по табл.3.4;

$\psi$  - коэффициент, учитывающий способность ограждающих конструкций помещений зданий аккумулировать или отдавать тепло; рекомендуемое значение  $\psi = 0,8$ ;

$\beta_h$  - коэффициент, учитывающий дополнительное теплотребление системы отопления, связанное с дискретностью номинального теплового потока номенклатурного ряда отопительных приборов и дополнительными теплотерями через радиаторные участки ограждений, теплотерями трубопроводов, проходящих через неотапливаемые помещения: для многосекционных и других протяженных зданий  $\beta_h = 1,13$ , для зданий башенного типа  $\beta_h = 1,11$ .

Таблица 3.6

**Значения коэффициентов затенения светового проема  $\tau_F$  и  $\tau_{scy}$  и относительного проникания солнечной радиации  $k_F$  и  $k_{scy}$  соответственно окон и зенитных фонарей**

N п.п	Заполнение светового проема	Коэффициенты $\tau_F$ и $\tau_{scy}$ ; $k_F$ и $k_{scy}$			
		в деревянных или ПВХ переплетах		в металлических переплетах	
		$\tau_F$ и $\tau_{scy}$	$k_F$ и $k_{scy}$	$\tau_F$ и $\tau_{scy}$	$k_F$ и $k_{scy}$
1	Тройное остекление в раздельно - спаренных переплетах	0,5	0,83	0,7	0,83
2	Тройное остекление (однокамерный стеклопакет и одно стекло) в раздельных переплетах:				
	- из обычного стекла	0,75	0,83	-	-
	- внутреннее стекло с теплоотражающим покрытием	0,75	0,57	-	-
3	Четырехслойное остекление (двухкамерный стеклопакет и одно стекло) в раздельных переплетах	0,7	0,75	-	-

### 3.6. ПРОЦЕДУРА ВЫБОРА УРОВНЯ ТЕПЛОЗАЩИТЫ

3.6.1. Выбор уровня теплозащиты здания в целом (по потребителскому подходу) выполняют в ниже приведенной последовательности:

- а) выбирают требуемые климатические параметры согласно подразделу 3.2;
- б) выбирают параметры воздуха внутри здания и условия комфортности в соответствии с ГОСТ 30494, согласно подразделу 3.2 и назначению здания;
- в) разрабатывают объемно-планировочные и компоновочные решения здания, рассчитывают его геометрические размеры и показатель компактности  $k_g^{des}$ , добиваясь выполнения условия п.3.5.1;
- г) определяют согласно подразделу 3.3 требуемое значение удельного расхода тепловой энергии на отопление здания  $q_h^{req}$  в зависимости от типа здания, его этажности и системы его теплоснабжения; при этом в случае подключения здания к децентрализованной системе теплоснабжения определяют коэффициент  $\eta$  согласно проектным данным и указаниям раздела 4 и корректируют требуемое значение удельного расхода тепловой энергии;
- д) определяют требуемые сопротивления теплопередаче  $R_o^{req}$  ограждающих конструкций (стен, покрытий (чердачных перекрытий), цокольных перекрытий, окон и фонарей, наружных дверей и ворот) согласно подразделу 3.3 и рассчитывают приведенные сопротивления теплопередаче  $R_o^r$  этих ограждающих конструкций, добиваясь выполнения условия  $R_o^r \geq R_o^{req}$ ;

е) назначают требуемый воздухообмен согласно СНиП 2.08.01, СНиП 2.08.02 и другим нормам проектирования соответствующих зданий и сооружений, и проверяют обеспечение этого воздухообмена по помещениям;

ж) проверяют принятые конструктивные решения наружных ограждений на удовлетворение требований прил.Б;

з) рассчитывают согласно подразделу 3.5 удельные расходы тепловой энергии на отопление здания  $q_h^{des}$  и сравнивают его с требуемым значением  $q_h^{req}$ . Расчет заканчивают в случае, если полученное расчетное значение меньше требуемого на 5% или равно требуемому;

и) если расчетное значение  $q_h^{des}$  меньше (или больше) на 5% требуемого  $q_h^{req}$ , то осуществляют перебор вариантов до достижения предыдущего условия. При этом используют следующие возможности:

1. изменение объемно-планировочного решения здания (размеров и формы);
2. понижение (или повышение) уровня теплозащиты отдельных ограждений здания;
3. выбор более эффективных систем теплоснабжения, а также отопления и вентиляции и способов их регулирования;
4. комбинирование предыдущих вариантов, используя принцип взаимозаменяемости.

3.6.2. Выбор уровня теплозащиты здания на основе поэлементных требований выполняют в нижеприведенной последовательности:

а) начинают проектирование согласно позициям (а - в) п.3.6.1;

б) определяют согласно подразделу 3.4 требуемое сопротивление теплопередаче  $R_o^{req}$  ограждающих конструкций (наружных стен, покрытий, чердачных и цокольных перекрытий, окон и фонарей, наружных дверей и ворот);

в) разрабатывают или выбирают конструктивные решения наружных ограждений, при этом определяют их приведенное сопротивление теплопередаче  $R_o^r$ , добиваясь выполнения условия  $R_o^r \geq R_o^{req}$ ;

г) проверяют принятые конструктивные решения наружных ограждений на удовлетворение требований прил.Б;

д) рассчитывают удельное энергопотребление системой отопления здания  $q_h^{des}$  согласно подразделу 3.5;

е) проверку условия согласно формулы (3.1) в этом случае производить не следует.

3.6.3. Светопрозрачные ограждающие конструкции следует подбирать по следующей методике:

а) требуемое сопротивление теплопередаче  $R_o^{req}$  светопрозрачных конструкций следует устанавливать согласно п.3.3.4. При этом выбор светопрозрачной конструкции следует осуществлять по значению приведенного сопротивления теплопередаче  $R_o^r$ , полученному в результате сертификационных испытаний, выполненных аккредитованными Госстроем России испытательными лабораториями и включенных в сертификат соответствия изделия, выданным

Госстроем России. Если приведенное сопротивление теплопередаче выбранной светопрозрачной конструкции  $R_{\text{O}}^r$  больше или равно  $R_{\text{O}}^{\text{req}}$ , то эта конструкция удовлетворяет требованиям норм;

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

в) при проверке требования по обеспечению минимальной температуры на внутренней поверхности  $\tau_{\text{int}}$  светопрозрачных ограждений и их несветопрозрачных элементов температуру  $\tau_{\text{int}}$  следует определять согласно п.3.3.6. Если в результате расчета окажется, что условия п.3.3.6 нарушены при расчетных условиях, то следует выбрать другое конструктивное решение заполнения светопроема с целью обеспечения этих требований;

г) требуемое сопротивление воздухопроницанию  $R_{\alpha}^{\text{req}}$ , м<sup>2</sup>.ч/кг, светопрозрачных конструкций следует определяться по формуле

$$R_{\alpha}^{\text{req}} = (1/G^n)(\Delta p / \Delta p_0)^{2/3}, \quad (3.14)$$

где  $G^n$  - нормативная воздухопроницаемость светопрозрачной конструкции, кг/(м<sup>2</sup>.ч), принимаемая по табл.12\* СНиП II-3 при  $\Delta p = 10$  Па;

$\Delta p$  - разность давлений воздуха на наружной и внутренней поверхности светопрозрачной конструкции, Па, определяемая согласно п.5.2\* СНиП II-3,  $\Delta p_0 = 10$  Па - разность давлений воздуха на наружной и внутренней поверхности светопрозрачной конструкции, при которой определялась воздухопроницаемость сертифицируемого образца.

д) сопротивление воздухопроницанию выбранного типа светопрозрачной конструкции  $R_{\alpha}$ , м<sup>2</sup>.ч/кг, определяют по формуле

$$R_{\alpha} = (1/G_s)(\Delta p / \Delta p_0)^n, \quad (3.15)$$

где  $G_s$  - воздухопроницаемость светопрозрачной конструкции, кг/(м<sup>2</sup>.ч), при  $\Delta p = 10$  Па, полученная в результате сертификационных испытаний;

$n$  - показатель режима фильтрации светопрозрачной конструкции, полученный в результате сертификационных испытаний.

е) в случае  $R_{\alpha} \geq R_{\alpha}^{\text{req}}$  выбранная светопрозрачная конструкция удовлетворяет требованиям СНиП II-3 по сопротивлению воздухопроницанию.

В случае  $R_{\alpha} < R_{\alpha}^{req}$  необходимо заменить светопрозрачную конструкцию и проводить расчеты по формуле (3.15) до удовлетворения требований СНиП II-3.

ж) светопрозрачные ограждающие конструкции должны обеспечивать беспрепятственное спасение людей пожарными подразделениями в случае пожара.

3.6.4. Проверяют принятые конструктивные решения наружных ограждений на удовлетворение требований СНиП II-3 по теплоустойчивости и паропроницаемости, обеспечивая, при необходимости, конструктивными изменениями выполнение этих требований.

3.6.5. Определяют категорию энергетической эффективности здания в соответствии с разделом 5.

### **3.7. ТРЕБОВАНИЯ ПРИ КАПИТАЛЬНОМ РЕМОНТЕ И РЕКОНСТРУКЦИИ (МОДЕРНИЗАЦИИ)**

3.7.1. Повышение энергетической эффективности при капитальном ремонте и реконструкции (модернизации) существующих зданий следует выполнять в соответствии с требованиями ВСН 58-88(р) и ВСН 61-89(р) при увеличении отапливаемой площади здания:

- на одно или более отапливаемых помещений;
- более чем на 10% отапливаемой площади существующего здания.

3.7.2. Проект капитального ремонта и реконструкции зданий следует разрабатывать согласно подразделу 3.3 либо подразделу 3.4 настоящих норм. При этом для существующего здания по данным проекта и/или натурных обследований следует определить расчетный удельный расход тепловой энергии на отопление следуя подразделу 3.5 настоящих норм, рассматривая влияние отдельных составляющих на тепловой баланс и выделяя основные элементы теплозащиты, где происходят наибольшие потери тепловой энергии. Затем для выбранных элементов теплозащиты и системы отопления и теплоснабжения следует разработать конструктивные и инженерные решения, обеспечивающие требуемое значение удельного расхода тепловой энергии на отопление здания согласно подразделу 3.5. При выборе технических решений рекомендуется следовать указаниям обязательного прил.Б.

3.7.3. Расчетная величина удельного расхода тепловой энергии на отопление здания может быть снижена, следуя указаниям п.3.1.3.

3.7.4. Выбор мероприятий следует начинать с разработки проекта замены светопрозрачных конструкций на энергоэффективные, отдавая предпочтение конструкциям с большим числом притворов. При этом рекомендуется сокращение площади остекления до нормируемых значений согласно п.3.3.11. Если заменой светопрозрачных конструкций не удастся достигнуть требуемого значения удельного энергопотребления, то следует разработать проект увеличения теплозащиты непрозрачных конструкций, начиная с чердачных и цокольных перекрытий, переходя к торцевым стенам и, в последнюю очередь, к стенам фасада здания.

3.7.5. При замене светопрозрачных конструкций на энергоэффективные следует предусматривать дополнительные мероприятия с целью обеспечения требуемого воздухообмена.

3.7.6. При разработке конструктивных решений по увеличению теплозащиты непрозрачных ограждающих конструкций следует руководствоваться указаниями приложения Б настоящих норм и, при необходимости, предусматривать пароизоляционные слои в соответствии с требованиями СНиП II-3.

3.7.7. При надстройке здания дополнительным этажом (этажами) и выборе объемно планировочного решения рекомендуется с энергетической точки зрения применять мансардные этажи, расходующие на 30-40% меньше энергии на отопление, чем этажи с вертикальными стенами при одинаковой площади.

#### 4. УЧЕТ ЭФФЕКТИВНОСТИ СИСТЕМ ТЕПЛОСНАБЖЕНИЯ

Расчетный коэффициент энергетической эффективности систем отопления и централизованного теплоснабжения здания  $\eta_o^{des}$  определяется по формуле

$$\eta_o^{des} = (\eta_1 \cdot \varepsilon_1)(\eta_2 \cdot \varepsilon_2)(\eta_3 \cdot \varepsilon_3)(\eta_4 \cdot \varepsilon_4), \quad (4.1)$$

где  $\eta_1$  - расчетный коэффициент теплопотерь в системах отопления здания;

$\varepsilon_1$  - расчетный коэффициент эффективности регулирования в системах отопления зданий;

$\eta_2$  - расчетный коэффициент теплопотерь распределительных сетей и оборудования тепловых (центральных и индивидуальных) и распределительных пунктов;

$\varepsilon_2$  - расчетный коэффициент эффективности регулирования оборудования тепловых (центральных и индивидуальных) и распределительных пунктов;

$\eta_3$  - расчетный коэффициент теплопотерь магистральных тепловых сетей и оборудования системы теплоснабжения от источника теплоснабжения до теплового или распределительного пункта;

$\varepsilon_3$  - расчетный коэффициент эффективности регулирования оборудования системы теплоснабжения от источника теплоснабжения до теплового или распределительного пункта;

$\eta_4$  - расчетный коэффициент теплопотерь оборудования источника теплоснабжения;

$\varepsilon_4$  - расчетный коэффициент эффективности регулирования оборудования источника теплоснабжения.

Расчетный коэффициент энергетической эффективности систем отопления и децентрализованного (поквартирной, индивидуальной и автономной системы) теплоснабжения здания  $\eta_{dec}$  определяется по формуле

$$\eta_{dec} = (\eta_1 \cdot \varepsilon_1)(\eta_4 \cdot \varepsilon_4), \quad (4.2)$$

где  $\eta_1, \varepsilon_1, \eta_4, \varepsilon_4$  - то же, что в формуле (4.1).

Значения коэффициентов, входящих в формулы (4.1 и 4.2), следует принимать с учетом требований СНиП 2.04.05 и СНиП 2.04.07 и по осредненным за отопительный период данным проекта.

При отсутствии данных о системах теплоснабжения принимают равным:  $\eta_o^{des}=0,5$  - при подключении здания к существующей системе централизованного теплоснабжения;  $\eta_{dec}=0,85$  - при подключении здания к автономной крышной или модульной котельной на газе;  $\eta_{dec}=0,35$  - при стационарном электроотоплении;  $\eta_{dec}=1$  - при подключении к тепловым насосам с электроприводом;  $\eta_{dec}=0,65$  - при подключении здания к прочим системам теплоснабжения.



## 5. КОНТРОЛЬ ТЕПЛОТЕХНИЧЕСКИХ И ЭНЕРГЕТИЧЕСКИХ ПОКАЗАТЕЛЕЙ

5.1. Контроль теплотехнических и энергетических показателей при проектировании и экспертизе проектов теплозащиты зданий на их соответствие настоящим нормам следует выполнять с помощью энергетического паспорта согласно разделу 6.

5.2. Контроль теплотехнических и энергетических показателей при эксплуатации зданий и оценка соответствия теплозащиты здания и отдельных его элементов настоящим нормам следует осуществлять путем экспериментального определения основных показателей на основе государственных стандартов на методы испытаний строительных материалов, конструкций и объектов в целом.

5.3. Сертификация элементов теплозащиты и всей системы теплозащиты здания в целом осуществляется на основании комплекта организационно-методических документов системы сертификации, утвержденной Госстроем России постановлением от 17.03.98 N 11, включающей: СНиП 10-01, РДС 10-231, РДС 10-232, "Номенклатуру продукции и услуг (работ), подлежащих обязательной сертификации в области строительства с 1 октября 1998 г.", утвержденную постановлением Госстроя России от 29.04.98 N 18-43 "Об обязательной сертификации продукции и услуг (работ) в строительстве", постановление Правительства РФ от 13.08.97 N 1013 "Об утверждении перечня товаров, подлежащих обязательной сертификации", приказ ГУГПС МВД РФ от 17.11.98 N 73 "Об утверждении перечня продукции подлежащей обязательной сертификации в области пожарной безопасности".

5.4. Определение теплофизических показателей (теплопроводности, теплоусвоения, влажности, сорбционных характеристик, паропроницаемости, водопоглощения, морозостойкости) материалов теплозащиты производится в соответствии с требованиями федеральных стандартов: ГОСТ 7076, ГОСТ 30256, ГОСТ 30290, ГОСТ 23250, ГОСТ 25609, ГОСТ 21718, ГОСТ 24816, ГОСТ 25898, ГОСТ 7025, ГОСТ 17177.

При определении показателей пожарной опасности ограждающих конструкций зданий (предела огнестойкости и класса пожарной опасности) следует проводить натурные огневые испытания фрагментов конструкций в ГПС МВД РФ или других аккредитованных ГПС испытательных лабораториях.

5.5. 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 требованиям следующих стандартов: ГОСТ 26253, ГОСТ 26254, ГОСТ 26602.1, ГОСТ 26602.2, ГОСТ 25891, ГОСТ 25380, ГОСТ 26629.

5.6. Категория теплоэнергетической эффективности здания присваивается по данным натуральных теплотехнических испытаний после гарантийного периода, установленного ВСН 58-88(р). Присвоение категории уровня теплоэнергетической эффективности производится по степени снижения или повышения удельного расхода энергии на отопление здания  $q_h^{des}$  (полученного в результате испытаний и нормализованного в соответствии с расчетными условиями) в сравнении с расчетным по данным нормам в соответствии с табл.5.1.

Таблица 5.1

**Категории теплоэнергетической эффективности зданий**

Категория теплоэнергетической эффективности здания	Отклонения от расчетного удельного расхода тепловой энергии $q_h^{des}$ здания, %
1 - Пониженная	плюс 1 и выше
2 - Нормальная	от 0 до минус 9
3 - Повышенная	от минус 10 и ниже

5.7. При установлении согласно п.5.6 категории теплоэнергетической эффективности здания "повышенная" подрядные и другие организации, участвовавшие в его проектировании и строительстве, а также предприятия-изготовители энергоэффективной продукции, способствовавшей достижению этого уровня, следует экономически стимулировать в порядке, устанавливаемом законодательством и решениями администрации Алтайского края.

## **6. ТРЕБОВАНИЯ К ЭНЕРГЕТИЧЕСКОМУ ПАСПОРТУ ПРОЕКТА ЗДАНИЯ**

### **6.1. Общая часть**

6.1.1. Энергетический паспорт здания предназначен для подтверждения соответствия показателей энергосбережения и энергетической эффективности здания по теплотехническим и энергетическим критериям, установленным СНиП 10-01 и в настоящем документе, путем использования его показателей в процессе разработки проектной и технической документации, при экспертизе проекта, в процессе строительства и ввода в эксплуатацию при осуществлении функций инспекцией ГАСН и контроле фактических показателей при эксплуатации здания.

6.1.2. Энергетический паспорт следует заполнять при разработке проектов новых, реконструируемых, капитально ремонтируемых зданий, а также в процессе эксплуатации построенных зданий. С его помощью обеспечивается последовательный контроль качества при проектировании, строительстве и эксплуатации здания.

### **6.2. Основные положения**

#### **6.2.1. Энергетический паспорт здания следует заполнять:**

- на стадии разработки проекта после привязки к условиям конкретной площадки - проектной организацией;

- на стадии сдачи строительного объекта в эксплуатацию - организациями, имеющими аттестат аккредитации в качестве испытательной лаборатории строительной продукции (по параметрам, определяющим теплотехническую и энергетическую эффективность);

- на стадии эксплуатации - организацией, эксплуатирующей здание, после годичной эксплуатации здания.

6.2.2. 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, энергетические паспорта здания составляются на основе материалов Бюро Технической Инвентаризации, натурных технических обследований и измерений, выполняемых квалифицированными специалистами, имеющими лицензию на выполнение соответствующих работ.

6.2.3. 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.

6.2.4. Контроль качества и соответствие теплотехники зданий и отдельных его элементов действующим нормам осуществляется путем определения теплотехнических и энергетических показателей эксплуатируемых зданий в соответствии с разделом 5.

6.2.5. Ответственность за достоверность данных энергетического паспорта проекта здания несет проектная организация, осуществляющая его заполнение в процессе проектирования, или организация, оформляющая энергетический паспорт эксплуатируемого здания.

6.2.6. Несоответствие энергетических характеристик здания и его элементов требованиям СНиП РФ и настоящим нормам может являться основанием для подачи собственником или

эксплуатирующей организацией судебного иска к организации-заказчику или генеральному подрядчику о возмещении ущерба.

6.2.7. Энергетический паспорт гражданского здания не предназначен для расчетов за коммунальные и другие услуги, оказываемые владельцам зданий, квартиросъемщикам и владельцам квартир.

6.2.8. Энергетический паспорт следует составлять в 4-х экземплярах. Один экземпляр должен храниться в проектной организации, второй - в папке ГАСН, третий экземпляр передается заказчику, в дальнейшем - собственнику, четвертый - организации, эксплуатирующей здание.

### 6.3. Состав показателей энергетического паспорта

#### 6.3.1. Энергетический паспорт здания должен содержать сведения о:

общей информации о проекте;

расчетных условиях, устанавливаемых согласно подраздела 3.2;

функциональном назначении и типе здания;

объемно - планировочных и компоновочных показателях здания;

расчетных энергетических показателей здания, в том числе:

-теплотехнические показатели;

- энергетические показатели.

сопоставлении с нормативными требованиями;

рекомендациях по повышению энергетической эффективности здания;

результатах измерения энергопотребления и уровня теплозащиты здания после годичного периода его эксплуатации;

установлении категории энергетической эффективности здания согласно разделу 5;

6.3.2. Здания следует различать по функциональному назначению - на жилые и общественные (отдельно стоящие или пристраиваемые к другим зданиям), по типу - малоэтажные до трех этажей включительно и многоэтажные, и по конструктивным решениям - крупнопанельные железобетонные, монолитные, кирпичные, деревянные и др.

6.3.3. Внутренние и наружные расчетные условия должны содержать сведения о расчетной температуре и относительной влажности внутреннего воздуха, расчетной температуре наружного воздуха, градусосутках и продолжительности отопительного периода. Нормируемые величины следует принимать согласно СНиП 23-01, ГОСТ 30494, настоящим нормам и нормам проектирования соответствующих зданий и сооружений.

6.3.4. Объемно-планировочные и компоновочные параметры здания должны содержать данные о геометрических параметрах здания (отапливаемого объема и площади здания, высоте этажей и количестве квартир для жилых зданий), о площадях помещений общественных зданий, площадях жилых помещений и кухонь жилых зданий, о площадях наружных ограждающих конструкций (стен, окон, балконных и входных дверей, покрытий, чердачных перекрытий и перекрытий над неотапливаемыми подвалами и подпольями, проездами, над и под эркерами, полов по грунту), определяемых согласно п.3.2.7, о коэффициентах остекленности фасада здания и компактности здания, сведения о компоновочных решениях.

6.3.5. Нормативные теплотехнические и энергетические параметры должны содержать данные о требуемом сопротивлении теплопередаче и воздухопроницаемости наружных

ограждающих конструкций (стен, окон и балконных дверей, покрытий, чердачных перекрытий, перекрытий над проездами и эркерами, перекрытий над не отапливаемыми подвалами и подпольями, входных дверей и ворот), о требуемом удельном расходе тепловой энергии системами отопления и теплоснабжения здания. Нормируемые величины следует принимать согласно СНиП II-3 и настоящим нормам.

6.3.6. Расчетные теплотехнические показатели здания должны содержать данные о приведенном сопротивлении теплопередаче и сопротивлении воздухопроницанию наружных ограждающих конструкций (стен по продольным фасадам и торцевых, окон и наружных дверей, покрытий, чердачных перекрытий, фонарей, перекрытий над проездами и эркерами, перекрытий над не отапливаемыми подвалами и подпольями, входных дверей и ворот), о приведенном трансмиссионном и инфильтрационном (условном), а также общем коэффициенте теплопередачи здания.

6.3.7. Расчетные энергетические показатели здания должны содержать данные о потребности тепловой энергии на отопление здания за отопительный период, об удельном расходе тепловой энергии на отопление на один м<sup>2</sup> отапливаемой площади (или на один м<sup>3</sup> отапливаемого объема) здания, приходящемся на одни градусосутки, и об удельном расходе тепловой энергии системой теплоснабжения на отопление здания.

6.3.8. Результаты измерений теплотехнических и энергетических показателей согласно подраздела 3.6 должны содержать данные о фактических значениях величин, поименованных в пп.6.3.5-6.3.7. Результаты фактических измерений должны быть приведены к расчетным условиям.

6.3.9. Энергетический паспорт должен содержать проверку проектных и эксплуатационных показателей, поименованных в пп.6.3.5-6.3.7, на соответствие их нормативным требованиям. По результатам измерений энергопотребления здания следует установить категорию энергетической эффективности согласно разделу 5.

6.3.10. Рекомендации по повышению энергоэффективности здания с указанием сроков их реализации следует разрабатывать:

- на стадии проекта в случае несоответствия энергетических показателей требованиям данных норм - проектной организацией;

- на стадии эксплуатации в случае присвоения зданию "пониженной" категории энергетической эффективности - организацией, эксплуатирующей здание.

6.3.11. Форма и пример заполнения энергетического паспорта приведены в подразделе 6.4. Методика заполнения и расчета параметров энергетического паспорта приведена в обязательном приложении В.

#### 6.4. Форма и пример заполнения энергетического паспорта здания

Девятиэтажное 3-х секционное жилое здание серии 121 предназначено для строительства в г.Барнауле. 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 (однокамерный стеклопакет с теплоотражающим покрытием и одним стеклом) в раздельных деревянных переплетах. Чердак - теплый, покрытие - трехслойные железобетонные плиты с утеплителем из пенополистирола. Подвал - с разводкой трубопроводов. Здание подключено к централизованной системе теплоснабжения. Высота здания 25 м, степень огнестойкости II, класс конструктивной пожарной безопасности здания С1.

#### Общая информация о проекте

	Дата заполнения (число, м-ц, год)
Адрес здания	г.Барнаул
Разработчик проекта	ЦНИИЭПжилища

Адрес, и телефон разработчика	г.Москва, Дмитровское шоссе, 96
Шифр проекта	т.(095)9762819 Серия 121

### Расчетные условия

Наименование расчетных параметров	Обозначения	Ед.измер.	Величина
1. Расчетная температура внутреннего воздуха	$t_{int}$	°С	21
2. Расчетная температура наружного воздуха	$t_{ext}$	°С	-39
3. Расчетная температура теплого чердака	$t_{int}^c$	°С	15
4. Расчетная температура "теплого" подвала	$t_{int}^f$	°С	2
5. Продолжительность отопительного периода	$Z_{ht}$	сут	221
6. Средняя температура наружного воздуха за отопительный период	$t_{ext}^{av}$	°С	-7,7
7. Градусосутки отопительного периода	$D_d$	°С·сут	6343

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

N	Показатель	Обозначение и размерность показателя	Нормативное значение показателя	Расчетное (проектное) значение показателя	Фактическое значение показателя
1	2	3	4	5	6
Объемно-планировочные параметры здания					
12.	- общая площадь наружных ограждающих конструкций здания в т.ч.:	$A_g^{sum}, м^2$	-	5395	
	стен по продольным фасадам(и зданий башенного типа)	$A_w, м^2$	-	2581	
	торцевых стен многосекционных зданий	$A_w, м^2$	-	580	
	окон	$A_F, м^2$	-	694	

	входных дверей	$A_{ed}, \text{ м}^2$	-		
	покрытия (совмещенного покрытия, конструкций теплого чердака, перекрытия холодного чердака)	$A_c, \text{ м}^2$	-	770	
	перекрытия 1-го этажа (пола по грунту)	$A_f, \text{ м}^2$	-	770	
13.	- отапливаемая площадь здания	$A_{h}, \text{ м}^2$	-	5256	
14.	- полезная площадь (общественных зданий)	$A_{п}, \text{ м}^2$	-	-	
15.	- площадь жилых помещений	$A_{ж}, \text{ м}^2$	-	3416	
16.	- отапливаемый объем	$V_h, \text{ м}^3$	-	1848	
17.	- коэффициент остекленности фасада здания	$p$	0,18	0,18	
18.	- показатель компактности здания	$K_g^{des}$	0,32	0,29	

### Энергетические показатели

Теплотехнические показатели					
1	2	3	4	5	6
19.	Приведенное сопротивление теплопередаче наружных ограждений	$R_{\alpha}^r, \text{ м}^2 \cdot \text{°C/Вт}$			
	- стен по продольным фасадам (и зданий башенного типа)	$R_{w}$	3,62	2,7	
	- торцевых стен многосекционных зданий	$R_{w}$	3,62	2,7	
	- окон и балконных дверей	$R_F$	0,617	0,65	
	- входных дверей	$R_{ed}$	1,5	1,5	
	- покрытий (совмещенного покрытия, конструкций теплого чердака, перекрытия холодного чердака)	$R_c$	5,37	5,37	
	- перекрытия 1 этажа (пола по грунту)	$R_f$	4,75	4,75	
20.	Приведенный коэффициент теплопередачи здания	$K_m^{tr}, \text{ Вт}/(\text{м}^2 \cdot \text{°C})$	-	0,529	

21.	Воздухопроницаемость наружных ограждений	$G_m$ , кг/(м <sup>2</sup> ·ч)			
	- стен по продольному фасаду (и зданий башенного типа)	$G_m^w$	0,5	0,5	
	- торцевых стен многосекционных зданий	$G_m^w$	0,5	0,5	
	- окон и балконных дверей	$G_m^F$	6	6	
	- покрытий (чердачных перекрытий)	$G_m^c$	0,5	0,5	
	- перекрытия 1 этажа (пола по грунту)	$G_m^f$	0,5-	0,5	
22.	Кратность воздухообмена	$n_a$ , 1/ч	0,652	0,652	
23.	Приведенный (условный) инфильтрационный коэффициент теплопередачи здания	$K_m^{inf}$ , Вт/(м <sup>2</sup> ·°C)	-	0,566	
24.	Общий коэффициент теплопередачи здания	$K_m$ , Вт/(м <sup>2</sup> ·°C)	-	1,096	
Теплоэнергетические показатели					
25.	Общие теплопотери через ограждающую оболочку здания за отопительный период	$Q_h$ , МДж	-	3329278	
26.	Удельные бытовые тепловыделения в здании	$q_{int}$ , Вт/м <sup>2</sup>	не менее 10	11	
27.	Бытовые тепlopоступления в здание за отопительный период	$Q_{int}$ , МДж	-	717491	
28.	Тепlopоступления в здание от солнечной радиации за отопительный период	$Q_s$ , МДж	-	384148	
29.	Потребность в тепловой энергии на отопление здания за отопительный период	$Q_h^y$ , МДж	-	2664502	
30.	Удельный расход тепловой энергии на отопление здания	$q_h^{des}$ , кДж/(м <sup>2</sup> ·°C·сут)	-	79,92	

Сопоставление с нормативными требованиями

31.	Расчетный коэффициент энергетической эффективности системы централизованного теплоснабжения здания от источника теплоты	$\eta_o^{des}$	0,5	
-----	---	----------------	-----	--

32.	Расчетный коэффициент энергетической эффективности системы децентрализованного теплоснабжения здания от источника теплоты	$\eta_{dec}$	0,5
33.	Требуемый удельный расход тепловой энергии на отопление здания	$q_h^{req}$ , кДж/(м <sup>2</sup> ·°С·сут)	80
34.	Соответствует ли проект здания нормативному требованию	-	Да
35.	Категория энергетической эффективности	-	"нормальная"
36.	Дорабатывать ли проект здания?	-	Нет

Рекомендации по повышению энергетической эффективности	
37.	Рекомендуем: - -

38.	Паспорт заполнен	
	Организация	
	Адрес и телефон	
	Ответственный исполнитель	

## 7. СОСТАВ И СОДЕРЖАНИЕ РАЗДЕЛА ПРОЕКТА "ЭНЕРГОЭФФЕКТИВНОСТЬ"

### 7.1 Общие положения

7.1.1. Проект здания должен содержать раздел "Энергоэффективность". В этом разделе должны быть представлены сводные показатели энергоэффективности проектных решений в соответствующих частях проекта здания. Сводные показатели энергоэффективности должны быть сопоставлены с нормативными показателями данных норм. Указанный раздел выполняется на утверждаемых стадиях предпроектной и проектной документации.

7.1.2. Разработка раздела "Энергоэффективность" проекта здания осуществляется за счет средств заказчика.

7.1.3. При необходимости к разработке раздела "Энергоэффективность" заказчиком и проектировщиком привлекаются соответствующие специалисты и эксперты из других организаций.

7.1.4. Органы экспертизы должны осуществлять проверку соответствия данным нормам предпроектной и проектной документации в составе комплексного заключения.

### 7.2 Содержание раздела "Энергоэффективность"

7.2.1. Раздел "Энергоэффективность" должен содержать энергетический паспорт здания, информацию о присвоении категории энергетической эффективности здания в соответствии с



разделом 5 настоящих норм, заключение о соответствии проекта здания требованиям настоящих норм и рекомендации по повышению энергетической эффективности в случае необходимости доработки проекта.

7.2.2. Пояснительная записка раздела должна содержать:

- общую энергетическую характеристику запроектированного здания;
- сведения о проектных решениях, направленных на повышение эффективности использования энергии:
  - описание технических решений ограждающих конструкций с расчетом приведенного сопротивления теплопередаче (за исключением светопрозрачных) с приложением протоколов теплотехнических испытаний, подтверждающих принятые расчетные теплофизические показатели строительных материалов, отличающихся от СНиП II-3, и сертификата соответствия для светопрозрачных конструкций;
  - принятые виды пространства под первым и над последним этажами с указанием температур внутреннего воздуха, принятых в расчет, наличие мансардных этажей, используемых для жилья, тамбуров входных дверей и отопления вестибюлей, остекления лоджий;
  - принятые системы отопления, вентиляции и кондиционирования воздуха, сведения о наличии приборов учета и регулирования, обеспечивающих эффективное использование энергии;
  - специальные приемы повышения энергоэффективности здания: устройства по пассивному использованию солнечной энергии, системы утилизации тепла вытяжного воздуха, теплоизоляция трубопроводов отопления и горячего водоснабжения, проходящих в холодных подвалах, применение тепловых насосов и прочее;
  - информацию о выборе и размещении источников теплоснабжения для объекта. В необходимых случаях приводится технико-экономическое обоснование энергоснабжения от автономных источников вместо централизованных;
  - сопоставление проектных решений и технико-экономических показателей в части энергопотребления с требованиями данных норм;
- заключение.

ПРИЛОЖЕНИЕ А  
(обязательное)

### Основные термины и их определения

Термин	Обозначение	Характеристика термина	Размерность единицы величины
1	2	3	4
А1. Общие положения			
А1.1. Здание с эффективным использованием энергии		Здание и оборудование, использующие тепловую энергию для поддержания в здании нормируемых параметров; должны быть спроектированы и возведены таким образом, чтобы было обеспечено заданное энергосбережение, и чтобы здание и названное оборудование использовалось так, чтоб было обеспечено это энергосбережение	

A1.2. Тепловой режим здания	-	Совокупность всех факторов и процессов, определяющих тепловой режим помещений здания	-
A 1.3. Теплозащита зданий	-	Свойство оболочки здания сопротивляться переносу теплоты между помещениями и наружной средой, а также между помещениями с различной температурой воздуха	-
A1.4. Энергетический паспорт здания	-	Документ, содержащий геометрические, энергетические и теплотехнические характеристики существующих и проектируемых зданий и их ограждающих конструкций и устанавливающий соответствие их требованиям нормативных документов	-
A1.5. Градусосутки	$D_d$	Показатель, представляющий собой температурно-временную характеристику района строительства здания и используемый для расчетов потребления топлива и отопительной нагрузки здания в течение отопительного периода	$^{\circ}\text{C}\cdot\text{сут}$
A1.6. Коэффициент остекленности фасада здания	$p$	Отношение площади вертикального остекления к общей площади наружных стен	-
A1.7. Показатель компактности здания	$k_e^{des}$	Отношение общей площади поверхности наружных ограждающих конструкций здания к заключенному в них отапливаемому объему	1/м
A1.8. Отапливаемая площадь здания	$A_h$	Суммарная площадь этажей (в т.ч. мансардного, отапливаемого цокольного и подвального) здания, измеряемая в пределах внутренних поверхностей наружных стен, включая площадь лестничных клеток и лифтовых шахт; для общественных зданий включается площадь антресолей, галерей и балконов зрительных залов	$\text{м}^2$
A1.9. Полезная площадь (для общественных зданий)	$A_f$	Сумма площадей всех отапливаемых помещений здания	$\text{м}^2$
A1.10. Площадь жилых помещений	$A_f$	Сумма площадей всех общих комнат (гостинных) и спален	$\text{м}^2$
A1.11. Отапливаемый объем	$V_h$	Объем, ограниченный внутренними поверхностями наружных ограждений здания (стен, покрытий, (чердачных перекрытий), перекрытий пола первого этажа)	$\text{м}^3$
A1.12. Пожарная опасность	-	Возможность возникновения и/или развития пожара, заключенная в каком-либо веществе, состоянии или процессе	-

A1.13. Огнестойкость	-	Свойство строительной конструкции сопротивляться воздействию пожара и распространению его опасных факторов	-
A1.14. Сертификат пожарной безопасности	-	Документ, выданный в соответствии с правилами пожарной безопасности системы сертификации в области пожарной безопасности, для подтверждения соответствия сертифицируемой продукции установленным требованиям пожарной безопасности	
A2. Показатели энергоэффективности			
A2.1. Потребность в тепловой энергии на отопление здания	$Q_h^y$	Количество теплоты за отопительный период, необходимое для поддержания в здании нормируемых параметров теплового комфорта	МДж
A2.2. Расчетный удельный расход тепловой энергии на отопление здания	$q_h^{des}$	Количество теплоты, необходимое для поддержания в здании нормируемых параметров теплового комфорта, отнесенное к единице общей отапливаемой площади здания или его объему и градусочаскам отопительного периода	кДж/(м <sup>2</sup> ·°C·сут), кДж/(м <sup>3</sup> ·°C·сут)
A2.3. Требуемый удельный расход тепловой энергии на отопление здания	$q_h^{req}$	Нормируемое значение удельного расхода тепловой энергии на отопление здания	кДж/(м <sup>2</sup> ·°C·сут), кДж/(м <sup>3</sup> ·°C·сут)
A2.4. Расчетный коэффициент энергетической эффективности систем отопления и централизованного теплоснабжения здания	$\eta_o^{des}$	Коэффициент, учитывающий потери в системах отопления и централизованного теплоснабжения здания и степень автоматизации регулирования их оборудования	-
A2.5. Расчетный коэффициент энергетической эффективности систем отопления и децентрализованного теплоснабжения здания	$\eta_{dec}$	Коэффициент, учитывающий потери в системах отопления и децентрализованного теплоснабжения здания и степень автоматизации регулирования их оборудования	-

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

Б.1. 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.

При применении в ограждающих конструкциях горючих утеплителей эти конструкции должны сопровождаться протоколами огневых натурных испытаний и (или) сертификатами пожарной безопасности и разрешениями к применению на территории Алтайского края. При выборе типа ограждающей конструкции следует учитывать класс функциональной пожарной опасности здания, и степень огнестойкости.

Б.2. Для наружных ограждений следует предусматривать, как правило, многослойные конструкции. Для обеспечения лучших эксплуатационных характеристик в многослойных конструкциях зданий с теплой стороны следует располагать слои большей теплопроводности и увеличенным сопротивлением паропроонианию.

Б.3. 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, а также в соответствии требований, действующих на территории РФ нормативных документов по утеплению наружных стен зданий. 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 теплой поверхности теплоизоляции. Следует обеспечить плотное примыкание теплоизоляции к сквозным теплопроводным включениям. При этом приведенное сопротивление теплопередаче конструкции с теплопроводными включениями должно быть не менее требуемых величин.

Б.4. При проектировании трехслойных 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. Рекомендуемые конструкции трехслойных панелей промышленного изготовления и их приведенные сопротивления теплопередаче  $R_{\Sigma}^*$  приведены в табл.Б

Б.5. 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).

**Рекомендуемые конструкции трехслойных панелей  
индустриального изготовления**

Наружные стены	Приведенное сопротивление теплопередаче $R_{\Sigma}^*$ , $\text{м}^2 \cdot \text{°C}/\text{Вт}$
1	2
Из трехслойных железобетонных панелей с утеплителем из пенополистирола плотностью $40 \text{ кг/м}^3$ и гибкими металлическими связями ( $r=0,7$ )  толщиной 350 мм  400 мм	   3,0  3,7
Из трехслойных железобетонных панелей с утеплителем из минераловатных плит плотностью $100 \text{ кг/м}^3$ и гибкими металлическими связями ( $r=0,7$ )  толщиной 400 мм  450 мм	   2,7  3,2
Из трехслойных железобетонных панелей с утеплителем из пенополистирола плотностью $40 \text{ кг/м}^3$ и железобетонными шпонками ( $r=0,6$ )  толщиной 350 мм  400 мм	   2,5  3,1
Из трехслойных железобетонных панелей с утеплителем из минераловатных плит плотностью $100 \text{ кг/м}^3$ и железобетонными шпонками ( $r=0,6$ ) толщиной 450 мм	2,7
Из трехслойных панелей на деревянном каркасе с утеплителем из минераловатных прошивных матов плотностью $125 \text{ кг/м}^3$ и обшивками из водостойкой фанеры или твердых древесноволокнистых плит ( $r=0,7$ )  толщиной 250 мм  300 мм	   2,5  3,0

Б.6. Коэффициент теплотехнической однородности  $r$  с учетом теплотехнических неоднородностей, оконных откосов и примыкающих внутренних ограждений проектируемой конструкции для:

- панелей индустриального изготовления должен быть не менее нормативных величин, установленных в табл.6а СНиП II-3;

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

Значение коэффициента  $r$  проектируемой конструкции следует определять на основе расчета температурных полей или экспериментально. Если в проектируемой конструкции ограждения

достигнуть нормативных величин  $r$  не удастся, то такую конструкцию следует снять с дальнейшего проектирования.

Б.7. Для повышения уровня теплозащиты наружных ограждений целесообразно введение в их конструкцию замкнутых неветилируемых воздушных прослоек с размещением на одной из ее поверхностей теплоотражающей теплоизоляции. При проектировании этих воздушных прослоек следует руководствоваться следующими рекомендациями:

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

- воздушные прослойки между ограждающими конструкциями и горючим утеплителем следует разделять глухими диафрагмами на участки размерами не более  $3 \text{ м}^2$ ;

- воздушные прослойки рекомендуется располагать ближе к холодной стороне ограждения.

Б.8. 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 слоем и теплоизоляцией;

- поверхность теплоизоляции, обращенную в сторону прослойки, следует закрывать стекло сеткой с ячейками не более  $4 \times 4 \text{ мм}$  или стеклотканью;

- наружный слой стены должен иметь вентиляционные отверстия, суммарная площадь которых определяется из расчета  $7500 \text{ мм}^2$  на  $20 \text{ м}^2$  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;

- при применении для теплоизоляции ограждающих конструкций горючего утеплителя вентилируемую воздушную прослойку предусматривать не следует.

Б.9. При проектировании новых и реконструкции существующих зданий следует применять теплоизоляцию из эффективных материалов (с коэффициентом теплопроводности не более  $0,1 \text{ Вт}/(\text{м} \cdot ^\circ\text{C})$ ), размещая ее с наружной стороны ограждающей конструкции в соответствии с требованиями СП 12-101. Как правило, не следует применять теплоизоляцию с внутренней стороны. При устройстве внутренней теплоизоляции рекомендуется предусматривать вентилируемую прослойку между основной стеной и теплоизоляцией с устройством дренажа конденсата из нее.

Б.10. Все притворы окон и балконных дверей должны содержать уплотнительные прокладки (не менее двух) из силиконовых материалов или морозостойкой резины. Установку стекол в окнах и балконных дверях рекомендуется производить с применением силиконовых мастик. Глухие части балконных дверей следует утеплять теплоизоляционными материалами.

Б.11. Оконные коробки в деревянных или пластмассовых переплетах независимо от 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 на основе пенополиуретана. При выполнении теплоизоляционного слоя стены из горючих материалов это пространство должно заполняться

негорючим теплоизоляционным материалом толщиной (глубиной) слоя не менее 50 мм. Оконные блоки следует закреплять на более прочном (наружном или внутреннем) слое стены.

Для повышения уровня теплозащиты оконного заполнения между двумя отдельными переплетами следует устанавливать по периметру проема теплоизолирующую вставку сечением не менее 125 на 125 мм, рекомендуется вводить в межстекольное пространство трансформируемые жалюзи.

При выборе окон в пластмассовых переплетах следует отдавать предпочтение конструкциям, имеющим более уширенные коробки (не менее 100 мм).

Варианты установки и применения оконных и дверных блоков в пластмассовых переплетах должны исключать их выпадение наружу в случае пожара.

Б.12. С целью организации требуемого воздухообмена, как правило, следует предусматривать специальные приточные отверстия (клапаны) в ограждающих конструкциях при использовании современных (воздухопроницаемостью притворов по сертификационным испытаниям 1,5 кг/(м<sup>2</sup>·ч) и ниже) конструкций окон.

Б.13. Плоскости откосов наклонных светопроемов в мансардных этажах следует проектировать под углом 135 град. к поверхности остекления.

Б.14. При проектировании зданий для повышения пределов огнестойкости внутренней и наружной поверхностей стен следует предусматривать устройство облицовки из негорючих материалов или штукатурки с учетом степени огнестойкости здания, этажности и класса пожарной опасности, а для защиты от воздействия влаги и атмосферных осадков - дополнительно окраску водоустойчивыми составами, выбираемыми в зависимости от материала стен и условий эксплуатации.

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

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

Б.15. При проектировании вентилируемых подполий с целью улучшения теплового комфорта рекомендуется предусматривать напольное отопление в первых этажах жилых зданий.

Б.16. В целях сокращения расхода теплоты на отопление зданий в холодный и переходный периоды года следует предусматривать:

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

б) блокирование зданий;

в) устройство тамбурных помещений за входными дверями в многоэтажных зданиях;

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

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

е) конструктивные решения равноэффективных в теплотехническом отношении ограждающих конструкций, обеспечивающие их высокую теплотехническую однородность;

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

и) конструктивные решения балконов и лоджий, обеспечивающие отсутствие теплового контакта их элементов с наружной стеной;

к) при возможности устройства рекуперативного теплообмена в местах подачи и удаления воздуха вентиляционных систем;

л) размещение отопительных приборов под светопроемами и применение за ними теплоотражательной теплоизоляции.

Б.17. При разработке объемно-планировочных решений следует избегать размещения окон по обеим наружным стенам угловых комнат. В ванных комнатах, не оборудованных системами механической приточно-вытяжной вентиляции, проектировать окна не следует. С целью обеспечения требований п.3.3.11 рекомендуется использовать следующие приемы: уменьшение глубины помещений и размещение светопроемов с ориентацией их на незатененные участки небосвода.

## ПРИЛОЖЕНИЕ В (обязательное)

### Методика заполнения и расчета параметров энергетического паспорта

В.І. Перед заполнением формы энергетического паспорта следует привести краткое описание проекта здания. При этом указывается этажность здания, количество и типы секций, количество квартир и место строительства. Приводится характеристика наружных ограждающих конструкций: стен, окон, покрытия или чердака, подвала, подполья, а при отсутствии пространства под первым этажом - полов по грунту. Указывается источник теплоснабжения здания и характер разводки трубопроводов отопления и горячего водоснабжения.

В.ІІ. В разделе "Общая информация о проекте" приводится следующая информация:

Адрес здания - Город или населенный пункт Алтайского края, название улицы и номер здания;

Тип здания - в соответствии с п.6.3.2;

Разработчик проекта - название головной проектной организации;

Адрес и телефон разработчика - почтовый адрес, номер телефона и факса дирекции;

Шифр проекта - номер проекта повторного применения или индивидуального проекта, присвоенный проектной организацией.

В.ІІІ. В разделе "Расчетные условия" приводятся климатические данные для города или пункта строительства здания и принятые температуры помещений (здесь и далее нумерация приведена согласно п.6.4 настоящих норм):

1. Расчетная температура внутреннего воздуха  $t_{int}$ , принимается по табл.3.2. Для жилых зданий  $t_{int}=21$  °С.

2. Расчетная температура наружного воздуха  $t_{ext}$ . Принимается значение средней температуры наиболее холодной пятидневки обеспеченностью 0,92 по табл.3.1. Для г. Барнаула  $t_{ext}=-39$  °С.



3. Расчетная температура теплого чердака  $t_{\text{int}}^c$ . Принимается равной 15 °С, исходя из расчета теплового баланса системы, включающей теплый чердак и ниже расположенные жилые помещения.

4. Расчетная температура "теплого" подвала  $t_{\text{int}}^f$ . При наличии в подвале труб систем отопления и горячего водоснабжения эта температура принимается равной плюс 2 °С, исходя из расчета теплового баланса системы, включающей подвал и выше расположенные жилые помещения.

5. Продолжительность отопительного периода  $z_{\text{от}}$ . Принимается по табл.3.3. Для г.Барнаула  $z_{\text{от}}=221$  сут.

6. Средняя температура наружного воздуха за отопительный период  $t_{\text{ext}}^{\text{av}}$ . Принимается по табл.3.1. Для г.Барнаула  $t_{\text{ext}}^{\text{av}} = -7,7$  °С.

7. Градусосутки отопительного периода  $D_{\text{от}}$  принимаются по табл.3.3. Для г. Барнаула  $D_{\text{от}}=6343$  °С·сут.

В.IV. В разделе "Функциональное назначение, тип и конструктивное решение здания" приводятся данные, характеризующие здания.

8-11. Все характеристики по этим пунктам принимаются по проекту здания.

В.V. В разделе "Объемно-планировочные параметры здания" вычисляются в соответствии с требованиями п.3.2.7 площадные и объемные характеристики и объемно-планировочные показатели:

12. Общая площадь наружных ограждающих конструкций здания  $A_{\text{e}}^{\text{sum}}$ , устанавливается 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,  $A_{\text{w+F+ed}}$ , м<sup>2</sup>, определяется по формуле

$$A_{\text{w+F+ed}} = P_{\text{st}} \cdot H_{\text{h}}, \quad (\text{B.1})$$

где  $P_{\text{st}}$  - длина периметра внутренней поверхности наружных стен этажа, м;

$H_{\text{h}}$  - высота отапливаемого объема здания, м.

$$A_{\text{w+F+ed}} = 160,6 \cdot 24 = 3855 \text{ м}^2.$$

Площадь наружных стен  $A_{\text{w}}$ , м<sup>2</sup>, определяется по формуле

$$A_{\text{w}} = A_{\text{w+F+ed}} - A_{\text{F}}, \quad (\text{B.2})$$

где  $A_{\text{F}}$  - площадь окон, определяется как сумма площадей всех оконных проемов.

Для рассматриваемого здания  $A_F=694 \text{ м}^2$ .

Тогда  $A_{w+F+ed}=3855 - 694=3161 \text{ м}^2$  (в том числе продольных стен -  $2581 \text{ м}^2$ , торцевых стен -  $580 \text{ м}^2$ ).

Площадь покрытия  $A_c$ ,  $\text{м}^2$ , и площадь перекрытия над подвалом  $A_f$ ,  $\text{м}^2$ , равны площади этажа  $A_{st}$

$$A_c = A_f = A_{st} = 770 \text{ м}^2$$

Общая площадь наружных ограждающих конструкций  $A_e^{sum}$  определяется по формуле

$$A_e^{sum} = A_{w+F+ed} + A_c + A_f = 3855 + 770 + 770 = 5395 \text{ м}^2, \quad (\text{B.3})$$

13-15. Площадь отапливаемых помещений (полезная площадь)  $A_h$  и жилая площадь  $A_j$  определяются по проекту

$$A_h=5256 \text{ м}^2; A_j=3416 \text{ м}^2.$$

16. Отапливаемый объем здания  $V_h$ ,  $\text{м}^3$ , вычисляется как произведение площади этажа,  $A_{st}$ ,  $\text{м}^2$ , (площади, ограниченной внутренними поверхностями наружных стен) на высоту  $H_h$ , м, этого объема, представляющую собой расстояние от пола первого этажа до потолка последнего этажа.

$$V_h = A_{st} \cdot H_h = 770 \cdot 24 = 18480 \text{ м}^3, \quad (\text{B.4})$$

17-18. Показатели объемно-планировочного решения здания определяются по формулам:

- коэффициент остекленности фасадов здания  $p$

$$p = A_F / A_{w+F+ed} = 694 / 3855 = 0,18 = p^{req} = 0,18, \quad (\text{B.5})$$

- показатель компактности здания  $k_e^{des}$

$$k_e^{des} = A_e^{sum} / V_h = 5395 / 18480 = 0,29 < k_e^{req} = 0,32, \quad (\text{B.6})$$

V.VI. Раздел "Энергетические показатели" включает теплотехнические и теплоэнергетические показатели.

Теплотехнические показатели

19. Согласно СНиП II-3 приведенное сопротивление теплопередаче наружных ограждений  $R_o^r$ ,  $\text{м}^2 \cdot \text{°C}/\text{Вт}$ , должно приниматься не ниже требуемых значений  $R_o^{req}$ , которые устанавливаются по табл.16 СНиП II-3 в зависимости от градусосуток отопительного периода. Для  $D_d = 6343 \text{ °C} \cdot \text{сут}$  требуемое сопротивление теплопередаче равно для:

- стен  $R_{\text{ш}}^{\text{req}} = 3,62 \text{ м}^2 \cdot \text{°C/Вт}$ ;

- окон и балконных дверей  $R_{\text{ф}}^{\text{req}} = 0,617 \text{ м}^2 \cdot \text{°C/Вт}$ ;

- покрытия  $R_{\text{с}}^{\text{req}} = 5,37 \text{ м}^2 \cdot \text{°C/Вт}$ ;

- перекрытия первого этажа  $R_{\text{ф}}^{\text{req}} = 4,75 \text{ м}^2 \cdot \text{°C/Вт}$ .

Согласно настоящим нормам в случае удовлетворения главному требованию  $q_h^{\text{des}} \leq q_h^{\text{req}}$  по удельному энергопотреблению приведенное сопротивление теплопередаче  $R_o^r$  для отдельных элементов наружных ограждений могут приниматься ниже требуемых значений. В рассматриваемом случае для стен здания приняли  $R_{\text{ш}}^r = 2,7 \text{ м}^2 \cdot \text{°C/Вт}$ , что ниже требуемых значений, для покрытия -  $R_{\text{с}}^r = 5,37 \text{ м}^2 \cdot \text{°C/Вт}$ , для перекрытия первого этажа -  $R_{\text{ф}}^r = 4,75 \text{ м}^2 \cdot \text{°C/Вт}$ . Для заполнения оконных и балконных проемов приняли окна и балконные двери с трехслойным (однокамерный стеклопакет с теплоотражающим покрытием и одно стекло) остеклением в деревянных раздельных переплетах  $R_{\text{ф}}^r = 0,65 \text{ м}^2 \cdot \text{°C/Вт}$ .

20. Приведенный трансмиссионный коэффициент теплопередачи здания  $K_m^{\text{tr}}$ , Вт/( $\text{м}^2 \cdot \text{°C}$ ), определяется согласно формулы (3.9)

$$K_m^{\text{tr}} = 1,13 (3161/2,7 + 694/0,65 + 770/5,37 + 0,9 \cdot 770/4,75) / 5395 = 0,529 \text{ Вт}/(\text{м}^2 \cdot \text{°C})$$

21. Воздухопроницаемость наружных ограждений  $G_m$ , кг/( $\text{м}^2 \cdot \text{ч}$ ), принимается по табл.12\* СНиП II-3. Согласно этой таблицы воздухопроницаемость стен, покрытия, перекрытия первого этажа  $G_m^w = G_m^c = G_m^f = 0,5 \text{ кг}/(\text{м}^2 \cdot \text{ч})$ , окон в деревянных переплетах и балконных дверей  $G_m^F = 6 \text{ кг}/(\text{м}^2 \cdot \text{ч})$ .

22. Требуемая кратность воздухообмена жилого здания  $n_a$ , 1/ч, согласно СНиП 2.08.01 устанавливается из расчета  $3 \text{ м}^3/\text{ч}$  удаляемого воздуха на один кв.м жилых помещений по формуле

$$n_a = 3 \cdot A_r \cdot /(\beta_v V_v), \quad (\text{В.7})$$

где  $A_r$  - жилая площадь,  $\text{м}^2$ ;

$\beta_v$  - коэффициент, учитывающий долю внутренних ограждающих конструкций в отапливаемом объеме здания, принимаемый равным 0,85;

$V_v$  - отапливаемый объем здания,  $\text{м}^3$ .

$$n_a = 3 \cdot 3416 / (0,85 \cdot 18480) = 0,652 \text{ 1/ч}.$$

23. Приведенный инфильтрационный (условный) коэффициент теплопередачи здания  $K_{inf}$ , Вт/(м<sup>2</sup>·°C), определяется по формуле (3.10)

$$K_{inf} = 0,28 \cdot 1 \cdot 0,652 \cdot 0,85 \cdot 18480 \cdot 1,331 \cdot 0,8 / 5395 = 0,566 \text{ Вт/(м}^2 \cdot \text{°C)}.$$

24. Общий коэффициент теплопередачи здания  $K_m$ , Вт/(м<sup>2</sup>·°C), определяется по формуле (3.8)

$$K_m = 0,529 + 0,566 = 1,096 \text{ Вт/(м}^2 \cdot \text{°C)}.$$

Теплоэнергетические показатели

25. Общие теплотери через ограждающую оболочку здания за отопительный период  $Q_h$ , МДж, определяются по формуле (3.7)

$$Q_h = 0,0864 \cdot 1,096 \cdot 6343 \cdot 5395 = 3239278 \text{ МДж}.$$

26. Удельные бытовые тепловыделения  $q_{int}$  Вт/м<sup>2</sup>, следует устанавливать исходя из расчетного удельного электро и газопотребления здания, но не менее 10 Вт/м<sup>2</sup>. В нашем случае принято 11 Вт/м<sup>2</sup>.

27. Бытовые тепlopоступления в здание за отопительный период  $Q_{int}$ , МДж, определяются по формуле (3.12)

$$Q_{int} = 0,0864 \cdot 11 \cdot 221 \cdot 3416 = 717491 \text{ МДж}.$$

28. Тепlopоступления в здание от солнечной радиации за отопительный период  $Q_s$ , МДж, определяются по формуле (3.13)

$$Q_s = 0,75 \cdot 0,57 \cdot (980 \cdot 347 + 2007 \cdot 347) = 443099 \text{ МДж}.$$

29. Потребность в тепловой энергии на отопление здания за отопительный период  $Q_h^y$ , МДж, определяется по формуле (3.6а)

$$Q_h^y = [3239278 - (717491 + 443099) \cdot 0,8] \cdot 1,13 = 2611211 \text{ МДж}.$$

30. Удельный расход тепловой энергии на отопление здания  $q_h^{des}$ , кДж/(м<sup>2</sup>·°C·сут), определяется по формуле (3.5)

$$q_h^{des} = 2611211 \cdot 10^3 / (5256 \cdot 6343) = 78,32 \text{ кДж/(м}^2 \cdot \text{°C} \cdot \text{сут)}.$$

31. Расчетный коэффициент энергетической эффективности системы отопления и централизованного теплоснабжения здания от источника теплоты  $\eta_o^{des}$  вычисляется согласно разделу 4. В рассматриваемом случае здание подключено к существующей системе централизованного теплоснабжения, поэтому принимают  $\eta_o^{des} = 0,5$

32. Расчетный коэффициент энергетической эффективности системы отопления и децентрализованного теплоснабжения здания от источника теплоты  $\eta_{dec}$  вычисляется согласно разделу 4. В рассматриваемом случае принимают  $\eta_{dec}=0,5$  с тем, чтобы получить при расчете по формуле (3.2)  $\eta=1$ .

33. Требуемый удельный расход тепловой энергии на отопление здания,  $q_e^{req}$ , кДж/(м<sup>2</sup>·°С·сут), принимается в соответствии с табл.3.5 равным 80 кДж/(м<sup>2</sup>·°С·сут).

Следовательно проект здания соответствует требованиям настоящих норм.