

Система нормативных документов в строительстве

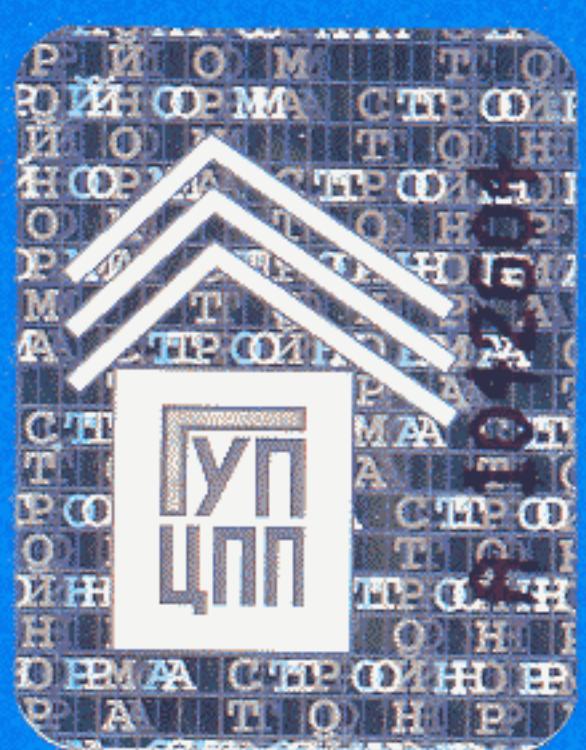
СВОД ПРАВИЛ ПО ПРОЕКТИРОВАНИЮ
И СТРОИТЕЛЬСТВУ

**ПРОЕКТИРОВАНИЕ ТЕПЛОВОЙ ИЗОЛЯЦИИ
ОБОРУДОВАНИЯ И ТРУБОПРОВОДОВ**

СП 41-103-2000

ИЗДАНИЕ ОФИЦИАЛЬНОЕ

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ КОМИТЕТ РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ
ПО СТРОИТЕЛЬСТВУ И ЖИЛИЩНО-КОММУНАльнОМУ КОМПЛЕКСУ
(ГОССТРОЙ РОССИИ)
МОСКВА



ПРЕДИСЛОВИЕ

1 РАЗРАБОТАН ГУП НИИмосстрой при участии Государственного предприятия — Центр методологии нормирования и стандартизации в строительстве (ГП ЦНС) и группы специалистов

2 ОДОБРЕН И РЕКОМЕНДОВАН к применению в качестве нормативного документа Системы нормативных документов в строительстве постановлением Госстроя России от 16.08.2000 г. № 81

ОДОБРЕН для применения в странах СНГ протоколом № 16 от 02.12.99 г. Межгосударственной научно-технической комиссии по стандартизации, техническому нормированию и сертификации в строительстве (МНТКС)

СОДЕРЖАНИЕ

Введение	IV
1 Область применения	1
2 Расчет тепловой изоляции промышленного оборудования, трубопроводов и тепловых сетей	1
3 Таблицы толщин изоляции теплоизоляционных конструкций технологического оборудования, трубопроводов и тепловых сетей	9
Приложение А Расчетные технические характеристики теплоизоляционных материалов и изделий	10
Приложение Б Толщина тепловой изоляции технологического оборудования и трубопроводов	12
Приложение В Толщина изоляции двухтрубных тепловых сетей при надземной прокладке на открытом воздухе, в помещениях и подвалах зданий	31
Приложение Г Толщина изоляции двухтрубных тепловых сетей при подземной прокладке в непроходных каналах и бесканально	37

ВВЕДЕНИЕ

Настоящий Свод правил содержит указания по проектированию тепловой изоляции наружной поверхности оборудования и трубопроводов, выполнение которых обеспечит соблюдение обязательных требований к теплозащите тепловых сетей, технологических трубопроводов при строительстве, капитальном ремонте и эксплуатации теплоизоляционной конструкции, установленных действующим СНиП 2.04.14-88* «Тепловая изоляция оборудования трубопроводов».

Решение вопроса о применении данного документа при проектировании и строительстве конкретных зданий и сооружений относится к компетенции проектной или строительной организации. В случае если принято решение о применении настоящего документа, все установленные в нем правила являются обязательными. Частичное использование требований и правил, приведенных в настоящем документе, не допускается.

В данный Свод правил включены методы расчета тепловой изоляции оборудования, технологических трубопроводов и трубопроводов надземных и подземных тепловых сетей, приведены таблицы толщины изоляции, составленные с ориентацией на применение высокоеффективных утеплителей на основе новых норм плотности теплового потока через изолированную поверхность оборудования и трубопроводов, введенных постановлением Госстроя России от 31.12.97 г. № 18-80.

В разработке Свода правил принимали участие: В.Г. Петров-Денисов (руководитель работы), Б.М. Шойхет, Л.В. Ставрицкая, Ю.В. Матвеев (АО «Теплопроект»), А.В. Сладков (НИИмосстрой), В.А. Глухарев (Госстрой России), Л.С. Васильева (ГП ЦНС).

СВОД ПРАВИЛ ПО ПРОЕКТИРОВАНИЮ И СТРОИТЕЛЬСТВУ

ПРОЕКТИРОВАНИЕ ТЕПЛОВОЙ ИЗОЛЯЦИИ
ОБОРУДОВАНИЯ И ТРУБОПРОВОДОВDESIGNING OF THERMAL INSULATION
OF EQUIPMENT AND PIPE LINES

1 ОБЛАСТЬ ПРИМЕНЕНИЯ

Настоящий Свод правил следует применять при проектировании и монтаже тепловой изоляции наружной поверхности оборудования и трубопроводов с температурой содержащихся в них веществ от 50 до 600 °C и расположенных в зданиях, сооружениях и на открытом воздухе, а также трубопроводов тепловых сетей при надземной прокладке и подземной, выполненной в каналах и бесканально.

2 РАСЧЕТ ТЕПЛОВОЙ ИЗОЛЯЦИИ
ПРОМЫШЛЕННОГО ОБОРУДОВАНИЯ,
ТРУБОПРОВОДОВ И ТЕПЛОВЫХ СЕТЕЙ2.1 Основные расчетные зависимости
для определения теплозащитных свойств
теплоизоляционных конструкций

Для теплового расчета изоляции используются уравнения стационарной теплопередачи через плоские и криволинейные поверхности.

Теплопередача плоской теплоизоляционной конструкции рассчитывается по формулам:
состоящей из n слоев изоляции

$$q_F = \frac{t_B - t_H}{R_{BH} + R_{CT} + \sum_{i=1}^n R_i + R_H}; \quad (1)$$

плоской однослоиной

$$q_F = \frac{t_B - t_H}{R_{BH} + R_{CT} + R_{IZ} + R_H}; \quad (2)$$

криволинейной n -слойной

$$q_L = \frac{t_B - t_H}{R_{BH}^L + R_{CT}^L + \sum_{i=1}^n R_i^L + R_H^L}; \quad (3)$$

криволинейной однослоиной

$$q_L = \frac{t_B - t_H}{R_{BH}^L + R_{CT}^L + R_{IZ}^L + R_H^L}, \quad (4)$$

где q_F — поверхностная плотность теплового потока через плоскую теплоизоляционную конструкцию, Вт/м²;

t_B — температура среды внутри изолируемого оборудования, °C;

t_H	— температура окружающей среды, °C;
R_{BH}	— термическое сопротивление теплоотдаче на внутренней поверхности стенки изолируемого объекта, м ² ·°C/Вт;
R_H	— то же, на наружной поверхности теплоизоляции, м ² ·°C/Вт;
R_{CT}	— термическое сопротивление кондуктивному переносу теплоты стенки изолируемого объекта, м ² ·°C/Вт;
R_{IZ}	— то же, плоского слоя изоляции, м ² ·°C/Вт;
$\sum_{i=1}^n R_i$	— полное термическое сопротивление кондуктивному переносу теплоты n -слойной плоской изоляции;
R_i	— термическое сопротивление i -го слоя, м ² ·°C/Вт;
q_L	— линейная плотность теплового потока через цилиндрическую теплоизоляционную конструкцию, Вт/м;
R_{BH}^L	— линейное термическое сопротивление теплоотдаче внутренней стенки изолируемого объекта, м·°C/Вт;
R_H^L	— то же, наружной изоляции, м·°C/Вт;
R_c^L	— линейное термическое сопротивление кондуктивному переносу теплоты цилиндрической стенки изолируемого объекта, м·°C/Вт;
R_{IZ}^L	— то же, цилиндрического слоя изоляции, м·°C/Вт;
$\sum_{i=1}^n R_i^L$	— полное линейное термическое сопротивление кондуктивному переносу теплоты n -слойной цилиндрической изоляции;
R_i^L	— линейное термическое сопротивление i -го слоя, м·°C/Вт.

В уравнениях (1) — (4) термические сопротивления теплоотдаче и кондуктивному переносу теплоты определяются по формулам:

$$R_{BH} = \frac{1}{\alpha_{BH}}; R_H = \frac{1}{\alpha_H}; R_{IZ} = \frac{\delta_{IZ}}{\lambda_{IZ}};$$

$$R_{CT} = \frac{\delta_{CT}}{\lambda_{CT}}; R_i = \frac{\delta_i}{\lambda_i}; \quad (5)$$

$$\begin{aligned} R_{\text{вн}}^L &= \frac{1}{\pi d_{\text{вн}}^{\text{ст}} \alpha_{\text{вн}}} ; R_{\text{вн}}^L = \frac{1}{\pi d_{\text{вн}}^{\text{из}} \alpha_{\text{вн}}} ; \\ R_{\text{из}}^L &= \frac{1}{2\pi\lambda_{\text{из}}} \cdot \ln \frac{d_{\text{вн}}^{\text{из}}}{d_{\text{вн}}^{\text{ст}}} ; \end{aligned} \quad (6)$$

$$R_{\text{ст}}^L = \frac{1}{2\pi\lambda_{\text{ст}}} \cdot \ln \frac{d_{\text{вн}}^{\text{ст}}}{d_{\text{вн}}^{\text{ст}}} ; R_i^L = \frac{1}{2\pi\lambda_i} \cdot \ln \frac{d_{\text{вн}}^i}{d_{\text{вн}}^{i-1}} , \quad (7)$$

- где $\alpha_{\text{вн}}, \alpha_{\text{вн}}$ — коэффициенты теплоотдачи внутренней поверхности стенки изолируемого объекта и наружной поверхности изоляции, Вт / (м² · °С); $\lambda_{\text{ст}}, \lambda_{\text{из}}, \lambda_i$ — коэффициенты теплопроводности соответственно материала стенки изолируемого объекта однослойной изоляции, изоляции i -го слоя n -слойной изоляции, Вт / (м · °С); $\delta_{\text{ст}}, \delta_{\text{из}}, \delta_i$ — толщина соответственно стенки изолируемого объекта, однослойной изоляции i -го слоя n -слойной изоляции, м; $d_{\text{вн}}^{\text{ст}}, d_{\text{вн}}^{\text{ст}}$ — внутренний и наружный диаметры стенки изолируемого объекта, м; $d_{\text{вн}}^{\text{из}}, d_{\text{вн}}^{\text{из}}$ — наружный диаметр изоляции, м; $d_{\text{вн}}^i, d_{\text{вн}}^{i-1}$ — наружный и внутренний диаметры i -го слоя n -слойной изоляции, м.

Распределение температур в многослойной изоляции рассчитывается по формулам:

температуры на внутренней и наружной поверхностях стенки изолируемого объекта плоской формы:

$$t_{\text{вн}}^{\text{ст}} = t_{\text{вн}} - q_F R_{\text{вн}} ; t_{\text{вн}}^{\text{ст}} = t_{\text{вн}}^{\text{ст}} - q_F R_{\text{ст}} ; \quad (8)$$

температура $t_1^{\text{н}}$ на наружной поверхности первого слоя изоляции, на границе 1-го и 2-го слоев

$$t_1^{\text{н}} = t_{\text{вн}}^{\text{ст}} - q_F R_1 ; \quad (9)$$

и далее, начиная со 2-го слоя, на границах $(i-1)$ -го и i -го слоев

$$t_i^{\text{н}} = t_{(i-1)}^{\text{н}} - q_F R_i ; \quad (10)$$

температура на наружной поверхности i -слоя n -слойной стенки:

$$t_i^{\text{н}} = t_{\text{вн}} + q_F R_{\text{вн}} . \quad (11)$$

Для цилиндрических многослойных изоляционных конструкций структура формул для расчета распределения температур имеет вид:

$$t_{\text{вн}}^{\text{ст}} = t_{\text{вн}} - q_L R_{\text{вн}}^L ; t_{\text{вн}}^{\text{ст}} = t_{\text{вн}}^{\text{ст}} - q_L R_{\text{ст}}^L ; \quad (12)$$

$$t_1^{\text{н}} = t_{\text{вн}}^{\text{ст}} - q_L R_1^L ; \quad (13)$$

$$t_i^{\text{н}} = t_{(i-1)}^{\text{ст}} - q_L R_i^L ; \quad (14)$$

$$t_i^{\text{н}} = t_{\text{вн}} - q_L R_{\text{вн}}^L . \quad (15)$$

Значения поверхностной и линейной плотности тепловых потоков, входящих в формулы (8) — (15), определяются по (1) — (3), а термические сопротивления — по (5) — (7).

При применении формул (1), (3) необходимо знать коэффициенты теплопроводности изоляционных слоев. Поскольку они зависят от температуры, должны быть известны средние температуры каждого слоя, для определения которых необходимо знать температуры на границах слоев. Для их расчета обычно используется метод последовательных приближений путем проведения нескольких расчетных операций.

На первом этапе, принимая для всех слоев среднюю температуру изоляции обычно равную полусумме температур внутренней и наружной среды, находят при этой температуре теплопроводность всех теплоизоляционных слоев. Затем, по (1), (3) определяют значения q_F или q_L и по (8) — (11) для плоской и по (12) — (15) цилиндрической стенок рассчитывают температуры на границах слоев и средние температуры каждого слоя.

На втором этапе по найденным на первом этапе средним температурам слоев вновь определяют теплопроводность всех слоев, затем находят плотности потоков тепла и снова рассчитывают послойные температуры, и так далее до требуемой точности расчета. Например, до тех пор, пока послойные температуры на k -м и $(k-1)$ -м шаге будут отличаться не более чем на 5 %. Обычно для этой цели необходимо проведение не более 3—4 расчетных операций.

Значительное место в промышленной изоляции занимают теплоизоляционные конструкции подземных сооружений, основной особенностью которых является контакт с массивом окружающего грунта, что в значительной степени усложняет их тепловой расчет по сравнению с конструкциями, контактирующими с атмосферой.

Анализ температурных полей и тепловых потоков в теплоизоляционных конструкциях и в граничащих с ними грунтом позволил заключить, что непосредственно в теплоизоляции с достаточной для инженерных расчетов точностью температурное поле можно считать одномерным. Это позволяет определить их термическое сопротивление по формулам (5) — (7).

Плотность теплового потока через теплоизоляционные конструкции, граничащие с грунтом, определяется в этом случае по формулам (1) — (4), в которых термические сопротивления внешней теплоотдаче $R_{\text{вн}}$ и $R_{\text{вн}}^L$ заменяются термическим сопротивлением грунта, зависящим от конфигурации изолируемого объекта, расположения его в массиве грунта и теплопроводности последнего.

2.2 Расчет тепловой изоляции трубопроводов и оборудования

Расчет тепловых потерь через изолированную поверхность оборудования и трубопроводов в

общем случае следует выполнять для плоских поверхностей по формулам (1), (2), а для криволинейных по формулам (3), (4). Однако анализ особенностей теплообмена в теплоизоляционных конструкциях промышленных объектов позволяет существенно упростить расчетные формулы.

Термическое сопротивление теплоотдаче от внутренней среды к внутренней поверхности стенки изолируемого объекта для жидких и даже газообразных сред по сравнению с термическим сопротивлением кондуктивному переносу теплоты в изоляции составляет весьма незначительную величину и может не учитываться.

Исключение составляет весьма редкий случай, когда внутри объекта находится газовая среда и теплообмен между ней и внутренней поверхностью стенки осуществляется за счет естественной конвекции.

Стенки изолируемого промышленного оборудования и трубопроводов обычно изготовлены из металла, теплопроводность которого в 100 раз и более превышает теплопроводность изоляции, вследствие этого термическим сопротивлением стенки без заметного снижения точности расчета можно пренебречь.

Таким образом, основными расчетными формулами для определения тепловых потерь изолируемого оборудования являются:

для плоских поверхностей и криволинейных диаметром более 2 м

$$q_F = \frac{(t_h - t_n)K}{\sum_{i=1}^n R_i + R_n}; \quad (16)$$

для трубопроводов диаметром менее 2 м

$$q_L = \frac{(t_b - t_n)K}{\sum_{i=1}^n R_i^L + R_n^L}, \quad (17)$$

где K — коэффициент дополнительных потерь, учитывающий теплопотери через теплопроводные включения в теплоизоляционных конструкциях, обусловленных наличием в них крепежных деталей и опор (таблица 1).

Таблица 1 — Значения коэффициента дополнительных потерь K

Способ прокладки трубопроводов	Коэффициент K
На открытом воздухе, в непроходных каналах, тоннелях и помещениях: для стальных трубопроводов на подвижных опорах, условным проходом, мм:	
до 150	1,2
150 и более	1,15
на подвесных опорах	1,05
для неметаллических трубопроводов на подвижных и подвесных опорах	1,7
Бесканальная	1,15

Термическое сопротивление кондуктивному переносу слоев изоляции и внешней теплоотдаче в (16), (17) определяется по формулам (5), (6), в которых теплопроводность изоляции принимается по приложению А, а коэффициент теплоотдачи на поверхности изоляции — по таблице 2.

Таблица 2 — Значения коэффициента теплоотдачи α , Вт /($\text{м}^2 \cdot ^\circ\text{C}$)

Изолированный объект	В закрытом помещении		На открытом воздухе при скорости ветра ³ , м/с		
	Покрытия с малым коэффициентом излучения ¹	Покрытия с высоким коэффициентом излучения ²	5	10	15
Горизонтальные трубопроводы	7	10	20	26	35
Вертикальные трубопроводы, оборудование, плоская стенка	8	12	26	35	52

¹ К ним относятся кожухи из оцинкованной стали, листов алюминиевых сплавов и алюминия с оксидной пленкой.

² К ним относятся штукатурки, асбестоцементные покрытия, стеклопластики, различные краски (кроме краски с алюминиевой пудрой).

³ При отсутствии сведений о скорости ветра принимают значения, соответствующие скорости 10 м/с.

2.2.1 Расчет тепловой изоляции по нормированной плотности теплового потока

Определение толщины изоляции по заданной потере тепла является наиболее распространенным случаем расчета тепловой изоляции. Расчет может производиться исходя из нормативных плотностей теплового потока (q_F^H , q_L^H) и как завершающий этап более сложного расчета, в результате которого определяются тепловые потери, удовлетворяющие производственно-техническим и технологическим требованиям.

Для определения толщины однослойной плоской и цилиндрической поверхности с диаметром 2 м и более используется формула

$$\delta_{\text{из}} = \lambda_{\text{из}} \left[\frac{K(t_b - t_n)}{q_F^H} - R_n \right] \quad (18)$$

Для цилиндрической поверхности диаметром менее 2 м предварительно из уравнения

$$\ln B = 2\pi \cdot \lambda_{\text{из}} \left[\frac{K(t_b - t_n)}{q_L^H} - R_n^L \right] \quad (19)$$

определяют величину $\ln B$, где $B = \frac{d_n^{\text{ct}} + 2\delta_{\text{из}}}{d_n^{\text{ct}}}$; при

этом приближенные значения R_n^L следует принимать по таблице 3.

Таблица 3 — Ориентировочные значения R_a^L , м·°С/Вт

Условный диаметр трубы, мм	Внутри помещений						На открытом воздухе					
	Для поверхностей с малым коэффициентом излучения			Для поверхностей с высоким коэффициентом излучения								
	при температуре теплоносителя, °С											
	100	300	500	100	300	500	100	300	500			
32	0,50	0,35	0,30	0,33	0,22	0,17	0,12	0,09	0,07			
40	0,45	0,30	0,25	0,29	0,20	0,15	0,10	0,07	0,05			
50	0,40	0,25	0,20	0,25	0,17	0,13	0,09	0,06	0,04			
100	0,25	0,19	0,15	0,15	0,11	0,10	0,07	0,05	0,04			
125	0,21	0,17	0,13	0,13	0,10	0,09	0,05	0,04	0,03			
150	0,18	0,15	0,11	0,12	0,09	0,08	0,05	0,04	0,03			
200	0,16	0,13	0,10	0,10	0,08	0,07	0,04	0,03	0,03			
250	0,13	0,10	0,09	0,09	0,07	0,06	0,03	0,03	0,02			
300	0,11	0,09	0,08	0,08	0,07	0,06	0,03	0,02	0,02			
350	0,10	0,08	0,07	0,07	0,06	0,05	0,03	0,02	0,02			
400	0,09	0,07	0,06	0,06	0,05	0,04	0,02	0,02	0,02			
500	0,075	0,065	0,06	0,05	0,045	0,04	0,02	0,02	0,016			
600	0,062	0,055	0,05	0,043	0,038	0,035	0,017	0,015	0,014			
700	0,055	0,051	0,045	0,038	0,035	0,032	0,015	0,013	0,012			
800	0,048	0,045	0,042	0,034	0,031	0,029	0,013	0,012	0,011			
900	0,044	0,041	0,038	0,031	0,028	0,026	0,012	0,011	0,010			
1000	0,040	0,037	0,034	0,028	0,026	0,024	0,011	0,010	0,009			
2000	0,022	0,020	0,017	0,015	0,014	0,013	0,006	0,006	0,005			

Примечания:

- 1 Для промежуточных значений диаметров и температуры величина R_a^L определяется интерполяцией.
- 2 Для температуры теплоносителя ниже 100 °С принимаются данные, соответствующие 100 °С.

Затем находят величину B и определяют требуемую толщину изоляции по формуле

$$\delta_{iz} = \frac{d_n^{cr}(B - 1)}{2}. \quad (20)$$

При определении требуемой толщины двухслойной теплоизоляционной конструкции, которая обычно применяется тогда, когда температуростойкость основного изоляционного материала оказывается ниже температуры стенки изолируемого объекта и непосредственно на изолируемую поверхность укладывается предохранительный слой из более температуростойкого материала. Расчет производится следующим образом. Толщина первого предохранительного слоя определяется из условия, чтобы температура между обими слоями $t_{1,2}$ не превышала максимальной температуры применения основного изоляционного материала.

Для плоской стенки и цилиндрических объектов с диаметром 2 м и более для расчета толщины первого слоя применяется формула

$$\delta_{iz1} = \lambda_{iz1} \left[\frac{K(t_b - t_{1,2})}{q_F^h} \right]. \quad (21)$$

Для второго слоя применяется формула (18), в которую вместо значения t_b подставляется $t_{1,2}$.

Для расчета цилиндрических объектов с диаметром менее 2 м — аналогично однослойной конструкции по уравнению

$$\ln B_1 = 2\pi \cdot \lambda_{iz1} \left[\frac{K(t_b - t_{1,2})}{q_L^h} \right], \quad (22)$$

в котором $B_1 = \frac{d_n^{cr} + 2\delta_{iz1}}{d_n^{cr}}$, где определяют величину $\ln B$, затем находят B_1 и толщину первого слоя, м:

$$\delta_{iz1} = \frac{d_n^{cr}(B_1 - 1)}{2}$$

Толщина второго слоя определяется с помощью формулы (19), в которой вместо значения t_b подставляется значение $t_{1,2}$, а вместо $B - B_1$

$$B_2 = \frac{d_{iz1} + 2\delta_{iz2}}{d_{iz1}}$$

Определив $\ln B_2$, находят B_2 , а затем толщину изоляции второго слоя, м:

$$\delta_{iz2} = \frac{d_{iz1}(B_2 - 1)}{2}. \quad (23)$$

Учитывая широкое применение в практике инженерных расчетов персональных компьютеров, для составления программы расчета требуемой толщины тепловой изоляции по нормированным тепловым потерям целесообразно использовать метод последовательных приближений, суть которого для случая однослоиной цилиндрической теплоизоляции заключается в следующем.

Задаваясь начальным значением толщины изоляции δ_0 , м, определяемой требуемой точностью расчета, производят с помощью последовательных шагов: 1, 2, 3, 4, ..., i для толщины изоляции: $\delta_1 = \delta_0 1$; $\delta_2 = \delta_0 2$; $\delta_3 = \delta_0 3$; ...; $\delta_i = \delta_0 i$ вычисление линейной плотности тепловых потоков q_L^1 ; q_L^2 ; ...; q_L^i по уравнению

$$q_L^i = \frac{\pi(t_{\text{в}} - t_{\text{н}})K}{\frac{1}{\alpha_{\text{н}}(d_{\text{н}}^{\text{ст}} + 2\delta_0 i)} + \frac{1}{2\lambda_{\text{из}}} \cdot \ln \frac{d_{\text{н}}^{\text{ст}} + 2\delta_0 i}{d_{\text{н}}^{\text{ст}}} } \quad (24)$$

На каждом шаге вычислений i производится сравнение q_L^i с заданным значением нормативного удельного потока q_L^{n} . При выполнении условия

$$q_L^i - q_L^{\text{n}} \leq 0 \quad (25)$$

вычисления заканчиваются, а найденная величина $\delta = \delta_0 i$ является искомой, обеспечивающей заданную величину тепловых потерь.

В качестве расчетных параметров, обусловливающих тепловое взаимодействие окружающей среды с теплоизоляционной конструкцией, при определении толщины изоляции по нормируемым тепловым потерям следует принимать:

температуру внутренней среды $t_{\text{в}}$ как среднюю за год температуру вещества в изолируемом объекте;

температуру наружной среды $t_{\text{н}}$ при расположении изолируемого объекта в помещении на основании технического задания на проектирование, при его отсутствии — равной 20 °С; при расположении на открытом воздухе как среднюю за год температуру наружного воздуха;

коэффициент теплоотдачи от наружной поверхности теплоизоляции при расположении изолируемого объекта в помещении, при расположении на открытом воздухе, при скорости ветра 10 м/с по таблице 2.

2.2.2. Расчет изоляции по заданной величине снижения (повышения) температуры вещества, транспортируемого трубопроводами

Требуемое полное термическое сопротивление изоляции $R^L = R_{\text{из}}^L + R_{\text{н}}^L$ трубопровода длиной l , м, для обеспечения заданного снижения температуры транспортируемого по нему вещества от начальной $t_{\text{в}}'$ до конечной $t_{\text{в}}''$ при расходе вещества G , кг/ч, теплоемкостью C , кДж/(кг·°С) определяется из выражений:

$$\text{при } \frac{t_{\text{в}}' - t_{\text{н}}}{t_{\text{в}}'' - t_{\text{н}}} \geq 2; R_1^L = \frac{3,6KI}{GC \ln \frac{t_{\text{в}}' - t_{\text{н}}}{t_{\text{в}}'' - t_{\text{н}}}}; \quad (26)$$

$$\text{при } \frac{t_{\text{в}}' - t_{\text{н}}}{t_{\text{в}}'' - t_{\text{н}}} < 2; R_2^L = \frac{3,6KI \left(\frac{t_{\text{в}}' - t_{\text{в}}''}{2} - t_{\text{н}} \right)}{GC(t_{\text{в}}' - t_{\text{в}}'')}, \quad (27)$$

где $t_{\text{н}}$ — расчетная температура окружающей среды, °С.

Для определения требуемой толщины изоляции $\delta_{\text{из}}$, м, по найденным значениям R_1^L и R_2^L используется формула

$$\ln B_{1,2} = 2\pi\lambda_{\text{из}}(R_{1,2}^L - R_{\text{н}}^L). \quad (28)$$

Принимая приближенные значения $R_{\text{н}}$ по таблице 3 и определяя по формуле (28) $\ln B$ находят величину B и окончательно по формуле (20)

$$\delta_{\text{из}1,2} = \frac{d_{\text{н}}^{\text{ст}}(B_{1,2} - 1)}{2}.$$

При расчете изоляции по заданной величине снижения (повышения) температуры транспортируемого вещества принимаются следующие значения параметров окружающей среды.

При размещении трубопровода в помещении: температура наружной среды 20 °С; коэффициент теплоотдачи — по таблице 2.

При размещении на открытом воздухе — среднюю температуру наиболее холодной пятидневки.

2.2.3 Расчет изоляции по заданной температуре ее поверхности

Определение толщины изоляции по заданной температуре ее наружной поверхности $t_{\text{н}}$ производится в том случае, когда изоляция нужна как средство, предохраняющее обслуживающий персонал от ожогов. При этом температура на поверхности должна приниматься не более, °С:

для изолируемых объектов, расположенных в рабочей или обслуживаемой зоне помещений и содержащих вещества:

температурой выше 100 °С	45
температурой 100 °С и ниже	35
температурой вспышки паров	
не выше 45 °С	35;

для изолируемых объектов, расположенных на открытом воздухе, в рабочей или обслуживаемой зоне, при:

металлическом покровном слое	55
для других видов покровного слоя	60.

Температура на поверхности тепловой изоляции трубопроводов, расположенных за пределами рабочей или обслуживаемой зоны, не должна превышать температурных пределов применения материалов покровного слоя, но не выше 75 °С. Из условия равенства плотности тепловых потоков: кондуктивного, проходящего через слой изоляции $\delta_{\text{из}}$, м, за счет разности температур $t_{\text{в}} - t_{\text{н}}$, и конвективного, уходящего с наружной поверхности за счет разности $t_{\text{н}} - t_{\text{н}}$, можно написать:

мечания к таблице 2) — 7 Вт/(м²·°С), с малым — 4 Вт/(м²·°С).

2.3 РАСЧЕТ ИЗОЛЯЦИИ ТРУБОПРОВОДОВ ТЕПЛОВЫХ СЕТЕЙ

2.3.1 Надземная прокладка

Тепловые потери через изолированную поверхность подающих и обратных трубопроводов тепловых сетей при надземной прокладке, при известной толщине изоляции $\delta_{из}$, м, следует определять по формуле (17), а термические сопротивления, входящие в эту формулу, — по (6). В качестве температур внутренней и наружной сред t_b и t_h принимают расчетные температуры теплоносителя и окружающего воздуха, а коэффициент теплоотдачи α_h — по таблице 2.

При определении толщины изоляции трубопроводов тепловых сетей по нормированным значениям плотности тепловых потоков от подающих и обратных теплопроводов используется методика расчетов, изложенная в разделе 2.2.1. При этом в качестве расчетных температур внутренней среды t_b принимают среднегодовые температуры теплоносителя по таблице 5;

за расчетную температуру наружной среды при круглогодичной работе тепловой сети — среднегодовую температуру наружного воздуха, при работе только в отопительный период — среднюю за отопительный период. Расчетный коэффициент теплоотдачи α_h — по таблице 2.

Таблица 5 — Среднегодовые температуры теплоносителя в водяных тепловых сетях, °С

Трубопровод	Расчетные температурные режимы, °С		
	95—70	150—70	180—70
Подающий	65	90	110
Обратный	50	50	50

2.3.2. Подземная прокладка в непроходных каналах

Тепловые потери через изолированную поверхность двухтрубных тепловых сетей, прокладываемых в непроходном канале шириной b и высотой h , м, на глубине H , м, от поверхности земли до оси канала определяются по формуле

$$q_1^L + q_2^L = \frac{(t_{кан} - t_h)K}{R_{кан} + R_{тр}^k}, \quad (37)$$

а температура воздуха в канале $t_{кан}$

$$t_{кан} = \frac{\frac{t_{в1}}{R_{из1}^L + R_{н1}^L} + \frac{t_{в2}}{R_{из2}^L + R_{н2}^L} + \frac{t_h}{R_{кан} + R_{тр}^k}}{\frac{1}{R_{из1}^L + R_{н1}^L} + \frac{1}{R_{из2}^L + R_{н2}^L} + \frac{1}{R_{кан} + R_{тр}^k}}, \quad (38)$$

где

$$\begin{aligned} R_{из1}^L &= \frac{1}{2\pi\lambda_{из}} \ln \frac{d_1 + 2\delta_{из1}}{d_1}; \\ R_{из2}^L &= \frac{1}{2\pi\lambda_{из}} \ln \frac{d_2 + 2\delta_{из2}}{d_2}; \end{aligned} \quad (39)$$

$$\begin{aligned} R_{н1}^L &= \frac{1}{2\pi\alpha_k(d_1 + 2\delta_{из1})}; \\ R_{н2}^L &= \frac{1}{2\pi\alpha_k(d_2 + 2\delta_{из2})}; \end{aligned} \quad (40)$$

$$R_{кан} = \frac{1}{\pi\alpha_k \cdot \frac{2bh}{b+h}}; \quad (41)$$

- q_1^L, q_2^L — линейные плотности теплового потока от подающего и обратного трубопроводов, Вт/м;
- d_1, d_2 — наружные диаметры подающего и обратного трубопроводов, м;
- $t_{в1}, t_{в2}$ — температуры подающего и обратного трубопроводов, °С;
- K — коэффициент дополнительных потерь (таблица 1);
- $R_{из1}^L, R_{из2}^L$ — термические сопротивления изоляции подающего и обратного трубопроводов, м · °С/Вт;
- $R_{н1}^L, R_{н2}^L$ — термические сопротивления теплоотдаче от поверхности изоляции подающего и обратного трубопроводов, м · °С/Вт;
- $R_{кан}$ — термическое сопротивление теплоотдаче от воздуха к поверхности канала, м · °С/Вт;
- α_k — коэффициент теплоотдачи в канале, принимается равным 11 Вт/(м² · °С);
- $\lambda_{из}$ — теплопроводность изоляции в конструкции, Вт/(м · °С);
- $\delta_{из1}, \delta_{из2}$ — толщины изоляции подающего и обратного трубопроводов, м;
- $R_{тр}^k$ — термическое сопротивление грунта, м · °С/Вт, определяется по формуле

$$R_{тр}^k = \frac{\ln \left[3,5 \frac{H}{h} \left(\frac{h}{b} \right)^{0,25} \right]}{\left(5,7 + 0,5 \frac{b}{h} \right) \lambda_{тр}}; \quad (42)$$

- $\lambda_{тр}$ — теплопроводность грунта, Вт/(м · °С), таблица 6.

Для определения толщины изоляции подающего и обратного трубопроводов по заданной, нормированной линейной плотности потока \bar{q}_1^L и \bar{q}_2^L , Вт/м, предварительно определяют по ним температуру воздуха в канале по формуле

$$t_{кан} = t_h + K(\bar{q}_1^L + \bar{q}_2^L) \cdot (R_{кан} + R_{тр}). \quad (43)$$

Таблица 6 — Теплопроводность грунта

Вид грунта	Средняя плотность, кг/м ³	Весовое влагосодержание грунта, %	Коэффициент теплопроводности, Вт/(м · °C)
Песок	1480	4	0,86
	1600	5	1,11
		15	1,92
	23,8		1,92
Суглинок	1100	8	0,71
		15	0,9
	1200	8	0,83
		15	1,04
	1300	8	0,98
		15	1,2
	1400	8	1,12
		15	1,36
		20	1,63
	1500	8	1,27
		15	1,56
		20	1,86
	1600	8	1,45
		15	1,78
	2000	5	1,75
		10	2,56
		11,5	2,68
Глинистые	1300	8	0,72
		18	1,08
		40	1,66
	1500	8	1,0
		18	1,46
		40	2,0
	1600	8	1,13
		27	1,93

Затем вычисляются для каждого трубопровода величины $\ln B_1 = \ln \frac{d_1 + 2\delta_{iz1}}{d_1}$ и

$\ln B_2 = \ln \frac{d_2 + 2\delta_{iz2}}{d_2}$ по формулам:

$$\ln B_1 = 2\pi\lambda_{iz} \cdot \left(\frac{t_{b1} - t_{kan}}{-L} - R_{h1}^L \right); \quad (44)$$

$$\ln B_2 = 2\pi\lambda_{iz} \cdot \left(\frac{t_{b2} - t_{kan}}{-L} - R_{h2}^L \right), \quad (45)$$

в которых приближенные значения R_{h1}^L и R_{h2}^L принимаются по таблице 3.

Определяя по таблице натуральных логарифмов B_1 и B_2 , по формуле (20) вычисляют значения толщин

$$\text{изоляции } \delta_{iz1} = \frac{d_1(B_1 - 1)}{2}; \quad \delta_{iz2} = \frac{d_2(B_2 - 1)}{2}$$

обеспечивающих требуемые нормативные потери тепла.

При расчете изоляции двухтрубных канальных прокладок тепловых сетей в качестве температур внутренней среды принимают среднегодовые температуры теплоносителя в подающих и обратных трубопроводах по таблице 5.

За расчетную температуру наружной среды принимают среднюю за год температуру грунта на глубине заложения трубопровода. При расстоянии от поверхности грунта до перекрытия канала 0,7 м и менее за расчетную температуру наружной среды должна приниматься та же температура наружного воздуха, что и при надземной прокладке.

2.3.3 Подземная бесканальная прокладка

Тепловые потери двухтрубных тепловых сетей при бесканальной прокладке, расположенных в грунте на одинаковом расстоянии от поверхности до оси труб H , м, определяются по формулам:

$$q_1^L = \frac{(t_{b1} - t_h)(R_{iz2}^L + R_{tp2}^k) - (t_{b2} - t_h) \cdot R_0}{(R_{iz1}^L + R_{tp1}^k)(R_{iz2}^L + R_{tp2}^k) - R_0^2} K; \quad (46)$$

$$q_2^L = \frac{(t_{b2} - t_h)(R_{iz1}^L + R_{tp1}^k) - (t_{b1} - t_h) \cdot R_0}{(R_{iz2}^L + R_{tp2}^k)(R_{iz1}^L + R_{tp1}^k) - R_0^2} K; \quad (47)$$

где R_{tp}^k — термическое сопротивление грунта при бесканальной прокладке, м · °C/Вт, определяется по формуле

$$R_{tp}^k = \frac{1}{2\pi\lambda_{tp}} \ln \left[\frac{2H}{d} + \sqrt{\left(\frac{2H}{d} \right)^2 - 1} \right], \quad (48)$$

где d — наружный диаметр труб, м; подающей — d_1 , обратной — d_2 ;

λ_{tp} — теплопроводность грунта, Вт/(м · °C);

H — глубина заложения — расстояние от оси труб до поверхности земли, м.

R_0 — термическое сопротивление, обусловленное тепловым взаимодействием двух труб, м · °C/Вт, определяется из выражения

$$R_0 = \frac{\ln \sqrt{1 + \left(\frac{2H}{K_{1,2}} \right)^2}}{2\pi \cdot \lambda_{tp}}, \quad (49)$$

в котором $K_{1,2}$ — расстояние между осями труб по горизонтали, м.

Остальные значения величин в (46), (47) те же, что и в формуле (39) для канальной прокладки.

Формулы для расчета толщины изоляции бесканальных теплопроводов по нормированной плотности тепловых потоков имеют вид:

$$\ln \frac{d_1 + 2\delta_{iz1}}{d_1} = \frac{2\pi\lambda_{iz1}\lambda_{gr}}{\lambda_{gr} - \lambda_{iz1}} \left(\frac{t_{v1} - t_h - \frac{-L}{q_2} R_0}{\frac{-L}{q_1}} - R_{rp1} \right); \quad (50)$$

$$\ln \frac{d_2 + 2\delta_{iz2}}{d_2} = \frac{2\pi\lambda_{iz2}\lambda_{gr}}{\lambda_{gr} - \lambda_{iz2}} \left(\frac{t_{v2} - t_h - \frac{-L}{q_1} R_0}{\frac{-L}{q_2}} - R_{rp2} \right). \quad (51)$$

Определив с помощью (50), (51) значения

$$B_1 = \frac{d_1 + 2\delta_{iz1}}{d_1} \text{ и } B_2 = \frac{d_2 + 2\delta_{iz2}}{d_2}, \text{ толщины изо-}$$

ляции вычисляют так же, как и для канальной прокладки в разделе 2.3.2.

Параметры теплоносителя и наружной среды для расчета изоляции трубопроводов бесканальной прокладки принимаются такими же, как и для канальной.

ЗАБЛЫЦЫ ТОЛЩИН ИЗОЛЯЦИИ ТЕПЛОИЗОЛЯЦИОННЫХ КОНСТРУКЦИЙ ТЕХНОЛОГИЧЕСКОГО ОБОРУДОВАНИЯ, ТРУБОПРОВОДОВ И ТЕПЛОВЫХ СЕТЕЙ

3.1. Таблицы толщин изоляции составлены на основе норм плотности теплового потока через поверхность изоляции технологического оборудования, трубопроводов и тепловых сетей, введенных постановлением Госстроя России от 31.12.97 г. № 18-80 (Изменение № 1 к СНиП 2.04.14-88), и предназначены для реализации повышенных требований к теплозащите при строительстве, капитальном ремонте и эксплуатации тепловой изоляции.

3.2. Теплозащитные характеристики изоляционных материалов в конструкциях, расчетные параметры температурных режимов оборудования, трубопроводов и наружного воздуха, а также условий теплообмена конструкций с окружающей средой при разработке таблиц приняты в соответствии с указаниями раздела 3 СНиП 2.04.14-88.

3.3. Толщины тепловой изоляции технологического оборудования и трубопроводов приведены в приложении Б. Толщины изоляции двухтрубных тепловых сетей при надземной прокладке на открытом воздухе, в помещениях и подвалах зданий — в приложении В. Толщины изоляции двухтрубных тепловых сетей при подземной прокладке в непроходных каналах и бесканально — в приложении Г.

ПРИЛОЖЕНИЕ А

РАСЧЕТНЫЕ ТЕХНИЧЕСКИЕ ХАРАКТЕРИСТИКИ ТЕПЛОИЗОЛЯЦИОННЫХ МАТЕРИАЛОВ И ИЗДЕЛИЙ

Материал, изделие	Сред- няя плот- ность в конст- рук- ции, кг/м ³	Теплопроводность теплоизоляци- онного материала в конструкции λ_{iz} , Вт/(м·°C) для поверхностей с температурой, °C		Температура применения, °C	Группа горючести
		20 и выше	19 и ниже		
Плиты минераловатные про- шивные	120 150	$0,045+0,00021 t_m$ $0,049+0,0002 t_m$	0,044—0,035 0,048—0,037	От минус 180 до 450 для матов, на ткани, сетке, хол- сте из стеклово- локна; до 700 — на ме- таллической сет- ке	Негорючие
Плиты теплоизоляционные из минеральной ваты на синтети- ческом связующем	65 95 120 180	$0,04+0,00029 t_m$ $0,043+0,00022 t_m$ $0,044+0,00021 t_m$ $0,052+0,0002 t_m$	0,039—0,03 0,042—0,031 0,043—0,032 0,051—0,038	От минус 60 до 400 От минус 180 до 400	»
Теплоизоляционные изделия из вспененного этиленполи- пропиленового каучука «Аэро- флекс»	60	$0,034+0,0002 t_m$	0,033	От минус 57 до 125	Слабогорючие
Полуцилиндры и цилинды ми- нераловатные	50 80 100 150 200	$0,04+0,00003 t_m$ $0,044+0,00022 t_m$ $0,049+0,00021 t_m$ $0,05+0,0002 t_m$ $0,053+0,00019 t_m$	0,039—0,029 0,043—0,032 0,048—0,036 0,049—0,035 0,052—0,038	От минус 180 до 400	Негорючие
Шнур теплоизоляционный из минеральной ваты	200	$0,056+0,00019 t_m$	0,055—0,04	От минус 180 до 600 в зависи- мости от материала сетчатой трубы	В сетчатых труб- ках из металли- ческой проволо- ки и нити стек- лянной —негорю- чие, осталь- ные слабогорю- чие
Маты из стеклянного штапель- ного волокна на синтетическом связующем	50 70	$0,04+0,0003 t_m$ $0,042+0,00028 t_m$	0,039—0,029 0,041—0,03	От минус 60 до 180	Негорючие
Маты и вата из супертонкого стеклянного волокна без свя- зующего	70	$0,033+0,00014 t_m$	0,032—0,024	От минус 180 до 400	»
Маты и вата из супертонкого базальтового волокна без свя- зующего	80	$0,032+0,00019 t_m$	0,031—0,24	От минус 180 до 600	»
Песок перлитовый, вспученный, мелкий	110 150 225	$0,052+0,00012 t_m$ $0,055+0,00012 t_m$ $0,058+0,00012 t_m$	0,051—0,038 0,054—0,04 0,057—0,042	От минус 180 до 875	»
Теплоизоляционные изделия из пенополистирола	30 50 100	$0,033+0,00018 t_m$ $0,036+0,00018 t_m$ $0,041+0,00018 t_m$	0,032—0,024 0,035—0,026 0,04—0,03	От минус 180 до 70	Горючие
Теплоизоляционные изделия из пенополиуретана	40 50 70	$0,030+0,00015 t_m$ $0,032+0,00015 t_m$ $0,037+0,00015 t_m$	0,029—0,024 0,031—0,025 0,036—0,027	От минус 180 до 130	»

Окончание приложения А

Материал, изделие	Сред- няя плот- ность в конст- рук- ции, кг/м ³	Теплопроводность теплоизоляци- онного материала в конструкции λ_{iz} , Вт/(м·°C) для поверхностей с температурой, °C		Температура применения, °C	Группа горючести
		20 и выше	19 и ниже		
Теплоизоляционные изделия из бутадиен-акрилонитрила «Кайманфлекс (K-flex)» марок:					
EC	60—80	0,036	0,034	От минус 40 до 105	Слабогорючие
ST	60—80	0,036	0,034		
ECO	60—95	0,040	0,036	От минус 70 до 130	
Теплоизоляционные изделия из пенополиэтилена	50	0,035+0,00018 tm	0,033	От минус 70 до 70	»

Примечания

1 Средняя температура теплоизоляционного слоя, °C:
 $t_m = (t_w + 40)/2$ — на открытом воздухе в летнее время, в помещении, в каналах, тоннелях, технических подпольях, на чердаках и в подвалах зданий,

$t_m = t_w/2$ — на открытом воздухе, воздухе в зимнее время, где t_w — температура среды внутри изолируемого оборудования (трубопровода).

2 Большее значение расчетной теплопроводности теплоизоляционного материала в конструкции для поверхностей с температурой 19 °C и ниже относится к температуре изолируемой поверхности от минус 60 до 19 °C, меньшее — к температуре минус 61 °C и ниже.

Окончание приложения Б

Территориальный район: Европейский район РФ

Тип прокладки: на открытом воздухе

Вид изоляции: теплоизоляционные изделия из вспененного каучука с защитным слоем

Теплопроводность: $0,03500 + 0,00018 t$, Вт/(м · °C)

Таблица Б.28

Наружный диаметр трубы, мм	Температура изолируемой поверхности, °C																					
	50	60	70	80	90	100	110	120	130	140	150	160	170	180	190	200	210	220	230	240	250	260
	Толщина изоляции, мм																					
18	22	21	25	25	28	27	27															
25	25	25	26	27	30	31	31															
45	29	31	31	33	33	35	36															
57	29	33	33	36	39	41	46															
76	35	37	38	42	43	44	45															
89	35	37	40	42	43	45	47															
108	37	40	43	44	46	48	49															
133	37	40	44	45	49	50	53															
159	40	43	46	49	51	53	55															
219	43	46	48	52	54	58	61															
273	44	49	53	55	58	61	63															
325	45	49	54	57	61	63	66															
377	46	51	55	59	63	66	69															
426	47	52	56	60	63	66	70															
480	49	54	59	63	66	70	73															
530	49	54	59	63	67	70	72															
630	51	56	60	65	68	71	75															
720	51	56	62	65	70	73	76															
820	52	58	62	67	70	74	79															
920	52	58	63	67	71	75	78															
1020	52	58	63	68	71	75	79															
Криволиней- ная поверх- ность диаметром более 1500 мм и плоская	56	62	68	72	76	81	87															

ПРИЛОЖЕНИЕ В

ТОЛЩИНА ИЗОЛЯЦИИ ДВУХТРУБНЫХ ТЕПЛОВЫХ СЕТЕЙ ПРИ НАДЗЕМНОЙ ПРОКЛАДКЕ НА ОТКРЫТОМ ВОЗДУХЕ, В ПОМЕЩЕНИЯХ И ПОДВАЛАХ ЗДАНИЙ

Территориальный район: Европейский район РФ

Тип прокладки: надземная

Вид изоляции: маты минераловатные прошивные М-100

Теплопроводность: 0,05500 Вт/(м · °С)

Таблица В.1

Наружный диаметр трубопровода, мм	ТРУБОПРОВОД					
	подающий	обратный	подающий	обратный	подающий	обратный
	Среднегодовая температура теплоносителя, °С					
	65	50	90	50	110	50
Толщина изоляции, мм						
25						
45						
57	59	59	50	50	46	46
76	68	68	53	53	51	51
89	68	68	54	54	51	51
108	64	64	59	59	56	56
133	70	70	67	67	63	63
159	75	75	66	66	69	69
219	80	80	78	78	85	85
273	84	84	86	86	94	94
325	82	82	89	89	95	95
377	83	83	92	92	95	95
426	84	84	91	91	102	102
480	87	87	95	95	104	104
530	89	89	95	95	101	101
630	93	93	98	98	104	104
720	88	88	97	97	102	102
820	90	90	99	99	105	105
920	90	90	99	99	104	104
1020	86	86	99	99	105	105
1440	116	116	133	133	140	140

Территориальный район: Европейский район РФ

Тип прокладки: в помещениях и подвалах зданий

Вид изоляции: маты минераловатные прошивные М-100

Теплопроводность: 0,05500 Вт/(м · °С)

Таблица В.2

Наружный диаметр трубопровода, мм	ТРУБОПРОВОД					
	подающий	обратный	подающий	обратный	подающий	обратный
	Среднегодовая температура теплоносителя, °С					
	65	50	90	50	110	50
Толщина изоляции, мм						
25						
45						
57	48	48	57	57	60	60
76	51	51	60	60	62	62
89	54	54	62	62	61	61
108	60	60	65	65	68	68
133	59	59	64	64	71	71
159	60	60	67	67	72	72
219	65	65	73	73	75	75

Продолжение приложения В

Окончание таблицы В.2

Наружный диаметр трубопровода, мм	ТРУБОПРОВОД					
	подающий	обратный	подающий	обратный	подающий	обратный
	Среднегодовая температура теплоносителя, °C					
	65	50	90	50	110	50
Толщина изоляции, мм						
273	67	67	76	76	80	80
325	67	67	76	76	81	81
377	68	68	78	78	83	83
426	70	70	79	79	85	85
480	70	70	80	80	86	86
530	71	71	80	80	86	86
630	70	70	88	88	88	88
720	73	73	83	83	90	90
820	72	72	81	81	84	84
920	73	73	84	84	89	89
1020	74	74	84	84	91	91
1440	97	97	108	108	119	119

Территориальный район: Европейский район РФ

Тип прокладки: надземная

Вид изоляции: маты из стеклянного штапельного волокна М-35, 50

Теплопроводность: 0,05400 Вт/(м · °C)

Таблица В.3

Наружный диаметр трубопровода, мм	ТРУБОПРОВОД					
	подающий	обратный	подающий	обратный	подающий	обратный
	Среднегодовая температура теплоносителя, °C					
	65	50	90	50	110	50
Толщина изоляции, мм						
25						
45						
57	58	58	48	48	45	45
76	67	67	51	51	50	50
89	66	66	53	53	50	50
108	62	62	58	58	55	55
133	68	68	65	65	61	61
159	74	74	64	64	68	68
219	78	78	76	76	82	82
273	82	82	84	84	92	92
325	80	80	87	87	93	93
377	81	81	90	90	93	93
426	83	83	89	89	99	99
480	86	86	93	93	102	102
530	87	87	93	93	99	99
630						
720						
820						
920						
1020						
1440						

Продолжение приложения В

Территориальный район: Европейский район РФ

Тип прокладки: в помещениях и подвалах зданий

Вид изоляции: маты из стеклянного штапельного волокна М-35, 50

Теплопроводность: 0,05400 Вт/(м · °C)

Таблица В.4

Наружный диаметр трубопровода, мм	ТРУБОПРОВОД					
	подающий	обратный	подающий	обратный	подающий	обратный
	Среднегодовая температура теплоносителя, °C					
	65	50	90	50	110	50
Толщина изоляции, мм						
25						
45						
57	46	46	56	56	59	59
76	49	49	58	58	60	60
89	53	53	60	60	59	59
108	59	59	63	63	66	66
133	57	57	62	62	69	69
159	58	58	65	65	70	70
219	63	63	71	71	74	74
273	65	65	74	74	79	79
325	66	66	75	75	80	80
377	67	67	76	76	81	81
426	68	68	77	77	83	83
480	69	69	78	78	84	84
530	69	69	79	79	85	85
630						
720						
820						
920						
1020						
1440						

Территориальный район: Европейский район РФ

Тип прокладки: надземная

Вид изоляции: плиты минераловатные на синтетическом связующем М-75

Теплопроводность: 0,05700 Вт/(м · °C)

Таблица В.5

Наружный диаметр трубопровода, мм	ТРУБОПРОВОД					
	подающий	обратный	подающий	обратный	подающий	обратный
	Среднегодовая температура теплоносителя, °C					
	65	50	90	50	110	50
Толщина изоляции, мм						
25						
45						
57						
76						
89						
108						
133	74	74	70	70	66	66
159	79	79	69	69	73	73
219	83	83	82	82	89	89
273	88	88	90	90	99	99
325	86	86	93	93	99	99
377	86	86	96	96	99	99
426	88	88	95	95	106	106

Продолжение приложения В

Окончание табл. В.5

Наружный диаметр трубопровода, мм	ТРУБОПРОВОД					
	подающий	обратный	подающий	обратный	подающий	обратный
	Среднегодовая температура теплоносителя, °C					
	65	50	90	50	110	50
Толщина изоляции, мм						
480	91	91	99	99	109	109
530	92	92	99	99	105	105
630						
720						
820						
920						
1020						
1440						

Территориальный район: Европейский район РФ

Тип прокладки: в помещениях и подвалах зданий

Вид изоляции: плиты минераловатные на синтетическом связующем М-75

Теплопроводность: 0,05700 Вт/(м · °C)

Таблица В.6

Наружный диаметр трубопровода, мм	ТРУБОПРОВОД					
	подающий	обратный	подающий	обратный	подающий	обратный
	Среднегодовая температура теплоносителя, °C					
	65	50	90	50	110	50
Толщина изоляции, мм						
25						
45						
57						
76						
89						
108						
133	62	62	67	67	74	74
159	63	63	70	70	75	75
219	68	68	76	76	79	79
273	70	70	79	79	84	84
325	70	70	80	80	85	85
377	71	71	81	81	87	87
426	73	73	82	82	88	88
480	73	73	83	83	90	90
530	74	74	84	84	90	90
630						
720						
820						
920						
1020						
1440						

Продолжение приложения В

Территориальный район: Европейский район РФ

Тип прокладки: надземная

Вид изоляции: теплоизоляционные изделия из вспененного каучука с защитным слоем

Теплопроводность: 0,04000 Вт/(м · °C)

Таблица В.7

Наружный диаметр трубопровода, мм	ТРУБОПРОВОД					
	подающий	обратный	подающий	обратный	подающий	обратный
	Среднегодовая температура теплоносителя, °C					
	65	50	90	50	110	50
Толщина изоляции, мм						
25						
45						
57	36	36				
76	42	42				
89	43	43				
108	41	41				
133	46	46				
159	50	50				
219	53	53				
273	57	57				
325	56	56				
377	57	57				
426	59	59				
480	61	61				
530	62	62				
630	65	65				
720	62	62				
820	64	64				
920	64	64				
1020	62	62				
1440	83	83				

Территориальный район: Европейский район РФ

Тип прокладки: в помещениях и подвалах зданий

Вид изоляции: теплоизоляционные изделия из вспененного каучука

Теплопроводность: 0,04000 Вт/(м · °C)

Таблица В.8

Наружный диаметр трубопровода, мм	ТРУБОПРОВОД					
	подающий	обратный	подающий	обратный	подающий	обратный
	Среднегодовая температура теплоносителя, °C					
	65	50	90	50	110	50
Толщина изоляции, мм						
25						
45						
57	29	29				
76	32	32				
89	34	34				
108	39	39				
133	38	38				
159	40	40				
219	44	44				
273	46	46				
325	47	47				
377	47	47				

Окончание приложения В

Окончание таблицы В.8

Наружный диаметр трубопровода, мм	ТРУБОПРОВОД					
	подающий	обратный	подающий	обратный	подающий	обратный
	Среднегодовая температура теплоносителя, °С					
	65	50	90	50	110	50
Толщина изоляции, мм						
426	49	49				
480	49	49				
530	50	50				
630	50	50				
720	52	52				
820	51	51				
920	52	52				
1020	53	53				
1440	69	69				

Территориальный район: Европейский район РФ

Тип прокладки: надземная

Вид изоляции: полимербетон с защитным слоем

Теплопроводность: 0,06000 Вт/(м · °С)

Таблица В.9

Наружный диаметр трубопровода, мм	ТРУБОПРОВОД					
	подающий	обратный	подающий	обратный	подающий	обратный
	Среднегодовая температура теплоносителя, °С					
	65	50	90	50	110	50
Толщина изоляции, мм						
25						
45						
57	69	69	57	57	53	53
76	79	79	60	60	59	59
89	78	78	61	61	58	58
108	73	73	67	67	63	63
133	79	79	76	76	71	71
159	85	85	74	74	78	78
219	89	89	87	87	95	95
273	94	94	97	97	106	106
325	92	92	99	99	106	106
377	92	92	103	103	106	106
426	94	94	101	101	113	113
480	97	97	105	105	116	116
530	98	98	105	105	111	111
630	102	102	108	108	115	115
720	97	97	107	107	113	113
820	99	99	109	109	116	116
920	99	99	109	109	114	114
1020	95	95	109	109	115	115
1440	127	127	146	146	154	154

ПРИЛОЖЕНИЕ Г

**ТОЛЩИНА ИЗОЛЯЦИИ ДВУХТРУБНЫХ ТЕПЛОВЫХ СЕТЕЙ ПРИ ПОДЗЕМНОЙ ПРОКЛАДКЕ
В НЕПРОХОДНЫХ КАНАЛАХ И БЕСКАНАЛЬНО**

Территориальный район: Европейский район РФ

Тип прокладки: подземная в непроходных каналах

Вид изоляции: маты минераловатные прошивные М-100

Теплопроводность: 0,05500 Вт/(м · °C)

Таблица Г.1

Наружный диаметр трубопровода, мм	ТРУБОПРОВОД					
	подающий	обратный	подающий	обратный	подающий	обратный
	Среднегодовая температура теплоносителя, °C					
	65	50	90	50	110	50
Толщина изоляции, мм						
25						
45						
57	55	55	55	55	56	56
76	59	59	56	56	61	61
89	62	62	58	58	62	62
108	60	60	59	59	64	64
133	66	66	67	67	76	76
159	74	74	70	70	80	80
219	75	75	78	78	82	82
273	80	80	88	88	88	88
325	82	82	88	88	96	96
377	85	85	93	93	95	95
426	86	86	92	92	96	96
480	89	89	90	90	103	103
530	91	91	92	92	100	100
630	88	88	95	95	100	100
720	90	90	98	98	104	104
820	88	88	98	98	105	105
920	91	91	99	99	107	107
1020	88	88	97	97	105	105
1440	92	92	98	98	99	99

Территориальный район: Европейский район РФ

Тип прокладки: подземная в непроходных каналах

Вид изоляции: маты из стеклянного шапельного волокна М-35, 50

Теплопроводность: 0,05400 Вт/(м · °C)

Таблица Г.2

Наружный диаметр трубопровода, мм	ТРУБОПРОВОД					
	подающий	обратный	подающий	обратный	подающий	обратный
	Среднегодовая температура теплоносителя, °C					
	65	50	90	50	110	50
Толщина изоляции, мм						
25						
45						
57	54	54	53	53	55	55
76	57	57	54	54	60	60
89	60	60	56	56	60	60
108	58	58	57	57	62	62
133	65	65	65	65	74	74
159	72	72	68	68	78	78
219	74	74	76	76	80	80

Продолжение приложения Г

Окончание таблицы Г.2

Наружный диаметр трубопровода, мм	ТРУБОПРОВОД					
	подающий	обратный	подающий	обратный	подающий	обратный
	Среднегодовая температура теплоносителя, °С					
	65	50	90	50	110	50
Толщина изоляции, мм						
273	79	79	86	86	86	86
325	80	80	86	86	93	93
377	83	83	91	91	93	93
426	84	84	90	90	94	94
480	87	87	88	88	101	101
530	89	89	90	90	98	98
630						
720						
820						
920						
1020						
1440						

Территориальный район: Европейский район РФ

Тип прокладки: подземная в непроходных каналах

Вид изоляции: плиты минераловатные на синтетическом связующем М-75

Теплопроводность: 0,05700 Вт/(м · °С)

Таблица Г.3

Наружный диаметр трубопровода, мм	ТРУБОПРОВОД					
	подающий	обратный	подающий	обратный	подающий	обратный
	Среднегодовая температура теплоносителя, °С					
	65	50	90	50	110	50
Толщина изоляции, мм						
25						
45						
57	59	59	58	58	60	60
76	62	62	59	59	65	65
89	66	66	61	61	66	66
108	63	63	62	62	68	68
133	70	70	71	71	80	80
159	78	78	73	73	84	84
219	79	79	81	81	86	86
273	84	84	92	92	93	93
325	86	86	92	92	100	100
377	89	89	97	97	100	100
426	90	90	96	96	101	101
480	92	92	94	94	108	108
530	94	94	96	96	104	104
630						
720						
820						
920						
1020						
1440						

Продолжение приложения Г

Территориальный район: Европейский район РФ

Тип прокладки: подземная в непроходных каналах

Вид изоляции: плиты минераловатные на синтетическом связующем М-125

Теплопроводность: 0,05400 Вт/(м · °C)

Таблица Г.4

Наружный диаметр трубопровода, мм	ТРУБОПРОВОД					
	подающий	обратный	подающий	обратный	подающий	обратный
	Среднегодовая температура теплоносителя, °C					
	65	50	90	50	110	50
Толщина изоляции, мм						
25						
45						
57						
76						
89						
108						
133						
159						
219						
273						
325						
377						
426						
480						
530						
630	86	86	93	93	98	98
720	88	88	96	96	102	102
820	87	87	96	96	103	103
920	89	89	97	97	105	105
1020	86	86	95	95	103	103
1440	90	90	96	96	97	97

Территориальный район: Европейский район РФ

Тип прокладки: подземная бесканальная с контролем влажности

Вид изоляции: пенополиуретан в жесткой полиэтиленовой оболочке

Теплопроводность: 0,03300 Вт/(м · °C)

Таблица Г.5

Наружный диаметр трубопровода, мм	ТРУБОПРОВОД					
	подающий	обратный	подающий	обратный	подающий	обратный
	Среднегодовая температура теплоносителя, °C					
	65	50	90	50	110	50
Толщина изоляции, мм						
25						
45						
57	28	28	28	28		
76	31	31	30	30		
89	34	34	32	32		
108	34	34	34	34		
133	37	37	37	37		
159	42	42	40	40		
219	45	45	46	46		
273	48	48	52	52		
325	51	51	54	54		
377	54	54	58	58		
426	56	56	59	59		

Продолжение приложения Г

Окончание таблицы Г.5

Наружный диаметр трубопровода, мм	ТРУБОПРОВОД					
	подающий	обратный	подающий	обратный	подающий	обратный
	Среднегодовая температура теплоносителя, °С					
	65	50	90	50	110	50
Толщина изоляции, мм						
480	57	57	58	58		
530	60	60	61	61		
630	61	61	65	65		
720	61	61	65	65		
820	62	62	68	68		
920	65	65	70	70		
1020						
1440						

Территориальный район: Европейский район РФ

Тип прокладки: подземная бесканальная

Вид изоляции: легкий пенобетон

Теплопроводность: 0,05000 Вт/(м · °С)

Таблица Г.6

Наружный диаметр трубопровода, мм	ТРУБОПРОВОД					
	подающий	обратный	подающий	обратный	подающий	обратный
	Среднегодовая температура теплоносителя, °С					
	65	50	90	50	110	50
Толщина изоляции, мм						
25						
45						
57	53	53	52	52	54	54
76	57	57	54	54	59	59
89	61	61	57	57	61	61
108	60	60	59	59	64	64
133	64	64	65	65	73	73
159	73	73	69	69	78	78
219	76	76	79	79	82	82
273	80	80	87	87	87	87
325	84	84	89	89	96	96
377	88	88	95	95	98	98
426	91	91	97	97	101	101
480	93	93	95	95	107	107
530	97	97	98	98	106	106
630	98	98	105	105	109	109
720	97	97	104	104	110	110
820	99	99	108	108	115	115
920	103	103	110	110	118	118
1020	103	103	112	112	120	120
1440	116	116	122	122	123	123

Окончание приложения Г

Территориальный район: Европейский район РФ

Тип прокладки: подземная бесканальная

Вид изоляции: полимербетон

Теплопроводность: 0,06000 Вт/(м · °С)

Таблица Г.7

Наружный диаметр трубопровода, мм	ТРУБОПРОВОД					
	подающий	обратный	подающий	обратный	подающий	обратный
	Среднегодовая температура теплоносителя, °С					
	65	50	90	50	110	50
Толщина изоляции, мм						
25						
45						
57	73	73	72	72	74	74
76	77	77	73	73	80	80
89	82	82	76	76	82	82
108	79	79	78	78	85	85
133	84	84	85	85	97	97
159	95	95	89	89	102	102
219	98	98	101	101	106	106
273	102	102	111	111	112	112
325	106	106	113	113	122	122
377	111	111	121	121	124	124
426	114	114	122	122	127	127
480	116	116	118	118	134	134
530	121	121	123	123	132	132
630	121	121	130	130	136	136
720	120	120	129	129	137	137
820	122	122	134	134	142	142
920	127	127	136	136	146	146
1020	127	127	137	137	148	148
1440	142	142	150	150	151	151

Издание официальное

**СВОД ПРАВИЛ ПО ПРОЕКТИРОВАНИЮ И СТРОИТЕЛЬСТВУ
СП 41-103-2000**

Проектирование тепловой изоляции оборудования и трубопроводов

Нач. изд. отд. *Л.Н. Кузьмина*

Редактор *Л.Н. Кузьмина*

Технический редактор *Л.Я. Голова*

Корректор *И.А. Рязанцева*

Компьютерная верстка *Т.А. Баранова*

Подписано в печать 08.02.2001. Формат 60x84¹/₈.

Печать офсетная Усл.печ.л. 5,1. Тираж 100 экз. Заказ № 677.

Федеральное государственное унитарное предприятие
«Центр проектной продукции в строительстве» (ФГУП ЦПП)

127238, Москва, Дмитровское шоссе, дом 46, корп. 2.

Тел/факс (495) 482-42-65 — приемная;
тел.: (495) 482-42-94 — отдел заказов;
(495) 482-41-12 — проектный отдел;
(495) 482-42-97 — проектный кабинет.

Шифр подписки 50.4.41

ВНИМАНИЕ!

**Письмом Госстроя России от 15 апреля 2003 г.
№ НК-2268/23 сообщается следующее.**

Официальными изданиями Госстроя России, распространяемыми через различную сеть на бумажном носителе и имеющими на обложке издания соответствующий hologрафический знак, являются:

справочно-информационные издания: «Информационный бюллетень о нормативной, методической и типовой проектной документации» и Перечень «Нормативные и методические документы по строительству», издаваемые Государственным унитарным предприятием — Центр проектной продукции в строительстве (ГУП ЦПП), а также научно-технический, производственный иллюстрированный журнал «Бюллетень строительной техники» издательства «БСТ», в которых публикуется информация о введении в действие, изменении и отмене федеральных и территориальных нормативных документов;

нормативная и методическая документация, утвержденная, согласованная, одобренная или введенная в действие Госстроем России, издаваемая ГУП ЦПП.