

# БСТ № 5, 1976

## Изменения и дополнения главы СНиП II-A.7-71

Постановлением Госстроя СССР от 12 марта 1976 г. № 19 утверждены и вводятся в действие с 1 июля 1976 г. публикуемые ниже изменения и дополнения главы СНиП II-A.7-71 «Строительная теплотехника. Нормы проектирования».

1. Примечание 1 к пункту 1.7 изложить в следующей редакции:

«1. Необходимая высота воздушной прослойки или диаметр каналов вентилируемых покрытий зданий и сооружений должны приниматься не менее 5 см, а расстояние между осями каналов — не менее 25 см».

2. Примечание к пункту 2.1 изложить в следующей редакции:

«Примечание. При проектировании ограждающих конструкций из типовых элементов промышленного изготовления и сплошных каменных однослойных стен из штучных материалов (кирпича, камней и т. п.), а также при привязке типовых проектов зданий и сооружений к местным условиям строительства допускается принимать  $R_0$  меньше  $R_0^{TP}$  до 5%».

3. Примечание 1 к пункту 2.2 признать утратившим силу.

4. Примечание 5 к пункту 2.2 изложить в следующей редакции:

«5. При нормируемых параметрах воздуха в помещениях животноводческих и птицеводческих зданий, сооружений для выращивания растений (теплицы, оранжереи, парники и др.) и зданий для хранения и переработки сочной сельскохозяйственной продукции с технологическими тепло- и влаговыделениями значение требуемого сопротивления теплопередаче наружных ограждающих конструкций таких зданий и сооружений следует определять по формуле (1), производить поверочный расчет значения указанного сопротивления теплопередаче из условий тепловлажностного баланса этих зданий и сооружений, а при их проектировании принимать большее из полученных значений».

5. В пункте 5 табл. 5 величину  $R_0$  принять равной  $0,37 \text{ м}^2 \cdot \text{ч} \cdot \text{°C} / \text{ккал}$  вместо 0,5.

6. Примечание 2 к табл. 5 признать утратившим силу.

7. Четвертый абзац подпункта «б» пункта 2.11 изложить в следующей редакции:

«Если величина  $R_{\parallel}$  превышает величину  $R_{\perp}$  больше чем на 25%, а также если ограждающая конструкция не является плоской и имеет выступы в плане, то ее термическое сопротивление следует определять на основании данных расчета температурного поля».

8. Пункт 2.12 изложить в следующей редакции:  
«2.12. Величину сопротивления теплопередаче многослойных стеновых панелей, имеющих теплопроводные включения в виде ребер и обрамлений, следует определять на основании расчета температурного поля».

9. Примечание 2 к табл. 6 признать утратившим силу.

10. Примечание 2 к табл. 7 признать утратившим силу.

11. Пункт 2.17 изложить в следующей редакции:

«2.17. Температуру внутренней поверхности теплопроводных включений ограждающих конструкций  $t_{\text{в}}$  в °C следует проверять на основании расчета температурного поля».

Температура внутренней поверхности наружных стен производственных зданий из «легких» ограждающих конструкций ( $D \leq 1,5$ ) в местах теплопроводных включений (конструкций стыков, соединений обшивок и креплений их к несущим конструкциям), следует определять по средней температуре наружного воздуха наиболее холодной пятидневки и принимать не ниже температуры точки росы  $t_{\text{р}}$ .

13. Примечание к пункту 5.3 исключить.

12. Примечание 1 к пункту 3.7 изложить в следующей редакции:

«1. Показатели тепловой активности полов, не предусмотренных в указанной главе СНиП следует определять расчетом или по экспериментальным данным».

14. Подпункт «б» пункта 6.6 изложить в следующей редакции:

«б) для производственных зданий и любых помещений зданий сооружений высотой более 25 м и при наличии в них приточной вентиляции — по расчету».

15. Внести изменение в схематическую карту территории СССР для назначения коэффициентов теплопроводности материалов ограждающих конструкций зданий (приложение 2 к настоящей главе СНиП) и замечать эту карту прилагаемой (Рис. 1).

16. В табл. 1 приложения 2 позиции 35, 36, 37, 38, 39, 40, 48, 49, 50 и 51 изложить в следующей редакции:

### Опечатка в главе СНиП II-46-75

Отдел технического нормирования и стандартизации Госстроя СССР сообщает, что при издании главы СНиП II-46-75 «Промышленный транспорт» была допущена опечатка. В головке табл. 14, 2-я строка сверху, вместо «30—25 км/ч» следует читать «до 25 км/ч».

Наименование материала	Объемный вес в сухом состоянии $\gamma_0$ в кг/м <sup>3</sup>	Коэффициент теплопроводности в сухом состоянии $\lambda_0$ в ккал/м·ч·°С	Расчетная величина коэффициента теплопроводности $\lambda$ в ккал/м·ч·°С при условии эксплуатации ограждения		Удельная теплоемкость в сухом состоянии $c_0$ в ккал/кг·°С	Коэффициент паропроницаемости $\mu$ в г/м·мм рт. ст.·ч
			A	Б		
			4	5		
1	2	3	4	5	6	7
35. Керамзитобетон на керамзитовом гравии по ГОСТ 9759-71 на керамзитовом песке ( $w_A = 5\%$ , $w_B = 9\%$ ) . . . . .	1600	0,50	0,58	0,68	0,2	—
36. То же . . . . .	1400	0,42	0,48	0,56	0,2	0,013
37. То же . . . . .	1200	0,31	0,38	0,45	0,2	0,014
38. То же . . . . .	1000	0,23	0,28	0,35	0,2	0,018
39. То же . . . . .	800	0,18	0,21	0,27	0,2	0,025
40. То же . . . . .	600	0,14	0,17	0,22	0,2	0,035
48. Газо- и пенобетон, газо- и пеносиликат, ГОСТ 5742-61, ГОСТ 11118-73 ( $w_A = 10\%$ , $w_B = 15\%$ ) . . . . .	1000	0,25	0,35	0,40	0,2	0,015
49. То же . . . . .	800	0,18	0,28	0,32	0,2	0,018
50. То же ( $w_A = 8\%$ , $w_B = 12\%$ ) . . . . .	600	0,12	0,19	0,22	0,2	0,023
51. То же . . . . .	400	0,09	0,12	0,13	0,2	0,03

17. Дополнить табл. 1 приложения 2 следующими позициями:

Наименование материала	Объемный вес в сухом состоянии $\gamma_0$ в кг/м <sup>3</sup>	Коэффициент теплопроводности в сухом состоянии $\lambda_0$ в ккал/м·ч·°С	Расчетная величина коэффициента теплопроводности $\lambda$ в ккал/м·ч·°С при условии эксплуатации ограждения		Удельная теплоемкость в сухом состоянии $c_0$ в ккал/кг·°С	Коэффициент паропроницаемости $\mu$ в г/м·мм рт. ст.·ч
			A	Б		
			4	5		
1	2	3	4	5	6	7
40а. Керамзитобетон на керамзитовом гравии по ГОСТ 9759-71 ( $w_A = 8\%$ , $w_B = 9\%$ ) . . . . .	1800	0,57	0,65	0,76	0,2	—
40б. То же . . . . .	500	0,12	0,15	0,2	0,2	0,04
40в. Шунгизитобетон на шунгизитовом гравии по ГОСТ 19345-73 ( $w_A = 4\%$ , $w_B = 7\%$ ) . . . . .	1400	0,42	0,48	0,55	0,2	0,019
40г. То же . . . . .	1200	0,31	0,38	0,43	0,2	0,014
40д. То же . . . . .	1000	0,23	0,28	0,33	0,2	0,018
172а. Штукатурка из цементно-перлитового раствора ( $w_A = 7\%$ , $w_B = 5\%$ ) . . . . .	1000	0,18	0,22	0,26	0,2	—
172б. То же . . . . .	800	0,14	0,18	0,22	0,2	—
172в. Штукатурка из гипсоперлитового раствора ( $w_A = 10\%$ , $w_B = 15\%$ ) . . . . .	600	0,12	0,16	0,2	0,2	—

18. В табл. 3 пункта 2.3 позиций I изложить в следующей редакции:

Здания и помещения	Разности температур воздуха внутреннего и наружного (средней температуры наиболее холодной пятидневки) в °С	$R_0^{TP}$ в м <sup>2</sup> ·ч·°С/ккал	
		для окон и балконных дверей	для фонарей
		3	4
1	2	3	4
I. Больницы, поликлиники, детские ясли-сады, жилые здания и школы	менее 25 26—46 47—60 61 и более	0,2 0,4 0,44 0,6	0,4 0,4 0,4 0,6

РГМТ ПИ-1 зак. № 288 тир. 50 1976г.

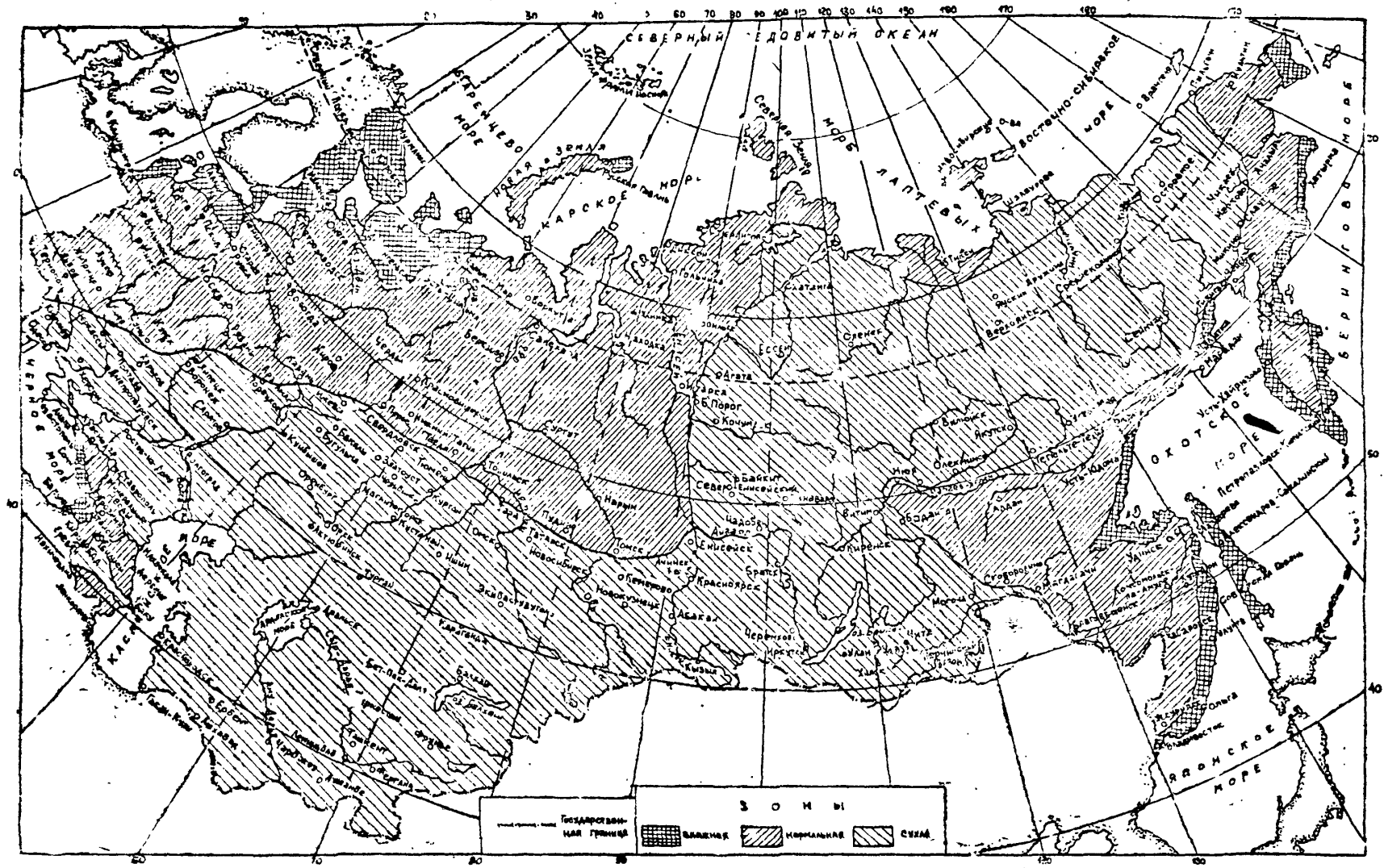


Рис. 1. Схематическая карта территории СССР для назначения коэффициентов теплопроводности материалов ограждающих конструкций зданий