

О П Е Ч А Т К И

к СП 61.13330.2012 «СНиП 41-03-2003

Тепловая изоляция оборудования и трубопроводов»

(Перечень опечаток предоставлен МГСУ — разработчиком СП 61.13330.2012)

В каком месте	Напечатано		Должно быть	
Стр. 7, таблица 1, примечания	2 Для материалов с закрытой пористостью, имеющих коэффициент паропроницаемости менее 0,01 мг/(м·ч·Па), во всех случаях принимается один пароизоляционный слой.		2 Для материалов с закрытой пористостью, имеющих коэффициент паропроницаемости менее 0,1 мг/(м·ч·Па), во всех случаях принимается один пароизоляционный слой.	
Стр. 14, таблица 6	Условный проход трубопровода, мм	Температура теплоносителя, °С	Условный проход трубопровода, мм	Температура теплоносителя, °С
		-20		-20
	400	Плотность теплового потока, Вт/м ²	400	Плотность теплового потока, Вт/м ²
		2		20
Стр. 19, таблица 11	Условный проход трубопровода, мм	Среднегодовая температура теплоносителя (подающий/обратный), °С	Условный проход трубопровода, мм	Среднегодовая температура теплоносителя (подающий/обратный), °С
		110/50		110/50
	700	Суммарная линейная плотность теплового потока, Вт/м	700	Суммарная линейная плотность теплового потока, Вт/м
		149		249
Стр. 19, таблица 11	Условный проход трубопровода, мм	Среднегодовая температура теплоносителя (подающий/обратный), °С	Условный проход трубопровода, мм	Среднегодовая температура теплоносителя (подающий/обратный), °С
		110/50		110/50
	800	Суммарная линейная плотность теплового потока, Вт/м	800	Суммарная линейная плотность теплового потока, Вт/м
		179		279
Стр. 20, таблица 12	Условный проход трубопровода, мм	Среднегодовая температура теплоносителя (подающий/обратный), °С	Условный проход трубопровода, мм	Среднегодовая температура теплоносителя (подающий/обратный), °С
		65/50		65/50
	700	Суммарная линейная плотность теплового потока, Вт/м	700	Суммарная линейная плотность теплового потока, Вт/м
		147		247
Стр. 34, п. В.1, формула В.15	$t_1^* = t_n - q_L R_n^L$ (В.15)		$t_1^* = t_n + q_L R_n^L$ (В.15)	
Стр. 39, п. В.2.1, формула В.24	$q_L^L = \frac{\pi(t_n - t_{1,2})}{\frac{1}{\alpha_n(\alpha_n^{\sigma} + 2\delta_0 t)} + \frac{1}{2\lambda_m} \ln \frac{d_n^{\sigma} + 2\delta_0 t}{d_n^{\sigma}}} \cdot (В.24)$		$q_L^L = \frac{\pi(t_n - t_n)}{\frac{1}{\alpha_n(d_n^{\sigma} + 2\delta_0 t)} + \frac{1}{2\lambda_m} \ln \frac{d_n^{\sigma} + 2\delta_0 t}{d_n^{\sigma}}} \cdot (В.24)$	
Стр. 39, п. В.2.2, формула В.27	при $\frac{t_n' - t_n}{t_n'' - t_n} \leq 2$, $R_2^L = \frac{3,6 K l \left(\frac{t_n' + t_n''}{2} - t_n \right)}{GC(t_n' - t_n'')}$, (В.27)		при $\frac{t_n' - t_n}{t_n'' - t_n} < 2$, $R_2^L = \frac{3,6 K l \left(\frac{t_n' + t_n''}{2} - t_n \right)}{GC(t_n' - t_n'')}$, (В.27)	
Стр. 50, окончание таблицы Д.1, правая часть, первая, вторая строки снизу	Теплоизоляционные материалы и изделия	Коэффициент уплотнения, K_c	Теплоизоляционные материалы и изделия	Коэффициент уплотнения, K_c
	Песок перлитовый вспученный мелкий марки 75, 100, 150	5	Песок перлитовый вспученный мелкий марки 75, 100, 150	1,5