

Постановлением Госстроя СССР от 26 февраля 1986 г. № 24 утверждено и с 1 июля 1986 г. введено в действие разработанное НИИОСП им. Герсеванова Госстроя СССР и ЛенЗНИИЭП Госгражданстроя и представленное Главтехнормированием Госстроя СССР изменение главы СНиП II-18-76 «Основания и фундаменты на вечномерзлых грунтах», утвержденной постановлением Госстроя СССР от 21 декабря 1976 г. № 218. Текст изменения публикуется ниже.

**Пункт 3.11.** Абзац первый после слов: «укладкой охлаждающих труб, каналов и др. (п. 3.13),» дополнить словами: «применением пространственных вентилируемых фундаментов на подсыпках.»

**Пункт 3.18.** Абзац первый подпункта «а» дополнить словами: «(с учетом требований п. 3.9)»;

после абзаца второго, подпункта «в» дополнить абзацем следующего содержания:

«Допускается применение буронабивных свай, устраиваемых путем заполнения пробуренной скважины с установленным в нее арматурным каркасом бетоном при условии достижения бетоном необходимой прочности и смерзания свай с грунтом до передачи нагрузки на сваи».

**Пункт 3.19.** В подпункте «а» слова «буроопускных и бурообсадных» заменить словами: «буроопускных, бурообсадных и буронабивных».

**Пункт 3.20** изложить в новой редакции:

«При использовании вечномерзлых грунтов в качестве основания зданий и сооружений по принципу II должны предусматриваться конструктивные мероприятия по приспособлению зданий и сооружений к восприятию повышенных деформаций (п. 3.24), назначаемые по результатам расчета системы «сооружение — фундамент — основание», или мероприятия по уменьшению деформаций основания (п. 3.21), назначаемые по результатам расчета ожидаемых осадок основания и сопоставления их с предельными значениями деформаций, определяемыми по указаниям СНиП 2.02.01—83, или те и другие мероприятия совместно. Выбор одного или комплекса мероприятий должен обосновываться технико-экономическим расчетом».

**Пункт 3.24.** В подпункте «а» слова: «устройством осадочных швов на расстоянии от торцовых стен, равном 1,0—0,5 ширины зданий, и т. п.» заменить словами: «устройством осадочных швов (шириной, назначаемой в за-

висимости от расчетных кренов отсеков) на расстоянии от торцовых стен, равном 1,0—0,5 ширины зданий; применением в пределах здания (отсека) непрерывных продольных несущих стен и т. п.».

**Пункт 4.10.** Подпункты 1 и 2 изложить в следующей редакции: «1) для зданий с холодным подпольем

$$t_{м, з, з} = (t'_0 - t_{н, з})\alpha + (t_0 - t'_0)(n\alpha + k) + t_{н, з}; \quad (14)$$

2) для заданий с ограниченной зоной оттаивания

$$t_{м, з, з} = (t_0 - t_{н, з})(n\alpha + k) + t_{н, з}, \quad (15)$$

где  $n=0; 0,5; 0,75$  и  $k=k_c, k_k, k_y$  при определении по формулам (14) и (15) расчетных температур грунта соответственно: под центром здания; под краем круглого и серединой стороны прямоугольного в плане здания; под углами прямоугольного в плане здания».

**Пункт 4.12.** Таблицу 8 изложить в новой редакции:

Таблица 8

Коэффици- центы	Значение $z\sqrt{C_v/\lambda_m} \cdot q^{0,5}$											
	0	25	50	75	100	125	150	175	200	250	300	400
$\alpha_{с, з}$	0	0,38	0,61	0,76	0,85	0,91	0,94	0,96	0,98	0,99	1	1
$\alpha_{с, з}$	0	0,40	0,67	0,85	0,95	1,01	1,03	1,03	1,02	1,01	1	1
$\alpha_{с, з}$	0	0,21	0,38	0,51	0,61	0,68	0,74	0,78	0,81	0,85	0,88	0,91

**Пункт 4.13.** Абзацы 1—3 и таблицу 9 изложить в новой редакции:

«Коэффициенты  $k_c, k_k$  и  $k_y$  в формулах (14) и (15) при определении расчетных температур грунта  $t_m$  и  $t_z$  принимаются по табл. 9, а при определении расчетной температуры грунта  $t_s$  — по табл. 9 а».

Таблица 9

Форма здания или сооружения в плане	L/B	Коэффициенты														
		$k_c$ при z/B					$k_k$ при z/B					$k_y$ при z/B				
		0	0,25	0,5	1	2	0	0,25	0,5	1	2	0	0,25	0,5	1	2
Круглая	—	0	0,47	0,71	0,89	0,97	0	0,22	0,32	0,40	0,45	—	—	—	—	—
	1	0	0,41	0,67	0,87	0,96	0	0,17	0,28	0,39	0,47	0	0,06	0,10	0,17	0,22
Прямоугольная	2	0	0,33	0,56	0,80	0,93	0	0,11	0,21	0,33	0,44	0	0,04	0,08	0,14	0,20
	3	0	0,32	0,53	0,76	0,91	0	0,15	0,26	0,37	0,45	0	0,04	0,08	0,13	0,19
	$\geq 5$	0	0,32	0,53	0,76	0,91	0	0,10	0,18	0,30	0,41	0	0,04	0,08	0,13	0,19
		0	0,29	0,50	0,71	0,84	0	0,15	0,25	0,36	0,44	0	0,03	0,07	0,12	0,18
							0	0,07	0,15	0,25	0,35	0				
							0	0,15	0,25	0,35	0,42	0				

Примечания 1. Значения  $k_k$  в числителе и знаменателе относятся к середине соответственно длинной и короткой стороны здания. 2. Для круглых в плане зданий диаметром D принимается  $B=D$ .

Таблица 9а

Форма здания или сооружения в плане	$L/B$	Коэффициенты														
		$k_c$ при $z/B$					$k_k$ при $z/B$					$k_y$ при $z/B$				
		0	0,25	0,5	1	2	0	0,25	0,5	1	2	0	0,25	0,5	1	2
Круглая ●	—	0	0,23	0,41	0,62	0,78	0	0,13	0,20	0,28	0,36	—	—	—	—	—
Прямоугольная	1	0	0,21	0,38	0,57	0,75	0	0,09	0,16	0,25	0,34	0	0,03	0,05	0,09	0,14
	2	0	0,17	0,31	0,50	0,68	0	$\frac{0,06}{0,08}$	$\frac{0,11}{0,14}$	$\frac{0,19}{0,23}$	$\frac{0,29}{0,32}$	0	0,02	0,04	0,08	0,12
	3	0	0,16	0,30	0,47	0,65	0	$\frac{0,05}{0,08}$	$\frac{0,10}{0,14}$	$\frac{0,17}{0,22}$	$\frac{0,26}{0,31}$	0	0,02	0,04	0,07	0,12
	$\geq 5$	0	0,15	0,27	0,44	0,62	0	$\frac{0,04}{0,07}$	$\frac{0,07}{0,14}$	$\frac{0,14}{0,22}$	$\frac{0,22}{0,30}$	0	0,02	0,04	0,07	0,11