

БСГ № 12, 1979 г. с. 11-15.

Об изменении и дополнении главы СНиП II-33-75

Постановлением Госстроя СССР от 25 сентября 1979 г. № 176 утверждены и с 1 января 1980 г. вводятся в действие публикуемые ниже изменения и дополнения главы СНиП II-33-75 «Отопление, вентиляция и кондиционирование воздуха», утвержденной постановлением Госстроя СССР от 20 октября 1975 г. № 180.

Пункт 1.7 дополнить абзацами следующего содержания:

Если из производственного оборудования (процесса) при возникновении пожара возможно выделение воздух помещений взрывоопасных веществ, то необходимость автоматического полного или частичного отключения систем вентиляции при возникновении пожара должна определяться в технологической части проекта.

Отключение систем вентиляции, кондиционирования воздуха и воздушного отопления в помещениях с установками объемного пожаротушения должно предусматриваться в соответствии с ГОСТ 12.4.009—75.

Пункт 2.1 изложить в новой редакции:

«2.1. Допустимые и оптимальные нормы температуры, относительной влажности и скорости движения воздуха в рабочей зоне производственных помещений следует принимать в соответствии с ГОСТ 12.1.005—76.

Примечание. Избытки явного тепла в производственных помещениях высотой более 6 м, оборудованных системами вентиляции с механическим побуждением или кондиционирования воздуха, следует определять для условного объема помещения высотой 6 м, если источники тепла расположены в пределах этой высоты».

Пункт 2.3, абзац первый изложить в новой редакции:

«2.3. Допустимые и оптимальные нормы температуры, относительной влажности и скорости движения воздуха в обслуживаемой зоне помещений жилых и общественных зданий и вспомогательных зданий промышленных предприятий следует принимать в соответствии с приложениями 1 и 3 к настоящей главе СНиП и нормами проектирования этих зданий».

Пункт 2.7, в абзаце втором слова: «в приложении I к настоящей главе» заменить словами: «по ГОСТ 12.1.005—76».

В пункте 2.9 слова: «указаниями разделов 9 и 10» заменить словами: «ГОСТ 12.1.005—76 и разделом 9»

В пункте 2.11:

слова: «для обеспечения метеорологических условий, установленных Санитарными нормами, на постоянных рабочих местах или местах постоянного пребывания людей, находящихся в зоне прямого (непосредственного) воздействия приточных струй» исключить; после слова «установленным» дополнить словами: «ГОСТ 12.1.005—76 и».

Пункт 3.41, в подпункте «д» исключить слова: «и цехов углеподготовки электростанций и коксохимических заводов».

Пункт 3.47, абзац третий после слов: «Присоединение стояков» дополнить словом «вертикальных».

В пункте 3.63 слова: «при верхней разводке подающих трубопроводов теплоносителя» исключить.

Пункт 3.64, в абзаце втором слова: «в гильзах» исключить.

В пункте 3.95 слова: «до 4 этажей» заменить словами: «высотой до 12 этажей».

Пункт 4.12, в абзаце первом интенсивность теплового облучения: «330 ккал/ (м²·ч)» заменить на: «300 ккал/(м²·ч)».

Пункт 4.38, абзац первый изложить в новой редакции:

«4.38. Общие системы вентиляции, кондиционирования воздуха или воздушного отопления допускается проектировать для группы производственных и складских помещений с производствами категорий А, Б, В и Е (в любых сочетаниях) общей площадью не более 1100 м², если эти помещения отделены от других помещений несгораемыми стенами с пределом огнестойкости 0,75 ч, расположены в одноэтажных зданиях и имеют выходы только наружу».

В пункте 4.40:

слова: «газы или пары тяжелее воздуха или легко-

воспламеняющиеся» заменить словами: «газы, пары, легковоспламеняющиеся жидкости»;

дополнить пункт абзацем:

«В помещениях или на участках с производствами категорий А, Б и Е, в которых обращаются газы или пары удельным весом 0,8 и менее удельного веса воздуха, допускается вентиляцию или приемников глубиной 0,5 м и менее не предусматривать».

Пункт 4.48, в подпункте «а» после слов: «технологические выбросы» союз «и» заменить на «или».

Пункт 4.49 дополнить примечанием:

«Примечание. При выбросе воздуха с парами или газами удельным весом 0,8 и менее удельного веса воздуха горизонтальное расстояние между приемными устройствами для наружного воздуха и проемами для выброса воздуха допускается принимать равным 10 м».

Пункт 4.84, подпункт «б» признать утратившим силу.

Пункт 4.97 дополнить примечанием 3:

«3. Для удаления из верхней зоны помещений взрывоопасных газов или паров удельным весом 0,8 и менее удельного веса воздуха (водород и др.) следует предусматривать устройства на высоте не ниже 0,1 м от плоскости потолка.

Если ребра плит или балки перекрытия (покрытия) выступают вниз из плоскости потолка более чем на 0,1 м следует предусматривать отверстия в этих ребрах или устройства для удаления газов и паров из каждого кессона на высоте не ниже 0,1 м от плоскости потолка».

В пункте 4.99:

абзац первый после слов: «электродвигателей вентиляторов» дополнить словами (после запятой): «пусковых устройств эжекторов»;

абзац второй после слов: «вентиляторов с электродвигателями» дополнить словами: «или резервных побудителей тяги эжекторов».

Пункт 4.100, в абзаце первом слова: «категорий А, В и Е» заменить словами: «категорий А, Б и Е».

В пункте 4.106 слово «вещество» заменить словами: «газов или паров».

Пункт 4.108, в абзаце третьем после слов: «имеющих аэрационные фонари» добавить слова (после запятой): «шахты или дефлекторы».

Пункт 4.113 дополнить словами: «или предусматривать трубы, шахты и другие устройства открытыми, без клапанов».

Пункт 4.182, примечание 3 дополнить словами: «если эти ответвления диаметром 200 мм и более или сечением 200×200 мм и более и расчетная скорость движения воздуха в сечении открытого клапана не менее 8 м/с».

Пункт 4.186, абзац первый после слова «прокладывать» изложить в редакции: «через другие помещения».

Пункт 4.187 дополнить новым абзацем:

«Допускается прокладка нескольких транзитных воздуховодов с неприменимым пределом огнестойкости в общем ограждении или шахте, имеющими стеки из

несгораемых материалов с пределом огнестойкости 0,5 ч».

В пункте 4.191:

абзац второй дополнить словами:

«Поэтажные ответвления для подачи воздуха к соплам эжекционных кондиционеров-доводчиков допускается присоединять к вертикальному коллектору в пределах обслуживаемого этажа»;

абзац последний дополнить словами: «при соблюдении также требования, указанного в примечании 3 к пункту 4.182 настоящей главы».

Пункты 2.2, 2.5, абзац первый пункта 2.15 и приложение 2 признать утратившими силу.

Приложение 1 изложить в следующей редакции:

«Приложение 1

Допустимые нормы температуры, относительной влажности и скорости движения воздуха в обслуживаемой зоне помещений жилых и общественных зданий и вспомогательных зданий промышленных предприятий

Период года	Температура, °С	Относительная влажность, %, не более	Скорость движения воздуха, м/с, не более
Холодный и переходный (температура наружного воздуха ниже 10°С)	18—22	65	0,3
Теплый (температура наружного воздуха 10°С и выше)	Не более чем на 3°С выше расчетной температуры наружного воздуха (расчетные параметры А)	65	0,5

Примечания: 1. В помещениях общественных зданий с кратковременным пребыванием людей в уличной одежде в холодный период года допускается принимать температуру воздуха 16°С.

2. В помещениях общественных зданий, проектируемых для IV климатического района, в которых предусматривается установка потолочных вентиляторов, необходимо принимать следующие скорости движения воздуха в теплый период года:

при температуре воздуха 26°С — не более 0,3 м/с;
при температуре воздуха 28°С — не более 0,7 м/с;
при температуре воздуха 30°С и выше — не более 1,0 м/с».

Приложение 3 изложить в следующей редакции:

«Приложение 3
Оптимальные нормы температуры, относительной влажности и скорости движения воздуха в обслуживаемой зоне помещений жилых и общественных зданий и вспомогательных зданий промышленных предприятий

Период года	Температра, °C	Относительная влажность, %	Скорость движения воздуха, м/с
Холодный и переходный (температура наружного воздуха ниже 10°C)	20—22	45—30	0,1—0,15
Теплый (температура наружного воздуха 10°C и выше)	20—25	60—30	Не более 0,25

Примечание. При проектировании помещений общественных зданий с потолочными вентиляторами для IV климатического района следует соблюдать нормы, приведенные в примечании 2 к приложению 1».

В приложении 4 расчетные параметры наружного воздуха, указанные в приведенных пунктах и графах, заменить следующими:

б) признать утратившими силу: абзац второй и формулу (2) пункта 4; пункт 4 табл. 2; в абзаце втором (подпункт «а») пункта 11 текст после слова «давления»; в абзаце третьем (подпункт «б») пункта 11 текст после слова «вытяжке»; абзацы четыре — шесть пункта 11; пункт 12;

в) из пункта 13 исключить слова: «жилых и общественных зданий и в помещения вспомогательных зданий предприятий»;

дополнить пункт примечанием следующего содержания:

«Примечание. Добавочные потери тепла на нагревание наружного воздуха, поступающего путем инфильтрации в производственные здания, при отсутствии данных для расчета допускается принимать равными 30% основных потерь тепла, но не менее, чем это требуется для нагревания воздуха, поступающего вследствие дебаланса по притоку и вытяжке при вентиляции с механическим побуждением»;

г) пункт 14 изложить в новой редакции:
 «14. Количество воздуха G в кг/(м²·ч), поступающего в помещения зданий и сооружений через ограждающие конструкции вследствие их воздухопроницаемости, следует определять:

для ограждающих конструкций, за исключением заполнений световых проемов (окон, балконных дверей и фонарей) по формуле

№ п.п.	Наименование пункта	Периоды года	Параметры А		Параметры Б		Параметры В	
			температура в °C	теплосодержание в ккал/кг	температура в °C	теплосодержание в ккал/кг	температура в °C	теплосодержание в ккал/кг
1	2	5	6	7	8	9	10	11
5	Алма-Ата	холодный	-10	-1,6	-25	-5,8	-38	-9,1
6	Архангельск	холодный					-45	-10,8
13	Барнаул	теплый					38	17,8
32	Вильнюс	теплый					33	16,7
41	Ворошиловград	теплый					39	15,8
45	Горький	холодный	-16	-3,4				
55	Елабуга	холодный	-18	-3,9				
58	Ереван	холодный	-4	0,3				
79	Каунас	холодный	-8	-1				
101	Куйбышев	холодный	-18	-3,9				
110	Ленинакан	холодный	-11	-1,9				
153	Петропавловск-Камчатский (город)							
175	Сковородино	теплый	24	12,5				
192	Термез	холодный	2	2,2				
195	Тула	холодный					-42	-10,1
198	Туркестан	холодный					-38	-9,1
201	Ужгород	холодный	-6	-0,3				
203	Ульяновск	холодный	-18	-3,9				
204	Умань	холодный	-9	-1,2				
226	Чернигов	холодный	-10	-1,6				

В приложении 5:

а) в определении коэффициента « n » в пункте 2 слова: «по табл. 1 главы» заменить словами: «в соответствии с главой»;

$$G = \frac{\Delta_p}{R_n} \cdot \quad (4)$$

для заполнений световых проемов по формуле

$$G = \frac{(\Delta_p)^{2/3}}{R_u}, \quad (5)$$

где Δ_p — разность давлений воздуха на наружной и внутренней поверхностях ограждающих конструкций в кгс/м², определяемая по формуле

$$\Delta_p = (H - h)(\gamma_n - \gamma_b) + 0,05\gamma_n \cdot v^2 (C_n - C_s) \times K - (P_b - P_d), \quad (6)$$

R_u — сопротивление воздухопроницанию ограждающих конструкций, за исключением световых проемов, в м²·ч·мм вод. ст./кг и сопротивление воздухопроницанию световых проемов в м²·ч·(мм вод. ст)^{2/3}/кг, определяемые в соответствии с главой СНиП по строительной теплотехнике;

H — высота здания (сооружения) в м от поверхности земли до верха карниза, шахты и центра фонаря;

h — высота от поверхности земли в м до центра окон, дверей и наружных стен рассматриваемого этажа, ворот, фонарей;

γ_n, γ_b — удельные веса соответственно наружного и внутреннего воздуха в кг/м³, определяемые в соответствии с главой СНиП по строительной теплотехнике;

v — наибольшая скорость ветра в м/с из средних скоростей ветра за январь по румбам северного направления (С, СВ, СЗ), принимаемая в соответствии с главой СНиП по строительной климатологии и геофизике; для типовых проектов скорость ветра следует принимать 5 м/с, а в климатических подрайонах IБ и II — 8 м/с;

C_n, C_s — аэродинамические коэффициенты соответственно для наветренной и заветренной поверхностей, принимаемые в соответствии с главой СНиП по нагрузкам и воздействиям;

K — коэффициент, учитывающий изменение скоростного напора в зависимости от высоты и типа местности, определяемый в соответствии с главой СНиП по нагрузкам и воздействиям;

P_b — давление воздуха в кгс/м² в зданиях (помещениях), оборудованных системами вентиляции с механическим побуждением, воздушным отоплением или кондиционированием воздуха, определяемое из условия соблюдения равенства количества воздуха, поступающего в здания и удаляемого из них в результате инфильтрации и эксфильтрации через ограждающие конструкции;

P_d — давление воздуха в кгс/м² (плюс — подпор, минус — разрежение), определяемое на основе расчета дебаланса по притоку и вытяжке при системах вентиляции с механическим побуждением, воздушным отоплением и кондиционировании воздуха;

Примечания: 1. При вычислении Δ_p для жилых и общественных зданий с естественной вытяжной вентиляцией следует учитывать потери давления в вентиляционных системах P_c (со знаком минус), определяемые по формуле

$$P_c = (H - h)(\gamma_n - \gamma_b), \quad (6a)$$

где буквенные обозначения те же, что и в формуле (6), но γ_b принимается при температуре наружного воздуха +5°C.

2. Давление воздуха P_d со знаком плюс следует учитывать только при обеспечении постоянного действующего подпора; для зданий с естественной вентиляцией принимать $P_b - P_d = 0$;

д) в пункте 15:

слова: «и в основных помещениях общественных зданий» и формулу (8) признать утратившими силу;

слова: «определять по формулам: для жилых комнат жилых зданий» заменить словами: «роверять (принимая наибольшее значение из результатов расчета по пп. 13 и 15) по формуле»;

в формуле (7) буквенное обозначение t_{nA} заменить на t_{nA} .

е) пункт 16 изложить в новой редакции:

«16. Общие потери тепла помещениями жилых зданий следует уменьшать на величину бытовых тепловыделений, определяемых из расчета 18 ккал/ч на 1 м² площади пола помещений, для которых предусматривается установка нагревательных приборов».

В приложении 11, пункт 1, определение термина ПДК изложить в новой редакции:

«ПДК — предельно допустимые концентрации вредных веществ в воздухе рабочей зоны в мг/м³ принимаемые по ГОСТ 12.1.005—76».

В приложении 12:

а) в пунктах 1 и 11 буквенное обозначение C заменить на β_{c3} — «коэффициент теплопропускания солнцезащитных устройств, принимаемый в соответствии с главой СНиП по строительной теплотехнике»;

б) в пункте 1 приняты R_0 — сопротивление теплопередаче заполнений световых проемов, принимаемое в соответствии с главой СНиП по строительной теплотехнике»;

в) таблицы 1 и 2 признать утратившими силу;

г) пункты 12—17 заменить пунктами 12—16 следующего содержания:

«12. Поступление тепла Q в ккал/ч в теплый период года в помещения через покрытия зданий и сооружений следует определять по формуле

$$Q = (q_0 + \beta A_q) F, \quad (13)$$

где q_0 — среднесуточное поступление тепла в помещение в ккал/(м²·ч), определяемое согласно п. 13;

β — коэффициент для определения изменяющихся величин теплового потока в различные часы суток, принимаемый по табл. 9;

A_q — амплитуда колебаний теплового потока в ккал/(м²·ч), принимается согласно п. 15;

F — площадь покрытия в м².

13. Среднесуточное поступление тепла в помещение через покрытие q_0 в ккал/(м²·ч), следует определять по формуле

$$q_0 = \frac{1}{R_0} (t_n^{usl} - t_b), \quad (14)$$

где R_0 — сопротивление теплопередаче покрытия, определяемое в соответствии с главой СНиП по строительной теплотехнике;

t_n^{usl} — условная среднесуточная температура наружного воздуха в °С, определяемая согласно п. 14;

t_b — расчетная температура внутреннего воздуха в °С, принимаемая по ГОСТ 12.1.005—76 и нормам проектирования соответствующих зданий и сооружений.

14. Условную среднесуточную температуру наружного воздуха t_n^{usl} в $^{\circ}\text{C}$ следует определять по формуле

$$t_n^{usl} = t_n + \frac{\rho I_{cp}}{\alpha_n}, \quad (15)$$

где t_n — средняя месячная температура наружного воздуха за июль в $^{\circ}\text{C}$, принимаемая согласно главе СНиП по строительной климатологии и геофизике;

ρ — коэффициент поглощения солнечной радиации материалом наружной поверхности покрытия, принимаемый в соответствии с главой СНиП по строительной теплотехнике;

I_{cp} — среднее суточное количество тепла от суммарной солнечной радиации (прямой и рассеянной) на горизонтальную поверхность в $\text{kкал}/(\text{м}^2 \cdot \text{ч})$, принимаемое согласно главе СНиП по строительной климатологии и геофизике;

α_n — коэффициент теплоотдачи наружной поверхности покрытия в теплый период года в $\text{kкал}/(\text{м}^2 \cdot \text{ч} \cdot ^{\circ}\text{C})$, определяемый в соответствии с главой СНиП по строительной теплотехнике.

15. Амплитуду колебаний теплового потока A_q в $\text{kкал}/(\text{м}^2 \cdot \text{ч})$ следует определять по формуле

$$A_q = K \cdot \alpha_n \cdot A_{\tau_n}, \quad (16)$$

где K — коэффициент, принимаемый равным 0,6 для покрытия с вентилируемыми воздушными пролетами и равным 1 для всех других покрытий;

α_n — коэффициент теплоотдачи внутренней поверхности покрытия в $\text{kкал}/(\text{м}^2 \cdot \text{ч} \cdot ^{\circ}\text{C})$, определяемый в соответствии с главой СНиП по строительной теплотехнике;

A_{τ_n} — амплитуда колебаний температуры внутренней поверхности покрытия в $^{\circ}\text{C}$, определяемая в соответствии с главой СНиП по строительной теплотехнике.

16. Время поступления максимума тепла, считая от полуночи, в помещения через покрытие Z в ч следует определять по формуле

$$Z = 13 + 2,7D, \quad (17)$$

где D — тепловая инерция покрытия, определяемая в соответствии с главой СНиП по строительной теплотехнике».

д) в формуле, приведенной в примечании 2 к табл. 3, цифру «4» заменить на «0,067».

В приложении 17 внутренний диаметр воздуховода круглого сечения «325» заменить на «315».