
МИНИСТЕРСТВО РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ ПО ДЕЛАМ ГРАЖДАНСКОЙ ОБОРОНЫ,
ЧРЕЗВЫЧАЙНЫМ СИТУАЦИЯМ И ЛИКВИДАЦИИ ПОСЛЕДСТВИЙ СТИХИЙНЫХ БЕДСТВИЙ

Изменение № 1 к СП 11.13130.2009

**МЕСТА ДИСЛОКАЦИИ ПОДРАЗДЕЛЕНИЙ
ПОЖАРНОЙ ОХРАНЫ.
ПОРЯДОК И МЕТОДИКА ОПРЕДЕЛЕНИЯ**

Москва 2011



МИНИСТЕРСТВО РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ
ПО ДЕЛАМ ГРАЖДАНСКОЙ ОБОРОНЫ, ЧРЕЗВЫЧАЙНЫМ СИТУАЦИЯМ
И ЛИКВИДАЦИИ ПОСЛЕДСТВИЙ СТИХИЙНЫХ БЕДСТВИЙ

ПРИКАЗ

от 09.12.2010 г.

№ 642

Москва

**Об утверждении Изменения № 1 к своду правил СП 11.13130.2009
«МЕСТА ДИСЛОКАЦИИ ПОДРАЗДЕЛЕНИЙ ПОЖАРНОЙ ОХРАНЫ.
ПОРЯДОК И МЕТОДИКА ОПРЕДЕЛЕНИЯ»,**

утвержденному приказом МЧС России от 25.03.2009 № 181

В соответствии с Федеральным законом от 22 июля 2008 г. № 123-ФЗ «Технический регламент о требованиях пожарной безопасности» (Собрание законодательства Российской Федерации, 2008, № 30 (ч. 1), ст. 3579), Указом Президента Российской Федерации от 11 июля 2004 г. № 868 «Вопросы Министерства Российской Федерации по делам гражданской обороны, чрезвычайным ситуациям и ликвидации последствий стихийных бедствий» (Собрание законодательства Российской Федерации, 2004, № 28, ст. 2882; 2005, № 43, ст. 4376; 2008, № 17, ст. 1814, № 43, ст. 4921, № 47, ст. 5431; 2009, № 22, ст. 2697, № 51, ст. 6285; 2010, № 19, ст. 2301, № 20, ст. 2435), постановлением Правительства Российской Федерации от 19 ноября 2008 г. № 858 «О порядке разработки и утверждения сводов правил» (Собрание законодательства Российской Федерации, 2008, № 48, ст. 5608) и в целях обеспечения соответствия отдельных положений (требований, показателей) свода правил СП 11.13130.2009 интересам национальной экономики, состоянию материально-технической базы и научному прогрессу **приказываю:**

Утвердить и ввести в действие с 1 февраля 2011 г. прилагаемое Изменение № 1 к своду правил СП 11.13130.2009 «Места дислокации подразделений пожарной охраны. Порядок и методика определения», утвержденному приказом МЧС России от 25.03.2009 № 181.

Министр

С.К. Шойгу

ПРИЛОЖЕНИЕ
к приказу МЧС России
от 09.12.2010 № 642

Дата введения 2011—02—01

Приложение А изложить в следующей редакции:

«Приложение А
(рекомендуемое)

**Интегральная методика определения необходимого времени
эвакуации людей из помещения при пожаре**

A.1 Введение

Необходимое время эвакуации людей определяется по времени, при котором значения опасных факторов пожара (повышенной температуры среды, дальности видимости в дыму, повышенных концентраций токсичных продуктов горения и пониженной концентрации кислорода) на высоте верхнего уровня рабочей зоны достигают критических для жизни людей (или их ориентации в пространстве) величин.

A.2 Последовательность расчета необходимого времени эвакуации людей из помещения при пожаре

Расчет необходимого времени эвакуации людей из помещения при пожаре производится в следующем порядке:

A.2.1 Рассчитывают отношение тепла, которое может выделиться при сгорании 1 кг горючего материала, к теплосодержанию воздуха в помещении до пожара m , 1/кг

$$m = \frac{\eta Q_n^p}{c_{p0} T_{m0} \rho_{m0} V}, \quad (A.1)$$

где η — коэффициент полноты горения;

Q_n^p — низшая рабочая теплота сгорания горючего материала, Дж/кг;

c_{p0} — изобарная среднеобъемная теплоемкость газов в помещении до пожара, Дж/(кг · К);

T_{m0} — среднеобъемная температура среды в помещении до пожара, К;

ρ_{m0} — среднеобъемная плотность газов в помещении до пожара, кг/м³;

V — свободный объем помещения, м³.

A.2.2 Определяют комплекс B_i (кг/м³) для каждого i -го газа

$$B_i = \frac{\eta L_i}{mV(1-\phi)}, \quad (A.2)$$

где L_i — масса i -го газа, выделяющегося (поглощающегося) при сгорании единицы массы горючего материала (положительное число для токсичных продуктов горения и отрицательное для кислорода), кг/кг;

ϕ — безразмерный коэффициент потерь тепла на нагрев ограждающих конструкций помещения.

A.2.3 Определяют комплекс $B_{\pi v}$ для случая потери видимости в дыму

$$B_{\pi v} = \frac{(1-\phi)mV}{l_{\pi v} D}, \quad (A.3)$$

где $l_{\pi v}$ — предельная дальность видимости в дыму, м;

D — дымообразующая способность горящего материала, Нп · м²/кг.

A.2.4 Вычисляют для каждой рабочей зоны безразмерный параметр высоты верхнего уровня рабочей зоны размещения людей в помещении

$$Z = \frac{h + 1,7 - 0,5\gamma}{H} \exp\left(1,4 \frac{h + 1,7 - 0,5\gamma}{H}\right), \quad (\text{A.4})$$

где Z — безразмерный параметр неравномерности распределения опасных факторов пожара по высоте помещения;

h — высота отметки (размещения площадки), на которой находятся люди в помещении, м;

H — высота помещения, м;

1,7 — высота рабочей зоны (средний рост человека), м;

γ — разность отметок пола в помещении, равная нулю при горизонтальном его расположении, м.

A.2.5 Оценивают безразмерные показатели опасности температуры σ_t , потери видимости в дыму $G_{\text{пв}}$ и токсичных продуктов горения или кислорода C_i для критических значений соответствующих опасных факторов пожара:

$$\sigma_t = \frac{T_{\text{кр}} - T_{m0}}{T_{m0}}; \quad (\text{A.5})$$

$$C_i = \frac{X_{\text{кр}i} - X_{m0i}}{B_i - X_{m0i}}; \quad (\text{A.6})$$

$$G_{\text{пв}} = B_{\text{пв}} \ln(1,05\alpha E), \quad (\text{A.7})$$

где σ_t — безразмерный показатель опасности температуры;

C_i — безразмерный показатель опасности для i -го газа;

$G_{\text{пв}}$ — безразмерный показатель опасности для случая потери видимости в дыму;

X_{m0i} — среднеобъемная концентрация i -го газа в помещении до пожара, $\text{кг}/\text{м}^3$;

$X_{\text{кр}i}$ — критическая концентрация i -го газа для жизни человека, $\text{кг}/\text{м}^3$;

$T_{\text{кр}}$ — критическая для жизни людей температура среды в помещении при пожаре, К;

α — коэффициент отражения поверхностей (предметов) на путях эвакуации;

E — начальная освещенность поверхностей в помещении, лк.

A.2.6 Рассчитывают интегральные показатели опасности температуры R_t , токсичных продуктов горения или кислорода R_i и потери видимости в дыму $R_{\text{пв}}$ по формулам:

$$R_t = 1 + \frac{\sigma_t}{Z}; \quad (\text{A.8})$$

$$R_i = \left(1 - \frac{C_i}{Z}\right)^{-1}; \quad (\text{A.9})$$

$$R_{\text{пв}} = \left(1 - \frac{G_{\text{пв}}}{Z}\right)^{-1}. \quad (\text{A.10})$$

Отрицательное значение интегрального показателя опасности температуры, потери видимости в дыму, токсичных продуктов горения или кислорода означает, что данный опасный фактор пожара при данном варианте пожара не представляет опасности для жизни людей и в дальнейших расчетах не учитывается.

A.2.7 Устанавливают ведущий (появляющийся раньше других) опасный фактор пожара для людей

$$R = \min(R_t; R_i; R_{\text{пв}}). \quad (\text{A.11})$$

A.2.8 Рассчитывают критическую массу горючего материала M_{kp} , кг, для анализируемого помещения

$$M_{kp} = \frac{1}{(1-\phi)m} \ln(R). \quad (\text{A.12})$$

A.2.9 Найденное значение M_{kp} сравнивают со всей массой горючей нагрузки в помещении M_ϕ , которая может быть охвачена пламенем при данной схеме развития пожара. Если выполняется условие

$$M_{kp} > M_\phi, \quad (\text{A.13})$$

то рассматриваемая схема для людей, находящихся на заданном, а также нижележащих уровнях по высоте помещения, не опасна и для этих уровней далее не учитывается.

Если условие (A.13) не выполняется, то данный вариант развития пожара представляет опасность для людей и расчет следует продолжить, используя полученное значение критической массы горючей нагрузки ($\Gamma\text{Н}$).

A.2.10 Для каждого из возможных вариантов развития пожара в помещении определяют параметры A и n . При наличии в помещении нескольких видов $\Gamma\text{Н}$ и (или) нескольких возможных способов ее размещения следует определить соответствующее количество вариантов (расчетных схем) развития пожара и присвоить им индексы — порядковые номера. Каждый j -й вариант характеризуется двумя параметрами A_j и n_j , которые определяются по формулам:

A.2.10.1 Для случая стационарного горения легковоспламеняющихся жидкостей (ЛВЖ) или горючих жидкостей (ГЖ) на постоянной площади (оборудованной средствами, предотвращающими растекание жидкости)

$$A_1 = \psi S_n, n_1 = 1, \quad (\text{A.14})$$

где ψ — удельная массовая скорость выгорания, $\text{кг}/(\text{м}^2 \cdot \text{с})$;

S_n — площадь пожара, м^2 .

A.2.10.2 Для случая горения свободно растекающихся ЛВЖ и ГЖ

$$A_2 = \psi g / 2\delta, n_2 = 2, \quad (\text{A.15})$$

где g — расход вытекающей жидкости, $\text{м}^3/\text{с}$;

δ — толщина слоя растекающейся жидкости, м.

A.2.10.3 Для случая кругового распространения пламени по равномерно распределенным на площади твердым веществам и материалам, когда время охвата пламенем любой из ее сторон превышает 60 с:

а) при наклоне поверхности $\Gamma\text{Н}$ к плоскости горизонта не более 30° (например, покрытие пола или ряды кресел на нем)

$$A_3 = 1,05\psi \vartheta_l^2, n_3 = 3, \quad (\text{A.16})$$

где ϑ_l — средняя скорость распространения пламени по $\Gamma\text{Н}$, м/с;

б) при наклоне поверхности $\Gamma\text{Н}$ к плоскости горизонта более 30° (например, одиночный занавес или облицовочное покрытие стены)

$$A_4 = 0,0667\psi \vartheta_b \vartheta_r, n_4 = 3, \quad (\text{A.17})$$

где $\vartheta_b \vartheta_r$ — скорости распространения пламени по $\Gamma\text{Н}$ вверх и в горизонтальном направлении соответственно, м/с.

A.2.10.4 Для случая горения горизонтальной полосы твердых горючих материалов

$$A_5 = 0,5ka\vartheta_l \psi, n_5 = 2, \quad (\text{A.18})$$

где k — число направлений распространения пламени на полосе твердых горючих материалов;

a — ширина горящей полосы твердых горючих материалов, м.

A.2.10.5 Для случая горения твердых веществ и материалов в виде пакета параллельных вертикальных поверхностей (например, декорации, ткани на вешалках)

$$A_6 = 2,09 \psi \vartheta_v \vartheta_r, n_6 = 3. \quad (\text{A.19})$$

A.2.11 Рассчитывают критическую продолжительность пожара для всех не исключенных из рассмотрения вариантов развития пожара τ_{kp_j} , с

$$\tau_{kp_j} = (M_{kp_j} / A_j)^{1/n_j}, \quad (\text{A.20})$$

где $j = 1, 2, 3, 4, 5$ — порядковые номера (индексы) опасных вариантов (схем) развития пожара.

A.2.12 Устанавливают наиболее опасный вариант развития пожара для рассматриваемого уровня расположения людей и определяют для него критическую продолжительность пожара

$$\tau_{kp} = \min(\tau_{kp_j}). \quad (\text{A.21})$$

A.2.13 Определяют необходимое время эвакуации людей из помещения при пожаре $\tau_{нб}$, с:

$$\tau_{нб} = 0,8\tau_{kp}. \quad (\text{A.22})$$

A.3 Исходные данные для расчета

Точность определения необходимого времени эвакуации людей по предлагаемой методике во многом зависит от объективности выбора исходных данных, входящих в расчетные зависимости.

Конструктивно-планировочное решение и функциональное назначение помещения определяют:

свободный объем помещения V (в затруднительных случаях допускается принимать свободный объем равным 0,8 геометрического);

высоту помещения H (если потолок помещения не плоский, высота определяется как отношение геометрического объема к площади пола);

высоту каждого уровня расположения людей h ;

возможные варианты развития пожара, а также материал ГН, способ его размещения и фактическую массу M_ϕ для каждого варианта;

начальную температуру воздуха в помещении T_{m0} (определяется по нормативным документам или результатам конкретных измерений, а в затруднительных случаях принимается $T_{m0} = 293$ К);

коэффициент отражения предметов на путях эвакуации α ;

начальную освещенность поверхностей в помещении E , лк.

Необходимые для расчета характеристики ГН (удельная скорость выгорания ψ , скорости распространения пламени $\vartheta_l, \vartheta_r, \vartheta_v$, низшая теплота сгорания Q_n^p , коэффициент полноты горения η , состав токсичных продуктов горения и удельное выделение каждого из них L_i , дымообразующая способность горючего материала D) определяются по данным пожарно-технической литературы или в результате экспериментов. Если ГН представляет собой композицию различных материалов, допускается расчет необходимых показателей пожарной опасности ГН по соответствующим характеристикам этих материалов с учетом их процентного содержания в композиции. При отсутствии данных об удельном выделении одного или нескольких токсичных продуктов сгорания ГН соответствующие ОФП допускается не учитывать. При отсутствии данных о теплоте сгорания материалов, коэффициенте отражения предметов на путях эвакуации и начальной освещенности в помещении допускается принимать $Q_n^p = 50$ МДж/кг, $\alpha = 0,3$ и $E = 50$ лк. Критическую для жизни людей температуру среды в помещении при пожаре принимают равной $T_{kp} = 343$ К.

Критические концентрации токсичных продуктов горения X_{kp} , принимаются по литературным данным для условий одноразового воздействия на эвакуирующихся в течение нескольких минут при средних физических нагрузках и по критерию сохранения ими способности реально оценивать окружающую обстановку, уверенно принимать и выполнять соответствующие решения. Для наиболее распространенных продуктов горения критические концентрации газов равны: окись углерода $X_{CO} = 0,00116 \text{ кг}/\text{м}^3$; двуокись углерода $X_{CO_2} = 0,11 \text{ кг}/\text{м}^3$; хлористый водород $X_{HCl} = 0,023 \cdot 10^{-3} \text{ кг}/\text{м}^3$; цианистый водород $X_{HCN} = 0,2 \cdot 10^{-3} \text{ кг}/\text{м}^3$; фосген $X_{COCl_2} = 0,2 \cdot 10^{-3} \text{ кг}/\text{м}^3$; окислы азота $X_{NO_2} = 1 \cdot 10^{-3} \text{ кг}/\text{м}^3$; сероводород $X_{H_2S} = 1,1 \cdot 10^{-3} \text{ кг}/\text{м}^3$. Предельная концентрация кислорода $X_{O_2} = 0,226 \text{ кг}/\text{м}^3$. При отсутствии данных о критических концентрациях других токсичных продуктов соответствующие опасные факторы пожара допускается не учитывать.».

УДК 614.841.33(045)

ОКС 13.220.01

Ключевые слова: подразделение пожарной охраны, место дислокации, максимально допустимое расстояние, объект предполагаемого пожара, пожарное депо

Тираж 20 экз. Заказ № 391.

Отпечатано в ОАО «ЦПП»