

**Министерство Российской Федерации
по делам гражданской обороны,
чрезвычайным ситуациям
и ликвидации последствий
стихийных бедствий**

Федеральное государственное учреждение
«Всероссийский ордена «Знак Почета»
научно-исследовательский институт
противопожарной обороны»
(ФГУ ВНИИПО МЧС России)

03.2016

Инструкция

по расчету фактических
пределов огнестойкости
стальных конструкций
с огнезащитой
из минераловатных плит CONLIT
производства фирмы
ROCKWOOL

ROCKWOOL®

**Министерство Российской Федерации
по делам гражданской обороны, чрезвычайным ситуациям
и ликвидации последствий стихийных бедствий**

**Федеральное государственное учреждение
«Всероссийский ордена «Знак Почета»
научно-исследовательский институт противопожарной обороны»
(ФГУ ВНИИПО МЧС России)**

Утверждаю

Начальник
ФГУ ВНИИПО МЧС России
доктор техн. наук, профессор



Н.П. Копылов

" 19 " 01 2011 г.

Инструкция

**по расчету фактических пределов огнестойкости стальных
конструкций с композицией огнезащитной, выполненной
из плит теплоизоляционных из минеральной (каменной) ваты
CONLIT SL 150 ТУ 5762-050-45757203-15 и клея CONLIT Glue
ТУ 2252-018-52935415-2010
(договор № 4092/Н-3.2 от 21.07.2010 г.)**

Заместитель начальника
ФГУ ВНИИПО МЧС России
доктор технических наук

И. Р. Хасанов

Москва, 2011

Оглавление

Введение	5
1. Общие положения	6
2. Статический расчет	6
2.1. Общие положения	6
2.2. Центральна-нагруженные стержни	6
2.3. Изгибаемые и внецентренно-нагруженные элементы	8
2.4. Фермы	8
3. Номограммы огнестойкости стальных конструкций с композицией огнезащитной, выполненной из минераловатных плит ROCKWOOL серии CONLIT SL 150 и клея CONLIT Glue.	9
3.1. Результаты экспериментальных исследований	9
3.2. Приведенная толщина металла конструкций	12
3.3. Построение номограмм с использованием расчетного метода	16
3.4. Использование номограмм	21
4. Пример расчета предела огнестойкости стальной колонны с композицией огнезащитной, выполненной из минераловатных плит ROCKWOOL серии CONLIT SL 150	22
Приложение А	24
Общие положения теплотехнического расчета стальных конструкций с огнезащитой	24
Товар сертифицирован	29
Сервисы ROCKWOOL	30
Контактная информация	31

Введение

Работа выполнена на основании договора № 4092/Н-3.2 от 21.07.2010 г., заказчик: ЗАО «Минеральная вата». 143980, Московская обл., г. Железнодорожный, ул. Автозаводская, д. 48а. ОГРН 1025001547592. ИНН 5012016452.

В работе использованы положения следующих нормативных документов:

- ГОСТ 30247.0-94 «Конструкции строительные. Методы испытания на огнестойкость. Общие требования»;
- ГОСТ Р 53295-2009 «Средства огнезащиты стальных конструкций. Общие требования. Метод определения огнезащитной эффективности»;
- Технологический регламент 11-07 «Рабочая инструкция композиции огнезащитной для стальных конструкций из минераловатных плит ROCKWOOL серии CONLIT SL 150 и клея CONLIT Glue»;
- ТУ 5762-029-45757203-10 «Плиты теплоизоляционные из минеральной (каменной) ваты»;
- ТУ 2252-018-52935415-2010 «Клей «CONLIT Glue».

В результате проведенной на испытательной базе ИЛ НИЦ ПБ ФГУ ВНИИПО МЧС России серии экспериментальных исследований по определению огнестойкости стальных конструкций с композицией огнезащитной, выполненной из минераловатных плит ROCKWOOL серии CONLIT SL 150 и клея CONLIT Glue, получены расчетные теплофизические характеристики материалов, на основании которых были построены номограммы огнестойкости стальных конструкций с данной облицовкой.

Расчет производился при помощи комплекса вычислительных программ для расчета теплового состояния конструкций.

Полученные номограммы, в сочетании с представленным ниже расчетным методом, позволяют производить оценку огнестойкости стальных конструкций любой конфигурации, при различных толщинах облицовки из минераловатных плит CONLIT SL 150, а также решение обратных задач.

1. Общие положения

1.1. Расчет пределов огнестойкости стальных конструкций производится по признаку потери несущей способности в нагретом состоянии – R (по классификации ГОСТ 30247.0-94).

1.2. Сущность метода заключается в определении критической температуры стали исследуемой конструкции, в результате которой наступает ее предел огнестойкости – статический расчет и определение времени от начала теплового воздействия до достижения критической температуры – теплотехнический расчет.

1.3. Статический расчет конструкции производится по формулам п. 2 настоящей инструкции.

1.4. Теплотехнический расчет производится с помощью номограмм огнестойкости стальных конструкций с огнезащитной облицовкой, выполненной из минераловатных плит CONLIT SL 150 по п. 3 настоящей инструкции.

2. Статический расчет

2.1. Общие положения

Предел огнестойкости стальных конструкций наступает в результате прогрева их сечения или отдельных его частей до критической температуры.

Критическая температура стальных конструкций, находящихся под действием нагрузки, рассчитывается в зависимости от вида конструкции, схемы ее опирания, марки металла и величины нагрузки.

2.2. Центральные-нагруженные стержни

Предел огнестойкости центрально-нагруженных стержней наступает в результате прогрева их сечения до критической температуры.

Критическая температура центрально-сжатых стержней определяется как наименьшая величина из двух найденных по таблице 1 значений в зависимости от коэффициентов γ_T и γ_e .

Таблица 1. Значения коэффициентов γ_T и γ_e , учитывающих изменения нормативного сопротивления R_n и модуля упругости E стали в зависимости от температуры

Температура, °С	γ_T	γ_e
20	1,0	1,0
100	0,99	0,96
150	0,93	0,95
200	0,85	0,94
250	0,81	0,92
300	0,77	0,90
350	0,74	0,88
400	0,70	0,86
450	0,65	0,84
500	0,58	0,80
550	0,45	0,77
600	0,34	0,72
650	0,22	0,68
700	0,11	0,59

Коэффициенты γ_T и γ_e вычисляются по формулам:

$$\gamma_T = \frac{N_n}{F R_n}; \tag{1}$$

$$\gamma_e = \frac{N_n l_0^2}{\pi^2 E_n J_{\min}}, \tag{2}$$

где:

N_n – нормативная нагрузка, кг;

F – площадь поперечного сечения стержня, см²;

R_n – начальное нормативное сопротивление металла, кг/см²;

E_n – начальный модуль упругости металла, кг/см², для сталей – $E_n = 2100000$ кг/см²;

l_0 – расчетная длина стержня, см;

J_{\min} – наименьший момент инерции сечения стержня, см⁴.

Расчетная длина l_0 стержня принимается равной:

- шарнирное опирание по концам l ;
где l – длина стержня, см;
- защемление по концам $0,5l$;
- один конец защемлен, другой свободен $2l$;
- один конец защемлен, другой шарнирно оперт $0,7l$.

Критическая температура центрально-растянутых стержней определяется по таблице 1 в зависимости от коэффициента γ_T , вычисленного по формуле (1).

2.3. Изгибаемые и внецентренно-нагруженные элементы

Предел огнестойкости изгибаемых и внецентренно-нагруженных элементов наступает в результате повышения температуры их наиболее нагруженной грани до критической величины.

В случае незащищенных элементов и защищенных элементов сплошного сечения температура наиболее напряженной грани принимается равной температуре всего сечения. В случае элементов, изготовленных из прокатных профилей, температура наиболее напряженной грани принимается равной температуре соответствующей полки (стенки) поперечного сечения.

Критическая температура изгибаемых элементов определяется по таблице 1 в зависимости от коэффициента γ_T , вычисляемого по формуле:

$$\gamma_T = \frac{M_n}{W R_n}, \quad (3)$$

где:

M_n – максимальный изгибающий момент от действия нормативных нагрузок, кг см;

W – момент сопротивления сечения, см³.

Критическая температура внецентренно-сжатых стержней определяется как наименьшая величина из двух найденных по таблице 1 значений в зависимости от коэффициентов γ_T и γ_e .

Коэффициент γ_T вычисляется по формуле:

$$\gamma_T = \frac{N_n}{R_n} \left(\frac{e}{W} + \frac{1}{F} \right), \quad (4)$$

где:

e – эксцентриситет приложения нормативной нагрузки – N_n , см.

Коэффициент γ_e находится по формуле (2).

Критическая температура внецентренно-растянутых стержней определяется по таблице 1 в зависимости от коэффициента γ_T , вычисляемого по формуле (4).

2.4. Фермы

Предел огнестойкости металлических ферм наступает в результате потери несущей способности наиболее слабого, с точки зрения огнестойкости, элемента.

Для выявления такого элемента определяются пределы огнестойкости всех нагруженных стоек, раскосов и поясов фермы. Критическая температура этих элементов находится в соответствии с п.п. 2.1–2.3.

3. Номограммы огнестойкости стальных конструкций с композицией огнезащитной, выполненной из минераловатных плит ROCKWOOL серии CONLIT SL 150 и клея CONLIT Glue

3.1. Результаты экспериментальных исследований

Для построения номограмм были обобщены результаты огневых испытаний стальных конструкций с огнезащитой из минераловатных плит ROCKWOOL серии CONLIT SL 150, проведенных во ВНИИПО (отчет № 10277 от 28.07.2010 г.), с подробным описанием конструкций, их геометрических размеров, условий проведения испытаний, поведения конструкций во время испытаний, а также температурные кривые прогрева в различных точках конструкций при воздействии температурного режима «стандартного пожара».

Испытания проводились в соответствии со следующими нормативными документами:

- ГОСТ 30247.0-94 «Конструкции строительные. Методы испытания на огнестойкость. Общие требования»;
- ГОСТ Р 53295-2009 «Средства огнезащиты для стальных конструкций. Общие требования. Метод определения огнезащитной эффективности».

В качестве опытных образцов, на которые устанавливалась огнезащита, были использованы стальные колонны двутаврового сечения (двутавр № 20Б1 ГОСТ 26020-83 с приведенной толщиной металла 3,4 мм), в количестве 6 штук (по 2 образца на каждую толщину облицовки).

Технология монтажа плит теплоизоляционных из минеральной (каменной) ваты CONLIT SL 150 была аналогична для всех опытных образцов и осуществлялась в соответствии с требованиями технологического регламента 11-07 «Рабочая инструкция композиции огнезащитной для стальных конструкций из минераловатных плит ROCKWOOL серии CONLIT SL 150 и клея CONLIT Glue».

Опытные образцы стальных колонн очищались от пыли и загрязнений, обезжиривались, после чего наносился слой антикоррозионного грунта марки ГФ-021 толщиной 0,05 мм.

Для крепления плит теплоизоляционных из минеральной (каменной) ваты CONLIT SL 150 различной толщины, образующих на опытных образцах однослойную облицовку коробчатого сечения, между полками двутав-

ровых колонн устанавливались вставки, вырезаемые из минераловатных плит CONLIT SL 150 толщиной 40 мм. Вставки вырезались шириной не менее 100 мм и устанавливались в распор между полками колонн, с выступом над ними на 2–3 мм, с шагом не более 600 мм. Для фиксации вставок использовался клей CONLIT Glue, минимальная толщина наносимого слоя которого составляла 2 мм.

После схватывания клея между установленными вставками и металлом опытных образцов проводился монтаж основного слоя минераловатных плит CONLIT SL 150 в следующей последовательности.

На установленные вставки наносился слой клея CONLIT Glue толщиной не менее 2 мм и накладывались теплоизоляционные плиты из минеральной (каменной) ваты CONLIT SL 150, предварительно раскроенные по размеру высоты двутавра. После чего на торцы установленных минераловатных плит наносился слой клея толщиной не менее 2 мм и также накладывались плиты CONLIT SL 150, раскроенные по размеру облицовки.

Для фиксации плит использовались гвозди, которые вынимались после схватывания клея.

Схема монтажа композиции огнезащитной из плит теплоизоляционных из минеральной (каменной) ваты CONLIT SL 150 и клея CONLIT Glue на опытных образцах стальных колонн представлена на рисунке 1.

Для построения номограмм были использованы температурные кривые прогрева колонн, облицованных минераловатными плитами ROCKWOOL серии CONLIT SL 150, со следующими параметрами:

Таблица 2

№ п/п	Приведенная толщина металла, мм	Толщина огнезащиты, мм	Время достижения критической температуры 500 °С, мин
1	3,4	25	77
2	3,4	40	93
3	3,4	80	154

Испытания колонн проводились при четырехстороннем тепловом воздействии по стандартному температурному режиму согласно ГОСТ 30247.0. Порядок проведения испытаний и испытательное оборудование представлено в вышеуказанном отчете.

Результаты испытаний стальных конструкций с огнезащитой из минераловатных плит ROCKWOOL серии CONLIT SL 150 были проанализированы и обобщены. Температурные кривые прогрева испытанных конструкций с различными приведенными толщинами и толщинами облицовки представлены на рисунках 2–4.

3.2. Приведенная толщина металла конструкций

Для представления сложной геометрии двухмерной конструкции в одном измерении необходимо использовать единый параметр для всех видов сечений – приведенную толщину металла, вычисляемую по формуле:

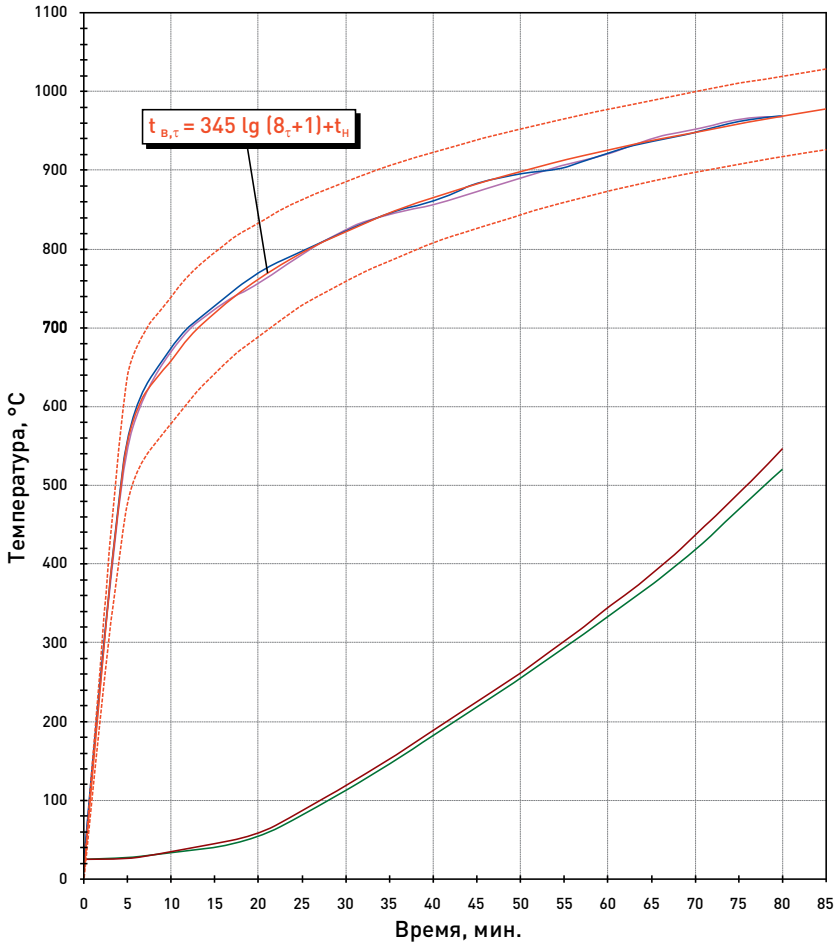
$$\delta_{np} = \frac{F}{P}, \quad (5)$$

где:

F – площадь поперечного сечения металлической конструкции, мм²;

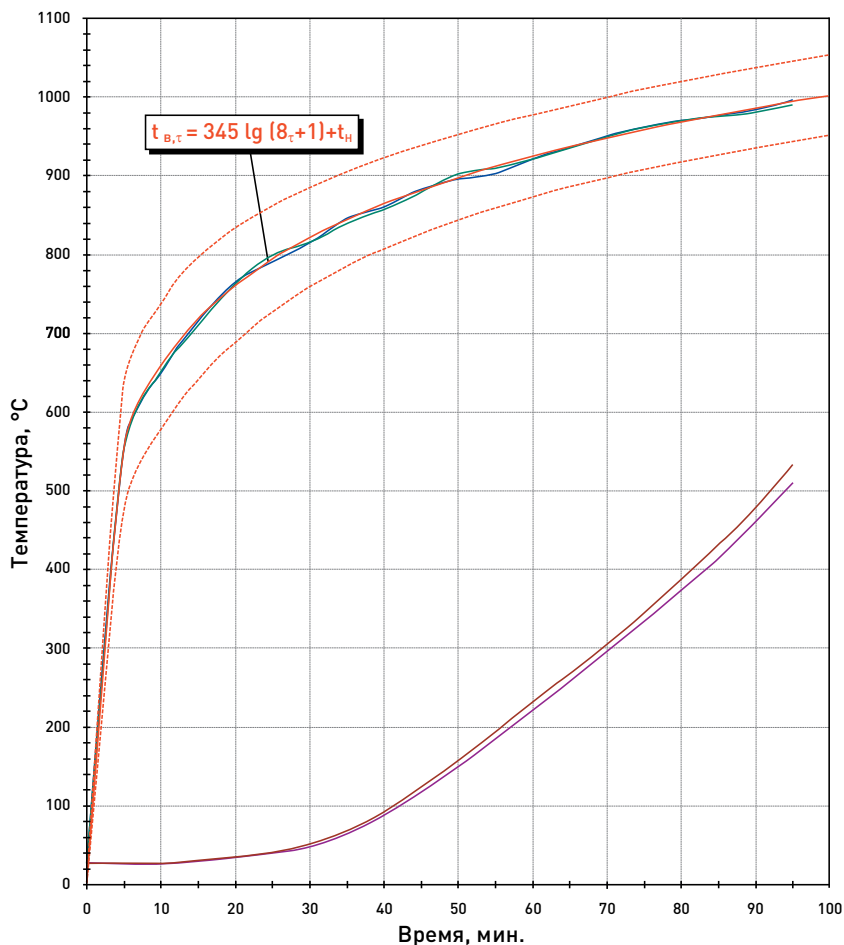
P – обогреваемая часть периметра конструкции, мм.

Рисунок 2. Температурные кривые прогрева опытных образцов стальных колонн (двухавр № 20) с композицией огнезащитной, выполненной из плит теплоизоляционных из минеральной (каменной) ваты CONLIT SL 150 толщиной 25 мм и клея CONLIT Glue



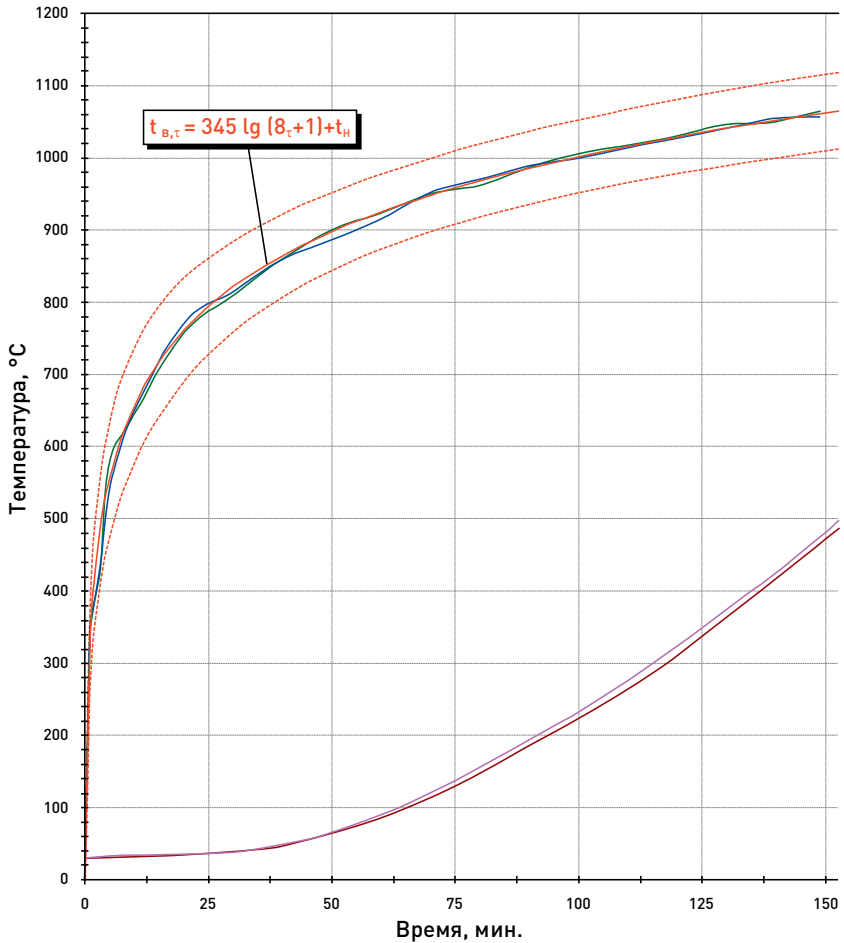
- $t_{в,τ}$ — стандартная температурная кривая
- верхняя и нижняя допустимые границы отклонения от $t_{в,τ}$
- средняя температура на стальной колонне, образец № 1
- средняя температура на стальной колонне, образец № 2
- средняя температура среды в огневой камере печи, опыт № 1 (образец № 1)
- средняя температура среды в огневой камере печи, опыт № 2 (образец № 2)

Рисунок 3. Температурные кривые прогрева опытных образцов стальных колонн (двутавр № 20) с композицией огнезащитной, выполненной из плит теплоизоляционных из минеральной (каменной) ваты CONLIT SL 150 толщиной 40 мм и клея CONLIT Glue



- $t_{в,τ}$ – стандартная температурная кривая
- - - верхняя и нижняя допустимые границы отклонения от $t_{в,τ}$
- средняя температура на стальной колонне, образец № 3
- средняя температура на стальной колонне, образец № 4
- средняя температура среды в огневой камере печи, опыт № 3 (образец № 3)
- средняя температура среды в огневой камере печи, опыт № 4 (образец № 4)

Рисунок 4. Температурные кривые прогрева опытных образцов стальных колонн (двутавр № 20) с композицией огнезащитной, выполненной из плит теплоизоляционных из минеральной (каменной) ваты CONLIT SL 150 толщиной 80 мм и клея CONLIT Glue



- $t_{в,τ}$ – стандартная температурная кривая
- - - верхняя и нижняя допустимые границы отклонения от $t_{в,τ}$
- средняя температура на стальной колонне, образец № 5
- средняя температура на стальной колонне, образец № 6
- средняя температура среды в огневой камере печи, опыт № 5 (образец № 5)
- средняя температура среды в огневой камере печи, опыт № 6 (образец № 6)

3.3. Построение номограмм с использованием расчетного метода

В данной работе был использован расчетный метод определения прогрева стальных конструкций с огнезащитой, общие положения которого представлены в приложении.

В результате сравнительного анализа данных по испытаниям были получены теплофизические характеристики материала облицовки из минераловатных плит ROCKWOOL серии CONLIT SL 150: плотность, влажность, степень черноты, коэффициент теплопроводности и коэффициент теплоемкости, – при нормальных условиях, а также при воздействии температурного режима.

Для этого на ЭВМ было построено несколько моделей испытанных ранее конструкций и проведен ряд теплотехнических расчетов с использованием подобранных свойств материала минераловатных плит ROCKWOOL серии CONLIT SL 150. Сравнительные расчеты проводились до достижения среднего расхождения между результатами расчетов и испытаний не более 20 %.

Теплофизические характеристики облицовки, полученные в результате анализа данных по испытаниям, далее были использованы для построения зависимостей (номограмм) огнестойкости стальных конструкций с огнезащитой из минераловатных плит ROCKWOOL серии CONLIT SL 150 при различных толщинах облицовки.

Для расчетов были построены модели стальных конструкций с огнезащитой из минераловатных плит ROCKWOOL серии CONLIT SL 150 с разными значениями толщин облицовки и приведенной толщины металла.

Далее были проведены теплотехнические расчеты данных конструкций при воздействии температурного режима «стандартного пожара» и с использованием полученных свойств материала.

За предел огнестойкости конструкции принималось время нагревания, по истечении которого средняя температура стальной конструкции достигала критической величины. Критическая температура $t_{кр}$ принималась для значений: 450, 500 (по ГОСТ Р 53295), 550 и 600 °С.

В результате расчетов был получен ряд значений пределов огнестойкости конструкций при различных критических температурах $t_{кр}$. Все эти данные были сведены в таблицы пределов огнестойкости конструкций для 4 значений критических температур, по которым были построены номограммы огнестойкости стальных конструкций с огнезащитой из минераловатных плит ROCKWOOL серии CONLIT SL 150, см. рисунки 5–8.

Рисунок 5. Огнестойкость стальных конструкций с огнезащитой из минераловатных плит ROCKWOOL серии CONLIT SL 150 при $t_{кр} = 450\text{ }^{\circ}\text{C}$

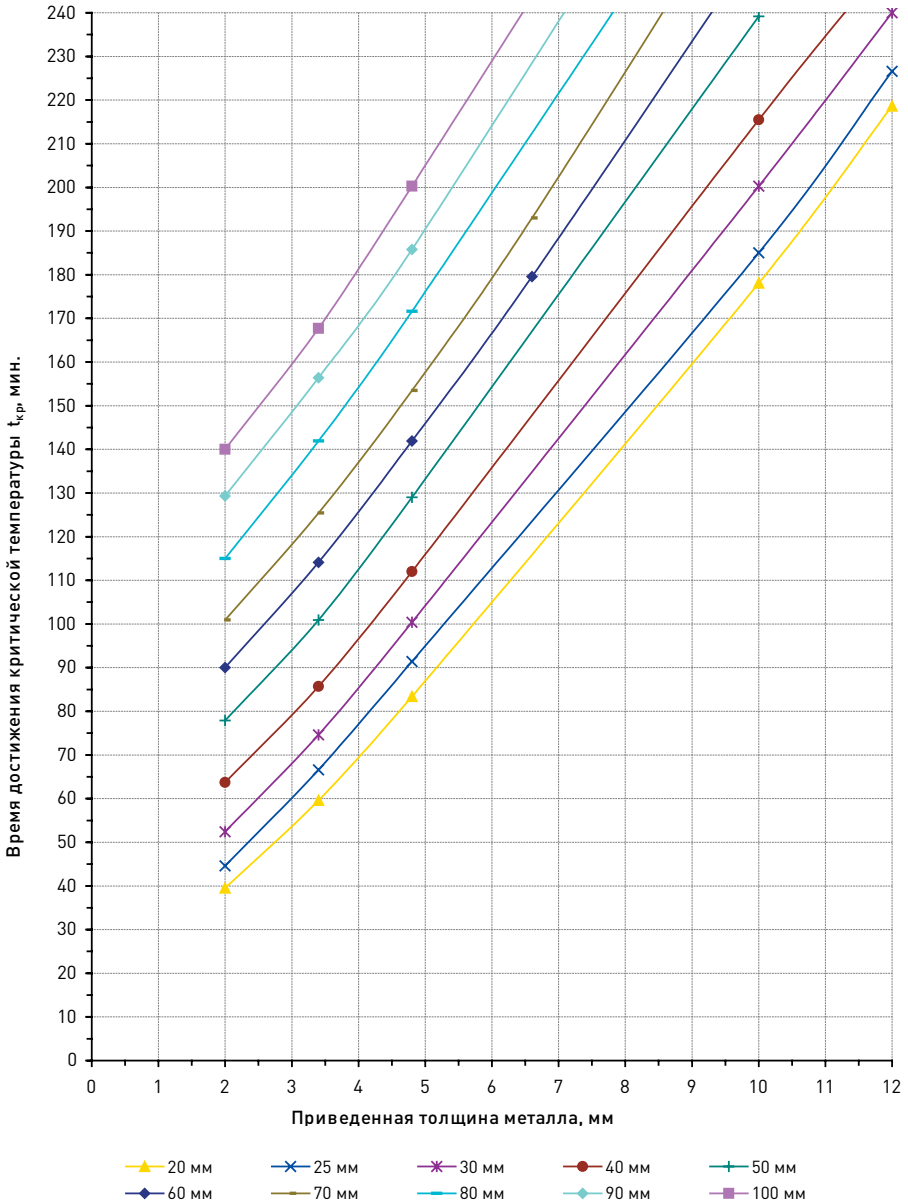


Рисунок 6. Огнестойкость стальных конструкций с огнезащитой из минераловатных плит ROCKWOOL серии CONLIT SL 150 при $t_{кр} = 500\text{ °C}$

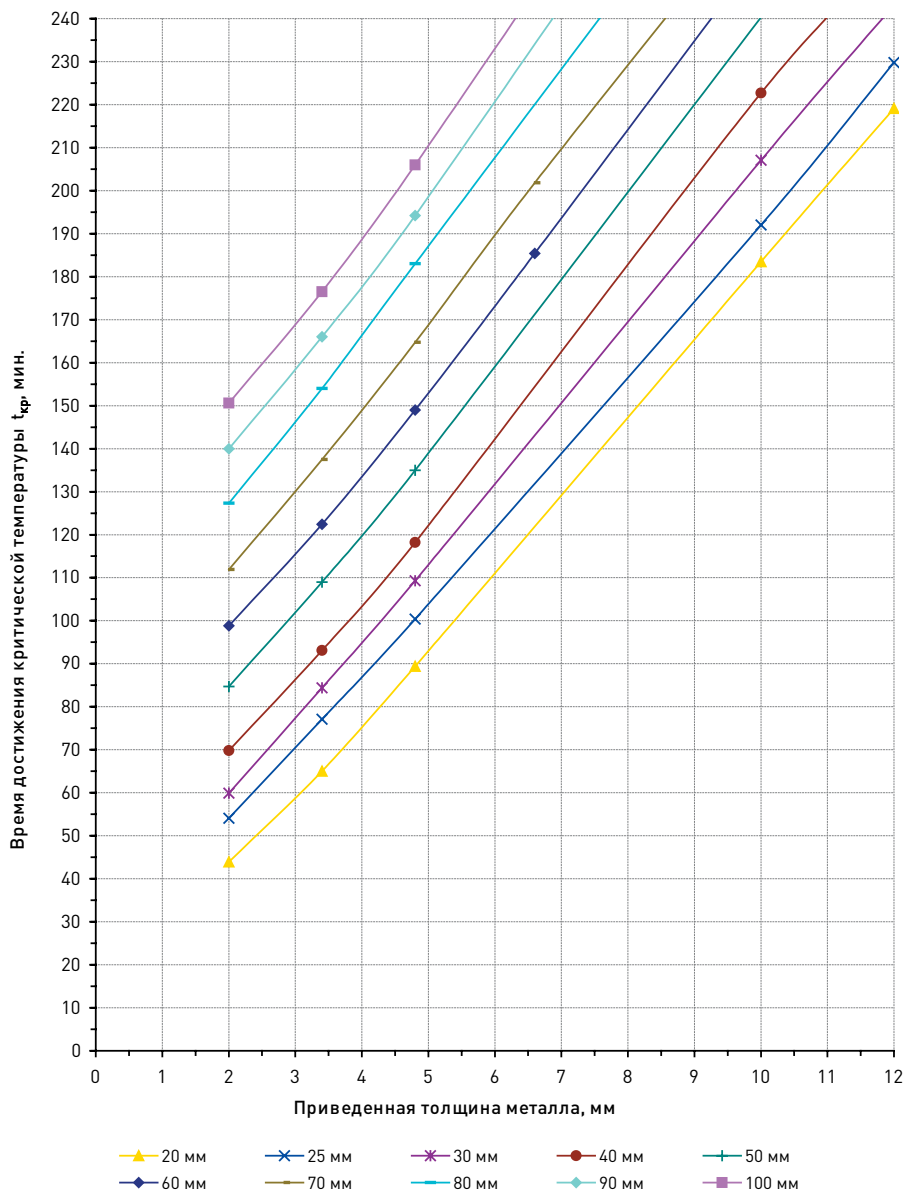


Рисунок 7. Огнестойкость стальных конструкций с огнезащитой из минераловатных плит ROCKWOOL серии CONLIT SL 150 при $t_{кр} = 550\text{ °C}$

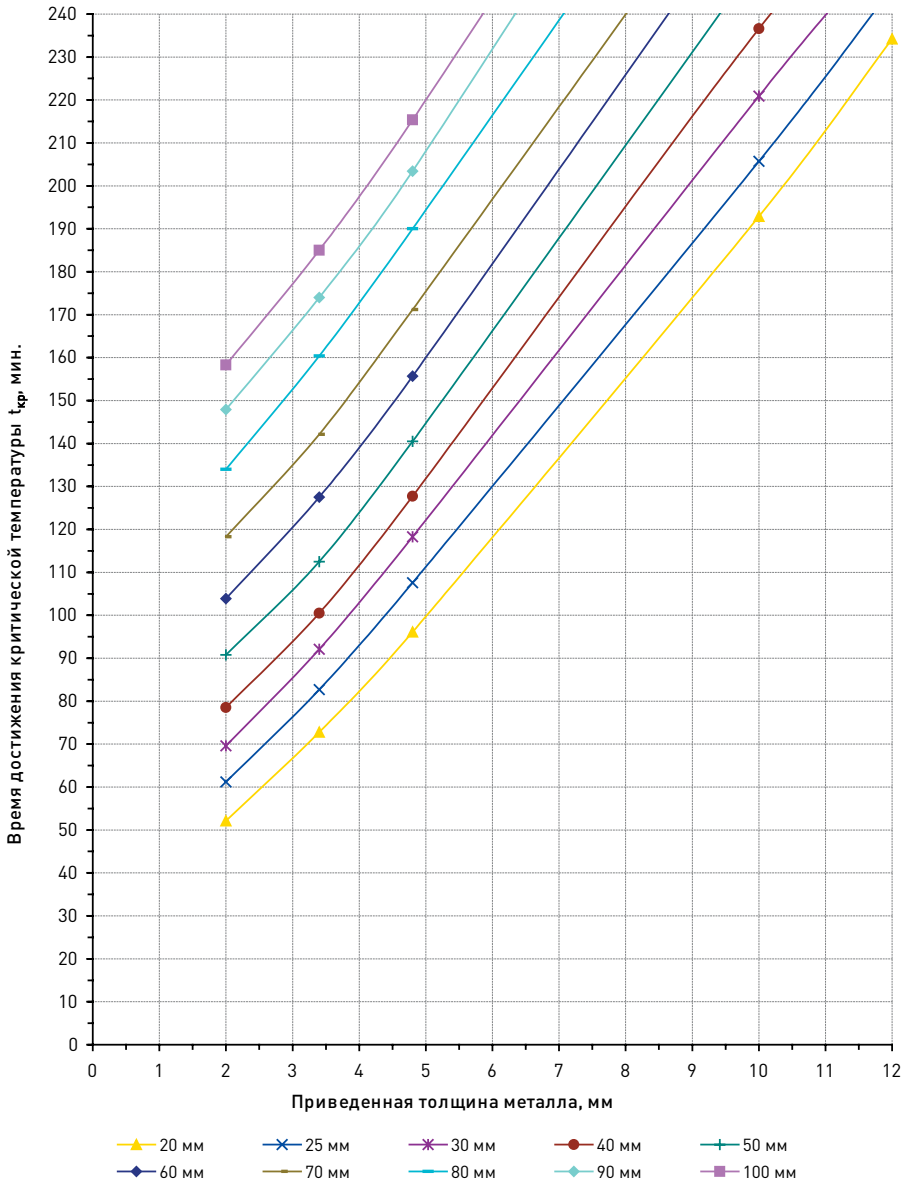
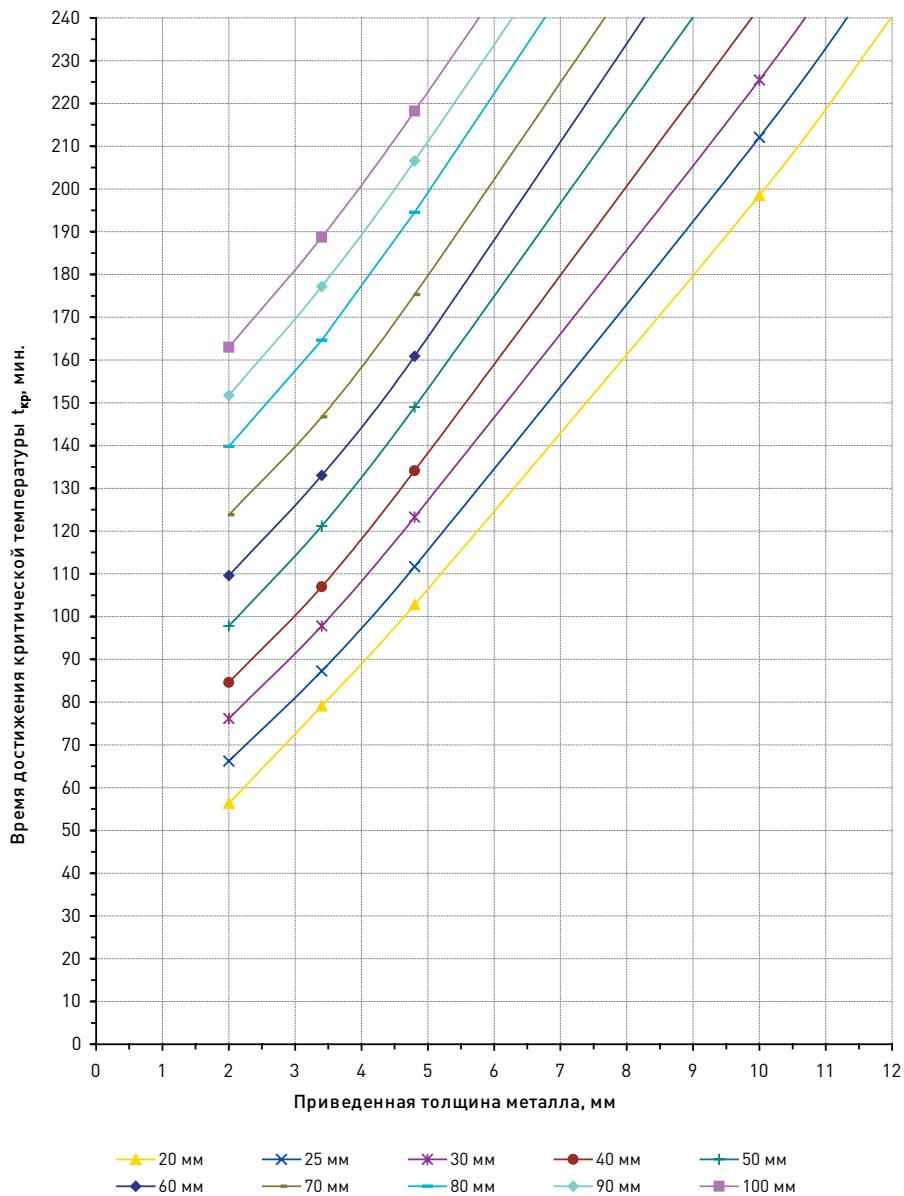


Рисунок 8. Огнестойкость стальных конструкций с огнезащитой из минераловатных плит ROCKWOOL серии CONLIT SL 150 при $t_{кр} = 600\text{ }^{\circ}\text{C}$



3.4. Использование номограмм

Номограммы огнестойкости стальных конструкций с огнезащитой из минераловатных плит ROCKWOOL серии CONLIT SL 150 предназначены для определения пределов огнестойкости стальных конструкций при критических температурах стали: $t_{кр} = 450, 500, 550$ и 600 °С (см. рисунки 5–8 соответственно).

Номограммы построены в координатах: «Приведенная толщина металла, мм» – «Время, мин.», где «Время» – время достижения предела огнестойкости конструкции. Каждая точка номограммы соответствует пределу огнестойкости стальной конструкции с определенной приведенной толщиной металла и толщиной минераловатных плит ROCKWOOL серии CONLIT SL 150. Точки номограммы, соответствующие конструкциям с одной и той же толщиной минераловатных плит, соединены линиями одного цвета и обозначены в легенде в виде значений толщины облицовки (мм). Для поиска промежуточных значений приведенной толщины металла и толщины облицовки следует использовать интерполяцию графиков номограммы.

Для определения предела огнестойкости конструкции необходимо предварительно произвести статический расчет по п. 2 для определения критической температуры стали исследуемой конструкции и принять ближайшее значение $t_{кр}$ из приведенного выше ряда, либо принять нормативное значение $t_{кр}$. Далее следует определить приведенную толщину металла конструкции по формуле [5].

Определив критическую температуру и выбрав соответствующую ей номограмму, на поле номограммы находится график, соответствующий заданной толщине минераловатных плит ROCKWOOL серии CONLIT SL 150 (см. легенду). Выбранный график является функцией зависимости времени предела огнестойкости конструкции от приведенной толщины металла и используется для определения предела огнестойкости стальной конструкции с огнезащитой минераловатными плитами ROCKWOOL серии CONLIT SL 150.

Аналогичным образом данные номограммы могут использоваться для решения обратных задач: поиска минимальной толщины минераловатных плит ROCKWOOL серии CONLIT SL 150 для обеспечения заданного предела огнестойкости и поиска минимальной приведенной толщины металла конструкции для обеспечения заданного предела огнестойкости.

4. Пример расчета предела огнестойкости стальной колонны с композицией огнезащитной, выполненной из минераловатных плит ROCKWOOL серии CONLIT SL 150

Исходные данные

Дана стальная колонна, выполненная из двутавра № 20 по ГОСТ 8239-89, длиной 3,0 м, с шарнирным опиранием по концам, нагруженной центрально-приложенной нагрузкой $N_H = 40$ т. Колонна имеет огнезащиту из минераловатных плит ROCKWOOL серии CONLIT SL 150 толщиной 30 мм. Определить предел огнестойкости колонны при условии 4-стороннего обогрева.

Расчет

1. Согласно п. 2.2., вычисляем критическую температуру:

По формулам (1) и (2) вычисляем коэффициенты γ_T и γ_e при следующих параметрах:

$$N_H = 40000 \text{ кг};$$

$$F = 26,8 \text{ см}^2 - \text{ взято из справочника конструктора};$$

$$R_H = 2800 \text{ кг/см}^2 - \text{ для стали Ст5 по ГОСТ 380-71};$$

$$E_H = 2100000 \text{ кг/см}^2;$$

$$l_0 = 300 \text{ см} - \text{ для случая шарнирного опирания обоих концов};$$

$$J_{min} = 1840 \text{ см}^4 - \text{ взято из справочника конструктора};$$

$$\gamma_T = 0,53;$$

$$\gamma_e = 0,09.$$

Для полученных коэффициентов γ_T и γ_e по таблице 1 находим значения температур и наименьшую принимаем за критическую температуру:

$$t_{кр} = 519 \text{ }^\circ\text{C}.$$

2. По формуле (5) вычисляем приведенную толщину металла конструкции. Геометрические размеры и площадь сечения колонны берутся из ГОСТ 8239-89 для двутавра № 20.

$$P = 789,6 \text{ мм} - \text{ для случая 4-стороннего обогрева колонны};$$

$$F = 2680 \text{ мм}^2;$$

$$\delta_{пр} = 3,4 \text{ мм}.$$

3. Определив критическую температуру конструкции $t_{кр} = 519 \text{ }^\circ\text{C}$, выбираем номограммы с ближайшими значениями $t_{кр} = 500 \text{ }^\circ\text{C}$ и $t_{кр} = 550 \text{ }^\circ\text{C}$. Для заданной толщины минераловатных плит ROCKWOOL серии CONLIT SL 150 $\delta_o = 30 \text{ мм}$ (см. легенду) и для найденной приведенной толщины металла $\delta_{пр} = 3,4 \text{ мм}$ находим два значения предела огнестойко-

сти конструкции при $t_{кр} = 500 \text{ }^\circ\text{C}$ и $t_{кр} = 550 \text{ }^\circ\text{C}$:

$\tau_1 = 75 \text{ мин}$, $\tau_2 = 81 \text{ мин}$.

Интерполируя данный отрезок, получаем значение предела огнестойкости при $t_{кр} = 519 \text{ }^\circ\text{C}$:

$\tau = 77 \text{ мин}$.

Приложение: общие положения теплотехнического расчета стальных конструкций с огнезащитой.

Начальник отдела,
кандидат технических наук



А. А. Косачев

Заместитель начальника отдела,
кандидат технических наук



А. В. Пехотиков

Главный специалист



В. В. Павлов

Приложение А

Общие положения теплотехнического расчета стальных конструкций с огнезащитой

1. Расчет производится при условии изменения температуры нагревающей среды во времени по кривой «стандартного пожара» (ГОСТ 30247.0-94), уравнение которой имеет вид:

$$t_{в,\tau} = 345 \lg(0,133\tau + 1) + t_{н}, \quad (6)$$

где:

$t_{в,\tau}$ – температура нагревающей среды, К;

τ – время в секундах;

$t_{н}$ – начальная температура нагревающей среды, К.

2. Коэффициент передачи тепла – α , Вт/(м²·К) от нагревающей среды с температурой $t_{в,\tau}$ к поверхности конструкции с температурой t_0 вычисляется по формуле:

$$\alpha = 29 + 5,77 s_{np} \frac{(t_{в,\tau}/100)^4 - (t_0/100)^4}{t_{в,\tau} - t_0}, \quad (7)$$

где s_{np} – приведенная степень черноты системы:

«нагревающая среда – поверхность конструкции»:

$$s_{np} = \frac{1}{(1/s) + (1/s_0) - 1}, \quad (8)$$

где s – степень черноты огневой камеры печи. $s = 0,85$;

s_0 – степень черноты обогреваемой поверхности конструкции.

3. Расчет температуры металлического стержня конструкций производится с помощью ЭВМ.

Программа для расчета составляется по алгоритму, который представляет собой ряд формул, полученных на основе решения краевой задачи теплопроводности методом элементарных балансов (конечноразностный метод решения уравнения теплопроводности Фурье при внешней и внутренней нелинейности и наличии отрицательных источников тепла: испарение воды в облицовке и нагрев металла стержня). По этим формулам температура стержня вычисляется последовательно через расчетные интервалы времени – Δt до заданного критического значения.

4. Начальные условия для расчета принимаются следующими:

Начальная температура во всех точках по сечению конструкции до пожара и температура окружающей среды вне зоны пожара одинакова и равна $t_H = 293$ К.

5. Величина расчетного интервала времени.

$\Delta\tau$ (шаг программы) выбирается такой, чтобы она целое число раз укладывалась в интервале машинной записи результатов расчета. При этом выбранная величина $\Delta\tau$ не должна превышать значения, которое вычисляется по формуле (11).

6. Незащищенные металлические конструкции.

Алгоритмом для машинного расчета незащищенных металлических конструкций является формула, имеющая вид:

$$t_{cm,\Delta\tau} = \frac{\Delta\tau}{\gamma_{cm} \delta_{np} (C_{cm} + D_{cm} t_{cm})} \alpha (t_{\theta,\tau} - t_0) + t_H \quad (9)$$

где $t_{cm,\Delta\tau}$ – температура стержня через расчетный интервал времени $\Delta\tau$, К;

t_{ct} – температура стержня в данный момент времени – τ , К;

$t_{\theta,\tau}$ – температура нагревающей среды в данный момент времени- τ , К;

α – коэффициент передачи тепла от нагревающей среды к поверхности конструкции, Вт/(м²·град);

C_{ct} – начальный коэффициент теплоемкости металла, Дж/(кг·град);

D_{ct} – коэффициент изменения теплоемкости металла при нагреве, Дж/(кг·град²);

γ_{ct} – удельный вес металла, кг/м³;

δ_{np} – приведенная толщина металла, м:

$$\delta_{np} = \frac{F}{\Pi} \quad (10)$$

где F – площадь поперечного сечения стержня, м²;

Π – обогреваемый периметр сечения стержня, м.

7. Максимальный расчетный интервал времени – $\Delta\tau_{max}$ вычисляется по формуле:

$$\Delta\tau_{max} = \frac{\gamma_{cm} \delta_{np} (C + D_{cm} t_{cm})}{\alpha} \quad (11)$$

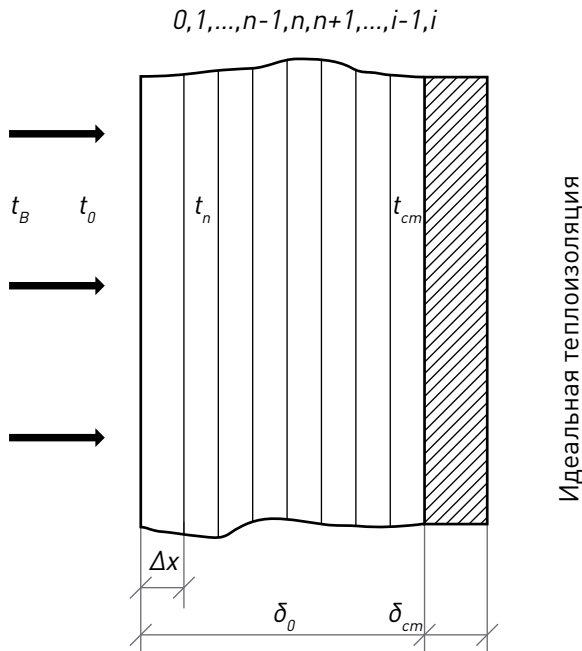
где α и t_{ct} – максимально возможные значения в расчете.

8. Конструкции с огнезащитными облицовками.

Для плоских конструкций с одномерным потоком тепла по толщине алгоритм машинного расчета составляется на основании схемы, изображенной на рис. 9.

Огнезащитная облицовка толщиной δ_0 разбивается на n -ое число слоев Δx .

Рисунок 9. Схема к расчету на ЭВМ прогрева стальной пластины с огнезащитной облицовкой



9. Температура на стальной пластине – $t_{ст,\Delta\tau}$, через расчетный интервал времени – $\Delta\tau$, вычисляется по формулам:

– температура на обогреваемой поверхности облицовки:

$$t_{0,\Delta\tau} = \frac{2\Delta\tau [A(t_1 - t_0) + 0,5B(t_1^2 - t_0^2) + \alpha(t_e - t_0)\Delta x]}{\gamma_0 \Delta x^2 (C + Dt_0)} + t_0 - t_\phi \quad (12)$$

– температура во внутренних слоях облицовки:

$$t_{n,\Delta\tau} = \frac{\Delta\tau [A(t_{n-1} - 2t_n + t_{n+1}) + 0,5B(t_{n-1}^2 - 2t_n^2 + t_{n+1}^2)]}{\gamma_0 \Delta x^2 (C + Dt_n)} + t_n - t_\phi \quad (13)$$

– температура на стальной пластине:

$$t_{cm,\Delta\tau} = \frac{2\Delta\tau[A(t_n - t_{cm}) + 0,5B(t_n^2 - t_{cm}^2)]}{\Delta x[\gamma_0\Delta x(C + Dt_{cm}) + 2\gamma_{cm}\delta_{cm}(C_{cm} + D_{cm}t_{cm})]} + t_{cm} - t_{\phi}, \quad (14)$$

где A – начальный коэффициент теплопроводности облицовки, Вт/(м град);

B – коэффициент изменения теплопроводности облицовки при нагреве, Вт/(м град²);

C – начальный коэффициент теплоемкости облицовки, Дж/(кг град);

D – коэффициент изменения теплоемкости облицовки при нагреве, Дж/(кг град²);

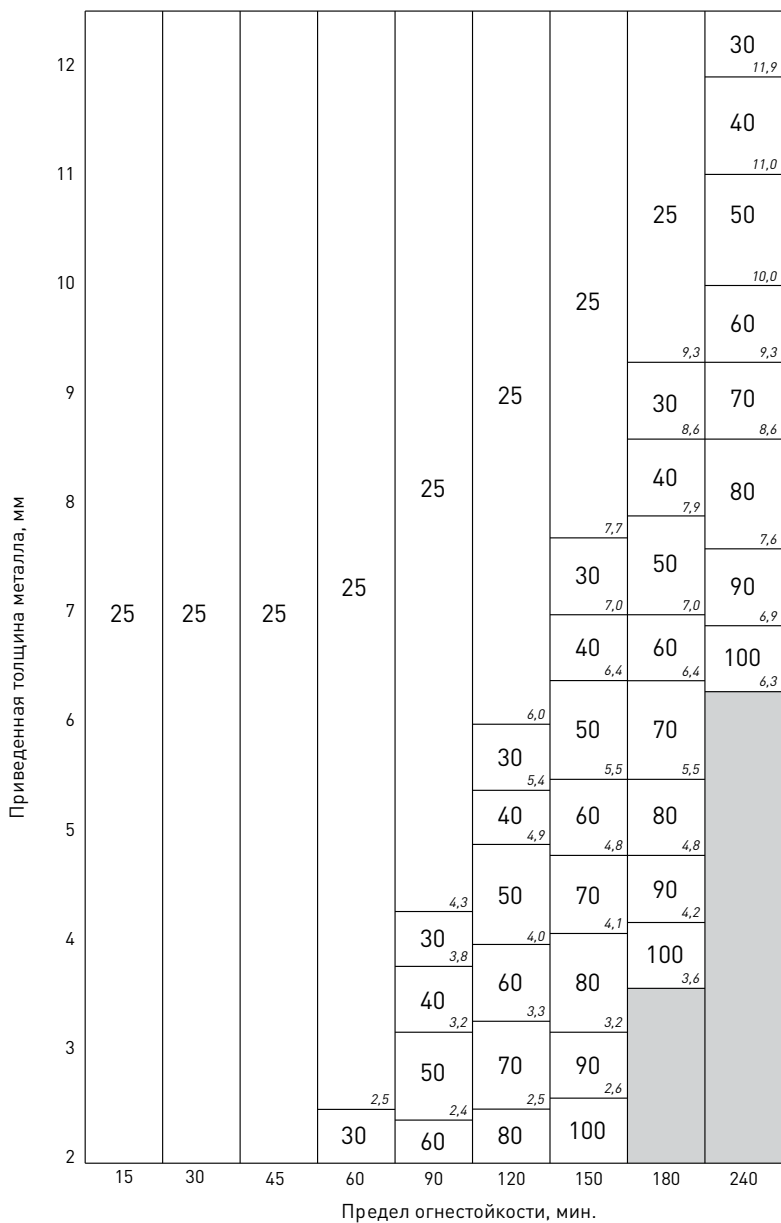
$$t_{\phi} = \frac{p_{\phi}r}{100 \left[(C + Dt_{cm}) + \frac{2\gamma_{cm}\delta_{cm}(C_{cm} + D_{cm}t_{cm})}{\gamma_0\Delta x} \right]}, \quad (15)$$

– фиктивная температура,

где p_{ϕ} – начальная весовая влажность облицовки, %;

r – скрытая теплота парообразования воды, $r = 2260 \cdot 10^3$ Дж/кг.

Рисунок 10. Толщина материала CONLIT SL 150 в зависимости от предела огнестойкости и приведенной толщины материала



Товар сертифицирован



Сертификат пожарной безопасности:
ОС «Пожтест» ФГУ ВНИИПО МЧС России».



Гигиеническое заключение:
ФГУЗ «Центр гигиены и эпидемиологии».



Продукты, маркированные Знаком Качества ассоциации «Росизол», соответствуют всем обязательным нормам и стандартам, предъявляемым к теплоизоляционным материалам, и отвечают строгим требованиям по энергоэффективности, долговечности, экологичности и пожаробезопасности.



Сертификат в системе ГАЗПРОМСЕРТ.



Система добровольной сертификации EcoMaterial – материалы рекомендованы для использования во внутренней отделке объектов, в том числе детских и медицинских учреждений.

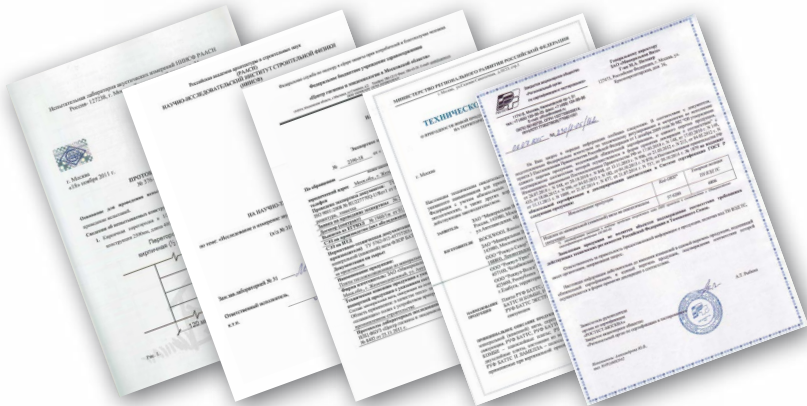


Продукция изготавливается на предприятии с системами:

- менеджмента качества, сертифицированной по стандарту ISO 9001;
- экологического менеджмента, сертифицированной по стандарту ISO 14001.



Техническое свидетельство, выдано Федеральным центром сертификации в строительстве Госстроя России.



Сервисы ROCKWOOL

ОНЛАЙН-КАЛЬКУЛЯЦИЯ tech.rockwool.ru

Расчет необходимой толщины технической изоляции:

1. Расчет по нормам плотности теплового потока.
2. Расчет по заданной температуре на ее поверхности.
3. Расчет для предотвращения конденсации на поверхности изоляции из окружающего воздуха.
4. Расчет по изменению температуры транспортируемого вещества.
5. Расчет толщины изоляции трубопроводов в непроходных каналах.
6. Расчет для предотвращения замерзания вещества в трубопроводе.
7. Расчет толщины изоляции по заданной величине изменения температуры вещества в емкости.



ОБУЧЕНИЕ

Предлагаем пройти обучение в тренинг-центре компании ROCKWOOL. Широкий спектр теоретических и практических курсов рассчитан как на профессиональную аудиторию, так и на частных лиц. Обучение бесплатно.

Узнать расписание занятий, записаться на обучения можно на сайте www.rockwool.ru в разделе «Университет ROCKWOOL» или по телефону +7 963 996 64 94.

Адрес учебного центра: ул. Автозаводская, д. 48а, г. Железнодорожный, МО. GPS-координаты для проезда на автомобиле: 38.010393. 55.731304.



ЦЕНТР ПРОЕКТИРОВАНИЯ*

Расчет и адаптация проектов для достижения оптимальных характеристик здания:

- пожарная безопасность;
- звукоизоляция;
- теплозащита;
- энергопотребление.

У вас есть время для интересных дел!

design.centre@rockwool.ru



* Регистрационный номер в реестре СРО-П-006-28052009. Свидетельство № ГП-195-1025001547592-01 от 19 мая 2015 г. СРО НП «Гильдия проектировщиков» — саморегулируемая организация строительного комплекса Московской области.

© Содержание и дизайн
данной брошюры являются
собственностью компании
ROCKWOOL.

Несанкционированная
перепечатка и использование
элементов дизайна
преследуются по закону.

Компания ROCKWOOL:

Ул. Земляной Вал, д. 9,

г. Москва, 105064

Тел.: +7 495 995 77 55

Факс: +7 495 995 77 75

Обучение по продукции:

+7 963 996 64 94

Центр проектирования:

design.centre@rockwool.com

www.rockwool.ru

ROCKWOOL®