

Министерство природных ресурсов и экологии Российской Федерации  
Федеральное агентство по недропользованию  
Федеральное государственное унитарное предприятие  
«Центральный научно-исследовательский институт геологии нерудных полезных ископаемых»  
(ФГУП «ЦНИИгеолнеруд»)

**Аналитико-технологический сертификационный испытательный центр**  
Аттестат аккредитации ИЛАС-АРЛАС ААЦ «Аналитика» № ААС.А.00016  
Свидетельство о соответствии отраслевым требованиям ФНМЦ ВИМС № 0002  
Свидетельство о допуске к работам по инженерно-экологическим изысканиям № 0030.03-2010-1655010347-И-026  
420097, Республика Татарстан, г. Казань, ул.Зинина 4,  
Тел.: (843)2364793 факс: (843)2364704 e-mail:atsic@geolnerud.net

## ПРОТОКОЛ ОПРЕДЕЛЕНИЯ ТЕПЛОПРОВОДНОСТИ №14-Т/И-16 от 28.03.2016 г. (на 4 листах, лист 1)

**Заказчик:** ООО «Винербергер Кирпич», 601025, Владимирская область, Киржачский район, дер. Кипрево, Кирпичный завод ООО «Винербергер Кирпич»

**Договор №** 823/16

**Объект исследования:** стена из керамического камня Porotherm 38GL, производитель ООО «Винербергер Кирпич»

**Дата проведения анализа:** февраль-март 2016г.

**Вид анализа:** определение коэффициента теплопроводности ограждающей конструкции

### Сведения об изделии (по данным Заказчика):

Размеры изделия (длина, ширина, толщина), мм – 250 × 380 × 219;

Масса, кг – 12,2;

Плотность, кг/м<sup>3</sup> – 580;

### Сведения о фрагменте стены:

Кладка выполнена специалистами Заказчика.

Размеры фрагмента стены – 2000 × 2000 × 390мм;

С теплой и холодной стороны стены покрытие толщиной 5мм из известково-цементной штукатурной смеси плотностью 1400 кг/м<sup>3</sup>;

Кладка выполнена на теплом растворе Porotherm ТМ, средней плотностью 800 кг/м<sup>3</sup>. Толщина растворного шва составляет 12мм. Вертикальное соединение – пазогребенный стык.

Метод определения сопротивления теплопередаче основан на создании в ограждающей конструкции условий стационарного теплообмена и измерении температуры внутреннего и наружного воздуха, температуры поверхностей ограждающей конструкции, а также плотности теплового потока, проходящего через нее, по которым вычисляют соответствующие искомые величины. Сопротивление теплопередаче ограждающей конструкции определяют при испытаниях в лабораторных условиях в климатической камере, в которой по обе стороны испытываемого фрагмента создают температурно-влажностный режим, близкий к расчетным зимним условиям эксплуатации.

### Аппаратура и оборудование.

Для определения сопротивления теплопередаче ограждающих конструкций в лабораторных условиях использовалась теплоизолированная климатическая камера,

Руководитель АТСИЦ \_\_\_\_\_

Т.З. Лыгина

Руководитель ТИЦ \_\_\_\_\_

А.С. Чекмарев



состоящая из холодного отсека, в проем которого был вмонтирован испытываемый фрагмент, и приставного теплого отсека.

Для комплектации климатической камеры использовались компрессоры холодопроизводительностью 3,5 кВт по ОСТ 26-03-2039, установленные вне камеры, охлаждающие батареи холодильных установок, устанавливаемые внутри холодного отсека для охлаждения в нем воздуха и регуляторы температуры по ГОСТ 9987 для автоматического поддержания заданной температуры воздуха в камере.

Для измерения температур в качестве первичных преобразователей применялись хромель-копелевые термоэлектрические преобразователи по ГОСТ 6651. Для измерения плотности тепловых потоков, проходящих через ограждающую конструкцию, использовались датчики теплового потока. В качестве вторичных измерительных приборов использовался измеритель теплопроводности ИТ-2.

Для измерения температуры и относительной влажности воздуха использовался гигрометр психрометрический, также температура контролировалась с помощью стеклянных термометров расширения по ГОСТ 112 и ГОСТ 27544.

Для определения влажности материалов ограждающих конструкций применялись стаканчики типа СВ по ГОСТ 25336, сушильный электрошкаф по ОСТ 16.0.801.397, лабораторные образцовые весы с наибольшим пределом взвешивания 200 г по ГОСТ 24104, эксикаторы по ГОСТ 25336.

#### Методика проведения испытаний.

Испытания проводились в соответствии с ГОСТ 530-2012, ГОСТ 26254-84 и ГОСТ 25380-82 (1987).

Фрагмент кладки испытывался при 2-х разных значениях влажности материала.

Первичные преобразователи температур были установлены с обеих сторон ограждающей конструкции. Измерение плотности тепловых потоков проводилось с внутренней (теплой) стороны. Для определения сопротивления теплопередаче части ограждающей конструкции, равномерной по температуре поверхности,  $R_0$ , преобразователи температур и тепловых потоков устанавливались не менее чем в двух характерных сечениях с одинаковым проектным решением. Для определения сопротивления термодатчики располагались в центре термически однородных зон керамического камня и дополнительно в местах с теплопроводными включениями, в углах, в стыках.

Перед установкой преобразователей теплового потока участки поверхности ограждающих конструкций зачищались до устранения видимых шероховатостей. Преобразователь был плотно прижат по всей его поверхности к ограждающей конструкции и закреплен в этом положении – этим был обеспечен постоянный контакт преобразователя теплового потока с поверхностью исследуемых участков в течение всех последующих измерений. При креплении преобразователя между ним и ограждающей конструкцией не допускается образование воздушных зазоров. Для исключения их на участке поверхности в местах измерений наносился тонкий слой технического вазелина, перекрывающий неровности поверхности. Преобразователь закреплялся по его боковой поверхности при помощи пластилина.

Замер плотности тепловых потоков, проходящих через фрагмент стены, проводился после установления стационарного режима теплообмена, определяемого по установлению постоянства разности температур на поверхностях стены и плотности теплового потока. Теплотехнические параметры фиксировались с интервалом 5 мин.

По окончании испытаний определялась влажность материалов испытываемых ограждающих конструкций. Пробы отбирались шлямбуром из стен на высоте 0,7-1,3 м от

Руководитель АТСИЦ \_\_\_\_\_

Т.З. Лыгина

Руководитель ТИЦ \_\_\_\_\_

А.С. Чекмарев



уровня пола. Пробы укладывались в бюксы и взвешивались на аналитических весах в момент их взятия. Высушивание проб до постоянной массы, взвешивание их и расчет влажности материалов выполнялись в соответствии с ГОСТ 24816.

### Обработка результатов.

Для каждой термопары определяется среднеарифметическое значение показаний за период наблюдений. Разность температур на поверхностях стены рассчитывается как разность средневзвешенных значений температур поверхностей стены:

$$\Delta t = t_m - t_x, \text{ } ^\circ\text{C}.$$

При использовании преобразователя теплового потока, совмещенного с милливольтметром для измерения э.д.с. плотность теплового потока, проходящего через преобразователь,  $q$ , рассчитывается по формуле:

$$q = c \cdot E, \text{ Вт/м}^2$$

где  $c$  - градуировочный коэффициент преобразователя при температуре испытаний, Вт/( $\text{м}^2 \cdot \text{мВ}$ ); за среднюю температуру испытаний принимается температура поверхности ограждающей конструкции под преобразователем;

$E$  - значение э.д.с., мВ.

Для каждого тепломера рассчитывается среднеарифметическое значение показаний за период наблюдения. Определяется среднее значение плотности теплового потока через испытываемый фрагмент кладки  $q_{\text{ср}}$ , Вт/м<sup>2</sup>

По результатам испытаний определяется приведённое термическое сопротивление кладки  $R^{\text{np}}$  при фактической влажности во время испытаний:

$$R^{\text{np}} = \Delta t / q_{\text{ср}}, \text{ м}^2 \cdot ^\circ\text{C/Вт}$$

По значению  $R^{\text{np}}$  определяется коэффициент теплопроводности кладки  $\lambda_{\text{эkv}}$  при фактическом значении её влажности  $\omega$ .

$$\lambda_{\text{эkv}}(\omega) = b / R^{\text{np}}, \text{ Вт/м} \cdot ^\circ\text{C}$$

где  $b$  - толщина кладки, м.

Проводятся аналогичные испытания фрагмента стены при другом значении влажности.

Определяют изменение значения  $\lambda_{\text{эkv}}$  на 1% влажности:

$$\Delta \lambda_{\text{эkv}} = (\lambda_{\text{эkv}1} - \lambda_{\text{эkv}2}) / (\omega_1 - \omega_2)$$

Коэффициент теплопроводности кладки в сухом состоянии определяется по формуле:

$$\lambda_0 = \lambda_{\text{эkv}}(\omega) - \omega \cdot \Delta \lambda_{\text{эkv}}$$

Коэффициент теплопроводности кладки в сухом состоянии отдельно рассчитывается по значениям коэффициентов теплопроводности  $\lambda_{\text{эkv}}(\omega_1)$  и  $\lambda_{\text{эkv}}(\omega_2)$ :

$$\lambda_0^1 = \lambda_{\text{эkv}}(\omega_1) - \omega_1 \cdot \Delta \lambda_{\text{эkv}};$$

$$\lambda_0^2 = \lambda_{\text{эkv}}(\omega_2) - \omega_2 \cdot \Delta \lambda_{\text{эkv}}.$$

За результат принимается среднее значение:

$$\lambda_0 = (\lambda_0^1 + \lambda_0^2) / 2.$$

С использованием  $\Delta \lambda_{\text{эkv}}$  вычисляется и значение коэффициента теплопроводности для конкретных условий эксплуатации:

$$\lambda_{\text{A(B)}} = \lambda_0 + \omega_{\text{A(B)}} \cdot \Delta \lambda_{\text{эkv}}$$

Руководитель АТСИЦ \_\_\_\_\_

Т.З. Лыгина

Руководитель ТИЦ \_\_\_\_\_

А.С. Чекмарев



**Результаты испытаний:**

I. При влажности керамического камня в кладке – 1,4%.

Средняя температура поверхности фрагмента стены: -в теплой зоне – 18,9 °С;  
-в холодной зоне – -22,1 °С;

среднее значение разности температур по сторонам стены – 41,0 °С;

среднее значение плотности теплового потока – 17,366 Вт/м<sup>2</sup>;

термическое сопротивление кладки – 2,361 м<sup>2</sup>·°С/Вт;

эквивалентный коэффициент теплопроводности кладки – 0,1652 Вт/м·°С.

II. При влажности керамического камня в кладке – 0,6 %.

Средняя температура поверхности фрагмента стены: -в теплой зоне – 19,1 °С;  
-в холодной зоне – -22,1 °С;

среднее значение разности температур по сторонам стены – 41,2 °С;

среднее значение плотности теплового потока – 16,776 Вт/м<sup>2</sup>;

термическое сопротивление кладки – 2,456 м<sup>2</sup>·°С/Вт;

эквивалентный коэффициент теплопроводности кладки – 0,1588 Вт/м·°С.

На основании значений коэффициентов теплопроводности стены, полученных экспериментально при различных значениях влажности камня в кладке, были рассчитаны значения коэффициентов теплопроводности для абсолютно сухой стены и для стен в условиях эксплуатации А и Б:

-абсолютно сухая стена ( $\omega=0\%$ ):  $\lambda_0=0,154$  Вт/м·°С;

-при условиях эксплуатации А ( $\omega=1,0\%$ ):  $\lambda_A=0,162$  Вт/м·°С;

-при условиях эксплуатации Б ( $\omega=1,5\%$ ):  $\lambda_B=0,166$  Вт/м·°С.

Необходимо учесть, что экспериментальные и расчётные значения коэффициента теплопроводности фрагмента стены могут несколько отличаться от фактических, замеренных в условиях эксплуатации зданий. Влияние на значение могут оказывать: климатические условия района, эксплуатационный режим помещений, технология производства строительных работ, качество кладочного раствора, фактическая воздухопроницаемость стен и другие факторы.

**Перечень нормативно-технической документации:**

1. ГОСТ 530-2012. Кирпич и камень керамические. Общие технические условия.
2. ГОСТ 26254-84. Здания и сооружения. Методы определения сопротивления теплопередаче ограждающих конструкций.
3. ГОСТ 25380-82. Здания и сооружения. Метод измерения плотности тепловых потоков, проходящих через ограждающие конструкции.

Испытываемый фрагмент кладки стены выложен «Заказчиком».

Акт приемки проб № 14-Т/И-16 от 02.02.2016г.

Исполнитель: Николаев К.Г.

Дополнительные сведения: Отпечатано в 2х экземплярах. 1-й экземпляр, отпечатанный на бланке с логотипом, передан Заказчику, 2-й экземпляр передан в КДГ АТСИЦ. Копии протокола недействительны.

Руководитель АТСИЦ \_\_\_\_\_

Т.З. Лыгина

Руководитель ТИЦ \_\_\_\_\_

А.С. Чекмарев

