

УДК 666.75

## ТЕПЛОИЗОЛЯЦИОННЫЕ КЕРАМИЧЕСКИЕ МАТЕРИАЛЫ ОГНЕУПОРНОГО НАЗНАЧЕНИЯ С ИСПОЛЬЗОВАНИЕМ МЕСТНОГО ГЛИНИСТОГО СЫРЬЯ

Сергевич О.А.<sup>1</sup>, Попов Р.Ю.<sup>1</sup>, Богдан Е.О.<sup>1</sup>, Дятлова Е.М.<sup>1</sup>, Колонтаева Т.В.<sup>2</sup>

<sup>1</sup>Учреждение образования «Белорусский государственный технологический университет»

<sup>2</sup>Белорусский национальный технический университет

Минск, Республика Беларусь

**Аннотация.** В работе установлена возможность использования местного глинистого сырья и выгорающих добавок для получения теплоизоляционных огнеупорных материалов.

**Ключевые слова:** теплоизоляционный материал, механическая прочность, теплопроводность, спекание.

### THERMAL INSULATING CERAMIC MATERIALS FOR FIREPROOF PURPOSE USING LOCAL CLAY RAW MATERIALS

Sergievich O.A.<sup>1</sup>, Popov R.Yu.<sup>1</sup>, Bogdan E.O.<sup>1</sup>, Dyatlova E.M.<sup>1</sup>, Kolontaeva T.V.<sup>2</sup>

<sup>1</sup>Educational institution "Belarusian State Technological University"

<sup>2</sup>Belarusian National Technical University

Minsk, Republic of Belarus

**Abstract.** The work established the possibility of using local clay raw materials and burnable additives to obtain thermal insulation fireproof materials.

**Key words:** thermal insulation material, mechanical strength, thermal conductivity, sintering.

Адрес для переписки: Сергеевич О.А., ул. Свердлова, 13а, г. Минск, 220006, Республика Беларусь  
e-mail: Topochka.83@mail.ru

Теплоизоляционные керамические изделия, от качества которых во многом зависит уровень развития ряда химических и металлургических производств, значительно сокращают потери тепла и холода в окружающую среду и обуславливают устойчивый режим работы технологического оборудования. Такие материалы характеризуются малой способностью проводить теплоту вследствие их высокой пористости. По характеру микроструктуры (строение и форма пор) теплоизоляционные материалы могут быть: ячеистыми, зернистыми, волокнистыми, пластиначатыми или смешанными [1]. Ячеистое строение характерно для ячеистых бетонов, пеностекла, пенокерамики, газонаполненных пластмасс и некоторых других материалов. Зернистое строение имеют сыпучие материалы. Для материалов с волокнистым строением характерна очень высокая степень пористости и отсутствие замкнутых пор. Пластиначатое строение имеет вспученный вермикулит, что является его отличительной особенностью по сравнению с другими пористыми материалами. Теплоизоляционные материалы со смешанным строением макроструктуры, как правило, отличаются лучшими физико-техническими свойствами по сравнению с материалами, имеющими однородную структуру (пенопиролитокерамика, армированная тугоплавким волокном и т. д.) [2].

На основании вышесказанного установлена цель данной работы: разработка составов масс с использованием местного глинистого сырья и выгорающих добавок для получения теплоизоляционных огнеупорных изделий с требуемыми эксплуатационными характеристиками.

Для синтеза керамических теплоизоляционных материалов в качестве исходных сырьевых материалов использовались глина тугоплавкая месторождения «Туровское», огнеупорная глина Веселовского месторождения, шамот из лома огнеупорных алюмосиликатных изделий; в качестве выгорающих добавок – торф, лигнин и древесные опилки.

Керамическая масса для получения образцов методом пластического формования готовилась из предварительно высушенных, измельченных и просеянных глинистых материалов (через сито № 05), выгорающих добавок – (№ 1) путем совместного смешения требуемого количества исходных сырьевых компонентов и увлажнения до относительной влажности от 26,0 до 28,0 %. Полученная масса вылеживалась несколько дней для усреднения влажности и тиксотропного упрочнения. Формование опытных образцов полуфабриката в виде кирпича-сырца размерами (260×130×70) мм осуществлялось на опытном лабораторном ленточном прессе марки СМК-435. Образцы сушились сначала на воздухе, а затем при температуре 70±5 °C в экспериментальной сушилке типа СНОЛ до остаточной влажности после сушки 2,5–2,8 %. Обжиг образцов проводился в лабораторной камерной электропечи марки SNOL 6,7/1300 при максимальной температуре 1050 °C с выдержкой 1 ч и инерционным охлаждением. После обжига образцы имели удовлетворительный внешний вид без признаков деформации.

Линейная воздушная усадка опытных образцов составляет 7,6–10,2 %. Воздушная усадка образцов с выгорающими добавками выше и обусловлена их гигроскопичностью и различной способностью впитывать воду. Огневая усадка образцов без вы-

горающих добавок составляет 1 %, с торфом и древесными опилками – 1,5 %, с лигнином – около 2 %. Огневая усадка обусловлена разным объемным содержанием выгорающих компонентов. Лигнин более легкий по массе, поэтому он занимает больший объем, и при обжиге его потери при прокаливании выше, чем у торфа. Усадка образцов без выгорающих добавок меньше остальных, так как усадка идет только за счет потери химически связанный влаги, воды пор, разложения органических примесей и процессов спекания.

Каждая плотность опытных экспериментальных образцов изменяется в пределах 1100–1300 кг/м<sup>3</sup>. Средние значения открытой пористости имеют значения от 40 до 56 %, что объясняется малой контактной поверхностью частиц. Перенос вещества при спекании происходит за счет вязкого течения расплава и диффузионных процессов, однако образование большого количества жидкой фазы нежелательно, т. к. происходит заполнение пор и снижаются теплоизоляционные свойства синтезированных материалов.

С увеличением содержания выгорающих добавок теплопроводность образцов снижается, что объясняется значительным повышением их пористости. Установлено, что коэффициент теплопроводности при температуре измерения 350 °C для исследуемых образцов изменяется в пределах от 0,42 до 0,54 Вт/(м·К).

Значения показателей механической прочности при сжатии образцов теплоизоляционных материалов составляют от 5,7 до 7,5 МПа при содержании выгорающих добавок до 40 %. Прочность образцов с лигнином и торфом по сравнению с древесными опилками возрастает незначительно, что обусловлено малой поверхностью контакта керамических частиц и сохранением высокой пористости образцов. Зольный остаток заполняет поры и материал становится более плотным.

Методом рентгенофазового анализа была установлена зависимость фазового состава синтезированных образцов от температуры обжига и вида выгорающих добавок (зольного остатка). Для образцов из массы, не содержащей выгорающих добавок, характерно присутствие муллита, кварца и ильменита. В образцах с использованием торфа и лигнина образуются фазы шпинели  $MgO \cdot Al_2O_3$  и аортита  $CaO \cdot Al_2O_3 \cdot 2SiO_2$ . В образцах с древесными опилками присутствуют следующие фазы: шпинель, аортит и  $\alpha$ -кварц.

Оптическая микроскопия позволяет охарактеризовать микроструктуру материала, соотношение кристаллической и стекловидной фаз и характер их распределения. На рисунке 1 представлены оптические снимки синтезированных образцов с 20 % торфа, древесных опилок и лигнина, синтезированные при 1050 °C.

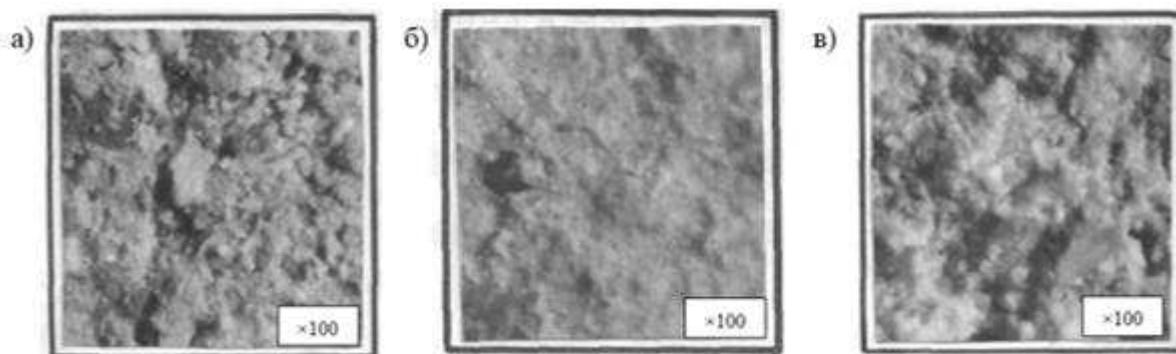


Рисунок 1 – Оптические снимки синтезированных образцов с выгорающими добавками: а – 20 % торфа; б – 20 % лигнина; в – 20 % древесных опилок

Образцы с добавкой торфа имеют ярко-рыжий цвет с мелкими включениями железа и кварца в виде белых матовых кристаллов. Образцы мелкопористые, имеются нити расплава. Для образцов с добавкой лигнина и опилок наблюдается высокопористая структура, отдельные зерна кристаллов хорошо просматриваются.

Следует отметить, что по своим физико-механическим показателям синтезированные огнеупорные керамические материалы не уступают

импортным аналогам, что позволяет рекомендовать их в качестве теплоизоляционных материалов тепловых агрегатов и устройств общего назначения.

#### Литература

1. Забрускова, Н.Т. Теплоизоляционная керамика / Н.Т. Забрускова, Ю.Н. Кочан // Стекло и керамика. – 1982. – № 8. – С. 26–27.
2. Гузман, И.Я. Высокоогнеупорная пористая керамика / И.Я. Гузман. – М. : Металлургия, 1971. – 208 с.