- 3. Караханян С. С., Сагарунян С. А.—Арм. пим. ж., 1975, т. 28, № [1, с. 20.
- 4. Карякин Ю. С., Ангелов И. И. Чистые химические вещества. М., Химия, 1977, 407
- 5. Васильев В. А. Лобанов Г. А.—ЖНХ, 1965, No 11, c. 699. 6. Леонидов В. Я., Медведев В. А. — Фторная калориметрия. М., Наука, 1978, 296 с.
- 7. Воробьев Г. Я.-Коррознонная стойкость матерналов. М., Хямня, 1967, 386 с.

Армянский химический журная, т. 40, № 10, стр. 624—628 (1987 г.)

УДК 666.1893

ИССЛЕДОВАНИЕ ПРОЦЕССА ВСПЕНИВАНИЯ СИСТЕМЫ SIO2-MeO-MeO-MeO В ЗАВИСИМОСТИ ОТ СПОСОБА ПРИГОТОВЛЕНИЯ ШИХТЫ

Л. О. ШАТИРЯН и Т. С. АЗАТЯН

Научно-проичводственное объединение «Камень и силикаты», Ереван Поступило 31 X 1985

Исследованы процессы вспенивания системы SiO2-Me2O3-MeO-Me2O непосредственно после смещения исходных компонентов, а также после гидрохимической обработки шихты. Изучены физико-технические свойства полученных материалов. Показано, что выбор способа приготовления шихты определяется свойствами получаемого теплонзоляционного материала и областью его применения.

Рис. 2, табл. 2, библ. ссылок 7.

Проблема экономии материальных и энергетических ресурсов весьма актуальна в производстве пеностекла, где расходы на сырье и топливо особенно велики. Относительно высокая себестоимость пеностекла по сравнению с другими теплоизоляционными материалами сдерживает развитие его производства, в то время как неорганический состав пеностекла, физико-технические показатели, большой срок службы выгодновыделяют его среди теплоизоляционных материалов [1].

В НПО «Камень и силикаты» разработаны составы для получения пеностекла методом непосредственного вспенивания на основе горных пород вулканического и осадочного происхождения [2, 3].

В настоящей работе отразились результаты исследования процессов образования пеностекла оптимального состава системы Me₂O₃—MeO—Me₂O при непосредственном вспенивании. Изучение данной системы-известково-алюминатно-щелочных стекол представляет значительный интерес, т. к. на ее основе могут быть получены ячеистые стекла с повышенными прочностными показателями, термостойкостью и химической стойкостью.

Для приготовления пеноообразующих смесей использованы следующие материалы (%): перлит арагацкий—83, гидроксид натрия—9 (в пересчете на Na₂O) и оксид кальция—8. Образцы для вспенивания готовились как путем предварительной гидротермальной обработки (ГТО) шихты, так и без ГТО тщательным смешением компонентов. Тонина помола исходных материалов не более 0,125 мм. Образцы вспенивались в

муфельной печи при одинаковых условиях: скорость нагрева 7° мин, время выдержки 10—15 мин при 850°.

Определены некоторые физико-химические показатели перлитового сырья с указанной тониной помола. Данные представлены в табл. 1.

										Tat	Глица 1
Химический состав, масс. %								пная ость,	or.10-	88	дельная оверх-
SiO ₂	Al ₂ O ₃	Fe ₂ O ₃	CaO	MgN	Na ₂ O	K₂O	11011 + B.A.	Насып плотно кг/м³	Водоп пцени изсс.	Пори-	Уделі повер ность
73,21	13,02	0,78	0,93	0,4	3,81	3,71	3,6	843	3,49	6,82	3620

Процесс гидротермальной обработки заключался в следующем. Исходный перлит перемешивался с NaOH (соотношение Ж: T=0,5—0,8) и обрабатывался в течение 60 мин при 120—150°. Далее в полученную пульпу добавлялся оксид кальция и обработка продолжалась еще 30 мин.

Перлит представляет собой эвтектическую смесь кремнезема и щелочных алюмосиликатов. При взаимодействии его со щелочью слабо связанный диоксид кремния (т) породы в виде силиката щелочного металла (жидкого стекла) переходит в раствор, сильно связанный диоксид кремния (п) остается в составе щелочного гидроалюмосиликата. Осуществляется образование жидкого стекла и щелочного гидроалюмосиликата в осадке:

$$\begin{array}{c} \text{Me}_2\text{O} \cdot \text{Al}_2\text{O}_3 \cdot n\text{SiO}_2 \cdot m\text{SiO}_2 + 2\text{NaOH} + aq \longrightarrow \\ & \longrightarrow \text{Na}_2\text{O} \cdot m\text{SiO}_2 + \text{Me}_2\text{O} \cdot \text{Al}_2\text{O}_3 \cdot n\text{SiO}_2 \cdot l\text{H}_2\text{O} + aq \end{array}$$

Величина модуля жидкого стекла зависит от степени измельчения перлита, соотношения Ж: Т, продолжительности и температуры щелочной обработки, а также от соотношения количеств щелочи и кремнезема [4]. В рассматриваемых условиях значение *т* составляет 2,5—2,8. При добавлении СаО образуется смесь гидросиликата кальция с силикатом натрия.

$$Na_2O \cdot mSiO_2 + CaO + aq \longrightarrow CaSiO_3 \cdot nH_2O + Na_2O \cdot (m-1)SiO_2 + aq$$

Таким образом, в процессе гидрохимической обработки в смеси протекают реакции силикатообразования. Синтезированная пенообразующая смесь содержит силикаты натрия, кальция, щелочные гидроалюмосиликаты, являющиеся основными компонентами силикатного стекла.

Готовая смесь подсушивалась до определенной влажности, формовалась и подвергалась вспениванию. Поскольку дополнительного газообразователя в смесь не вводилось, вспенивание осуществлялось за счет структурной воды перлита. Способность перлита вспучиваться при нагревании обусловлена содержанием структурной воды, выделение которой возможно только при разрушении алюмосиликатного каркаса, что требует высокой температуры и должно сопровождаться плавлением перлита [5, 6].

Вспенивание полученной однородной смеси аморфных веществ осуществлялось при 850°. Исследовалась зависимость плотности полученных образцов материала от влажности вспениваемой смеси (рис. 1). При гидрохнической подготовке шихты процессы силикатообразования в определенной степени завершены и наличие влаги несущественно влияет на химизм явлений, протекающих при вспенивании. Этим объясняется отсутствие влияния влажности на плотность конечного материала (рис. 1, кр. 1). Однако чрезмерное увеличение начальной влаги (при данных условиях вспенивания более 15%) приводит к ухудшению качества материала, что связано с неравномерностью процессов, протекающих на поверхностных и в глубинных слоях образца. В результате получается неоднородный по сечению материал.

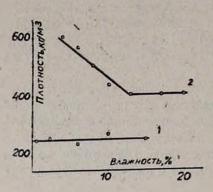


Рис. 1. Зависимость плотности образцов пеностекла от начальной влажности: 1 — для образ: (ов с предварительной гидрохимической обработкой, 2 — для образцов, полученных непосредственно после смешения комлонентов.

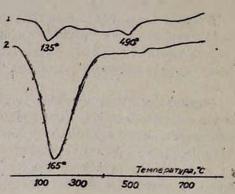


Рис. 2. Крипые ДТА образцов без гидрохимической обработки с различной начальной влажностью: 1— влажность 4%, 2— влажность 13%.

Предварительная гидрохимическая обработка требует определенных энергетических затрат, в связи с чем представляет интерес получение пеностекла без ГТО, т. е. непосредственно после смешения компонентов.

На рис. 1 (кр. 2) представлена зависимость плотности конечного материала от начальной влажности образцов, вспененных непосредственно после смешения исходных компонентов. Показано, что с увеличением влажности уменьшается плотность конечного материала Подобное явление следует объяснять благоприятными условиями для образования силикатов натрия и кальция в процессе вспенивания при наличии влаги. Оптимальное значение влажности 13—15%, превышение его не приводит к изменению плотности материала.

Проведен ДТА смесей без ГТО с различным содержанием влаги. На термограмме образцов с малым количеством влаги (4%) (рис. 2, кр. 1) имеется эндотермический эффект при 490°, соответствующий разложению Са (ОН). На термограмме образца с большим количеством влаги (13%) (рис. 2, кр. 2) указанный эффект не наблюдается. Полученные

данные свидетельствуют о том, что ко времени установления температуры 490° в образце с содержанием влаги 13% Са (ОН) успевает прореагировать с силикатом натрия с образованием силиката кальция. Таким образом, с увеличением начальной влаги реакции силикатообразования протекают при более низких температурах, способствуя формированию структуры пористого стекла и уменьшению плотности материала.

Физико-химическими методами исследования полученных вспенениых образцов установлено, что они представляют собой стекло, стекловидная матрица которого содержит единичные кристаллические включения. Это свидетельствует о том, что процессы стеклообразования при температуре 850° в основном завершены.

Рентгенографические исследования шихт показали, что кристаллические включения не превышают 5% как в образцах, полученных при смешении компонентов, так и подвергнутых гидрохимической обработке, что выявляет аморфный характер полученных при ГТО силикатов матрия и кальция.

Физико-химические показатели пеностекла

Таблица 2

Метод водготовки вспениваемых образцов	Плотность, кг/м³	Предел прочности при сжатии, МПа	Коэффициент тенлопровод- ности при 20°, Втім-К	Водопогло- щение, об. %	Термо. той- кость, °С	Химическая стойкость к воде, гидр.
Гидрохим. обработка	240-270	2,1-2,4	0,0765-0,0872	3,4	350	1
Непосредственное смешение (влажность 13—15%)	400500	7,8-8,3	0,09980,1253	3,2	400	1

В табл. 2 приведены физико-технические показатели полученных образцов пеностекла. Получение более легкого пеностекла при вспенивании шихты, подвергнутой гидрохимической обработке, свидетельствует об образовании легкоплавких эвтектик, способствующих снижению температуры размягчения смеси, совпадающей с процессом удаления структурной воды перлита, протекающим выше 450—500° [6, 7]. Значение верхнего предела плотности (500 кг/м³), соответственно и прочности (8,3 МПа), позволяет расширить область применения пеностекла и использовать его в качестве устройств несущих элементов зданий, что по сравнению с традиционными строительными материалами более экономично [1].

В результате проведенных исследований показано, что предварительная гидрохимическая обработка шихты создает возможность получения более легкого пеностекла по сравнению с материалом, полученным при тех же условиях вспенивания непосредственно после смешения исходных компонентов. Если влажность вспениваемого образца не влияет на свойства материала, полученного после ГТО, то свойства материала, полученного без ГТО, существенно зависят от начальной влажности.

SiO_2 — Me_2O_3 —MeO— Me_2O ՀԱՄԱԿԱՐԳԻ ՓՐՓՐԱՑՄԱՆ $^\prime$ ՊՐՈՑԵՍԻ ՈՒՍՈՒՄՆԱՍԻՐՈՒԹՅՈՒՆԸ ԿԱԽՎԱԾ ՔՈՎԱԽԱՐՆՈՒՐԴԻ ՊԱՏՐԱՍՏՄԱՆ ԵՂԱՆԱԿԻՑ

L. O. TUSPIBUL L S. V. UQUSBUL

Ուսումնասիրված է SiO₂-Me₂O₃-MeO-Me₂O համակարգի փրփրացման ինչպես ելանյութերի խառնումից անմիջապես հետո, այնպես էլ բովախառնուրդի հիդրոջերմային մշակումից հետո։

Ուսումնասիրված են ստացված նյութերի ֆիզիկաթիմիական հատկու-

Pinchhappi

Ցույց է տրված, որ բովախառնուրդի պատրաստման հղանակի ընտրու֊ թյունը պայմանավորված է ստացվող ջերմամեկուսիչ նյութի հատկություններով և օգտագործման բնագավառով։

AN INVESTIGATION OF THE FOAMING OF SIO,-Me,O-Me,O SYSTEM RELATED TO THE BLEND MANUFACTURING METHOD

L. O. SHATIRIAN and T. S. AZATIAN

The foaming in situ of SiO₂-M₂O₃-MeO-Me₂O system after mixing of ingredients as well as after hydrochemical treatment of the blend has been investigated. The physical and the technological properties of the obtained materials have been studied. It has been shown that the choice of the blend manufacturing method depends on the properties of the resulting heat-insulator and the sphere of its application as well.

ЛИТЕРАТУРА

- 1. Демидович Б. К. Производство и применение пеностекла. Минск, Наука и техника, 1972.
- 2. Авт. свид. 1071587 (1981), СССР/Шатирян Л. О., Мелконян Г. С. Бюлл. изобр. 1984, № 5.
- 3. Авт. свид. 1158550 (1981), СССР/Шатирян Л. О., Мелконян Г. С.-Бюлл. изобр. 1985, Nº 20.
- 4. Мелконян Г. С. Гидротермальный способ приготовления комплексного стекольного сырья «Каназит» на основе горных пород и продуктов их переработки. Ереван, Айастан, 1977, с. 34.
- 5. Кашкай М. А., Мамедов А. И. Закономерности формирования и размещения месторождений вулканического стекла. М., Наука, 1969, с. 119.
- 6. Мануалова Н. С. Микроструктура природных перлитов и ее изменение в процессе вспучивания. Сб. тр. РОСНИИМС, № 19, М., 1961, с. 90.
- 7. Наседкин В. В., Пилоян Г. О. Технологическая модель дегидратации перлита. Тез. докладов всесоюзи. школы-семинара по теме: «Новое в исследованиях и применении перлитов», Ереван, 1985.