- 9. Badogiannis E., Kakali G., Tsivilis S. Metakaolin as supplementary cementitious material: optimization of kaolin to metakaolin conversion. *Journal of Thermal Analysis and Calorimetry*, 2005, vol. 81, no. 2, pp. 457–462.
- 10. Brykov A. S. Metakaolin. *Tsement i ego primenenie*, 2012, no. 7–8, pp. 36–41 (in Russian).
- 11. Rashad A. M. Metakaolin as cementitious material: history, scours, production and composition a comprehensive overview. *Construction and Building Materials*, 2013, vol. 41, pp. 303–318.
- 12. Concrete Construction Engineering Handbook / ed. by E. G. Nawy. CRC Press, 2008, 1586 p.
- 13. Advanced Concrete Technology. Constituent Materials / ed. by I. Newman, B. S. Choo. Elsevier, 2003, 280 p.
- 14. Tironi A., Castellano C. C., Bonavetti V. L., et al. Kaolinitic calcined clays Portland cement system: Hydration and properties. *Construction and Building Materials*, 2014, vol. 64, pp. 215–221.
- 15. Tironi A., Tressa M., Sian A., et al. Thermal activation of kaolinitic clays. *Tsement i ego primenenie*, 2012, no. 6, pp. 145–148 (in Russian).
- 16. Habert G., Choupay N., Escadeillas G., et al. Clay content of argillities: influence on cement based mortars. *Applied Clay Science*, 2009, vol. 43, no. 3–4, pp. 322–330.

# УЛУЧШЕНИЕ ТЕХНОЛОГИЧЕСКИХ ХАРАКТЕРИСТИК БЕСЩЕЛОЧНОГО АЛЮМОБОРОСИЛИКАТНОГО СТЕКЛА Е НА ОСНОВЕ ФОСФАТНОГО ЛЕГИРОВАНИЯ

#### С. В. Мулеванов, БГТУ им. В. Г. Шухова, г. Белгород

**Ключевые слова**: алюмоборосиликатное стекло, малые добавки, оксид фосфора, фтор, апатитовый концентрат, отходы обогащения фосфоритов, осветление, кристаллизация, циклограмма **Key words:** aluminoborosilicate glass, small additives, phosphorus oxide, fluorine, apatite, phosphate tailings, clarification, crystallization, cyclogram

Бесщелочное алюмоборосиликатное стекло Е служит основой для получения различных изделий свето- и электротехники, а также непрерывного и штапельного стекловолокна. При производстве стекла типа Е возникают технологические проблемы, связанные с необходимостью поддержания высокой температуры варки и повышенной склонностью к кристаллизации стеклообразующего расплава. Для интенсификации процессов варки и осветления используют малые добавки, существенно не изменяющие состав стекла (соединения сурьмы, мышьяка, фториды). Эти добавки отличаются высокой ценой и токсичностью. Представляет интерес изучение возможности фосфатного легирования, т. е. введения малых добавок оксида фосфора с целью снижения температуры варки и уменьшения склонности к кристаллизации. Такие попытки уже предпринимались [1], однако они не получили дальнейшего развития.

Ранее нами была выполнена работа по определению оптимальной концентрации добавок оксида фосфора в тарные стекла и выбору наиболее эффективного фосфатного сырья [2]. Таким сырьем были апатитовый концентрат Ковдорского ГОКа (Мурманская обл.) и отходы обогащения фосфоритов Егорьевского месторождения (Московская обл., ЗАО «Кварцит»). Необходимое условие использования отходов в производстве – проведение мероприятий по их усреднению, а также по текущему контролю химического и гранулометрического состава и влажности.

Для изучения влияния оксида фосфора на технологические свойства бесщелочного алюмоборосиликатного стекла была разработана экспериментальная серия составов E с переменным содержанием  $P_2O_5$ , вводимого за счет  $SiO_2$  (см. таблицу). В качестве базовой основы использовали промышленный состав штапельного стекловолокна (состав E-1), а также этот же состав с добавкой ускорителя – фтора (состав E-2). Оксид фосфора вводили с апатитовым концентратом OAO «Ковдорский FOK» (основной компонент – ортофосфат кальция  $Ca_3(PO_4)_2$ , содержание  $P_2O_5$  39,02%) и фосфоритными отходами ЗАО «Кварцит» (содержание  $P_2O_5$  7,88%), а фтор – с кремнефтористым натрием  $Na_2SiF_6$ .

Основная технологическая проблема при варке промышленного состава штапельного стекловолокна E-1 — затруднение протекания процессов силикатообразования и осветления. При этом отмечается неоднородность стекла, образуется большое количество пузырей, а также наблюдается частичная кристаллизация. Добавка фтора улучшает качество провара, однако склонность к кристаллизации сохраняется (состав E-2). Образец E-3, содержащий

0.2 мас. %  $P_2O_5$ , проварился лучше, чем базовый состав E-1, однако склонность к кристаллизации сохранилась. Наилучшие варочные показатели отмечены для состава E-4 с 0.4 мас. %  $P_2O_5$  и составов E-5 и E-6 с 0.6 мас. %  $P_2O_5$ : стекла хорошо проварились, не содержали газовых и кристаллических включений. Составы E-4 и E-5 получены с применением апатитового концентрата, а состав E-6 — с использованием фосфоритных отходов. У составов E-7 и E-8 с повышенным содержанием  $P_2O_5$  наблюдались ликвация и кристаллизация стекла.

Состав	Содержание оксидов, мас. %								Плотность,
стекла	SiO <sub>2</sub>	$Al_2O_3$	CaO	Na <sub>2</sub> O	$B_2O_3$	$F^*$	$P_2O_5$	$Fe_2O_3$	кг/м <sup>3</sup>
E-1	53,15	15,19	22,04	0,78	8,74	_	_	0,1	$2468 \pm 35$
E-2	53,15	15,19	22,04	0,78	8,74	0,9	_	0.1	$2479 \pm 28$
E-3	53,01	15,18	22,01	0,78	8,72	_	0,2	0,1	$2412 \pm 22$
E-4	52,76	15,16	21,99	0,78	8,71	_	0,4	0,2	$2400 \pm 12$
E-5	52,56	15,14	21,97	0,78	8,7	_	0,6	0,25	$2323 \pm 14$
E-6	52,46	15,1	21,54	0,78	8,7	_	0,6	0,82	$2624 \pm 15$
E-7	52,26	15,08	21,87	0,77	8,67	_	1,5	0,25	$2608 \pm 17$
E-8	48,2	14,63	21,22	0,74	8,41	_	6,5	0,3	$2711 \pm 32$

<sup>\*</sup>Сверх 100%.

Присутствие фосфора в составе стекла типа E, как и в шихтах тарных стекол, вызывает более раннее появление высоковязкой жидкой фазы, удерживающей от улетучивания газообразные продукты. При этом также благодаря удержанию воды происходит более ранняя аморфизация спека. В образцах шихты, подвергнутых термообработке, повышение содержания оксида фосфора сопровождается возрастанием пористости спека. Присутствие в шихтах оксидов фосфора и железа способствует появлению низкотемпературных эвтектик и интенсифицирует процессы силикато- и стеклообразования.

Исследование плотности экспериментальных кальцийалюмоборосиликатных стекол показало, что при малых концентрациях оксида фосфора (0,2–0,6 мас. %) она снижается, т. е. увеличивается полимеризация структурного каркаса, как это было выявлено нами ранее для натрийкальцийсиликатных стекол [3]. При более высокой концентрации  $P_2O_5$  (1,5–6,5 мас. %) плотность возрастает, т. е. структура деполимеризуется. Следует отметить, что добавки фтора повышают плотность стекла, что также обусловлено деполимеризацией структурного каркаса.

Оптимальной концентрацией  $P_2O_5$  в составе стекла типа E следует считать 0,4–0,6 мас. %. При таком содержании оксида фосфора улучшаются показатели варки и свойства получаемых стекол. Процессы стекловарения интенсифицируются – малые добавки  $P_2O_5$  служат плавнем, снижая температуру появления жидкой фазы и ускоряя процессы силикато- и стеклообразования. Отмечены также улучшение осветления расплава и ингибирование кристаллизации. Снижение плотности стекол в данной области концентраций  $P_2O_5$  и связанное с этим увеличение полимеризации структурного каркаса дают основание высказать предположение о повышении химической устойчивости стекол.

Разработана технологическая схема применения фосфоритных отходов в производстве штапельного стекловолокна типа Е. Фосфоритные отходы из хвостохранилища с помощью экскаваторов и самосвалов доставляют на усреднительно-накопительные склады. После предварительного обезвоживания и усреднения отходы самосвалами транспортируют в приемные бункера дробилок крупного дробления, где также выделяют древесину и магнитные включения. Подготовленные таким образом отходы отправляют на стекольные предприятия автосамосвалами или железнодорожным транспортом.

На стекольном заводе фосфоритные отходы загружают в приемные бункера, откуда качающимся питателем и далее ленточным конвейером подают в сушильный барабан, отапливаемый природным газом или отходящими дымовыми газами. Температура сушки материала  $600~^{\circ}$ С, влажность отходов после сушки — 0,1-0,3%. На выходе из барабана отходы просеивают на вибросите ( $16~^{\circ}$ отв/см²), после чего по течке они поступают в ковшовый элеватор, которым доставляются к расходному бункеру дозировочно-смесительной линии.

Дозирование фосфоритных отходов производится с помощью автоматического дозировочного комплекса КДУ-Ш-300, применяемого для компонентов с углом естественного откоса не более 50° и влажностью не более 1%. Увлажнение шихты предполагается осущест-

влять каолиновой суспензией, дозируемой с помощью комплекса КДЖР-250. Наиболее целесообразно увлажнять песок и отходы в процессе их предварительного смешивания. Для этой цели можно использовать смесители ТНZ фирмы ТЕКА, оборудованные сопламираспылителями.

Существенное влияние на качество стекольной шихты оказывают очередность подачи сырьевых компонентов в смеситель и продолжительность их перемешивания. В соответствии с компонентным составом циклограмма процесса приготовления шихты предусматривает дозирование кварцевого песка и фосфоритных отходов, подачу их в смеситель и увлажнение водой или каолиновой суспензией, а затем (после увлажнения) — последовательную подачу борной кислоты и других материалов и малых добавок. Загрузка борной кислоты на увлажненные в смесителе песок и отходы обеспечивает более качественное перемешивание шихты и равномерное распределение бора, фосфора и оксида алюминия.

Дозирование сырьевых материалов и смешивание в смесителе занимают 6 мин. Излишнее время перемешивания может привести к ухудшению качества шихты из-за возможного расслоения и нежелательных реакций между компонентами. По завершении процесса перемешивания шихту в течение 1 мин выгружают из смесителя в накопительный бункер. Время одного цикла приготовления шихты 7 мин. Система АСУТП обеспечивает выполнение заданной циклограммы технологического процесса приготовления шихты. В случае получения некондиционной шихты предусмотрен ее сброс в емкость с помощью поворотного вибропитателя.

#### **ЛИТЕРАТУРА**

- 1. Орлов А. Д., Артамонова М. В. Стеклообразование и кристаллизация в бесщелочных алюмоборосиликатных системах с добавками  $P_2O_5$  // Труды МХТИ им. Д. И. Менделеева. М., 1988. Вып. 153. С. 97–103.
- 2. Мулеванов С. В. Легирование стеклянной тары малыми добавками оксида фосфора // Техника и технология силикатов. -2009. Т. 16, № 1. С. 10-14.
- 3. Мулеванов С. В., Минько Н. И., Кеменов С. А. Влияние добавок оксида фосфора на некоторые структурно-зависимые свойства многокомпонентных силикатных стекол // Техника и технология силикатов. -2007. Т. 14, № 2. С. 21-27.

#### **REFERENCES**

- 1. Orlov A. D., Artamonova M. V. Glass formation and crystallization in the alkali-free aluminoborosilicate systems with the additives of P<sub>2</sub>O<sub>5</sub>. *Trudy MKhTI im. D. I. Mendeleeva*. Moscow, 1988, is. 153, pp. 97–103 (in Russian).
- 2. Mulevanov S. V. Doping glass containers small additives of phosphorus oxide. *Tekhnika i tekhnologiya silikatov*, 2009, vol. 16, no. 1, pp. 10–14 (in Russian).
- 3. Mulevanov S. V., Min'ko N. I., Kemenov S. A. Effect of phosphorus oxide additives on some structural-dependent properties of multicomponent silicate glasses. *Tekhnika i tekhnologiya silikatov*, 2007, vol. 14, no. 2, pp. 21–27 (in Russian).

### О ПИЛООБРАЗНОСТИ ТВЕРДЕНИЯ ЦЕМЕНТНЫХ БЕТОНОВ

## Г. Н. Пшеничный, Кубанский государственный технологический университет, г. Краснодар

**Ключевые слова:** стадийно-поверхностная гидратация цемента, микробетон, остаточные поверхностно-активные зоны, сбросы прочности, пилообразное твердение, надежность бетонов **Key words:** stage-surface hydration of cement, microconcrete, residual surface-active zone, discharges strength, sawtooth hardening, reliability concrete

Пилообразность отвердевания цементных бетонов – давно установленный, экспериментально подтвержденный факт. Так почему же он игнорируется, не учитывается в научной и практической деятельности? В чем причина такого пренебрежения к столь (без преувеличения) жизненно важному свойству безальтернативного конструкционного строительного материала? Волнообразность изменения, периодичность сбросов прочности цементных бе-