При выполнении работы в качестве исходных материалов использовали портландцемент М500 Д0 и алюминатный цемент состава (мас. %): C<sub>12</sub>A<sub>7</sub> – 90, C<sub>3</sub>A – 5, CA – 5, производства ОАО «Подольск-Цемент». Мономинеральный алюминатный цемент обрабатывали в водной среде в роторно-пульсационном аппарате до полной гидратации алюминатов кальция. Полученную добавку вводили в состав вяжущего в количестве 1-10%. Изучение основных строительно-технических свойств цемента показало, что оптимальное количество вводимой добавки составляет 3 %. При этой концентрации еще сохраняются приемлемые сроки схватывания цементного теста, а прочность камня увеличивается.

Следующим этапом работы было исследование совместного действия ГА и суперпластификатора С-3 на свойства цемента.

## Список литературы

- 1. Гусев Б.В., Ин Иен-лян Самуэл, Кузнецова Т.В. Цементы и бетоны – тенденции развития. – М.: Научный мир, 2012.– 134с.
- Кузнецова Т.В., Самченко С.В. Микроскопия материалов цементного производства. – М.: МИКХиС, 2007. – 304с.
- 3. Кривобородов Ю.Р., Еленова А.А. Примене-

Установлено, что составы с добавкой гидроалюминатов кальция и суперпластификатора имеют водопотребность, близкую к исходному портландцементу (табл. 1), сроки схватывания теста закономерно сокращаются (табл. 2), причем интервал между началом и концом схватывания существенно меньше, чем у портландцемента.

Прочностные свойства цементного камня с комплексной добавкой выше, чем у бездобавочного вяжущего и у составов с вводом добавок по отдельности (табл. 3).

**Выводы.** Совместное использование добавок гидроалюминатов кальция и суперпластификатора в составе портландцемента обеспечивает высокие прочностные свойства цементного камня, причем как в раннем возрасте, так и при длительном твердении.

ние микродисперсных добавок для ускорения твердения цемента // Строительные материалы, 2016.– №9.– С.65–67.

 Кривобородов Ю.Р., Еленова А.А. Твердение цементного камня с микродисперсными добавками // Техника и технология силикатов, 2015.– Т.22.– №4.– С.18–20.

## ПОЛУЧЕНИЕ И ТЕРМИЧЕСКИЕ СВОЙСТВА МОЛИБДЕНОФОСФАТНЫХ СТЁКОЛ

А.В. Васильева<sup>1</sup>, С.В. Першина<sup>2</sup> Научный руководитель – к.х.н., н.с. С.В. Першина<sup>2</sup>

<sup>1</sup>Уральский федеральный университет имени первого Президента России Б.Н. Ельцина 620002, Россия, г. Екатеринбург, ул. Мира 19

<sup>2</sup>Институт высокотемпературной электрохимии УрО РАН Россия, г. Екатеринбург, ул. Академическая 20, allavasilyeva1995@gmail.com

В условиях постоянно растущего энергопотребления важную роль в жизни человека играют электрохимические системы, в частности литий-ионные аккумуляторы (ЛИА), спектр применения которых в современном мире достаточно широк, а в дальнейшем будет только увеличиваться. Они применяются для электропитания устройств самого различного назначения. Молибденофосфатные стёкла вызывают значительный интерес как перспективные электродные материалы для ЛИА, но их свойства до сих пор малоизученны [1–4]. Целью данной работы является получение стекол в системе MoO<sub>3</sub>–P<sub>2</sub>O<sub>5</sub> и исследование их характеристических температур и термической стабильности.

Стекла  $xMoO_3$ -(100- $x)P_2O_5$  при x=65, 70, 75, 80, 85, 90 мол% были приготовлены методом закаливания расплава. Исходные компоненты  $MoO_3$  (ч.д.а.) и  $NH_4H_2PO_4$  (ч.д.а.) тщательно смешивали в соответствующих пропорциях, нагревали и выдерживали в платиновом тигле на воздухе при температурах 800–1000 °C в течение 60 минут в зависимости от состава. Расплав отливали на стальную подложку с последующим прессованием другой стальной пластиной.

Аморфное состояние полученных стекол



**Рис. 1.** Кривая ДСК стекла состава 85МоО<sub>3</sub>– 15Р<sub>2</sub>O<sub>5</sub>. Скорость нагрева – 10 °С/мин.

контролировали с помощью рентгенофазового анализа (РФА), проводимого на дифрактометре Rigaku D-MAX-2200V, Си К $\alpha$ -излучение в интервале углов рассеяния 20 от 15 до 70°.

Термическое поведение стекол исследовали методом дифференциальной сканирующей калориметрии (ДСК) в платиновых тиглях на калориметре DSC 204 F1 Phoenix (Netzsch) в температурном диапазоне от 35 °C до 600 °C либо на термоанализаторе STA 449C Jupiter (Netzsch) при температурах от 35 от 700 °C.

Все аморфные материалы были черного цвета и имели стеклянный блеск. На их порошковых рентгенограммах отсутствуют пики кристаллических включений. Состав 90MoO<sub>3</sub>– 10P<sub>2</sub>O<sub>5</sub> не является стеклом, т.к. на его рентгенограмме присутствуют рефлексы от кристаллических фаз – MoO<sub>3</sub> и MoO<sub>2</sub>. В работе [2] аморфные составы в аналогичной системе были получены

## Список литературы

- 1. Levy M., Souquet J.L. // Materials Chemistry and Physics, 1989.– V.23.– P.171–188.
- 2. Bridge B., Patel N.D. // J. Materials Science, 1986.-V.21.-P.1187-1205.



**Рис. 2.** Зависимость  $T_{g}$  стекол  $xMoO_{3}$ -(100- $x)P_{2}O_{5}$ 

до 83 мол% MoO<sub>3</sub>.

Согласно данным ДСК (рис. 1), стекла при x = 80 и 85 мол% MoO<sub>3</sub> ступенчато кристаллизуются выше температуры стеклования ( $T_g$ ). Символами  $T_{c1}$ ,  $T_{c2}$  и  $T_{c3}$  обозначены их температуры кристаллизации. Другие составы плавятся, минуя стадию кристаллизации. Обнаружено, что термическая стабильность стекол, определяемая по разности температур  $T_c - T_g$ , уменьшается с ростом содержания оксида переходного металла.

На основании полученных данных по термическим свойствам стекол установлено, что с увеличением содержания MoO<sub>3</sub> температура стеклования уменьшается (рис. 2). Таким образом, оксид молибдена в исследуемых стеклах выступает в роли модификатора, т.е. разрушает сетку стекла.

- Mansingh A., Dhawan A., Sayer M. // J. Non-Cryst. Solids., 1979.– V.33.– P.351–365.
- Murawski L., Chung C.H., Mackenzie J.D. // J. Non-Cryst. Solids., 1979.– V.32.– P.91–104.

## РАСЧЁТ ТЕПЛОПЕРЕДАЧИ В ГРАФИТОВОМ РЕАКТОРЕ

Н.В. Виноградов

Научный руководитель – д.т.н., профессор В.В. Коробочкин

Национальный исследовательский Томский политехнический университет 634050, Россия, г. Томск, пр. Ленина 30, izjumov.nikolayy@rambler.ru

При расчете химического реактора на основе носителя из пористого графита интересной задачей является определение зоны теплопередачи из области тепловыделения в область теплопоглощения. В нашем случае исследовался графитовый реактор с совмещенной зоной теплопоглощения на первом этапе и тепловыделения на втором этапе последовательного превра-