Таблица 1. Результаты флотации угля

№	Расход реагента, г/т		Divor konnontanto 0/	Врома фиотомии мин
	Собиратель	Вспениватель	Выход концентрата, % В	Время флотации, мин
1	86	14	61	10
2	10	29	46	10
3	86	29	43	10

Расчет выхода концентрата Y, %, вели по формуле:

$$Y = \frac{100 \cdot W_C}{W_C + W_t}$$

где W_c – масса концентрата, г; W_t – масса отхолов, г.

Флотация представленного образца угля проводились на лабораторной флотомашине ФМФ-3.

В качестве реагентов были использованы: вспениватель — оксанол, собиратель — смесь α -олефинов.

Список литературы

1. Беловолов В.В. Техника и технология обогащения углей: справочное руководство [Текст] / В.В. Беловолов, Ю.Н. Бочков, М.В. Давыдов и др.; под общ. ред. В.А. Чантурия, А.Р. Молявко.— Изд. 3-е, перераб. и доп.— М.:

Время флотации определялось визуально по интенсивности выхода угля в концентрат. Результаты флотации представлены в таблице 1.

Планируется исследования по увеличению собирателя, вспенивателя и времени флотации.

Исследования показали, что применение при флотации угля смесью α-олефинов и оксанола в исследованных соотношениях позволяет получить более высокие показатели по выходу концентрата, чем при использовании применяемых в промышленности реагентов.

Если в питании присутствуют более крупные зерна угля, возникают потери из-за действия гравитационных сил.

Наука, 1995. – 622с.

Куколев Я.Б. / Флотационный реагент на основе окисления технических нефтяных продуктов // Научный журнал «Кокс и химия», 1974.—№6.— С.5–8.

ГАЗОБЛОКИ НА ОСНОВЕ МЕХАНОАКТИВИРОВАННЫХ ЦЕМЕНТОВ

А.А. Саргсян¹, С.В. Мазманян², Г.Б. Папян² Научный руководитель – к.т.н., технолог ООО «KR Construction» С.В. Мазманыан

¹Национальный университет архитектуры и строительства Армении 0009, Армения, г. Ереван, ул. Теряна 105, smbat.chemistry@mail.ru

²OOO «KR Construction»

0012, Армения, г. Ереван, пр. Комитаса 14, smbat.chemistry@mail.ru

В связи с постоянным ужесточением требований по теплопотерям, которые должны составлять не более $60~{\rm kBT} \cdot {\rm y/m^2}$ в год в многоэтажном и $90~{\rm kBT} \cdot {\rm y/m^2}$ в год в малоэтажном исполнении необходимо повышать термическое сопротивление стен до уровня $R_{{\rm Thopm}} = 6~{\rm m^2} \cdot {\rm occ}$ Вт. Обеспечить такие показатели для стен из ячеистого бетона плотностью $400-500~{\rm kr/m^3}$ можно только за счет увеличения толщины стены до $70-80~{\rm cm}$, поэтому актуальным является получение теплоизоляционного бетона с плотностью $250-300~{\rm kr/m^3}$ и прочностью не менее $1,0~{\rm M\Pia}$. Снижение

плотности стеновых блоков из ячеистого бетона на каждые 50 кг/м^3 позволяет снизить расход топлива на обогрев зданий на 1 кг условного топлива на 1 м^2 стены в год. Производство такого материала обеспечит снижение расхода цемента и извести на 20--30%, сокращение энергозатрат на помол сырья, сохранность изделий при транспортировке и снижение нагрузки на фундамент при строительстве [1].

В странах ЕС производство ячеистобетонных изделий с плотностью 250–300 кг/м³ широко распространено благодаря использованию из-

вести с активностью 88-92%, кварцевого песка с содержанием активного SiO_2 не менее 95% и высокотехнологичного оборудования, обеспечивающего точную дозировку компонентов и эффективную гомогенизацию смеси.

Одним из способов улучшения физико-механических свойств вяжущих строительных материалов является механическая активация входящих в него компонентов. Проблема недоиспользования потенциальных возможностей исходного сырья при производстве строительных материалов в сегодняшних условиях требует немедленного решения, и применение технологии механоактивации открывает новые возможности рационального использования материальных и энергетических ресурсов. В связи с этим представляет интерес исследование возможности применения механоактивированного цемента в производстве ячеистого бетона.

В лаборатории ООО «KR Construction» разработаны составы теплоизоляционного ячеистого бетона с использованием механоактивированного портландцемента. В качестве сырьевых материалов для получения ячеистого бетона с маркой по плотности D300 использовали портландцемент марки M500 с удельной поверхностью 320 м 2 /кг, диатомитовую пудру с удельной поверхностью 280–300 м 2 /кг, порообразователь – алюминиевую пудру ПАП-1 и воду.

В качестве контрольных использовались образцы ячеистого бетона, полученные с использованием неактивированного цемента.

Из полученных результатов сделаны следующие выводы:

- Наиболее эффективной является механоактивация портландцемента при следующем режиме мельницы: частота вращения ротора 3000–3500 об/мин, угол поворота лопаток классификационной камеры минус 15°
- Разработка технологии высокопрочного ячеистого бетона автоклавного твердения с марками по плотности D250–D350 обеспечит уменьшение энергозатрат при его производстве на 20–30% и снижение теплопотерь через ограждающие конструкции зданий на 30–35%.

Список литературы

- 1. Соколовский Л.В. Энергосбережение в стро-ительстве.— Минск: Стринко, 2000.— 46с.
- 2. Гарабажиу А.А. Применение дисмембраторной мельницы со встроенным классификатором для исследования процесса активации вяжущих материалов // Вестник ПГУ, 2014.— С.80–88.
- 3. Мурог В.Ю., Вайтехович П.Е., Костюнин Ю.М. Влияние использования активированного цемента на прочностные характеристики бетонных изделий // Труды БГТУ. Сер. Химии и технологии неорган. в-в, 2002.—Вып.Х.— С.233—237.

ЭЛЕКТРООСАЖДЕНИЕ ТИТАНА ИЗ РАСПЛАВА ЭЛЕКТРОЛИТА ПОД ДЕЙСТВИЕМ ИМПУЛЬСНОГО ТОКА

С. Сейтказы, С.А. Тюрпеко, М.А. Шипейкина, Е.Ю. Коновалова Научный руководитель – к.т.н. Ф.А. Ворошилов

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

Введение

Применение титана в промышленности связано с его уникальными свойствами: прочность, легкость, а также высокая коррозионная стойкость металла.

Известно более 100 минералов, содержащих титан, но к промышленно-перерабатыва-

емым минералам титана относятся: ильменит $(FeTiO_3)$, рутил (TiO_2) и титанит $(CaTiSiO_5)$ [1].

Основным методом получения титана является электролитическое осаждение металла из расплава электролита. Электролит содержит соли в мольном соотношении $0,45\,\mathrm{M}$ KCl, $0,37\,\mathrm{M}$ KF и $0,18\,\mathrm{M}$ K, $7\mathrm{i}\mathrm{F}_6$.